

P2DT-R-08388 inv

S. Vereeke

y Provoost/R. v/d Vloet

18 NOV 2008

## Actualisatie toetsing bekleding

Ter voorbereiding op werken in het kader van  
het project Zeeweringen

Gebied: Oosterschelde  
Wilhelminapolder (Zuid-Beveland)  
Traject: dijkpaal 1622 - 1647

Datum : 14 november 2008  
Versie : 0.1  
Status: definitief



Waterschap **Zeeuwse Eilanden**



## Inhoudsopgave

1	Inleiding .....	3
2	Beschrijving dijktraject.....	4
3	Uitgangspunten.....	6
4	Toetsproces .....	9
	4.1 Inventarisatie steenzettingen Zeeland.....	9
	4.2 Actualisatie .....	9
	4.3 Ontwerp .....	9
	4.4 Revisie .....	9
	4.5 Overdracht .....	9
5	Bevindingen en beheerdersoordeel.....	10
6	Vervolg.....	12
7	Literatuur.....	13

## 1 Inleiding

Uit de inventarisatie is gebleken dat een deel van de harde bekledingen langs de Wilhelminapolder niet voldoet aan de gestelde veiligheidseis. In de toekomst zullen daarom de onvoldoende glooiingsvlakken van dit traject worden vervangen. Voor verschillende vlakken kon in de inventarisatie nog geen eindoordeel worden gegeven omdat de gegevens ontoereikend of onbekend waren. Destijds is afgesproken dat in het jaar voor uitvoer van de werken op verzoek van het Projectbureau Zeeweringen de toetsing zal worden geactualiseerd door middel van een "hertoetsing". Bij de actualisatie zal gebruik worden gemaakt van de nieuwste inzichten (opgenomen in STEENTOETS versie 4.04) en eventueel van de extra verzamelde of herziene gegevens.

In het kader van de actualisatie zijn de destijds geïnterpreteerde gegevens gecontroleerd. Dit is gebeurd op basis van verificatie in het veld, controle van de invoerformulieren en het oplossen van tegenstrijdigheden en onvolkomenheden. Hiermee is tevens de eerste fase van de geavanceerde toetsing doorlopen. In het rapport "Vervolg inventarisatie Steenzettingen Noord- en Midden-Zeeland" [lit1] wordt aangegeven op welke wijze de actualisatie zal worden uitgevoerd. Het onderliggende rapport beschrijft de actualisatie van de toetsing van de steenbekledingen langs de Wilhelminapolder tussen dijkpaal 1622 en 1647. De huidige steenbekledingen op dit traject bestaan voor een groot deel uit (haringman)betonblokken, basalt en vilvoordse steen.

In deze toetsrapportage is een groot aantal bijlagen opgenomen. Er kan onderscheid worden gemaakt in bijlagen met en zonder toetsresultaten. Hieronder wordt ter verduidelijking de samenhang tussen de verschillende *bijlagen met toetsresultaten* nader toegelicht. In de tabel die voorafgaat aan de bijlagen staan de inhoud en uitgangspunten van de afzonderlijke bijlagen beschreven. In de tabel staat o.a. vermeld of de bijlage altijd of uitsluitend op verzoek wordt opgenomen in de rapportage.

### Bijlagen met toetsresultaten

De toetsresultaten zijn in verschillende bijlagen opgenomen. Bijlage 11.1 t/m 11.4 en 14.2 t/m 14.4 zijn toetsresultaten op basis van de geïnterpreteerde gegevens, waarbij fouten in de database (zoals bijvoorbeeld toplaagtype of toplaagdikte) reeds zijn aangepast.

Voor de totstandkoming van de bijlagen 11.5 en 11.6 zijn gegevens gebruikt die na veldbezoek of controle van de mappen logischer leken dan de gegevens uit de database. Als bijvoorbeeld in de database (en ook in de map) staat vermeld dat de toplaag is dichtgeslibd en het filter niet - terwijl in het veld blijkt dat het vlak relatief laag ligt en tijdens laag water er nog altijd water tussen de stenen staat - wordt verondersteld dat ook het filter is dichtgeslibd. In bijlage 16 staan per glooiingsvlak de maximaal benodigde diktes voor een stabiele toplaag vermeld. De resultaten van bijlage 11.5, 11.6 en 16 worden gebruikt voor het beheerdersoordeel in bijlage 13 en 14.1.

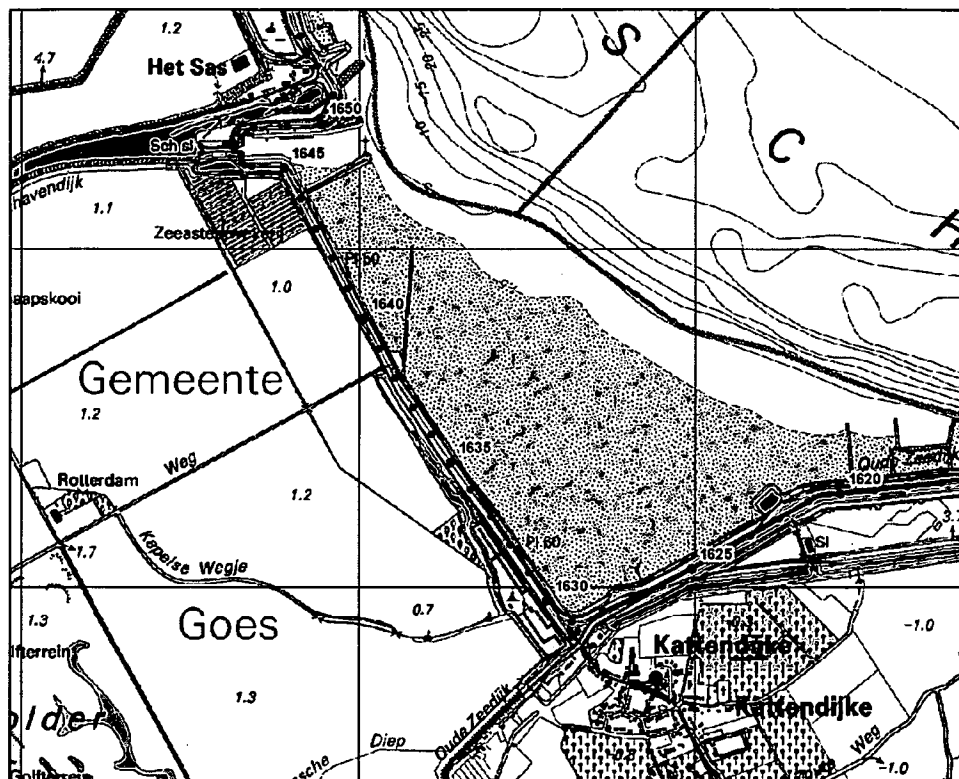
Invoergegevens	1 oordeel per dwarsprofiel	Steentoets tabel	1 oordeel per vlak/tafel
Database	Bijlage 11.1 t/m 11.4	Bijlage 12	Bijlage 14.2 t/m 14.4 Exclusief beheerdersoordeel
Database met logische Aanvullingen/aanpassingen	Bijlage 11.5, 11.6 Bijlage 16 (benodigde diktes)	Bijlage 18	Bijlage 14.1, 13 Inclusief beheerdersoordeel

Bijlage 13 en 14.1 voor de geavanceerde toetsing en het ontwerp het vertrekpunt. Het beheerdersoordeel is in kolom "bevindingen" van bijlage 13 nader omschreven. De bevindingen van het veldbezoek zijn geverifieerd aan de gegevens uit de database en de mappen.

## 2 Beschrijving dijktraject

### Algemeen

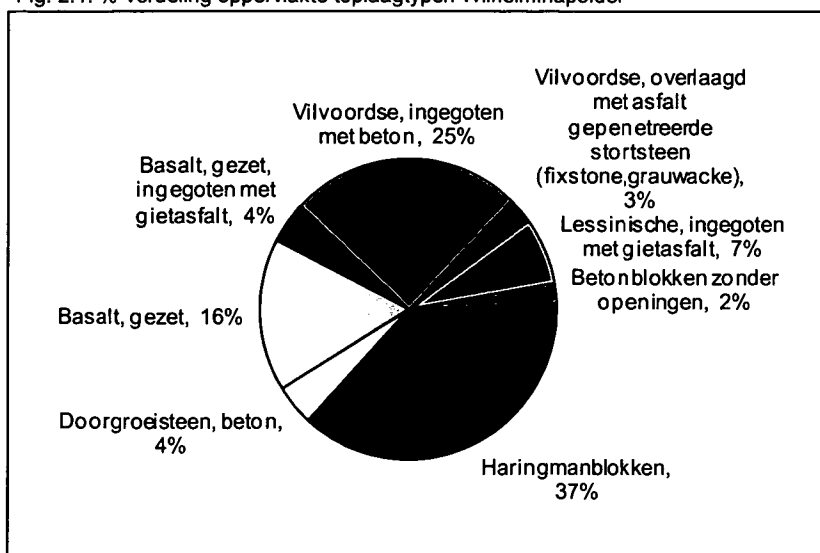
Het dijktraject Wilhelminapolder ligt aan de noordwestzijde van het eiland Zuid-Beveland (zie ook bijlage 5). Het traject grens in het westen aan het havenkanaal naar Goes. Langs het grootste gedeelte van het traject zijn slikken aanwezig, waardoor er sprake is van breed voorland. In bijlage 4.1 zijn de golfrandvoorwaardenvakken aangegeven die op het betreffende traject worden onderscheiden.



### Toplaagtypen

In figuur 2.1 is een overzicht gegeven van de procentuele verdeling van de oppervlaktes van de aanwezige harde bekledingstypen van het dijktraject tussen dijkpaal 1622 en 1647. In totaal is iets meer dan 26.000 m<sup>2</sup> harde bekleding aanwezig. De voorkomende harde bekledingstypen zijn betonblokken, basalt, vilvoordse en lessinische steen.

Fig. 2.1: %-verdeling oppervlakte toplaagtypen Wilhelminapolder



**Kreukelberm**

Langs een gedeelte van het traject is een kreukelberm aanwezig met grotendeels een breedte van 5 meter en een sortering van 10/60 kg.

**Indeling dijkvakken**

Het te toetsen traject is opgesplitst in dijkvakken die in langsricting begrensd worden door vakgrenzen. De lengte van een dijkvak varieert in het algemeen tussen 50 en 100 meter. De opsplitsing is gebaseerd op geometrie en tafelscheidingen. Binnen een dijkvak wordt één maatgevend dwarsprofiel geselecteerd en gegenereerd.

### 3 Uitgangspunten

Voor de toetsing wordt uitgegaan van de volgende uitgangspunten. Niet alle uitgangspunten hoeven voor dit traject van toepassing te zijn. Vanuit kwaliteitsoogpunt is ervoor gekozen om alle uitgangspunten weer te geven. De laatste acht uitgangspunten zijn in vergelijking met de actualisatie nieuw. Voor het verbeteren van de leesbaarheid is de volledige tekst van deze uitgangspunten opgenomen in appendix 1.

1. Het eindoordeel wordt bepaald door de eindscore van STEENTOETS, versie 4.04. Hierbij geldt dat de maatgevende combinatie van golfrandvoorwaarden bepalend is. Verder geldt dat een afwijkend beheerdersoordeel doorslaggevend is voor het eindoordeel. Eén en ander conform het Voorschrift Toetsen op Veiligheid (VTV) [lit2].
2. Per bekledingsvlak wordt minimaal één score bepaald. Een bekledingsvlak wordt gekenmerkt door een éénduidige toplaag met bijbehorende constructieopbouw. Door variatie in de sterkte- (taludhelling) en belastingparameters zijn verschillende eindscores voor ieder bekledingsvlak mogelijk. De beoordeling van de bekleding komt als volgt tot stand:
  - a. verdeel het dijktraject in een aantal dijkvakken met een lengte variërend van 50 tot 100 meter; ieder dijkvak vormt hierdoor de scheiding van de inliggende steenbekledings(deel)vlakken;
  - b. beoordeel met STEENTOETS voor ieder dijkvak de stabiliteit van de inliggende "(deel)vlakken" afzonderlijk;
  - c. de score van het gehele steenbekledingsvlak wordt gevormd door de score van het minst stabiele deelvak.
3. Omdat zowel de score "twijfel" als "geavanceerd" leidt tot nader onderzoek wordt in de bijlagen met één oordeel per vlak voor de visuele duidelijkheid de score "twijfel" omgezet in "geavanceerd".
4. De reststerkte van de onderliggende kleilaag wordt niet in rekening gebracht.
5. Voor de hydraulische belasting wordt gebruik gemaakt van de randvoorwaarden juli 2006. De belangrijkste verandering betreft de wijze waarop de golfhoogte en golfperiode zijn verdisconteerd ( $T_p$  was met 1 seconde verhoogd, nu procentuele toeslag, onder meer afhankelijk van de locatie). Deze randvoorwaarden zijn in principe afgegeven op 50 meter uit de teen van de dijk. Een eventuele reductie van de hier bepaalde golfbelasting kan optreden door de aanwezigheid van havendammen en/of voorland. Indien hiervan sprake is, wordt dit vooralsnog niet in de golfbelasting verdisconteerd. Wel zal worden aangegeven op welke trajecten de aanwezigheid van havendammen een rol kan spelen in de reductie van de golfbelasting. Voor de aanwezigheid van een klein stukje voorland wordt dit niet gedaan omdat dit slechts in zeer specifieke omstandigheden effect heeft.
6. Glooiingstafels die beneden het maaiveld liggen, worden alleen beoordeeld op de toplaagstabiliteit. Hierbij wordt uitgegaan van een dichtgeslibde top- en filterlaag. Afschuiving en materiaaltransport is hier niet aan de orde<sup>1</sup>. De score wordt zonodig aangepast.
7. Bij de actualisatie wordt de aanwezigheid van een kreukelberm meegenomen in het beheerdersoordeel van de onzichtbare tafels.

Score toplaagstabiliteit onzichtbaar vlak	Stabiliteitsoordeel Kreukelberm	Beheerdersoordeel
Goed (Stabiel)	Niet van belang	Goed
Onvoldoende (instabiel)	Onvoldoende (instabiel)	Onvoldoende
	Goed (stabiel)	Voldoende
Twijfelachtig/geavanceerd	Onvoldoende (instabiel)	Twijfelachtig
	Goed (stabiel)	Voldoende

Als de toplaag van het onzichtbare vlak stabiel is (volgens zowel Anamos als de eenvoudig toetsing), is het stabiliteitsoordeel van de kreukelberm niet van belang voor het beheerdersoordeel. Het beheerdersoordeel is dan altijd "goed". Als de toplaag daarentegen instabiel of onvoldoende is, leidt een (voldoende) brede en zware kreukelberm alsnog tot het beheerdersoordeel voldoende. Een onvoldoende brede en zware kreukelberm leidt bij een instabiele/onvoldoende of twijfelachtige toplaagstabiliteit tot een beheerdersoordeel van respectievelijk "onvoldoende" of "twijfelachtig".

<sup>1</sup> Voor de betrouwbaarheid van het toetsingsproces wordt de beoordeling op basis van alleen de toplaagstabiliteit bij het beheerdersoordeel ingebracht.

8. Bij de actualisatie zullen de gegevens in het veld worden geverifieerd. Voor die tafels waar de bandbreedte van het omslagpunt van de toetsresultaten kleiner is dan de onzekerheid in toplaagdikte en/of andere parameters zal de glooiing zonodig op één of meerdere plaatsen worden opengebroken.
9. Als bij de actualisatie blijkt dat de eindscore "onvoldoende" of "nader onderzoek" is, terwijl de toplaagstabiliteit als "goed" beoordeeld wordt, zal in detail worden nagegaan of de oorzaak (materiaaltransport of afschuiving) van de eindscore voor de gehele tafel geldig is.
10. Als aan de hand van de (her)toetsresultaten voor een betreffend vlak geen eenduidig oordeel kan worden gegeven, kan een vlak worden opgesplitst. Hiervoor wordt gebruik gemaakt van een decimale subnummering bijvoorbeeld (55000 wordt 55000 en 55000,1). Als op basis van de geavanceerde toetsing of na openbreken een opsplitsing moet worden gemaakt, wordt bij de actualisatie de oorspronkelijke vlakcode vervangen door een code die nog niet bestaat (bijvoorbeeld 55001 wordt 55031 en 55032).
11. Het aspect inklemming heeft alleen invloed op de rekenwaarde van de toplaagdikte. Voor tafels zonder inklemming wordt gerekend met de minimale dikte. Voor tafels met inklemming wordt uitgegaan van de gemiddelde toplaagdikte.
12. Voor geperenteerde tafels die waterdicht zijn, moet naast de berekening volgens STEENTOETS ook nagegaan worden of statische overdrukken kunnen ontstaan. In bijlage 13 zijn twee kolommen toegevoegd die een indicatie geven van de mogelijke weerstand van het vlak tegen statische overdrukken.
13. Alle tafels met een helling flauwer dan 1:8 worden in STEENTOETS beoordeeld als een vlak op de berm en krijgen voor de berekening een helling "aangemeten" die overeenkomt met de helling van de onderliggende tafel. Voor flauwe tafels die niet op de berm liggen wordt daarom vooraf de helling overgenomen van het onderliggende vlak, zodat deze niet als bermtafel wordt doorgerekend.
14. Voor doorgroeistenen wordt geen beoordeling meer gegeven, omdat in STEENTOETS 4.04 wordt verwezen naar grastoets.
15. De resultaten van de infiltratieproeven in de Kruiningenpolder, Willem-Annapolder en Baarlandpolder geven aan dat het niet waarschijnlijk is dat volledig geperenteerde basaltvlakken door wateroverdruk zullen bezwijken. Vergelijkbare tafels worden goedgekeurd, mits aan alle voorwaarden voldaan is:

Belasting	Sterkte
$\tan\alpha \leq 1:2.65$	Dikte $\geq 0.20$ m
$H_s \leq 2.0$ m	Penetratie $\geq 0.15$ m
$T_p \leq 6$ sec	Toplaagtype : 26,01

Hiervoor wordt de score 'voldoende' gegeven bij het beheerdersoordeel. In overige gevallen blijft 'nader onderzoek' gegeven.

16. In afwachting van definitieve onderzoeksresultaten naar de sterkte van met beton geperenteerde basalttafels wordt bij het beheerdersoordeel nader onderzoek als meest gunstige score gegeven. Verder moet opgemerkt worden dat basalttafels met betonpenetratie eigenlijk ongewenst zijn omdat bij deze constructie holle ruimten moeilijk of niet te signaleren zijn.
17. Als gevolg van de op de Oosterschelde optredende stagnante waterstanden zal de sterkte van de bekleding geringer worden. Om dit effect te verdisconteren wordt voorlopig uitgegaan van een toeslag van 15% op de golfhoogte.
18. Om tafels goed te keuren moet de kleilaag een minimale dikte hebben van 0,60 meter. Als de tafel is opengebroken en de dikte van de kleilaag kleiner is dan 0,60 meter, dan wordt in het beheerdersoordeel de score "onvoldoende" gegeven. Bij niet-opengebroken tafels blijft de maximale score nader onderzoek.
19. Voor de beoordeling van geperenteerde breuksteen (zoals grauwacke) wordt gekeken naar wateroverdruk en golfklap. Tafels worden goedgekeurd, mits aan de voorwaarden van waterdruk en golfklap uit onderstaande tabel is voldaan (uit Veiligheidsbeoordeling van Asfaltbekledingen, blz. 67e.v.):

Wateroverdruk		Golfklap			
$z = (MGW-Ogr)^2$	dikte	max. talud	dikte 15 cm	dikte 20 cm	dikte 25 cm
$z \leq 1.0$ m	$d \geq 0.17$ m	$\tan\alpha \leq 0.33$	$H_s \leq 3.0$	$H_s \leq 3.5$	$H_s \leq 3.7$
$z \leq 1.5$ m	$d \geq 0.25$ m	$\tan\alpha \leq 0.50$	$H_s \leq 1.8$	$H_s \leq 2.2$	$H_s \leq 2.4$
$z \leq 2.0$ m	$d \geq 0.33$ m				

<sup>2</sup>

z	:	Verschil tussen MGW en onderzijde gesloten bekleding [m]
MGW	:	Maatgevende grondwaterstand (m t.o.v. NAP)
Ogr	:	Ondergrens gesloten bekleding [m]

- In het algemeen geldt dat in de Oosterschelde de situatie met maximale wateroverdruk al is opgetreden, waardoor bij een goed ogende constructie de toplaag hieraan voldoet. Voor goed ogende constructies is het oordeel t.a.v. wateroverdruk 'voldoende' als de dikte groter is dan 17 cm, indien de tafel is opengebroken een dikte groter dan 15 cm. Voor golfklap wordt niet uitgegaan van bewezen sterkte en gelden de voorwaarden uit de tabel. De slechtste score van de twee aspecten is bepalend voor het beheerdersoordeel en wordt alleen in bijlage 13 en 14.1 meegenomen.
20. De kwaliteit van fixstone neemt sterk af als de tafel regelmatig wordt belast. Verder is het verschil in kwaliteit groot. In het beheerdersoordeel wordt daarom voor fixstone maximaal de score 'nader onderzoek' gegeven en zonodig bij het ontwerp nader beoordeeld. Dit omdat vaak bij werken de fixstone wordt verwijderd i.v.m. kapot rijden. 'Slechte' fixstone wordt direct afgekeurd.
  21. Voor de geometrie wordt bij de overdrachtstoetsing uitgegaan van de actuele situatie die door het waterschap landmeetkundig tijdens en na uitvoering van het werk is gemeten. Voor de constructieopbouw wordt uitgegaan van de ontwerpnota, inwinformulieren en revisietekeningen. Verder worden bij de overdrachtstoetsing de resultaten van geavanceerde toetsingen en relevante memo's van de werkgroep kennis meegenomen.
  22. De toetsing van vol-en-zat gepenetreerde breuksteen bestaat uit een visuele inspectie van de constructie, waarbij eventuele zwakke plekken (dikte  $\leq 1,0 \cdot D_{n50}$ ) worden opgespoord. Tevens wordt gekeken naar de bovenbeëindiging van de constructie, het zogenaamde waterslot.
  23. Overgangs- en aansluitingsconstructies worden goed getoetst als deze volledig zijn ingegoten met asfalt en goed aansluiten zonder kieren en volledige penetratie aanwezig is. De omliggende steenzettingen worden getoetst volgens de normale werkwijze.
  24. Bij onvolkomenheden wordt de score voldoende worden toegekend als over het treffen van maatregelen afspraken zijn gemaakt. Na juiste uitvoering van de maatregelen en controle hiervan kan weer de score goed worden toegekend. Bij significante schade dienen eerst maatregelen te worden genomen voordat de toetsing en overdracht kunnen worden afgerond.
  25. Voor de toetsing van verborgen constructies wordt ervan uitgegaan dat de constructie is uitgevoerd conform de ontwerpnota en daarmee de sterkte overeenkomt met het ontwerp.
  26. Bij de nieuwe werken wordt vaak een onderhoudsstrook op de buitenberm aangelegd. De toetsing van de onderhoudsstrook bestaat uit een controle van de aangelegde constructie aan het ontwerp en een visuele inspectie van de constructie. Tevens wordt gekeken naar de aansluiting op de naastliggende bekleding.
  27. Ingegoten steenzettingen worden goedgekeurd als aan de stabiliteitsvoorwaarden uit het rapport Toetscriteria voor ingegoten steenzettingen wordt voldaan. Het geldigheidsgebied voor de toetsmethode is:  $1,4 < \xi_{op} < 2,5$ , toplaagdikte groter dan 20 cm en taluds van 1:2,5 tot en met 1:4,5.
  28. Voor het toetsen van ingegoten steenzettingen in de Westerschelde wordt gerekend met een belastingduur van 1000 golven. In de Oosterschelde wordt de belastingduur als een langeduurbelasting meegenomen in de stabiliteitsberekeningen.



## 4 Toetsproces

In de volgende paragrafen wordt aangegeven welke stappen zijn doorlopen en op welke manier de toetsresultaten nader beschouwd worden. De volgorde van de paragrafen is afgestemd op de volgorde van de verschillende toetsingen.

### 4.1 Inventarisatie steenzettingen Zeeland

In 2000 zijn in het kader van de inventarisatie steenzettingen Zeeland reeds inventariserende toetsingen uitgevoerd voor de Oosterschelde. De toetsscores zijn opgenomen in drie bundels "Overzicht toetsing bekleding; bijlage 11.3, 14.1 en 14.4". [lit2,3,4].

### 4.2 Actualisatie

Bij de actualisatie is de geometrie gecontroleerd. Voor de berekeningen is uitgegaan van het digitale geometrische bestand. Bij de actualisatie wordt per dwarsprofiel en per tafel aangegeven wat de benodigde toplaagdikte bedraagt, uitgaande van een eventueel logisch aangepaste constructieopbouw. In bijlage 16 van de actualisatie wordt dit weergegeven. Verder is in de laatste twee kolommen van bijlage 13 de minimale en maximale benodigde dikte opgenomen. De grootte van het verschil tussen de benodigde en aanwezige dikte bepaalt mede de noodzaak om verdere onzekerheid van toplaagdikten en constructieopbouw te reduceren. Uitgaande van de eventueel logisch aangepaste constructieopbouw wordt de eindscore en de bijbehorende toplaagstabiliteit gepresenteerd in bijlage 11.5 en 11.6.

### 4.3 Ontwerp

Voor het ontwerpen van werken in het kader van het project Zeeweringen heeft men ook behoefte aan informatie omtrent de eenduidigheid van de beoordeling binnen het bekledingsvlak in verticale zin. De beoordeling van iedere tafel is gebaseerd op de werkelijke ligging van de onder- en bovengrens. Om na te gaan of nabij de ondergrens de score gunstiger uitvalt, wordt een extra berekening gemaakt met een verlaagde bovengrens (bovengrens = ondergrens + ½ meter). Deze verfijning vormt voor de ontwerper een handvat om de bekledingsvlakken eventueel in verticale zin op te splitsen. Voor de resultaten van deze beoordeling wordt verwezen naar bijlage 11.2, 13 en 14.4. Deze precisering is bij de inventariserende toetsing en de actualisatie uitgevoerd. Indien bij de actualisatie op deze wijze een toetsresultaat "goed" is verkregen, wordt in bijlage 13 aangegeven waar verticaal gezien een scheiding kan worden aangebracht.

### 4.4 Revisie

Tijdens en na de uitvoering van het werk wordt de actuele situatie door het waterschap landmeetkundig ingemeten. Aan de hand van de landmeetkundige gegevens wordt de topografie en geometrie geactualiseerd. Bij de naverkenning wordt de gemuteerde topografie de geometrie gecontroleerd. Daarnaast worden bij de naverkenning de administratieve gegevens van de constructie-opbouw aangeleverd. Nadat de gegevens in het veld zijn gecontroleerd wordt het geometrische en administratieve bestand binnen het digitale beheerregister geactualiseerd. In de laatste fase van het revisietraject worden de revisietekeningen van het werk getekend.

### 4.5 Overdracht

Voor de overdrachtstoetsing wordt uitgegaan van de actuele situatie die door het waterschap landmeetkundig tijdens en na uitvoering van het werk is gemeten. Één van de activiteiten bij de overdracht is het controleren van het digitale beheerregister. Hiervoor worden alle beschikbare gegevens gebruikt. Voor zowel de geometrie als constructie-opbouw wordt uitgegaan van Intwis. De gegevens van de constructie-opbouw uit de ontwerpnota, inwinformulieren en revisietekeningen worden vergeleken met het digitale beheerregister en zonodig wordt het beheerregister aangepast. Bij de toetsing bij overdracht worden de resultaten van geavanceerde toetsingen en relevante memo's van de werkgroep kennis meegenomen. Na overdracht van het uitgevoerde werk is een geactualiseerd beheerregister en digitaal archief beschikbaar met daarin alle relevante documenten en tekeningen.

## 5 Bevindingen en beheerdersoordeel

### Algemeen

De actualisatie is uitgevoerd met STEENTOETS, versie 4.04. Voor de actualisatie zijn de gegenereerde waarden van STEENTOETS vergeleken met de invulformulieren. Verder zijn de invulformulieren in het veld gecontroleerd en is gekeken naar mogelijke tegenstrijdigheden en onvolkomenheden.

### (Logische) aanvullingen en wijzigingen

#### • Top- en onderlaag

Bij de controle in het veld zijn er geen onvolkomenheden of fouten met betrekking tot de aanwezige top-laagtypen geconstateerd. Wel zijn er een aantal wijzigingen met betrekking tot dichtslibbing van top- en filterlaag doorgevoerd omdat er in het algemeen van kan worden uitgegaan dat er geen dichtslibbing van top- en filterlaag plaatsvindt boven gemiddeld hoogwater. Er is daarom voor de vlakken die voor meer dan 75% boven GHW (voor dit traject ongeveer 1,60 meter NAP<sup>+</sup>) liggen, verondersteld dat top- en filterlaag niet zijn dichtgeslibd. Voor de vlakken waarvan tijdens het veldbezoek is geconstateerd dat er tijdens eb nog water tussen de steenspleten zichtbaar is, wordt verondersteld dat zowel de top- als filterlaag is dichtgeslibd. In onderstaand overzicht is voor het betreffende traject GHW aangegeven.

### Toeslag golfbelasting

In de Oosterschelde zal de sterkte van de bekleding als gevolg van de optredende stagnante waterstanden geringer worden. Om dit effect te verdisconteren wordt voorlopig uitgegaan van een toeslag van 15% op de golfhoogte. In STEENTOETS is met deze 15% toeslag op de golfhoogte gerekend. De toetsresultaten die hiermee tot stand zijn gekomen zijn opgenomen in bijlage 13, zie kolom "hulp 14.5 (excl. golf 1)". De resultaten inclusief het beheerdersoordeel zijn opgenomen in bijlage 14.5.

### Kreukelberm

Volgens de randvoorwaarden van het RIKZ dient op de Oosterschelde op het betreffende traject onder maatgevende omstandigheden rekening te worden gehouden met golfhoogtes van 0,80 tot 1,50 meter. Bij deze golfhoogtes dient een stabiele bestorting te voldoen aan de volgende eisen:

1. Sortering 10-60 kg;
2. M<sub>50</sub>-gem 36 kg;
3. Breedte van minimaal 5 m.

In onderstaande tabel zijn gegevens van de aanwezige kreukelberm opgenomen. In de laatste kolom wordt aangegeven of de kreukelberm wel of niet stabiel wordt verondersteld. Wijzigingen in de toetscores van de vlakken die onder de kreukelberm liggen zijn aangegeven in bijlage 13 en komen tot uiting in bijlage 14.1. De kreukelberm die aanwezig is tussen dijkpaal 1622 en 1647 wordt gedeeltelijk als voldoende stabiel verondersteld.

Van dp	Tot dp	Breedte (m)	Sortering (kg)	Oordeel
1639	1640	2	10/60 kg	onvoldoende
1640	1647	5	10/60 kg	voldoende

**Beschrijving vlakken met afwijkende scores (vergeleken met inventarisatie)**

In de onderstaande tabel zijn de vlakken opgenomen die een afwijkende score (o.b.v. bijlagen 13 en 14.1) ten opzichte van de eerder uitgevoerde toetsing hebben gekregen. Tevens is getracht deze afwijkende score te verklaren.

Tafelcode	Toplaag	Score inventarisatie bijlage 14.1	Score actualisatie bijlage 14.1	Verklaring verschil score/opmerkingen
OS162201	28,12	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS162207	28,12	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS162209	28,21	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS162210	28,12	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS162211	28,12	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS162503	28,12	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS162504	28,12	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS162702	17	ONVOL	Grast	doorgroeisteen wordt niet meer met steentoets getoetst
OS163302	11	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie score toplaag geavanceerd t.g.v. dichtgeslibd toplaag/filter J/N
OS163402	11,1	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie score toplaag geavanceerd t.g.v. dichtgeslibd toplaag/filter J/N
OS163406	11,1	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie score toplaag geavanceerd t.g.v. dichtgeslibd toplaag/filter J/N
OS163601	15	FOUT	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS163602	28,12	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS163605	28,12	Nader Ond	ONVOL	bij inventarisatie is geen beheerdersoordeel gegeven
OS163801	26	Nader Ond	ONVOL	dikte klei < 0,60 m: bij actualisatie beheerdersoordeel onvoldoende
OS164201	26	GOED	ONVOL	dikte klei < 0,60 m: bij actualisatie beheerdersoordeel onvoldoende
OS164202	26,01	Nader Ond	ONVOL	volgens uitgevoerde VGD-meting onvoldoende
OS164204	26,01	Nader Ond	ONVOL	volgens uitgevoerde VGD-meting onvoldoende
OS164407	26	Nader Ond	ONVOL	dikte klei < 0,60 m: bij actualisatie beheerdersoordeel onvoldoende
OS164410	17	Nader Ond	Grast	doorgroeisteen wordt niet meer met steentoets getoetst

Tabel 5.2: Overzicht verschil in toetsresultaten

**Oordeel mogelijk opdrukken toplaag**

De stabiliteit van gepenetreerde vlakken wordt mede bepaald door het ontstaan van statische overdrukken. In STEENTOETS wordt hier geen oordeel over gegeven. Voor de gepenetreerde vlakken die op basis van golfklappen in STEENTOETS een oordeel "goed" of "twijfelachtig" hebben gekregen, dient daarom ook de kans op statische overdruk te worden nagegaan.

Verschillende vlakken liggen zodanig hoog op het talud dat de maatgevende grondwaterstand hier beneden de ondergrens van het betreffende vlak ligt. Hierdoor vindt onder het betreffende vlak geen drukopbouw plaats en zal het vlak niet worden opgedrukt. Ook als het vlak niet waterdicht is ingegoten zal de drukopbouw onvoldoende zijn om het betreffende vlak op te drukken.

In bijlage 13 zijn in de laatste twee kolommen voor de betreffende vlakken de minimale en maximale weerstand tegen opdrukken weergegeven. Hierbij zijn de hoogteligging van het vlak en de waterdichtheid van zijn omgeving buiten beschouwing gelaten. Deze waarden zijn een indicatie voor het gedeelte van het vlak dat op basis van mogelijk opdrukken eventueel behouden kan blijven.

## 6 Vervolg

De actualisatie vormt het vertrekpunt voor de geavanceerde toetsing en het ontwerp van een eventueel nieuwe bekleding. Voor de beoordeling van de in dit rapport beschreven toetsresultaten kan het best worden uitgegaan van bijlage 13 en 14.1, waarbij bijlage 14.1 de score weergeeft van kolom "eindoordeel" in bijlage 13. Dit eindoordeel is gebaseerd op de score van STEENTOETS (waarbij de slechtste score van respectievelijk de toplaagstabiliteit, materiaaltransport en afschuiving maatgevend is) en het beheerdersoordeel. Voor het beheerdersoordeel is onder andere gebruik gemaakt van bijlage 11.5 en 11.6 en staat beschreven in de kolom "bevindingen" van bijlage 13. De toetsresultaten van bijlage 11.5 en 11.6 staan respectievelijk weergegeven in de kolommen "stabiliteit toplaag / score" en "eindscore steentoets" van bijlage 18. Voor de totstandkoming van deze bijlagen is gebruik gemaakt van logische waarden (zie hoofdstuk 5). Ook bijlage 16 is gebruikt voor de onderbouwing van het beheerdersoordeel. In deze bijlage staan de minimaal benodigde diktes weergegeven voor een "goed" toetsresultaat.

Voor niet-zichtbare vlakken speelt tevens mee of er sprake is van een zware kreukelberm die zorgt voor een gereduceerde golfaanval van het onderliggende bekledingsvlak. Als volgens de beheerder sprake is van een 'zware' kreukelberm wordt de score (in bijlage 14.1) van het onderliggende vlak minimaal "voldoende", een en ander afhankelijk van de toplaagstabiliteit. Als er geen sprake is van een 'zware' kreukelberm is het oordeel van het onderliggende vlak uitsluitend gebaseerd op de toplaagstabiliteit.

## 7 Literatuur

[lit1]

Vervolg inventarisatie Steenzettingen Noord- en Midden-Zeeland; waterschap Zeeuwse Eilanden

[lit2]

Overzicht toetsing bekleding, Steentoets, vooraanzicht resultaten – op basis van : alleen toplaagstabiliteit – met randvoorwaarden RIKZ 1998; gebied Oosterschelde, dijkpaal 0000 – 1949, bijlage 11.3

[lit3]

Overzicht toetsing bekleding, Steentoets, vooraanzicht resultaten – op basis van : één oordeel per vlak, inclusief beheerdersoordeel– met randvoorwaarden RIKZ 1998; gebied Oosterschelde, dijkpaal 0000 – 1949, bijlage 14.1

[lit4]

Overzicht toetsing bekleding, Steentoets, vooraanzicht resultaten – op basis van : één oordeel per vlak, exclusief beheerdersoordeel– met randvoorwaarden 1996 en  $t_p \geq 4s$ ; gebied Oosterschelde, dijkpaal 0000 – 1949, bijlage 14.4

[lit5]

Golfrandvoorwaarden op de Westerschelde gegeven een 1/4000 windsnelheid, deel II, RIKZ juli 1998

[lit6]

Golfberekeningen Oosterschelde, Golfbelastingen voor het ontwerpen van dijkbekledingen, RIKZ, januari 2001

[lit7]

Voorschrift Toetsen op Veiligheid, 2004

[lit8]

Memo berekeningswijze gepenetreerde constructies, 19 december 2001, Memo van Hans van der Sande aan de Werkgroep Kennis (bij het projectbureau bekend onder de codes PZDT-M-02004 ken en PZDT-M-02017 ken.

[lit9]

Veiligheidsbeoordeling van asfaltdijkbekledingen, Achtergrondrapport bij het toetsen van asfaltbekledingen volgens het Voorschrift Toetsen op Veiligheid (VTV), Rijkswaterstaat, DWW, november 2005

[lit10]

Handleidingen Toetsen en Ontwerpen van Dijkbekledingen, Technische werkwijze van het Projectbureau Zeeweringen, Werkgroep Kennis, Versie 19-02-2004, PZDT-R-04065 ken

[lit11]

Technisch Rapport Steenzettingen, TAW-rapport, Rijkswaterstaat, DWW, december 2003



## Appendix 1: Toelichting op de uitgangspunten

In onderstaande tabel zijn alle uitgangspunten uit hoofdstuk 3 opgenomen met daarbij het toepassingsgebied aangegeven en de datum van de laatste wijziging.

Nr.	Onderwerp	Van toepassing op:	Datum laatste wijziging
1	Toetsscore	actualisatie, revisie	-
2	Toetsscore	actualisatie, revisie	-
3	Toetsscore	actualisatie, revisie	-
4	Reststerkte	actualisatie, revisie	-
5	Hydraulische randvoorwaarden	actualisatie, revisie	-
6	Onzichtbare tafels	actualisatie, revisie	-
7	Onzichtbare tafels	actualisatie	-
8	Verificatie gegevens	actualisatie	-
9	Verificatie gegevens	actualisatie	-
10	Opsplitsing tafels	actualisatie, revisie	-
11	Inklemming	actualisatie	-
12	Ingegoten tafels	actualisatie, revisie	-
13	Taludhelling	actualisatie, revisie	-
14	Doorgroeistenen	actualisatie	-
15	Ingegoten basalt (asfalt)	actualisatie, revisie	vervallen (zie nr. 27)
16	Ingegoten basalt (beton)	actualisatie	-
17	Toeslag golfhoogte	actualisatie	-
18	Kleilaag	actualisatie	-
19	Gepenetreerde breuksteen (grauwacke)	actualisatie	-
20	Tafels fixstone	actualisatie	-
21	Overdrachtstoetsing	revisie	sept-2006
22	Vol-en-zat gepenetreerde breuksteen	revisie	okt-2006
23	Overgangs- en aansluitingsconstructie	revisie	okt-2006
24	Afwijkingen en onvolkomenheden	revisie	aug-2007
25	Verborgene constructies	revisie	sept-2007
26	Onderhoudsstrook	revisie	nov-2007
27	Ingegoten steenzettingen	actualisatie, revisie	mei-2008
28	Belastingduur	actualisatie, revisie	mei-2008

Voor het verbeteren van de leesbaarheid van het rapport is de tekst van de laatste uitgangspunten (nr. 22 t/m 28) beknopt weergegeven. De volledige tekst van deze uitgangspunten is hieronder opgenomen.

**22. Vol-en-zat gepenetreerde breuksteen:** Voor een bekleding bestaande uit vol-en-zat gepenetreerde breuksteen wordt de minimaal benodigde laagdikte in de golfklapzone bepaald op basis van de benodigde steendiameter  $D_{n50}$ . De dikte van de bekleding dient minimaal  $2 \cdot D_{n50}$  te zijn en een minimale steensortering 5/40 kg wordt toegepast. De praktische laagdikte wordt dan 0,40 meter voor 5/40 kg en 0,50 meter voor 10/60 kg. De toetsing bestaat uit een visuele inspectie van de constructie, waarbij eventuele zwakke plekken (dikte  $\leq 1,0 \cdot D_{n50}$ ) worden opgespoord. Tevens wordt gekeken naar de bovenbeëindiging van de constructie, het zogenaamde waterslot.

**23. Overgangs- en aansluitingsconstructie:** Volgens de toetsregel voor overgangs- en aansluitingsconstructies zijn dergelijke constructies goed als de overgangen volledig zijn ingegoten met asfalt en uit veldbezoek blijkt dat de aansluitingsconstructie daadwerkelijk aansluit zonder kieren en volledige penetratie aanwezig is. De omliggende steenzettingen worden getoetst volgens de normale werkwijze.

**24. Afwijkingen en onvolkomenheden:** Als bij het veldbezoek in het kader van overdracht afwijkingen of onvolkomenheden worden geconstateerd kan alleen de score voldoende worden toegekend als over het treffen van maatregelen afspraken zijn gemaakt. De overdracht van het traject kan worden afgerond. Na juiste uitvoering van de maatregelen en controle hiervan kan weer de score goed worden toegekend. De uitgevoerde maatregelen worden opgenomen in het beheerregister. Bij significante schade dienen eerst maatregelen te worden genomen voordat de toetsing en overdracht kunnen worden afgerond.

**25. Verborgene constructies:** In het veld zijn verborgene constructies niet visueel te controleren. Voor de toetsing wordt ervan uitgegaan dat de constructies zijn uitgevoerd conform de ontwerfnota en daarmee de sterkte van de constructie overeenkomt met het ontwerp.

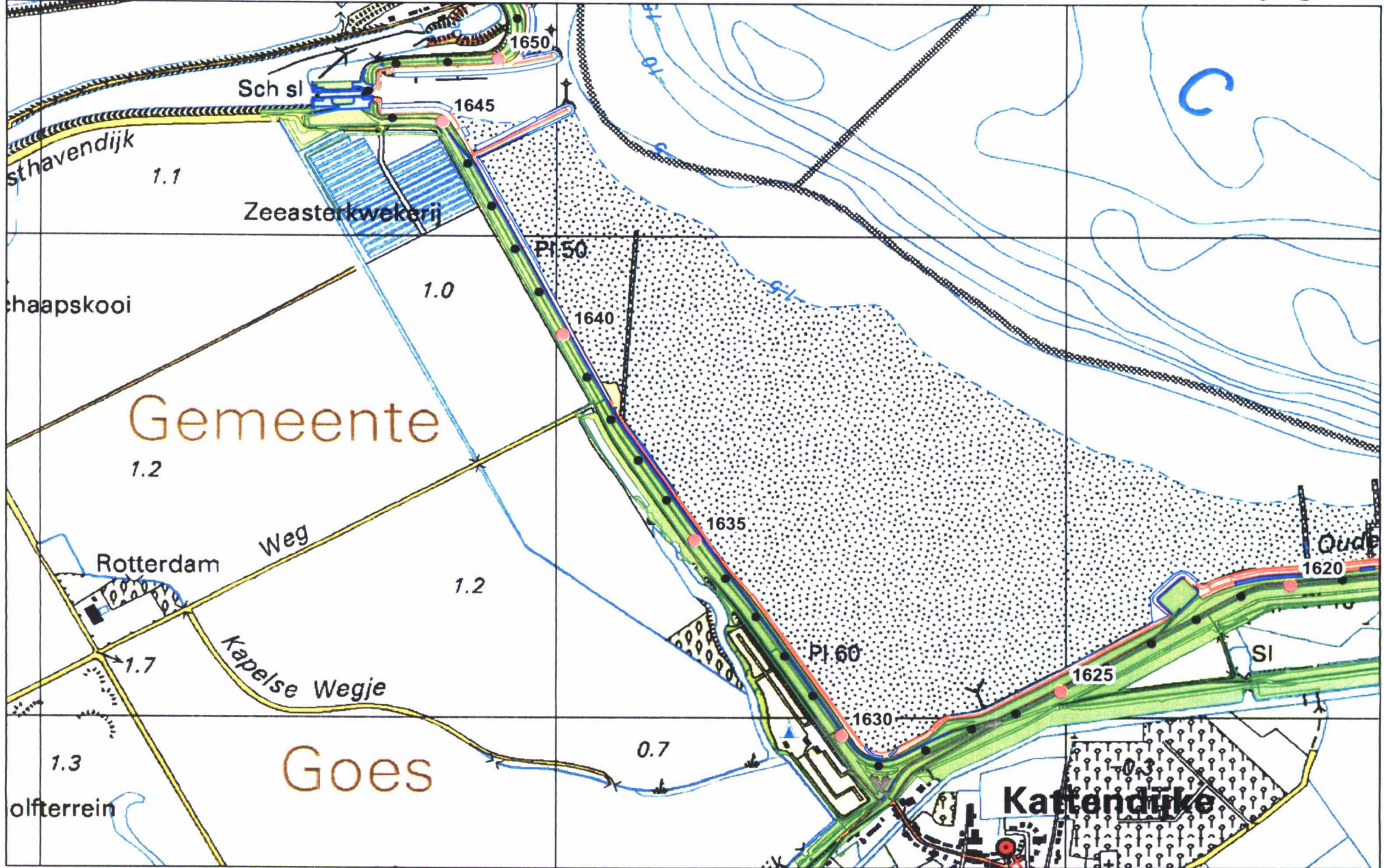
---

**26. Onderhoudsstrook:** Bij de nieuwe werken wordt vaak een onderhoudsstrook op de buitenberm aangelegd. Deze bestaat meestal uit een 3 meter brede strook asfaltbeton met een laagdikte van 0,06 m. Als onderliggende laag wordt over het algemeen een pakket fosforslakken (0-40 mm) aangebracht of ander materiaal met dezelfde sortering. Vaak sluit de onderhoudsstrook aan tegen de naastliggende bekleding. Om te beoordelen of de aangelegde constructie voldoende sterkte heeft is een gedetailleerde toetsing uitgevoerd. Hieruit blijkt dat de aangelegde constructie zodanig sterk is dat een maatgevende storm ruimschoots kan worden weerstaan (zie memo werkgroep kennis K-00-10-56). De toetsing van de onderhoudsstrook bestaat uit een toetsing van de aangelegde constructie aan het ontwerp en een visuele inspectie van de constructie (scheurvorming). Tevens wordt gekeken naar de aansluiting op de naastliggende bekleding.

**27. Ingegoten steenzettingen:** De resultaten van het onderzoek naar toetscriteria voor ingegoten steenzettingen hebben een nieuwe toetsmethode opgeleverd. Hierbij wordt onderscheid gemaakt tussen twee typen ingegoten steenzettingen: goed ingegoten steenzettingen en oppervlakkig overgoten steenzettingen. Dergelijke steenzettingen worden goedgekeurd als aan de stabiliteitsvoorwaarden (uit het rapport Toetscriteria voor ingegoten steenzettingen, blz. 64 t/m 67) wordt voldaan. In de toetsmethode is de elasticiteitsmodus van de toplaag, bepaald door middel van valgewichtdeflectiemetingen, opgenomen. Indien geen VGD-metingen beschikbaar zijn wordt een minimale waarde van  $E_{VGD} = 1000 \text{ MPa}$  (1 GPa) gehanteerd. Het geldigheidsgebied voor de toetsmethode is:  $1,4 < \xi_{op} < 2,5$ , dikte groter dan 25 cm en taluds van 1:2,5 tot en met 1:4,5 (in rapport taluds van 1:3,0 tot en met 1:4,0). In het verleden uitgevoerde geavanceerde toetsingen van ingegoten steenzettingen worden vervangen door deze nieuwe toetsmethode. In het rapport komt hiermee uitgangspunt 15 voor het toetsen van ingegoten basalt te vervallen.

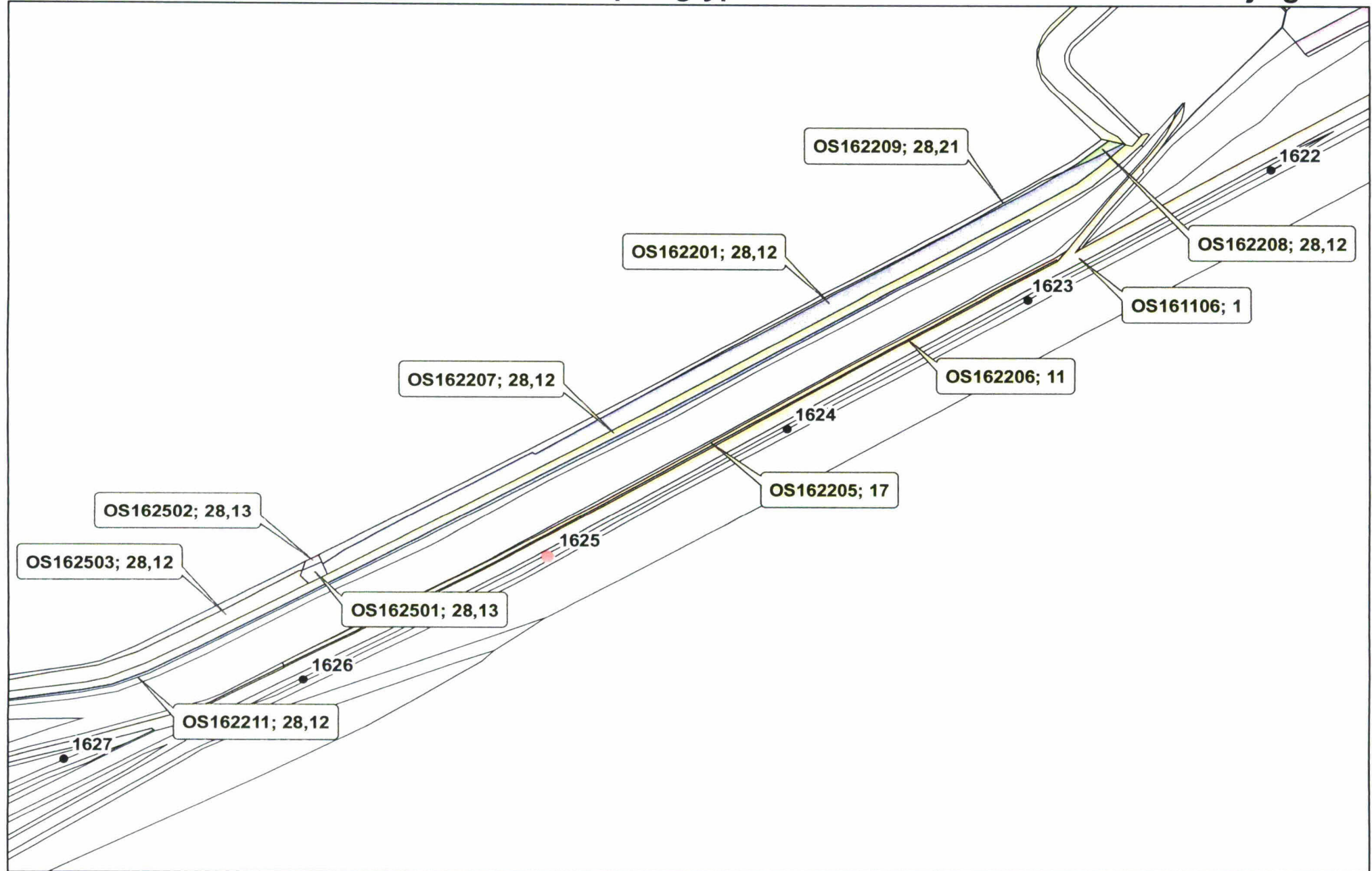
**28. Belastingduur steenzettingen:** In de Westerschelde is voor alle steenzettingen bij het ontwerp uitgegaan van een belastingduur van 1000 golven. Ook bij de toetsing van ingegoten en overgoten steenzettingen in de Westerschelde wordt uitgegaan van deze belastingduur. Op basis van beschouwingen is echter gebleken dat in de Westerschelde een belastingduur van 2000 à 3000 golven geldt. In afwachting van nieuwe inzichten in de belastingduur voor de Westerschelde wordt voorlopig uitgegaan van een belasting van 1000 golven. In de Oosterschelde wordt als gevolg van de optredende stagnante waterstanden de belastingduur als langeduurbelasting meegenomen in de berekening.





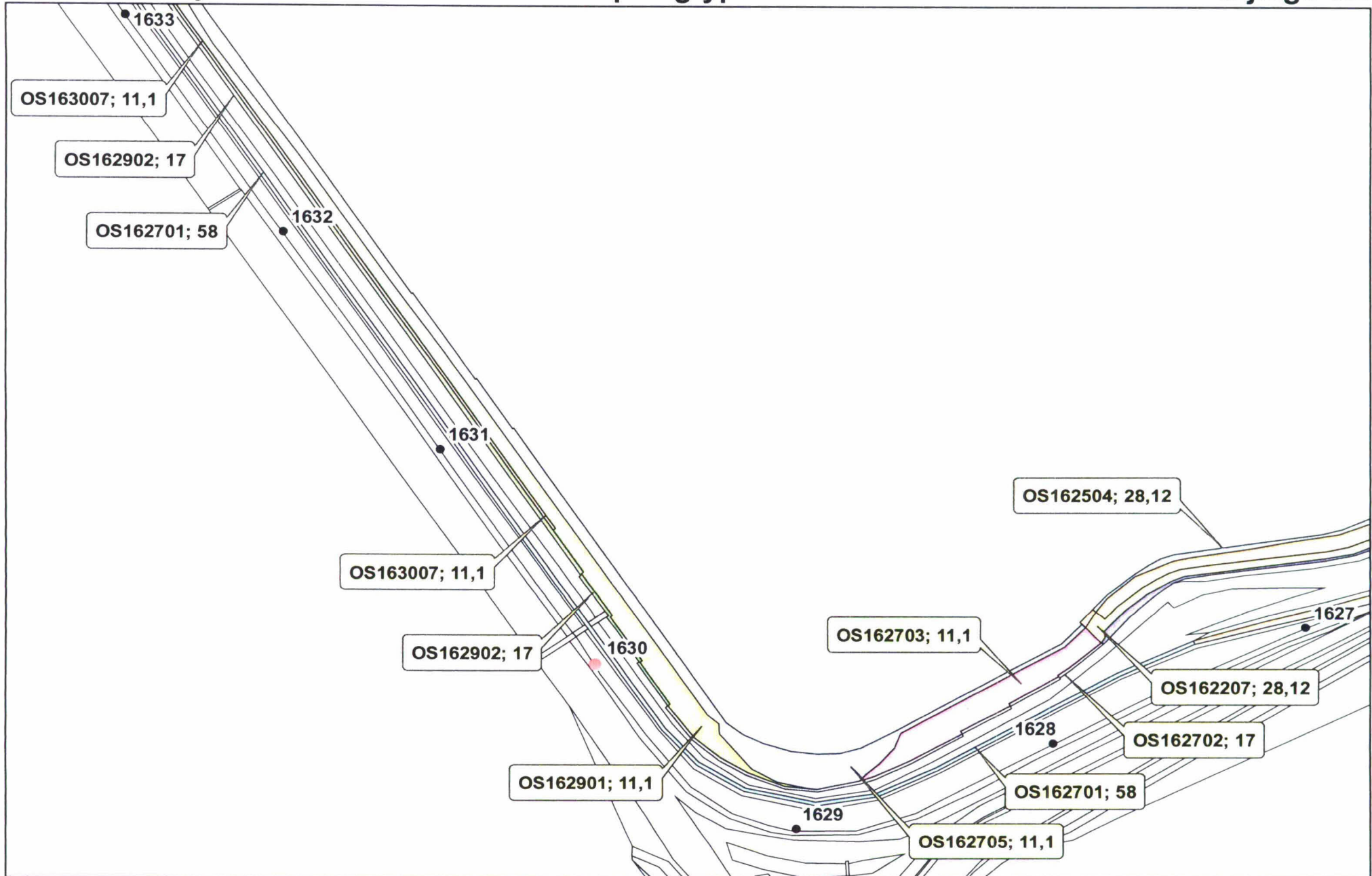
# Overzicht trajectdeel met vlakcodes en toplaagtypen

bijlage 6.1



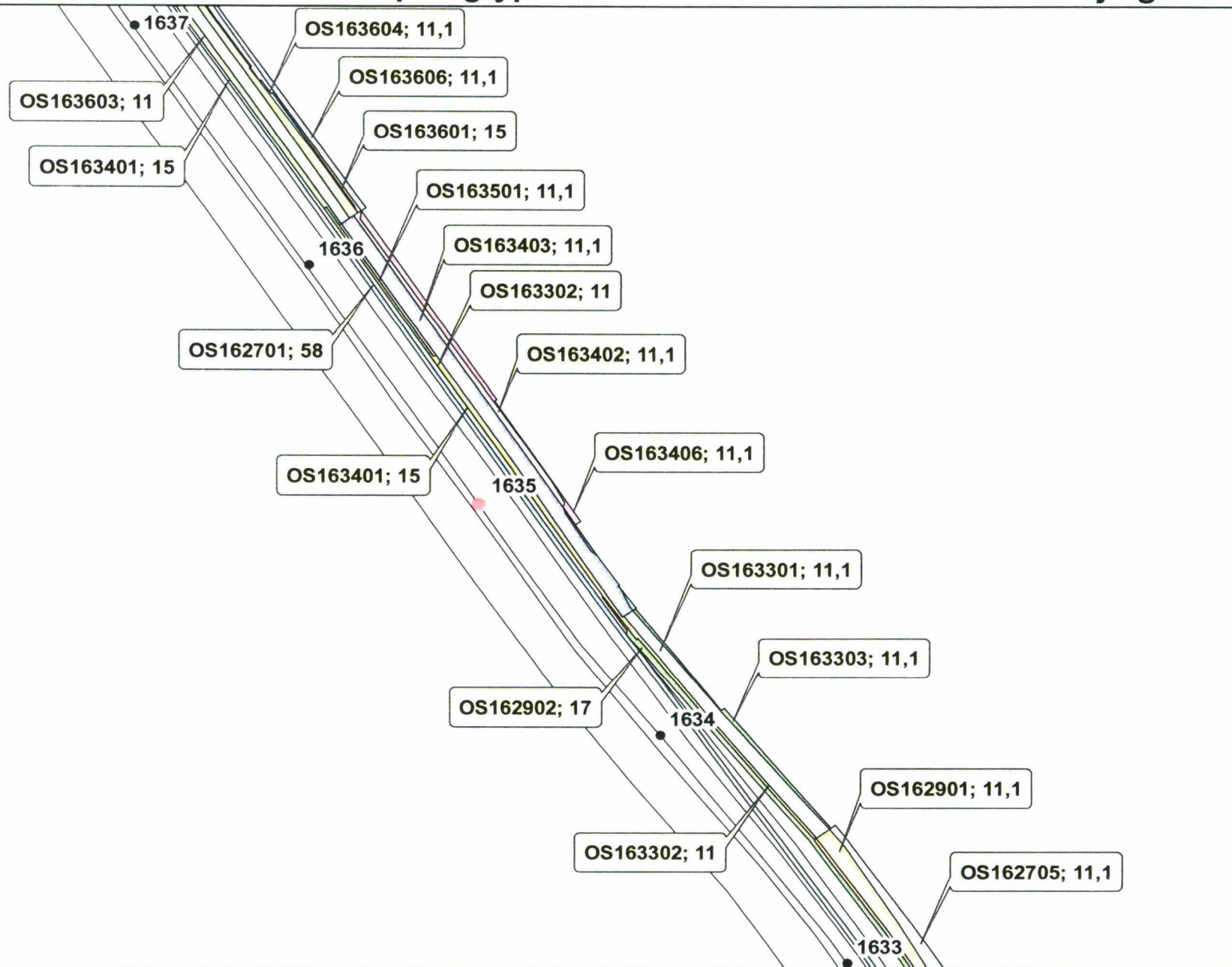
# Overzicht trajectdeel met vlakcodes en toplaagtypen

bijlage 6.2



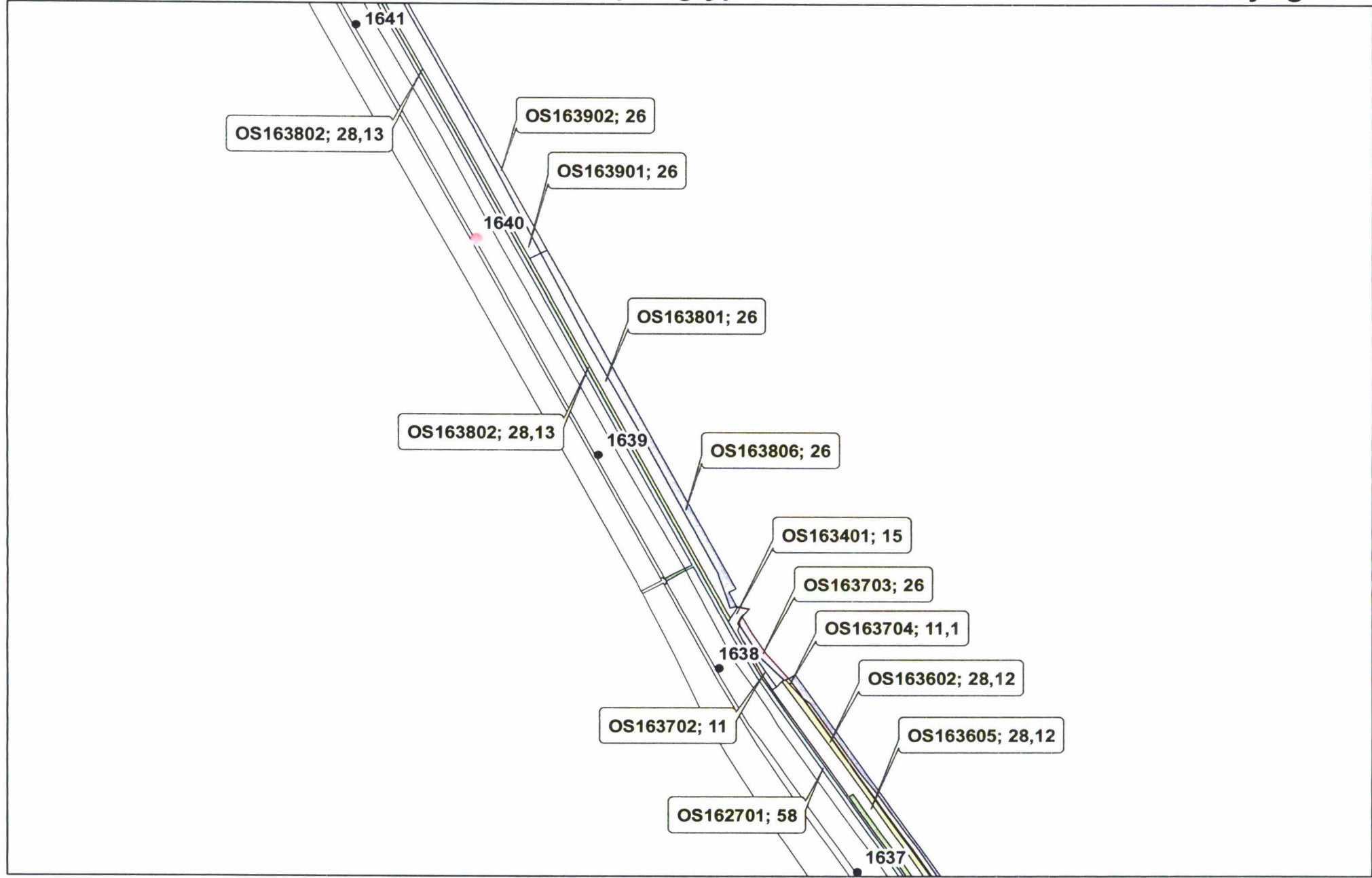
# Overzicht trajectdeel met vlakcodes en toplaagtypen

bijlage 6.3



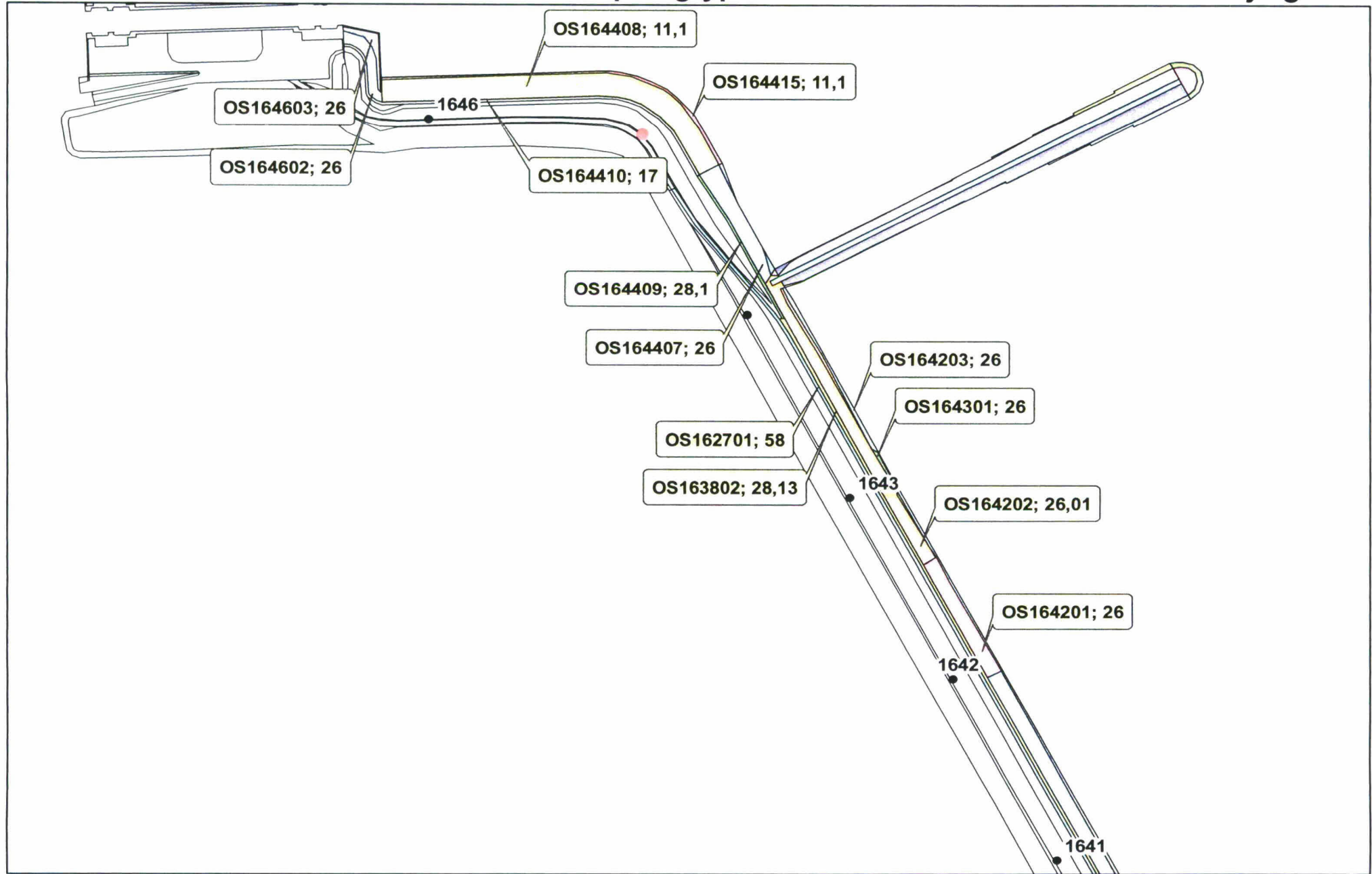
# Overzicht trajectdeel met vlakcodes en toplaagtypen

bijlage 6.4



# Overzicht trajectdeel met vlakcodes en toplaagtypen

bijlage 6.5



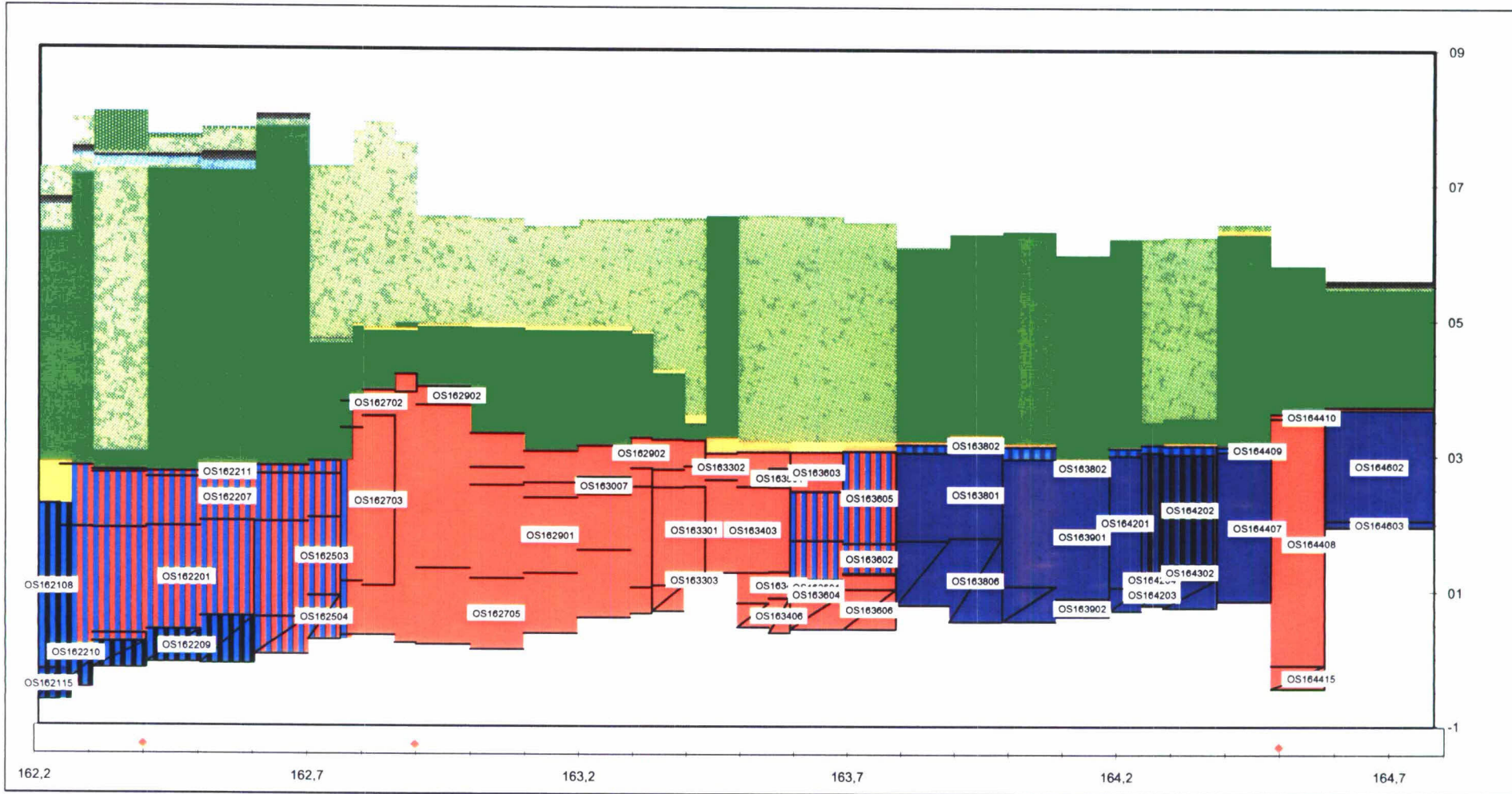
# Oosterschelde

dp 1622 - dp 1648

# toplaagindeling

conform materiaaltabel

# bijlage 7.0



Label : vlakcode

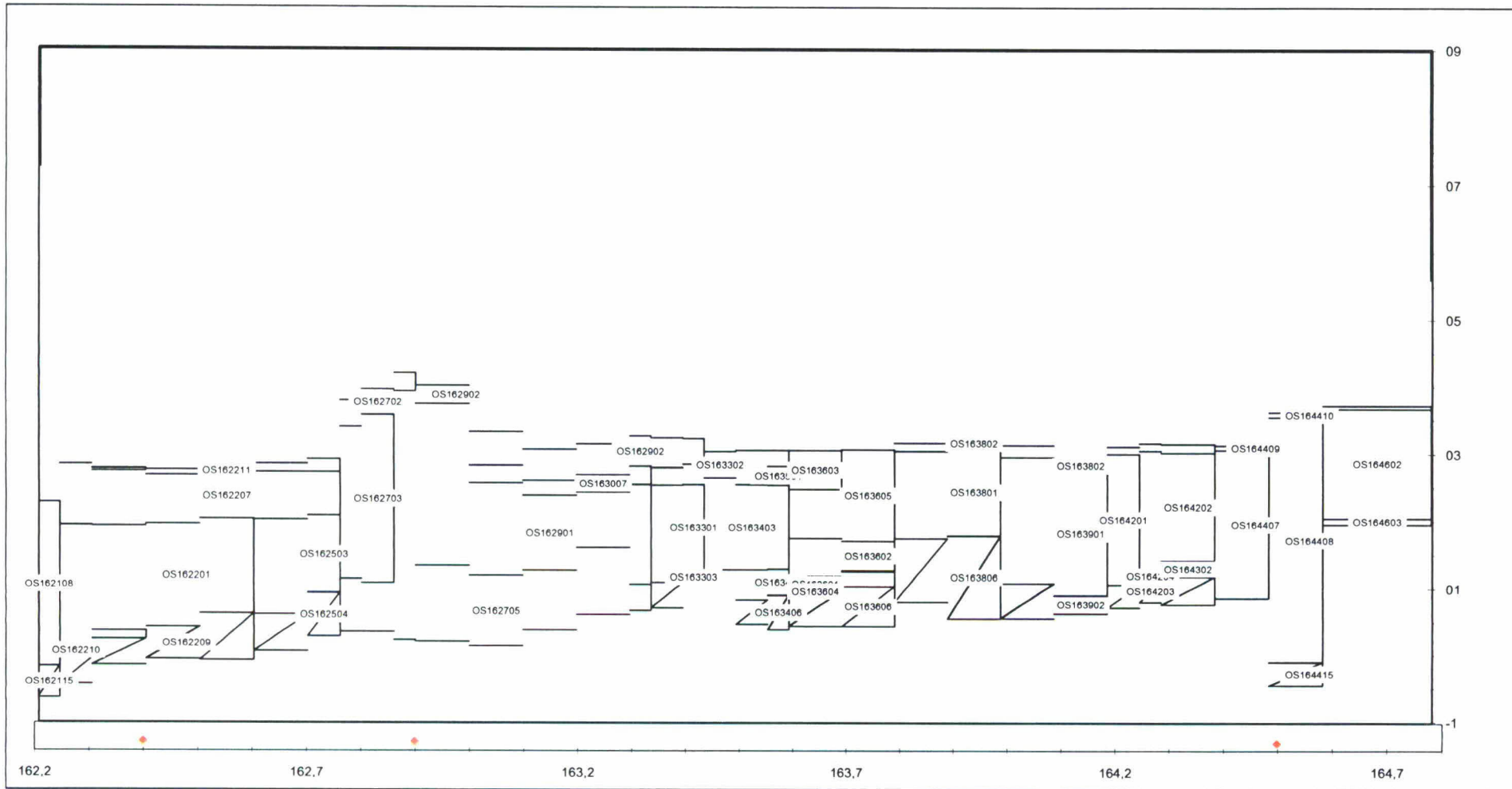
Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05

Steenstoets versie 4.02

stapgrootte 20 m

Legenda	
	42,2 gras
	9,5 natuursteen
	3,2 platen
	7,7 basalt
	11,4 betonblokken
	4,2 asfalt
	onzichtbaar vlak
	26,1 niets
	26,1 niets
totaal : 104,2 ( x 1000 m <sup>2</sup> )	

dp 1622 - dp 1648



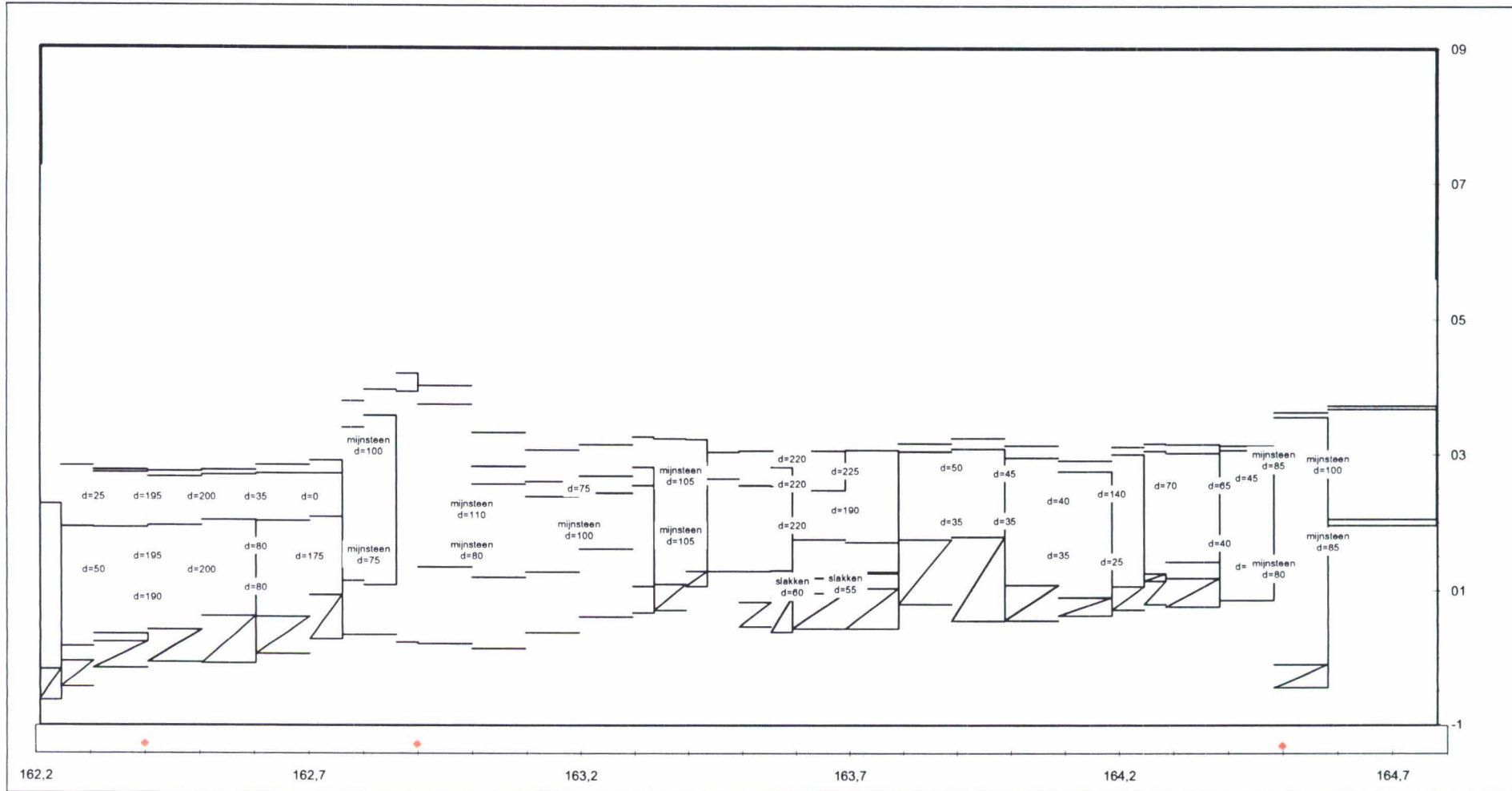
Label vlakcode

Dyktafel Os 1622-1647 2008 1114 versie 4.05

Steenstoets versie 4.02

stapgrootte 20 m





Label : dikteklei

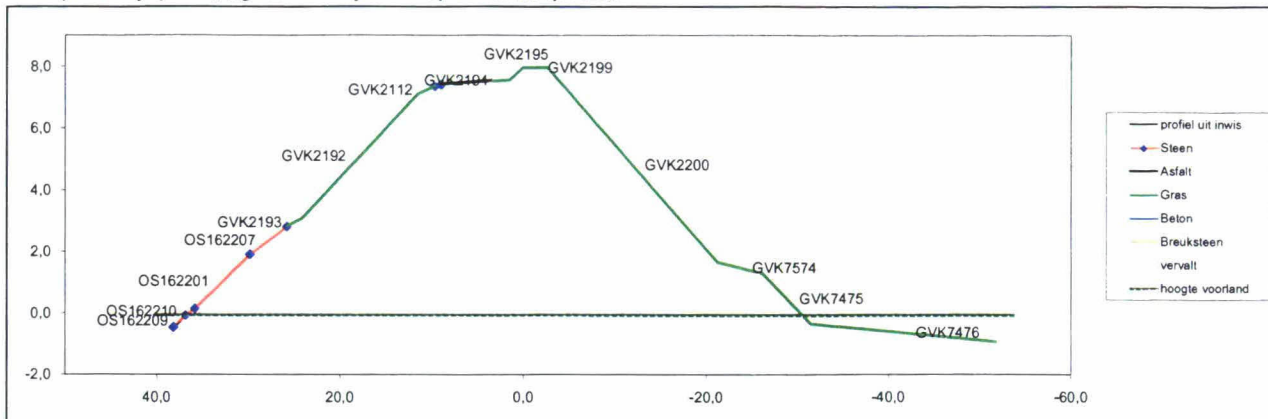
Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05  
stapgrootte 20 m

Steentoets versie 4.02

# Oosterschelde

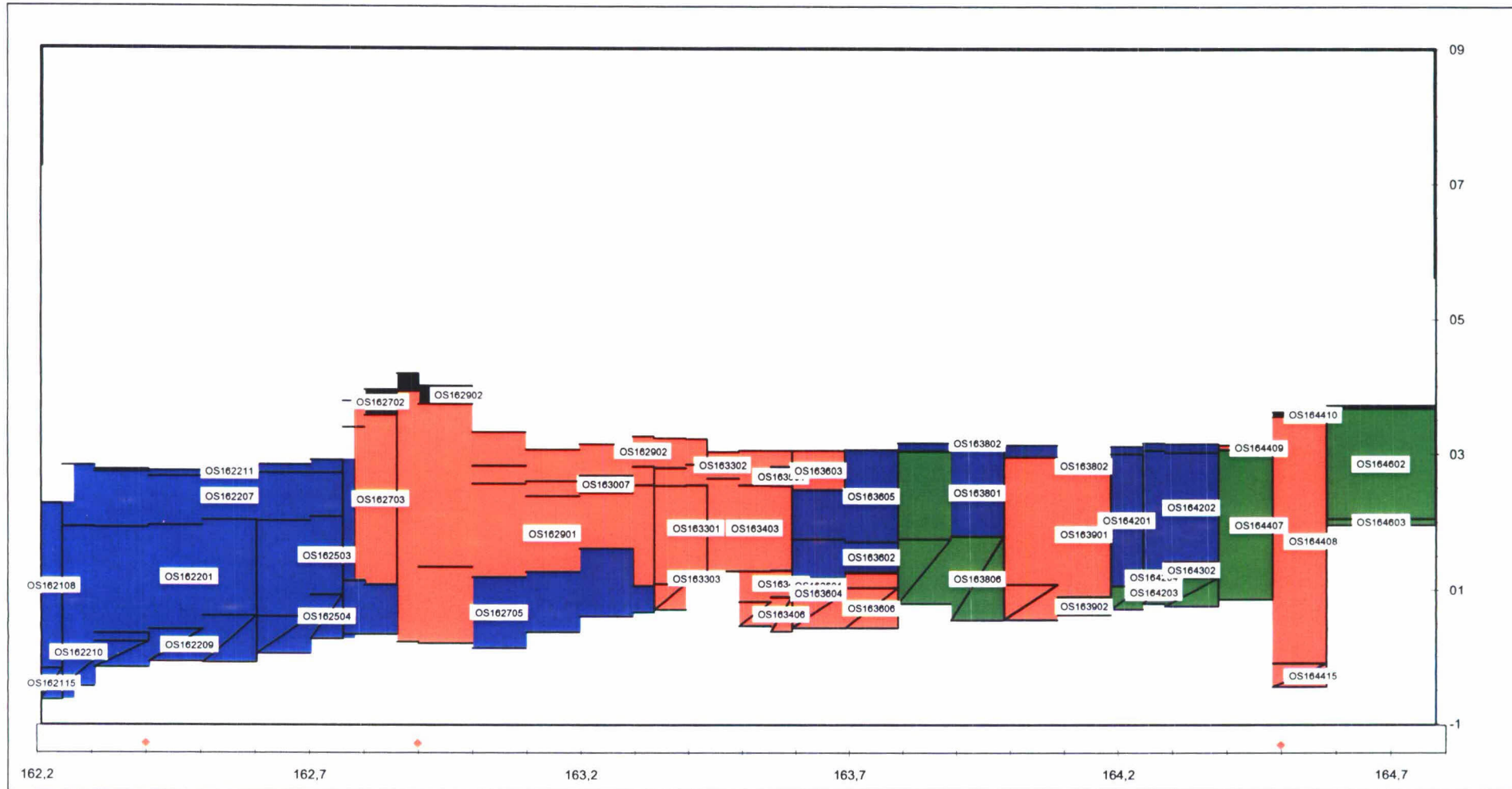
# bijlage 9.1

dwarsprofiel bij dp 1622,8; geldt voor traject van dp 1622,5 tot dp 1623,0



1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
profiel uit inwis										LabelDwarsprofiel									
RegeIhr	Ondergrens	Bovengrens	Afstan	AfstTot	CODE	Talud	Horlengte	soortBekled	LabelX	LabelY	LabelNaam	Labelpositie	vlakcode	constructie code	talud 1:n	tan a	top-laag	onder-laag	
16	-0,44	-0,05	37,89	36,9	0	0,39	0,99	Steen	37,40	-0,25	OS162209	1	OS162209	28,21puvkl	2,5	0,3935	#####	puvkl	
17	-0,05	0,17	36,9	35,9	1	0,22	1,01	Steen	36,40	0,06	OS162210	1	OS162210	28,12puvkl	4,6	0,2187	#####	puvkl	
18	0,17	1,93	35,89	29,9	2	0,3	5,96	Steen	32,92	1,05	OS162201	1	OS162201	28,12puvkl	3,4	0,2955	#####	puvkl	
19	1,93	2,83	29,94	25,8	3	0,22	4,11	Steen	27,88	2,38	OS162207	1	OS162207	28,12puvkl	4,6	0,2190	#####	puvkl	
20	2,83	3,08	25,83	24,3	4	0,16	1,58	Gras	25,04	2,96	GVK2193	1	GVK2193	20	6,3	0,1584	20		
21	3,08	7,13	24,25	11,7	5	0,32	12,6	Gras	17,95	5,11	GVK2192	1	GVK2192	20	3,1	0,3216	20		
22	7,13	7,37	11,66	9,8	6	0,13	1,86	Gras	10,73	7,25	GVK2112	1	GVK2112	20	7,8	0,1291	20		
23	7,37	7,43	9,798	9,08	7	0,08	0,72	Steen	9,44	7,40		1		28	12,1	0,0830	28		
24	7,43	7,54	9,075	3,35	8	0,02	5,73	Asfalt	6,21	7,49		1		1	52,1	0,0192	1		
25	7,54	7,57	3,35	1,61	9	0,02	1,74	Gras	2,48	7,56	GVK2194	1	GVK2194	20	58,1	0,0172	20		
26	7,57	7,97	1,606	0,11	10	0,27	1,5	Gras	0,86	7,77	GVK2195	1	GVK2195	20	3,8	0,2668	20		
27	7,97	7,97	0,107	-2,58	11	0	2,69	Gras	-1,24	7,97	GVK2199	2	GVK2199	20	0,0000	20			
28	7,97	1,67	-2,58	-21,1	12	-0,34	18,6	Gras	-11,86	4,82	GVK2200	3	GVK2200	20	-3,0	-0,3394	20		
29	1,67	1,31	-21,1	-26,1	13	-0,07	4,96	Gras	-23,62	1,49	GVK7574	3	GVK7574	20	-13,8	-0,0725	20		
30	1,31	-0,33	-26,1	-31,4	14	-0,31	5,3	Gras	-28,75	0,49	GVK7475	3	GVK7475	20	-3,2	-0,3096	20		
31	-0,33	-0,91	-31,4	-51,8	15	-0,03	20,4	Gras	-41,59	-0,62	GVK7476	3	GVK7476	20	-35,1	-0,0285	20		

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
profiel uit inwis										LabelDwarsprofiel									
RegeIhr	Ondergrens	Bovengrens	Afstan	AfstTot	CODE	Talud	Horlengte	soortBekled	LabelX	LabelY	LabelNaam	Labelpositie	vlakcode	constructie code	talud 1:n	tan a	top-laag	onder-laag	
16	-0,44	-0,05	37,89	36,9	0	0,39	0,99	Steen	37,40	-0,25	OS162209	1	OS162209	28,21puvkl	2,5	0,3935	#####	puvkl	
17	-0,05	0,17	36,9	35,9	1	0,22	1,01	Steen	36,40	0,06	OS162210	1	OS162210	28,12puvkl	4,6	0,2187	#####	puvkl	
18	0,17	1,93	35,89	29,9	2	0,3	5,96	Steen	32,92	1,05	OS162201	1	OS162201	28,12puvkl	3,4	0,2955	#####	puvkl	
19	1,93	2,83	29,94	25,8	3	0,22	4,11	Steen	27,88	2,38	OS162207	1	OS162207	28,12puvkl	4,6	0,2190	#####	puvkl	
20	2,83	3,08	25,83	24,3	4	0,16	1,58	Gras	25,04	2,96	GVK2193	1	GVK2193	20	6,3	0,1584	20		
21	3,08	7,13	24,25	11,7	5	0,32	12,6	Gras	17,95	5,11	GVK2192	1	GVK2192	20	3,1	0,3216	20		
22	7,13	7,37	11,66	9,8	6	0,13	1,86	Gras	10,73	7,25	GVK2112	1	GVK2112	20	7,8	0,1291	20		
23	7,37	7,43	9,798	9,08	7	0,08	0,72	Steen	9,44	7,40		1		28	12,1	0,0830	28		
24	7,43	7,54	9,075	3,35	8	0,02	5,73	Asfalt	6,21	7,49		1		1	52,1	0,0192	1		
25	7,54	7,57	3,35	1,61	9	0,02	1,74	Gras	2,48	7,56	GVK2194	1	GVK2194	20	58,1	0,0172	20		
26	7,57	7,97	1,606	0,11	10	0,27	1,5	Gras	0,86	7,77	GVK2195	1	GVK2195	20	3,8	0,2668	20		
27	7,97	7,97	0,107	-2,58	11	0	2,69	Gras	-1,24	7,97	GVK2199	2	GVK2199	20	0,0000	20			
28	7,97	1,67	-2,58	-21,1	12	-0,34	18,6	Gras	-11,86	4,82	GVK2200	3	GVK2200	20	-3,0	-0,3394	20		
29	1,67	1,31	-21,1	-26,1	13	-0,07	4,96	Gras	-23,62	1,49	GVK7574	3	GVK7574	20	-13,8	-0,0725	20		
30	1,31	-0,33	-26,1	-31,4	14	-0,31	5,3	Gras	-28,75	0,49	GVK7475	3	GVK7475	20	-3,2	-0,3096	20		
31	-0,33	-0,91	-31,4	-51,8	15	-0,03	20,4	Gras	-41,59	-0,62	GVK7476	3	GVK7476	20	-35,1	-0,0285	20		



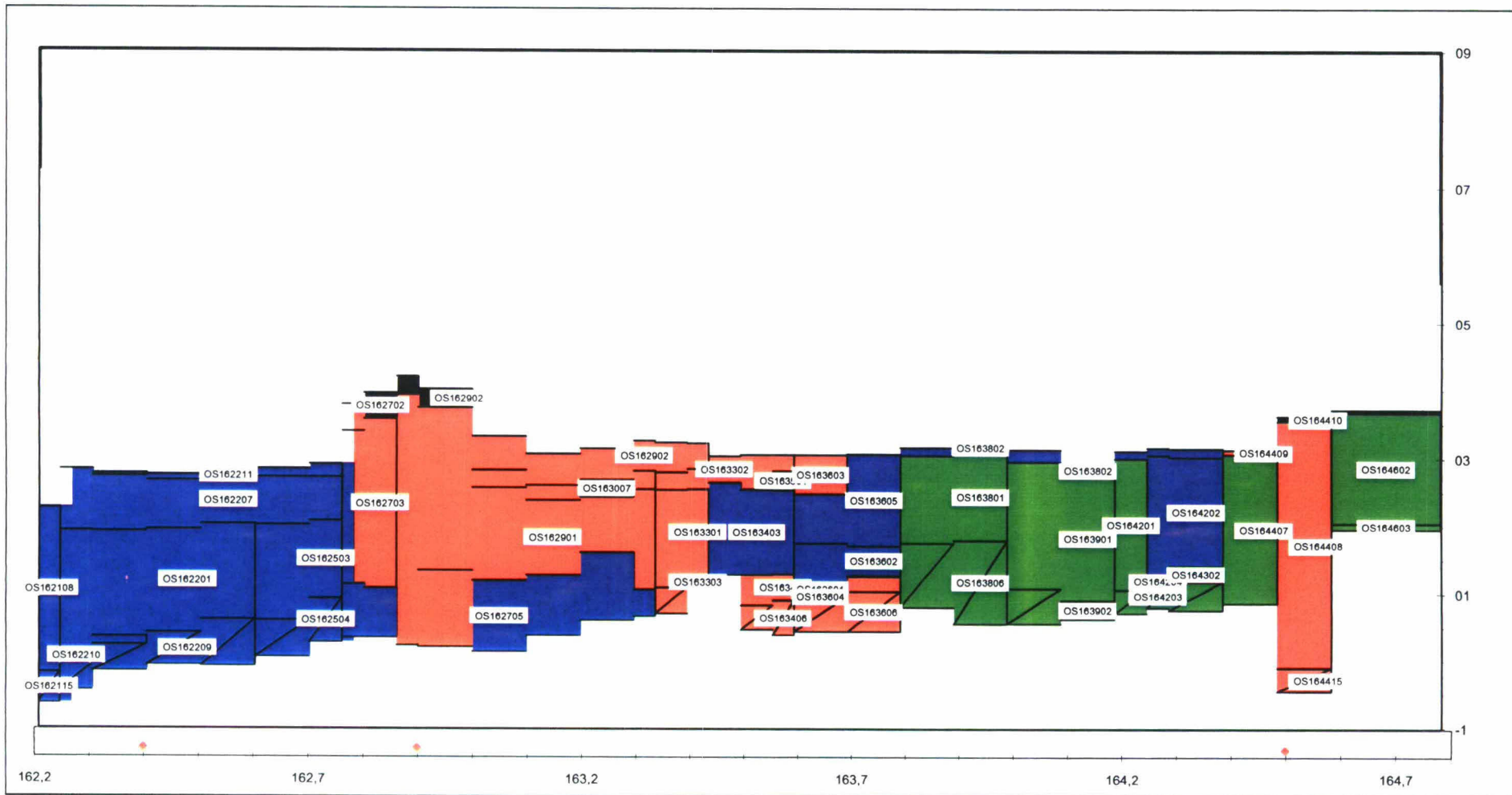
Label : vlakcode

Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05

Steentoets versie 4.02

stapgrootte 20 m





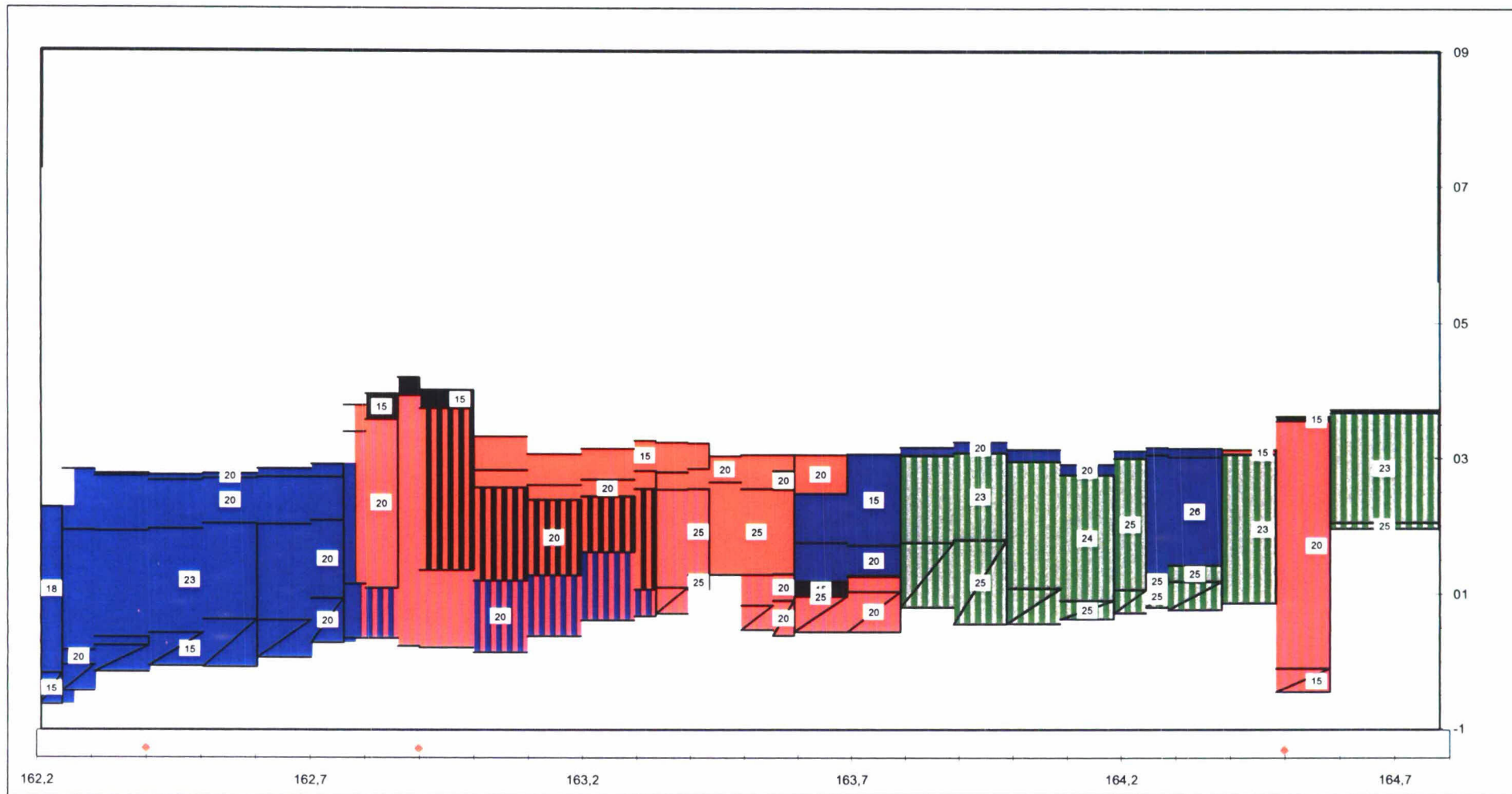
Label vlakcode

Dyktafel Os 1622-1647 2008 1114 versie 4 05

Steentoets versie 4.02

stapgrootte 20 m



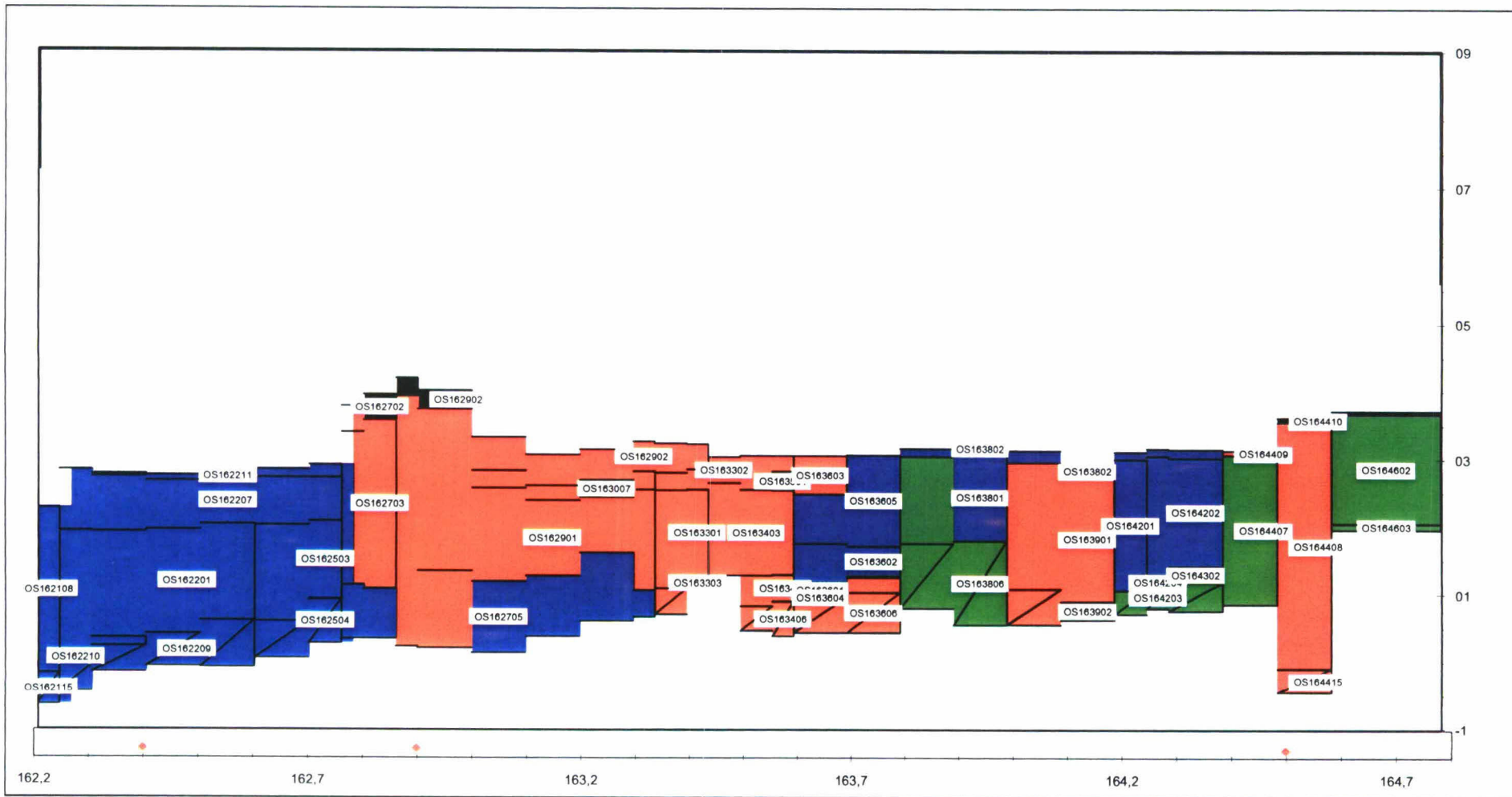


Label : aanwezige toplaagdikte  
 eenheid : [cm]

Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05  
 stapgrootte 20 m

Steentoets versie 4.02

Legenda	6,7 goed	voldoende	11,2 gevanceerd	9,4 onvoldoende	0,7 geen oordeel
onzichtbaar vlak			stabil	instabiel	geen oordeel
			detailtoets :ANAMOS		



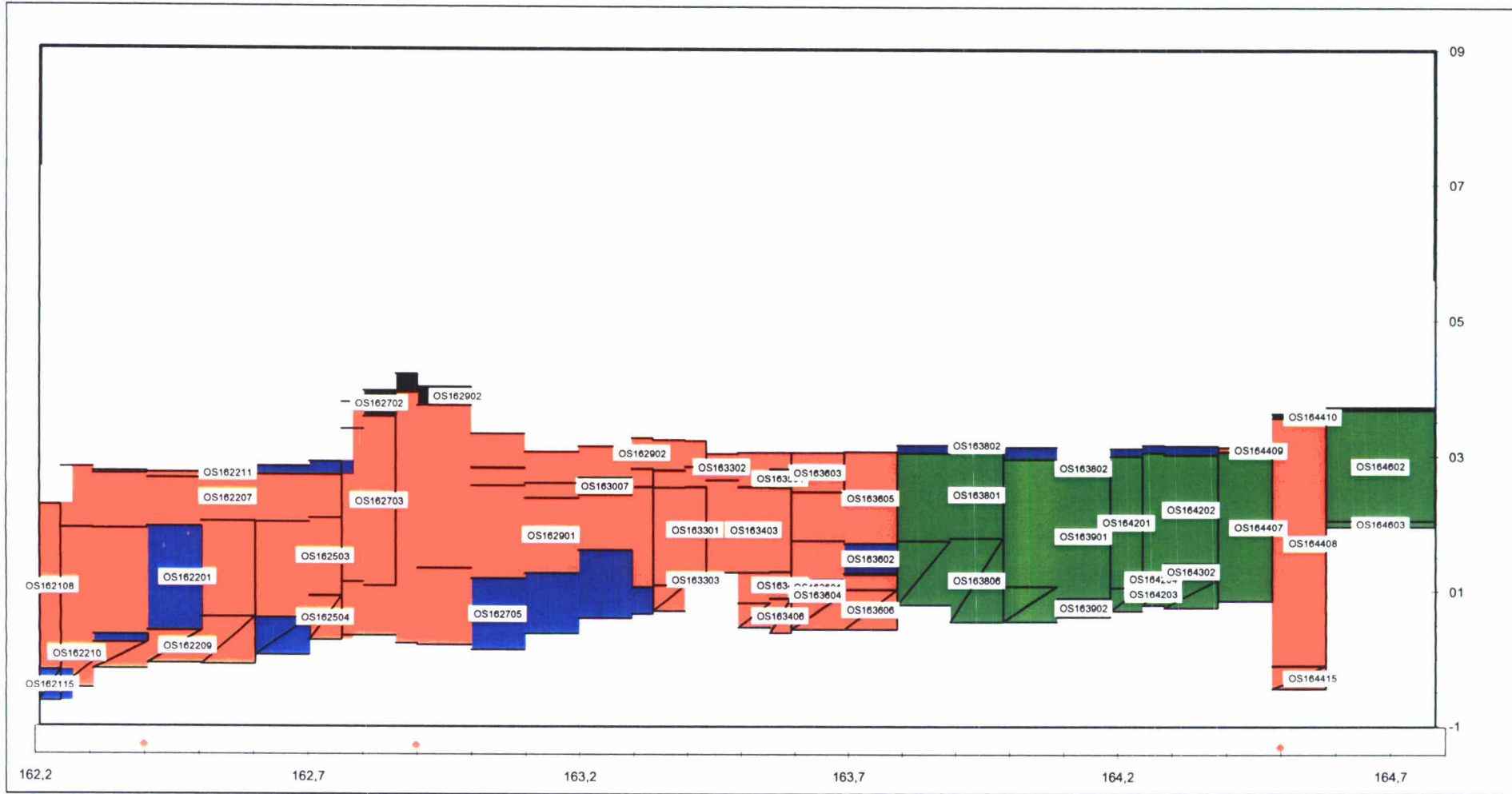
Label vlakcode

Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05

Steentoets versie 4.02

stapgrootte 20 m

Legenda	<span style="background-color: #90EE90; padding: 2px;">4.4 goed</span>	<span style="background-color: #6495ED; padding: 2px;">voldoende</span>	<span style="background-color: #FFFF00; padding: 2px;">twijfel</span>	<span style="background-color: #4169E1; padding: 2px;">12.0 geavanceerd</span>	<span style="background-color: #FF6347; padding: 2px;">11.0 onvoldoende</span>	<span style="background-color: #000000; padding: 2px;">0.7 geen oordeel</span>
onzichtbaar vlak						totaal : 104,2 ( x 1000 m <sup>2</sup> )



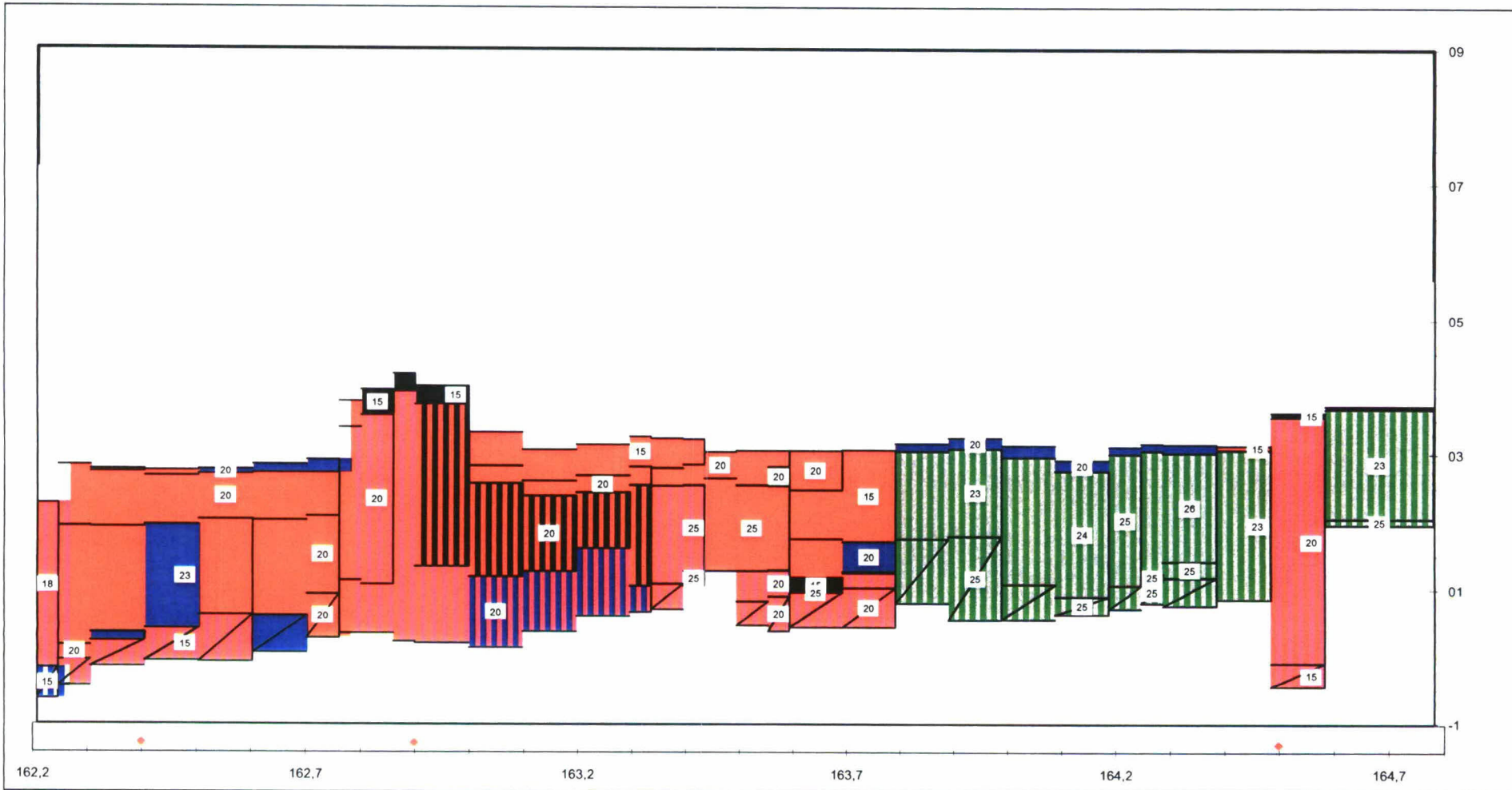
Label : vlakcode

Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05

Steentoets versie 4.02

stapgrootte 20 m





Label : aanwezige toplaagdikte  
 eenheid: [cm]

Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05  
 stapgrootte 20 m

Steentoets versie 4.02

Legenda	7.6 goed	voldoende	twijfel	3.7 geavanceerd	16.1 onvoldoende	0.7 geen oordeel
onzichtbaar vlak				stabiel	instabiel	geen oordeel
			detailtoets :ANAMOS			



## Bijlage 12

LAKCODE objectbegin	STEENTOETS versie 4.04, WL / Delft Hydraulics, juni 2005			aanleg- jaar	schade in jaar	dijkorien- tatie [gr tov N]	niveau onder- grens [m NAP]	niveau boven- grens [m NAP]	type		helling te toetsen talud/berm tan $\alpha$	helling onder- talud tan $\alpha_0$	niveau voorrand berm/knik [m NAP]	berm- breedte (0=geen) [m]	helling berm tan $\alpha_{berm}$	helling boven- talud tan $\alpha_0$	TOPLAAG							
	Volg- nr.	Naam van dijkvak bijlagen 12	Subvakgrenzen						D	B							L	spleet	open oppervlak [%]	karakt. opening [mm]	soortelijke massa [kg/m <sup>3</sup> ]			
			gebied																			OS	van	tot
S162108	2	B.W.B.Yerseke polder	162,20	162,24			-0,170	2,270	28,21	puvkl	0,282					0,180				3,0			2600	
S162115	1	B.W.B.Yerseke polder	162,20	162,24			-0,640	-0,170	26,01	puvkl	0,282					0,150						10,0		2900
S162201	18	B.W.B.Yerseke polder	162,24	162,30	>1900		0,170	1,930	28,12	puvkl	0,296					0,233				10,0			2500	
S162207	35	B.W.B.Yerseke polder	162,30	162,45	>1900		1,920	2,730	28,12	puvkl	0,261					0,200				10,0			2500	
S162209	16	B.W.B.Yerseke polder	162,24	162,30			-0,440	-0,050	28,21	puvkl	0,296					0,150				3,0			2600	
S162210	17	B.W.B.Yerseke polder	162,24	162,30	>1900		-0,050	0,170	28,12	puvkl	0,219					0,200				10,0			2500	
S162211	36	B.W.B.Yerseke polder	162,30	162,45	>1900		2,730	2,770	28,12	puvkl	0,047	0,261	2,730	0,852	0,047	0,116	0,200			10,0			2500	
S162503	107	B.W.B.Yerseke polder	162,70	162,76	>1900		0,930	2,080	28,12	puvkl	0,288					0,200				10,0			2500	
S162504	106	B.W.B.Yerseke polder	162,70	162,76	>1900		0,281	0,930	28,12	puvkl	0,288					0,200				10,0			2500	
S162702	130	B.W.B.Yerseke polder	162,76	162,80	1977		3,390	3,780	17,00	stmy	0,333					0,150	0,400	0,600	5,0			2300		
S162703	129	B.W.B.Yerseke polder	162,76	162,80	1977		1,140	3,390	11,10	stmy	0,281					0,200	0,500	0,500	1,0			2150		
S162705	128	B.W.B.Yerseke polder	162,76	162,80	1977		0,350	1,140	11,10	stmy	0,465					0,200	0,500	0,500	1,0			2150		
S162901	247	Wilhelminapolder	163,30	163,34	1977		1,060	2,540	11,10	stmy	0,287					0,200	0,500	0,500	1,0			2150		
S162902	206	Wilhelminapolder	163,00	163,10			2,820	3,320	17,00	kl	0,319					0,150	0,400	0,600	5,0			2300		
S163007	205	Wilhelminapolder	163,00	163,10	>1977		2,560	2,820	11,10	kl	0,266					0,200	0,500	0,500	1,0			2150		
S163301	280	Wilhelminapolder	163,40	163,44	1977		1,280	2,540	11,10	stmy	0,318					0,250	0,450	0,450	1,0			2150		
S163302	265	Wilhelminapolder	163,34	163,40	>1977		2,530	2,790	11,00	kl	0,287					0,200	0,450	0,450	1,0			2300		
S163303	279	Wilhelminapolder	163,40	163,44	1977		1,062	1,280	11,10	stmy	0,318					0,250	0,450	0,450	1,0			2150		
S163402	315	Wilhelminapolder	163,56	163,60	>1987		0,900	1,290	11,10	sl	0,292					0,200	0,500	0,500	1,0			2150		
S163403	293	Wilhelminapolder	163,44	163,50	1955		1,280	2,640	11,10	kl	0,262					0,250	0,450	0,450	1,0			2150		
S163406	314	Wilhelminapolder	163,56	163,60	>1987		0,386	0,900	11,10	sl	0,292					0,200	0,500	0,500	1,0			2150		
S163501	317	Wilhelminapolder	163,56	163,60	1955		2,530	2,810	11,10	kl	0,302					0,200	0,450	0,450	1,0			2150		
S163601	344	Wilhelminapolder	163,70	163,80	1977		1,250	1,270	15,00	sl	0,068	0,227	1,250	0,296	0,068	0,200	0,150						2350	
S163602	329	Wilhelminapolder	163,60	163,70	>1900		1,180	1,750	28,12	puvkl	0,246					0,200				10,0			2500	
S163603	331	Wilhelminapolder	163,60	163,70	>1980		2,470	3,050	11,00	kl	0,305					0,200	0,500	0,500	1,0			2300		
S163604	343	Wilhelminapolder	163,70	163,80	>1987		1,030	1,250	11,10	sl	0,227					0,250	0,500	0,500	1,0			2150		
S163605	346	Wilhelminapolder	163,70	163,80			1,710	3,060	28,12	puvkl	0,242					0,150				10,0			2500	
S163606	342	Wilhelminapolder	163,70	163,80	>1987		0,440	1,030	11,10	sl	0,227					0,200	0,500	0,500	1,0			2150		
S163801	369	Wilhelminapolder	163,90	164,00			1,790	3,080	26,00	puvkl	0,328					0,230				10,0			2900	
S163802	400	Wilhelminapolder	164,20	164,26	>1995		3,000	3,110	28,11	stmy	0,090	0,297	3,000	6,747	0,090	0,320	0,200			10,0			2500	
S163806	368	Wilhelminapolder	163,90	164,00			0,552	1,790	26,00	puvkl	0,328					0,250				10,0			2900	
S163901	379	Wilhelminapolder	164,00	164,10			1,080	2,950	26,00	puvklklkl	0,311					0,235				10,0			2900	
S163902	378	Wilhelminapolder	164,00	164,10			0,558	1,080	26,00	puvklklkl	0,311					0,250				10,0			2900	
S164201	399	Wilhelminapolder	164,20	164,26			1,060	3,000	26,00	puvkl	0,297					0,245				10,0			2900	
S164202	410	Wilhelminapolder	164,26	164,30			1,250	3,050	26,01	puvkl	0,293					0,255				10,0			2900	
S164203	419	Wilhelminapolder	164,30	164,40			0,762	1,180	26,00	puvkl	0,308					0,250				10,0			2900	
S164204	409	Wilhelminapolder	164,26	164,30			1,140	1,250	26,01	puvkl	0,293					0,250				10,0			2900	
S164302	420	Wilhelminapolder	164,30	164,40			1,180	1,420	26,00	puvkl	0,308					0,250				10,0			2900	
S164407	430	Wilhelminapolder	164,40	164,55			0,860	3,060	26,00	puvkl	0,292					0,225				10,0			2900	
S164408	443	Wilhelminapolder	164,55	164,60	1986		-0,100	3,550	11,10	stmy	0,330					0,200	0,500	0,500	1,0			2150		
S164409	431	Wilhelminapolder	164,40	164,55			3,060	3,130	28,10	stmy	0,058	0,292	3,060	10,000	0,058	0,462	0,150			10,0			2500	
S164410	444	Wilhelminapolder	164,55	164,60			3,550	3,620	17,00	stmy	0,058	0,330	3,550	3,025	0,058	0,356	0,150	0,400	0,600	5,0			2300	
S164415	442	Wilhelminapolder	164,55	164,60	1986		-0,450	-0,100	11,10	stmy	0,330					0,150	0,500	0,500	1,0			2150		
S164602	455	Wilhelminapolder	164,60	164,80	1986		2,050	3,670	26,00	stmy	0,304					0,230				10,0			2900	
S164603	454	Wilhelminapolder	164,60	164,80	1986		1,960	2,050	26,00	stmy	0,016	0,356	1,250	55,000	0,016	0,304	0,250			10,0			2900	

# Bijlage 12

VLAKCODE trajectbegin 1622	STEEP		BOVENSTE FILTERLAAG											TWEDE FILTERLAAG				GEOTEXTIEL				KLEI				ZAND				type bovenste			ERVARING		
	Volg- nr.	inge- wassen ja/nee	invasiemateriaal D15 [mm]	n [-]	goed geklemd? ja/nee/?	slib ja/nee	b b(min): 3 cm [m]	D15 [mm]	D50 [mm]	poro- siteit [-]	slib ja/nee/?	b [m]	D15 [mm]	D50 [mm]	poro- siteit [-]	O90 [mm]	dijkopbouw gk/kl/kk/za	b <sub>klei</sub> [m]	kwaliteit c1/c2/c3 g/m/w	D50 [mm]	D90 [mm]	D15 [mm]	D50 [mm]	D90 [mm]	overgangs- constructie a/b#/c/?	materiaaltransport (TR-S: biz 90) uit ondergrond g/o/?	afstandhouders uit granulaire laag g/o/?	Ruimte tussen (TR-S: biz 117) toplaag en filter g/t/o	Ruimte tussen toplaag en filter ja/nee/?						
OS162108	2	n			J	N	0,080	30,0									kl	0,500	g						B	g	g		n						
OS162115	1	n			J	N	0,080	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		n						
OS162201	18	n			J	N	0,050	30,0									K	0,500	s						B	g	g		n						
OS162207	35	n			J	N	0,050	30,0									K	0,300	g						B	g	g		n						
OS162209	16	n			J	N	0,080	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		n						
OS162210	17	n			J	N	0,050	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		n						
OS162211	36	n			J	N	0,050	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		n						
OS162503	107	n			J	N	0,050	30,0									K	0,800	?						B	g	g		n						
OS162504	106	n			J	N	0,050	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		n						
OS162702	130	n			N	N											?	s							B	g	g		n						
OS162703	129	n			N	N	0,050	5,0									kl	0,750	s						B	g	g		N						
OS162705	128	n			N	N	0,050	5,0									kl	1,000	s						B	g	g		N						
OS162901	247	n			N	N	0,050										kl	0,800	s						B	g	g		N						
OS162902	206	n			N	N											?	s							B	g	g		N						
OS163007	205	n			N	N											kl	0,750	g						B	t	t		N						
OS163301	280	n			N	N	0,150	5,0									K	1,000	s						B	g	g		N						
OS163302	265	n			N	N											K	1,000	m						B	g	g		N						
OS163303	279	n			N	N	0,150	5,0									kl	1,000	s						B	o	o		N						
OS163402	315	n			N	J	0,750	5,0									?	0,500	s						B	g	g		N						
OS163403	293	n			N	N											K	2,200	s						B	g	g		N						
OS163406	314	n			N	J	0,750	5,0									?	s							B	g	g		N						
OS163501	317	n			N	N											K	2,000	g						B	g	g		N						
OS163601	344	n			n	N	0,750	5,0									?	s							B	g	g		N						
OS163602	329	n			J	N	0,050	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		n						
OS163603	331	n			N	N											K	2,250	g						B	g	g		N						
OS163604	343	n			N	N	0,750	5,0									?	0,500	s						B	g	g		N						
OS163605	346	n			J	N	0,050	30,0									ZA	1,900	m						B	g	g		n						
OS163606	342	n			N	N	0,750	5,0									?	s							B	g	g		N						
OS163801	369	n			J	N	0,080	30,0									ZA	0,350	m						B	g	g		N						
OS163802	400	n			J	N											?	s							B	g	g		n						
OS163806	368	n			J	N	0,080	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		N						
OS163901	379	n			J	N	0,080	30,0									kl	0,350	g						B	o	o		N						
OS163902	378	n			J	N	0,080	30,0									?	1,000	s						B	o	o		N						
OS164201	399	n			J	N	0,080	30,0									?	0,500	s						B	g	g		N						
OS164202	410	n			J	N	0,080	30,0									ZA	0,650	s						B	g	g		n						
OS164203	419	n			J	N	0,080	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		N						
OS164204	409	n			J	N	0,080	30,0									kl	0,300	g						B	g	g		n						
OS164302	420	n			J	N	0,080	30,0									K	0,400	g						B	o	o		N						
OS164407	430	n			J	J	0,080	30,0									K	0,350	m						B	g	g		N						
OS164408	443	n			N	N	0,050	5,0									kl	0,800	s						B	g	g		N						
OS164409	431	j			N	N											?	s							B	g	g		N						
OS164410	444	j			N	N											?	s							B	g	g		N						
OS164415	442	n			N	N	0,050	5,0									kl	1,000	s						B	g	g		N						
OS164602	455	j			J	N	0,100	20,0									kl	1,000	s						B	g	g		N						
OS164603	454	j	5,0		J	N	0,100	20,0									kl	1,000	s						B	g	g		N						

## Bijlage 12

AKCODE	Volg- nr.	Opmerkingen	GOLFCONDITIES EN WATERSTANDEN								AFSCHUIJVING		
			storm- duur [uur]	Golven- tabel 1/2/3	reductie [%]	GHW [m+NAP]	toetspeil 2006 [m+NAP]	maatgevende waterstand [m+NAP]	gebied: zee			(fritj): 01 golfvalshoek [gr]	Score
									Hs [m]	Tp [s]			
162208	2	Lessinische+Vilv+Basalt+bitumen;divsoortenglooiingstiedietasfaltzjiningeg.,inslibb.;onderstedeg.,dikteintoets=10/15cm;1xgebroken	6,0	1		1,600	3,450	3,403	1,681	6,070	0,000	Geavanceerd	
162215	1	Div.soortenglooiingstenendietasfaltzjiningegoten.Onderstedeelglooiingweinslibbing.Dikteintoets=10/15cm.onzbij162108	6,0	1		1,600	3,450	0,826	1,048	5,941	0,000	Geavanceerd	
162220	18	Ingegotennaschade: ophersteldeplekkenvolledig, voorhetoverigeoppervlakkig; ondergrondbeneden1.50+NAPslibhoudendzand, hierbovenklei; 1xge	6,0	1		1,600	3,450	3,093	1,619	6,055	0,000	Geavanceerd	
162207	35	Ingegotennaschade: opdehersteldeplekkenvolledig, voorhetoverigeoppervlakkig; ondergrondbeneden1.50+NAPslibhoudendzand, hierbovenklei; 5	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,690	6,072	0,000	Geavanceerd	
162209	16	Div. soortensteendietasfaltzjiningegoten. Onderstedeelweinslibbing. Dikteintoets=10/15cm.	6,0	1		1,600	3,450	0,997	1,099	5,950	0,000	Geavanceerd	
162210	17	Ingegotenmetcolloidaalbetonin1986. Na30cmkleiziteenhardelaag.	6,0	1		1,600	3,450	0,992	1,098	5,950	0,000	Goed	
162211	36	Ingegotennaschade: opdehersteldeplekkenvolledig, voorhetoverigeoppervlakkig. Ondergrondbeneden1.50+NAPslibhoudendzand, hierbovenklei.	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,690	6,072	0,000	Goed	
162503	107	Ingegotenmetcolloidaalbetonin1986; na80cmkleihardelaagaanwezig; 2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,080	1,178	5,808	0,000	Goed	
162504	106	Ingegotenmetcolloidaalbetonin1986. Na30cmkleiziteenhardelaag.	6,0	1		1,600	3,450	1,829	0,800	5,700	0,000	Geavanceerd	
162702	130	Onbelangrijk. Steenstrook, geenbeoordeling.	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,308	5,845	0,000	Geavanceerd	
162703	129	Steenlag5-25mm; 2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,308	5,845	0,000	Goed	
162705	128	Filterlaag: steenlag5-25mm	6,0	1		1,600	3,450	2,534	0,987	5,753	0,000	Goed	
162901	247	Steenlag5-25mm; 3xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
162902	206	bijconverisenaarintwisindbasegezetatalinmap	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Geavanceerd	
163007	205	1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163301	280	Spleetbreedte2-5mm; steenlag5-15mm; 1xgebrokenin1999(dp58+); 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163302	265	Ondergongedeeltelijkkleingedeeltelijkmijnsteen; 2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163303	279	Filterlaag: steenlag5/50	6,0	1		1,600	3,450	2,092	1,014	4,941	0,000	Goed	
163402	315	Fosforslakken0-40mm; 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	2,040	1,006	4,918	0,000	Geavanceerd	
163403	293	Aanleg1955-1956; blokkenopklei; 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163406	314	Fosforslakken0-40mm	6,0	1		1,600	3,450	1,645	1,000	4,900	0,000	Geavanceerd	
163501	317	Jaarvanaanleg: 1955-1956; blokkenopklei; 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163601	344	Fosforslakken0-40mm. Iseenvulstrook, dik20cm. Geenapartebeoordeling.	6,0	1		1,600	3,450	1,821	1,000	4,900	0,000	Goed	
163602	329	Ingegotennaschade: opdehersteldeplekkenvolledig, voorhetoverigeoppervlakkig. Ondergrondbeneden1.50+NAPslibhoudendzand, hie	6,0	1		1,600	3,450	2,452	1,068	5,103	0,000	Goed	
163603	331	Blokkenopklei; 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163604	343	Fosforslakken0-40mm; slingerindelengterichting, wellichtreedsbijaanlegontstaan; 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	1,860	1,000	4,900	0,000	Geavanceerd	
163605	346	Dikteintoets=10/15cm; 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163606	342	Fosforslakken0-40mm	6,0	1		1,600	3,450	1,640	1,000	4,900	0,000	Geavanceerd	
163801	369	2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Geavanceerd	
163802	400	Fixstone. Steenstrook: laagjevan3a5cmopsteenstrookvanVilvoordsesteen. Geenbeoordeling.	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163806	368	Onz. bijo163801.	6,0	1		1,600	3,450	2,714	1,107	5,221	0,000	Goed	
163901	379	1xgebrokenin1999(dp52+); 4xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
163902	378		6,0	1		1,600	3,450	1,864	1,000	4,900	0,000	Geavanceerd	
164201	399	2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Geavanceerd	
164202	410	2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
164203	419		6,0	1		1,600	3,450	1,959	1,000	4,900	0,000	Goed	
164204	409	Onz. bijo164202.	6,0	1		1,600	3,450	1,999	1,000	4,900	0,000	Goed	
164302	420	ZieOS164301; 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	2,231	1,035	5,004	0,000	Goed	
164407	430	2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
164408	443	Steenlag5-25mm; geenzwaresteen; 3xgebrokenin2008	6,0	1		1,550	3,450	3,450	1,372	5,435	0,000	Goed	
164409	431	Steenstrook. Geenbeoordeling. Dikteintoets=15/25cm.	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed	
164410	444	Inwassing: klei. Steenstrook, geenbeoordeling.	6,0	1		1,550	3,450	3,450	1,372	5,435	0,000	n.v.t.	
164415	442	Filterlaag: steenlag5-25mm. Geenzwaresteen.	6,0	1		1,550	3,450	0,760	1,176	4,938	0,000	Goed	
164602	455	Inwassing: steenlag5-25mm; filterlaag: steenlag20-40mm; onderhoudgem. Goes; 1xgebrokenin2008	6,0	1		1,550	3,450	3,450	1,372	5,435	0,000	Goed	
164603	454	Inwassing: steenlag5-25mm. Filterlaag: steenlag20-40mm.	6,0	1		1,550	3,450	3,142	1,357	5,343	0,000	Goed	

# Bijlage 12

VLAKCODE trajectbegin 1622	MATERIAALTRANSPORT			STABILITEIT TOPLAAG										EROSIE ONDERLAGEN			EINDSCORE STEENTOETS	Maximaal toelaatbare langsstroming [m/s]		
	Volg- nr.	vanuit ondergrond	vanuit granulaire laag door toplaag	bermfactor C <sub>berm</sub> [-]	Hs/ΔD (met C <sub>berm</sub> en D <sub>reken</sub> ) water: 1025 kg/m <sup>3</sup>	ξ <sub>op</sub> [-]	eenvoudige toetsing				gedetailleerde toetsing			Score	score bovenste overgangs- constructie	filter- laag [uur]			klei- laag [uur]	Score felt mee?: nee
							type	kwantitatief		Score	F=ξ <sup>2</sup> /3 * Hs/ΔD	Resultaat Anamos	Score							
								g/t	l/o											
OS162108	2	Goed	n.v.t.	1,0	6,08	1,65	3b	0,40	0,77	Geavanceerd	8,48	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,5	Geavanceerd	GEAVANCEERD	2,5
OS162115	1	Goed	n.v.t.	1,0	3,82	2,04	3b	0,51	1,04	Geavanceerd	6,15	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,5
OS162201	18	Goed	n.v.t.	1,0	4,83	1,76	3b	0,48	0,92	Geavanceerd	7,03	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,3	Geavanceerd	GEAVANCEERD	2,7
OS162207	35	Goed	n.v.t.	1,0	5,87	1,52	3b	0,45	0,84	Geavanceerd	7,76	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,5
OS162209	16	Goed	n.v.t.	1,0	4,77	2,09	3c	0,31	0,89	Geavanceerd	7,81	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,3
OS162210	17	Goed	n.v.t.	1,0	3,81	1,55	3b	0,69	1,28	Geavanceerd	5,11	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,5
OS162211	36	Goed	n.v.t.	1,0	5,87	1,12	3b	0,62	1,05	Geavanceerd	6,34	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,5
OS162503	107	Goed	n.v.t.	1,0	4,09	1,93	3b	0,51	1,02	Geavanceerd	6,34	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	1,8	Geavanceerd	GEAVANCEERD	2,5
OS162504	106	Goed	n.v.t.	1,0	2,78	2,29	3b	0,62	1,36	Geavanceerd	4,83	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,5
OS162702	130	Goed	n.v.t.	1,0	7,01	2,13	ds	n.v.t.	n.v.t.	Onvoldoende	11,59	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,1
OS162703	129	Goed	Goed	1,0	5,96	1,80	3b	0,38	0,73	Onvoldoende	8,80	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	1,5	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2
OS162705	128	Goed	Goed	1,0	4,50	3,36	3b	0,32	0,86	Geavanceerd	10,09	Instabiel	Onvoldoende	Geavanceerd	Goed	0,0	3,0	Geavanceerd	GEAVANCEERD	2,2
OS162901	247	Goed	Goed	1,0	5,55	1,80	3b	0,40	0,79	Onvoldoende	8,21	Niet uitgevoerd	Niet uitgevoerd	Onvoldoende	Goed	0,0	1,8	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2
OS162902	208	Goed	n.v.t.	1,0	6,53	2,01	ds	n.v.t.	n.v.t.	Onvoldoende	10,38	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,1
OS163007	205	Geavanceerd	n.v.t.	1,0	5,55	1,67	2	0,40	0,75	Onvoldoende	7,81	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	1,5	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2
OS163301	280	Goed	Goed	1,0	4,44	2,00	3c	0,35	0,66	Onvoldoende	7,05	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	2,6	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5
OS163302	265	Goed	n.v.t.	1,0	4,89	1,80	2	0,43	0,80	Onvoldoende	7,25	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	2,6	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,4
OS163303	279	Onvoldoende	Onvoldoende	1,0	3,69	1,95	3c	0,42	0,81	Onvoldoende	5,77	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	3,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5
OS163402	315	Goed	Goed	1,0	4,58	1,79	3c	0,37	1,05	Twijfelachtig	6,75	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	3,4	0,5	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2
OS163403	293	Goed	n.v.t.	1,0	4,44	1,64	2	0,51	0,95	Onvoldoende	6,18	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5
OS163406	314	Goed	Goed	1,0	4,56	1,79	3c	0,37	1,06	Twijfelachtig	6,70	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	3,4	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,2
OS163501	317	Goed	n.v.t.	1,0	5,55	1,90	2	0,36	0,68	Onvoldoende	8,51	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2
OS163601	344	#WAARDE!	n.v.t.	1,0	5,16	1,32	###	####	####	#WAARDE!	6,21	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	#WAARDE!	Goed	3,4	0,0	Onvoldoende	FOUT	2,1
OS163602	329	Goed	n.v.t.	1,0	3,71	1,51	3b	0,72	1,33	Geavanceerd	4,89	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,5
OS163603	331	Goed	n.v.t.	1,0	4,89	1,92	2	0,40	0,76	Onvoldoende	7,56	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,4
OS163604	343	Goed	Goed	1,0	3,64	1,39	3c	0,60	1,08	Twijfelachtig	4,54	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	3,4	0,5	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5
OS163605	346	Goed	n.v.t.	1,0	5,64	1,52	3b	0,47	0,88	Geavanceerd	7,45	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	GEAVANCEERD	2,2
OS163606	342	Goed	Goed	1,0	4,56	1,39	3c	0,48	0,86	Onvoldoende	5,67	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	3,4	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,2
OS163801	369	Goed	Goed	1,0	2,89	2,06	3b	0,66	1,37	Twijfelachtig	4,69	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	3,1
OS163802	400	Goed	n.v.t.	0,7	2,82	1,90	3a	0,91	1,78	Geavanceerd	4,33	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,5
OS163808	368	Goed	Goed	1,0	2,42	2,03	3b	0,81	1,65	Twijfelachtig	3,88	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GOED	3,2
OS163901	379	Onvoldoende	Onvoldoende	1,0	2,83	1,95	3b	0,73	1,45	Twijfelachtig	4,42	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	3,1
OS163902	378	Onvoldoende	Onvoldoende	1,0	2,19	1,90	3b	0,97	1,92	Twijfelachtig	3,36	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	3,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	3,2
OS164201	399	Goed	Goed	1,0	2,72	1,86	3b	0,80	1,57	Twijfelachtig	4,11	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	GEAVANCEERD	3,2
OS164202	410	Goed	n.v.t.	1,0	2,61	1,84	3b	0,84	1,64	Geavanceerd	3,93	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	1,1	Geavanceerd	GEAVANCEERD	3,2
OS164203	419	Goed	Goed	1,0	2,19	1,89	3b	0,98	1,93	Twijfelachtig	3,34	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GOED	3,2
OS164204	409	Goed	n.v.t.	1,0	2,19	1,80	3b	1,03	2,00	Geavanceerd	3,23	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	3,2
OS164302	420	Onvoldoende	Onvoldoende	1,0	2,26	1,90	3b	0,94	1,86	Twijfelachtig	3,47	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	3,2
OS164407	430	Goed	Goed	1,0	2,96	1,84	3c	0,56	1,60	Twijfelachtig	4,44	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GOED	3,0
OS164408	443	Goed	Goed	1,0	6,25	1,91	3b	0,34	0,67	Onvoldoende	9,63	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	1,6	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2
OS164409	431	Goed	Goed	0,6	3,59	1,99	3c	0,43	0,82	Onvoldoende	5,68	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,2
OS164410	444	n.v.t.	n.v.t.	0,4	2,66	1,91	ds	n.v.t.	n.v.t.	Grastoets nodig	4,10	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Grastoets nodig	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	Grastoets nodig	n.v.t.
OS164415	442	Goed	Goed	1,0	7,14	1,88	3b	0,30	0,59	Onvoldoende	10,87	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	2,7	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	1,9
OS164802	455	Goed	Goed	1,0	3,26	1,76	3b	0,70	1,36	Twijfelachtig	4,76	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	2,4	Geavanceerd	GOED	3,1
OS164603	454	Goed	Goed	1,2	3,63	1,76	3b	0,63	1,22	Twijfelachtig	5,29	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	2,4	Geavanceerd	GOED	3,2

# Eindscore bekleding per tafel, inclusief beheerdersoordeel

# Bijlage 13

Niet zichtbaar vlak volgnr bokbestand	Tafel code	Oppervlakte (hor. gemeten)		constructie codering		Hs/ $\Delta D \cdot \xi^{1/2n}$		g/t		t <sub>0</sub>		Steentoets			Beheerders oordeel	Eind- oordeel	Bijlage 14.1 (eind)	bevindingen	kwaliteits- oordeel beheerder				Verlaagde bovengrens Bgr = Ogr +0,5m	Anamos						
		Uit GIS [m <sup>2</sup> ]	Uit dyk tafel [m <sup>2</sup> ]	toplaag	onderlaag	min	max	min	max	min	max	Mat. Transport vanuit							eind score tabel 1	eind score tabel 2	belevingen									
												holten	ondergrond	filterlaag							afschuiving	toplaag			reststerkte	reststerkte in uren	zetting	toplaag	constructie	totaal
ja	2	OS162108	1.330	346	28,21	puvkl	8,48	8,48	0,40	0,40	0,77	0,77	n	g	-	a	a	0,5	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort 10cm; onvoldoende	0	0	2	2	a	niet toep	
	17	OS162115	295	67	26,01	puvkl	6,15	6,15	0,51	0,51	1,04	1,04	n	g	-	a	a	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	diverse soorten glooiingstenen die met asfalt zijn ingegoten; klein vlak (<400 m <sup>2</sup> ) gezien omgeving wordt score onvoldoende	0	0	2	2	a	niet toep	
	18	OS162201	1.939	2.121	28,12	puvkl	4,61	7,03	0,48	0,74	0,92	1,41	n	g	-	a	a	0,3	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >20cm; onvoldoende	0	0	2	2	a	niet toep	
	35	OS162207	1.669	1.640	28,12	puvkl	5,36	7,76	0,45	0,70	0,84	1,23	n	g	-	a	a	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >15cm; onvoldoende	0	0	3	3	a	niet toep	
ja	16	OS162209	559	691	28,21	puvkl	5,51	7,81	0,31	0,44	0,89	1,27	n	g	-	a	a	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >5cm; onvoldoende	0	0	2	2	a	niet toep	
	17	OS162210	105	128	28,12	puvkl	4,52	5,11	0,69	0,83	1,28	1,46	n	g	-	a	a	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >10cm; onvoldoende	0	0	2	2	a	niet toep	
	36	OS162211	506	476	28,12	puvkl	3,59	6,34	0,58	1,26	1,05	1,89	n	g	-	a	a	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >20cm; onvoldoende	0	0	3	3	a	niet toep	
	107	OS162503	887	785	28,12	puvkl	5,70	6,34	0,51	0,59	1,02	1,14	n	g	-	a	a	1,8	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >25cm; onvoldoende	0	0	2	2	a	niet toep	
ja	106	OS162504	340	348	28,12	puvkl	4,49	4,83	0,62	0,69	1,36	1,43	n	g	-	a	a	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >15cm; onvoldoende	0	0	2	2	a	niet toep	
	130	OS162702	207	157	17		7,34	11,59	0,00	0,00	0,00	0,00	n	g	-	a	a	0,0	ONVOL	ONVOL	Grast	Grast	doorgroeisteen wordt niet meer met steentoets getoetst	0	0	0	0	o	niet toep	
	129	OS162703	844	974	11,1	stmy	7,66	8,80	0,38	0,47	0,73	0,85	n	g	g	g	o	a	1,5	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		1	2	1	1	o	instabiel
	128	OS162705	2.351	2.449	11,1	stmy	4,36	10,09	0,32	0,96	0,71	1,54	n	g	g	g	o	a	3,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	diktetekort >15cm; onvoldoende	1	2	1	1	o	instabiel
	247	OS162901	2.108	2.325	11,1	stmy	7,37	8,21	0,40	0,47	0,79	0,88	n	g	g	g	o	a	1,8	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		1	1	1	1	o	niet uitg
	206	OS162902	706	790	17		7,51	10,38	0,00	0,00	0,00	0,00	n	g	-	a	a	0,0	ONVOL	ONVOL	Grast	Grast	doorgroeisteen wordt niet meer met steentoets getoetst	0	0	0	0	o	niet toep	
	205	OS163007	294	343	11,1	kl	6,64	7,81	0,40	0,51	0,75	0,90	n	a	-	g	o	a	1,5	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		2	1	2	2	o	niet toep
	280	OS163301	437	436	11,1	stmy	6,94	7,05	0,35	0,35	0,66	0,68	n	g	g	g	o	a	2,6	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		3	3	2	3	o	instabiel
	265	OS163302	335	324	11	kl	6,94	7,25	0,43	0,45	0,80	0,84	n	g	-	g	o	a	2,6	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		2	2	2	2	o	niet toep
ja	279	OS163303	91	101	11,1	stmy	5,60	5,77	0,42	0,44	0,81	0,84	n	o	o	g	o	a	3,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL	onzichtbaar vlak; in het veld verzakkingen niet te controleren	3	3	2	3	o	instabiel
	315	OS163402	189	157	11,1	sl	6,24	6,75	0,37	0,42	1,05	1,16	n	g	g	a	o	a	0,5	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		2	1	2	2	o	instabiel
	293	OS163403	790	795	11,1	kl	6,01	6,18	0,51	0,53	0,95	0,98	n	g	-	g	o	a	4,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		3	3	3	3	a	niet toep
ja	314	OS163406	164	153	11,1	sl	6,24	6,70	0,37	0,42	1,06	1,15	n	g	g	a	o	o	0,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		2	1	2	2	o	instabiel
	317	OS163501	51	37	11,1	kl	8,51	8,51	0,36	0,36	0,68	0,68	n	g	-	g	o	a	4,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		3	3	3	3	o	niet toep
	344	OS163601	72	134	15	sl	6,10	6,21	--	--	--	--	n	f	-	g	f	o	0,0	FOUT	FOUT	ONVOL	ONVOL	zeer klein vlak (<250 m <sup>2</sup> ) gezien omgeving wordt score onvoldoende	0	0	0	0	f	niet toep
	329	OS163602	410	452	28,12	puvkl	4,16	4,89	0,72	0,91	1,33	1,59	n	g	-	g	a	o	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >15cm; onvoldoende	3	3	3	3	a	niet toep
	331	OS163603	223	190	11	kl	7,56	7,56	0,40	0,40	0,76	0,76	n	g	-	g	o	a	4,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		2	2	2	2	o	niet toep
	343	OS163604	202	156	11,1	sl	4,31	4,54	0,60	0,65	1,08	1,14	n	g	g	a	o	a	0,5	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		3	1	1	2	o	instabiel
	346	OS163605	736	921	28,12	puvkl	6,27	7,45	0,47	0,60	0,88	1,05	n	g	-	g	a	a	4,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	slechte constructie; als niet gepenetreerd dan diktetekort >15cm; onvoldoende	3	3	3	3	a	niet toep
ja	342	OS163606	298	507	11,1	sl	5,39	5,67	0,48	0,52	0,86	0,92	n	g	g	a	o	0,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		3	1	1	2	o	instabiel	
	369	OS163801	713	839	26	puvkl	4,31	4,69	0,66	0,77	1,37	1,50	n	g	g	a	g	o	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	opengebroken en dklei < 0,60 m; onvoldoende (zie uitgangspunt 18)	2	1	1	1	g	stabiel
	400	OS163802	763	799	28,13		3,44	4,33	0,91	1,43	1,75	1,99	n	g	-	g	a	o	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	dunne strook fixstone tussen fietspad en onderliggende tafel; gezien omgeving wordt score onvoldoende (zie uitgangspunt 20)	0	0	0	0	a	niet toep
ja	368	OS163806	537	706	26	puvkl	3,50	3,88	0,81	0,95	1,65	1,85	n	g	g	g	g	o	0,0	GOED	GOED	ONVOL	GOED		2	1	1	1	g	stabiel
	379	OS163901	1.301	1.274	26	puvklklkl	4,08	4,42	0,73	0,83	1,45	1,59	n	o	o	g	g	o	0,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL	veidbezoek: op HW-lijn verzakkingen aanwezig; opengebroken en dklei < 0,60 m; onvoldoende (zie uitgangspunt 18)	3	2	2	3	g	stabiel
ja	378	OS163902	315	267	26	puvklklkl	3,09	3,36	0,97	1,10	1,92	2,10	n	o	o	a	g	a	3,0	ONVOL	ONVOL	GOED	GOED	onzichtbaar vlak; alleen toplaagstabieleit bepaalt score	3	2	2	3	g	stabiel
	399	OS164201	422	393	26	puvkl	4,11	4,11	0,80	0,80	1,57	1,57	n	g	g	a	a	0,4	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	opengebroken en dklei < 0,60 m; onvoldoende (zie uitgangspunt 18)	2	2	2	2	g	stabiel	
	410	OS164202	877	802	26,01	puvkl	3,87	3,93	0,84	0,86	1,64	1,67	n	g	-	g	a	a	1,1	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	volgens uitgevoerde VGD-meting onvoldoende	0	0	1	1	a	niet toep
ja	419	OS164203	248	252	26	puvkl	3,23	3,34	0,98	1,03	1,93	2,00	n	g	g	g	g	o	0,0	GOED	GOED	ONVOL	GOED		2	2	2	2	g	stabiel
ja	409	OS164204	15	17	26,01	puvkl	3,23	3,23	1,03	1,03	2,00	2,00	n	g	-	g	a	o	0,0	GEAVA	GEAVA	ONVOL	ONVOL	volgens uitgevoerde VGD-meting onvoldoende	0	0	1	1	a	niet toep
	420	OS164302	76	78	26	puvkl	3,47	3,47	0,94	0,94	1,86	1,86	n	o	o	g	g	o	0,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL	veidbezoek: plaatselijk verzakkingen aanwezig en overgoten met asfalt	3	1	2	2	g	stabiel
	430	OS164407	442	753	26	puvkl	4,44	4,44	0,56	0,56	1,60	1,60	n	g	g	g	g	o	0,0	GOED	GOED	ONVOL	ONVOL	veidbezoek: bij aansluiting met naastliggende tafel gat in bekleding; opengebroken en dklei < 0,60 m; onvoldoende (zie uitgangspunt 18)	2	2	2	2	g	stabiel
	443	OS164408	1.825	1.106	11,1	stmy	9,63	9,63	0,34	0,34	0,67	0,67	n	g	g	g	o	a	1,6	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		1	1	1	1	o	instabiel
	431	OS164409	93	121	28,1		5,68	5,68	0,43	0,43	0,82	0,82	n	g	g	g	o	o	0,0	ONVOL	ONVOL	ONVOL	ONVOL		0	0	0	0	o	niet toep
	444	OS164410	238	361	17		3,60	4,10	0,00	0,00	0,00	0,00	n	-	-	-	f	o	0,0	Grast	Grast	Grast	Grast	doorgroeisteen wordt niet meer met steentoets getoetst	0	0	0	0	f	niet toep
ja	442	OS164415	199	106	11,1	stmy	10,87	10,87	0,30	0,30	0,59	0,59																		

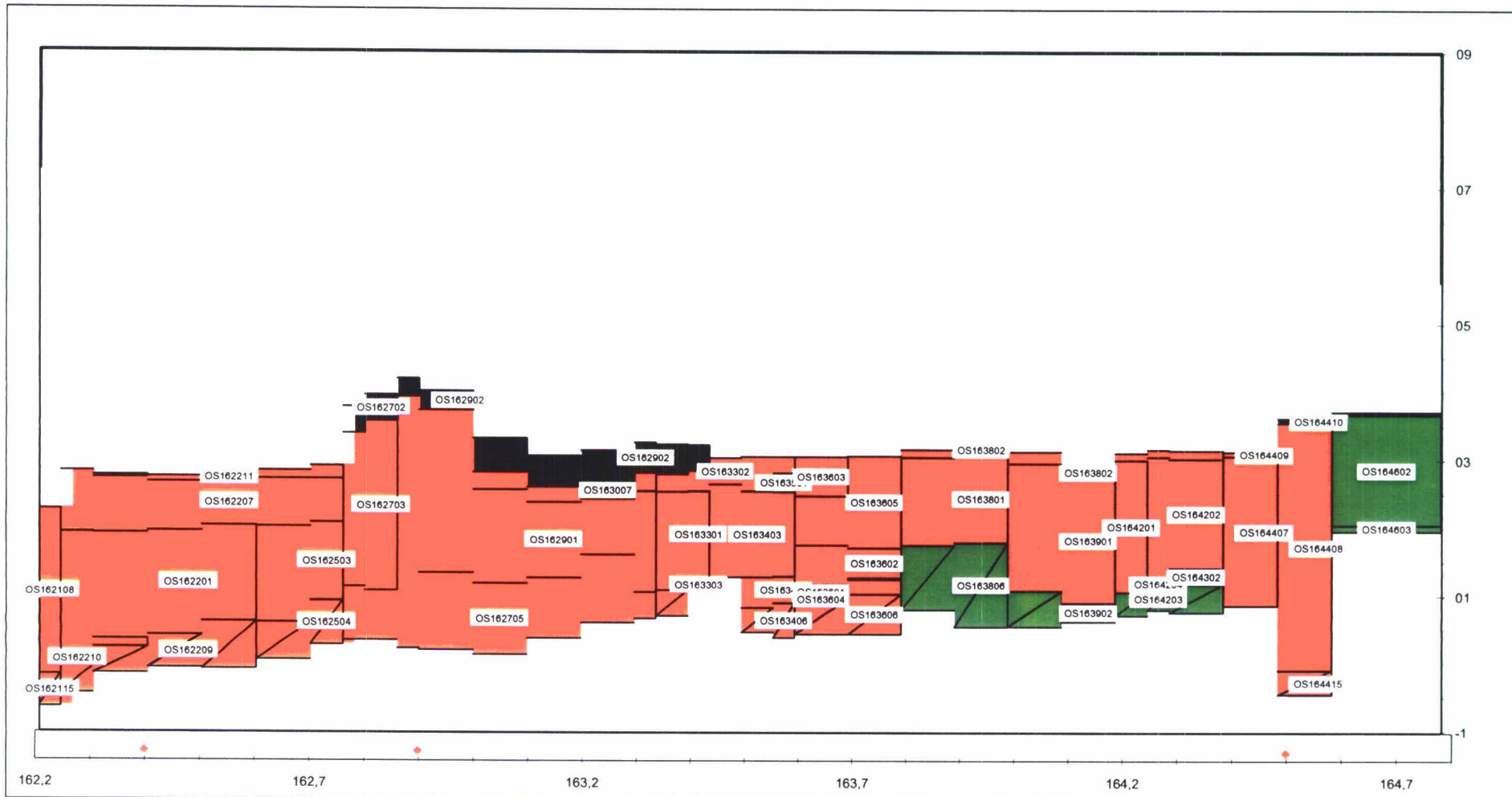
Eindscore bekleding per tafel, inclusief beheerdersoordeel

Bijlage 13

Niet zichtbaar vlak volgnr bokbestand	Tafel code	Oppervlakte (hor. gemeten)		constructie codering		Traject					factor werk opp /hor.opp	werkelijke opp uit Dyktafel	Klem- factor g/t		Klem- factor v/o		toeslag- toeslag-dikte		toplaag steentoes	Is te toetsen	Rap GD	toplaagdikte					sgwat 1030		
		Uit GIS [m²]	Uit dyk tafel [m²]	toplaag	onderlaag	VAN_MIN	TOT_MAX	Ondergren smin	bovengren smax	taludmax			min	max	min	max	min	max				d.nodigmi	d.nodigma	D.extra. min	D.extra. max	extra breekpunten gemiddelde dikten			
																												soortelijk gewicht	soortelijk gewicht
2	OS162108	1.330	346	28,21	puvkli	162,2	162,2	-0,17	2,27	0,28	1,04	360											2600						
ja 1	OS162115	295	67	26,01	puvkli	162,2	162,2	-0,64	-0,17	0,28	1,04	69											2900						
18	OS162201	1.939	2.121	28,12	puvkli	162,2	162,6	0,17	2,03	0,30	1,03	2.193	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,12	J	0,23	0,42	0,65		2500		
35	OS162207	1.669	1.640	28,12	puvkli	162,2	162,8	1,92	2,83	0,26	1,03	1.684	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,12	J	0,20	0,38	0,59		2500		
ja 16	OS162209	559	691	28,21	puvkli	162,2	162,6	-0,44	0,62	0,30	1,03	714	1,39	1,39	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,21	J	0,15	0,19	0,24		2600		
17	OS162210	105	128	28,12	puvkli	162,2	162,5	-0,05	0,36	0,22	1,02	130	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,12	J	0,20	0,32	0,39		2500		
36	OS162211	506	476	28,12	puvkli	162,3	162,8	2,67	2,91	0,14	1,00	478	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,12	J	0,20	0,21	0,46		2500		
107	OS162503	887	785	28,12	puvkli	162,6	162,8	0,61	2,08	0,29	1,04	813	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,12	J	0,20	0,45	0,52		2500		
ja 106	OS162504	340	348	28,12	puvkli	162,6	162,8	0,06	0,93	0,29	1,04	361	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,12	J	0,20	0,37	0,41		2500		
130	OS162702	207	157	17		162,8	163,0	3,39	4,19	0,35	1,05	165									17,00	J	0,15	0,15	0,15		2300		
129	OS162703	844	974	11,1	stmy	162,8	162,9	1,08	3,57	0,28	1,03	1.003									11,10	J	0,20	0,34	0,38		2150		
128	OS162705	2.351	2.449	11,1	stmy	162,8	163,3	0,14	3,92	0,46	1,04	2.536	1,25	1,46	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	11,10	J	0,20	0,21	0,39		2150			
247	OS162901	2.108	2.325	11,1	stmy	163,0	163,3	1,06	3,73	0,29	1,04	2.409									11,10	J	0,20	0,43	0,49		2150		
206	OS162902	706	790	17		163,0	163,4	2,60	4,01	0,32	1,04	824									17,00	J	0,15	0,15	0,15		2300		
205	OS163007	494	343	11,1	kl	163,0	163,3	2,38	2,82	0,27	1,03	353									11,10	J	0,20	0,39	0,50		2150		
280	OS163301	237	436	11,1	stmy	163,3	163,4	1,09	2,54	0,32	1,05	457									11,10	J	0,25	0,54	0,56		2150		
265	OS163302	335	324	11	kl	163,3	163,6	2,53	3,05	0,29	1,04	336									11,00	J	0,20	0,44	0,47		2300		
ja 279	OS163303	91	101	11,1	stmy	163,3	163,4	0,71	1,28	0,32	1,05	106	1,95	1,95	1,46	1,46	1,00	1,00	1,00	11,10	J	0,25	0,43	0,45		2150			
315	OS163402	189	157	11,1	sl	163,5	163,6	0,83	1,29	0,29	1,04	162									11,10	J	0,20	0,48	0,54		2150		
293	OS163403	790	795	11,1	kl	163,4	163,6	1,28	2,64	0,26	1,03	821									11,10	J	0,25	0,47	0,49		2150		
ja 314	OS163406	164	153	11,1	sl	163,5	163,6	0,39	0,90	0,29	1,04	159									11,10	J	0,20	0,48	0,54		2150		
317	OS163501	51	37	11,1	kl	163,6	163,6	2,53	2,81	0,30	1,05	39									11,10	J	0,20	0,56	0,56		2150		
344	OS163601	72	134	15	sl	163,6	163,8	0,96	1,27	0,21	1,02	137									15,00	N	0,15				2350		
329	OS163602	410	452	28,12	puvkli	163,6	163,8	1,18	1,75	0,25	1,03	463	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,12	J	0,20	0,29	0,37		2500		
331	OS163603	223	190	11	kl	163,6	163,7	2,47	3,05	0,31	1,05	199									11,00	J	0,20	0,50	0,50		2300		
343	OS163604	202	156	11,1	sl	163,6	163,8	0,96	1,25	0,23	1,02	158	2,58	2,72	1,81	1,88	1,00	1,00	1,00	11,10	J	0,25	0,38	0,42		2150			
346	OS163605	736	921	28,12	puvkli	163,6	163,8	1,71	3,06	0,24	1,03	944									1,00	1,00	28,12	J	0,15	0,33	0,42		2500
ja 342	OS163606	298	507	11,1	sl	163,6	163,8	0,44	1,03	0,23	1,02	519	3,14	3,36	2,16	2,30	1,00	1,00	1,00	11,10	J	0,20	0,38	0,42		2150			
369	OS163801	713	839	26	puvkli	163,8	164,0	1,75	3,08	0,33	1,05	878	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,23	0,17	0,18		2900		
400	OS163802	763	799	28,13	puvkli	163,8	164,4	2,75	3,24	0,15	1,01	804	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,11	J	0,20	0,20	0,35		2900		
ja 368	OS163806	537	706	26	puvkli	163,8	164,0	0,55	1,79	0,33	1,05	739	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,25	0,15	0,10		2900		
379	OS163901	1.301	1.274	26	puvklkiki	164,0	164,2	0,90	2,95	0,31	1,04	1.328	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,24	0,16	0,17		2900		
ja 378	OS163902	315	267	26	puvklkiki	164,0	164,2	0,56	1,08	0,31	1,04	278	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,25	0,13	0,14		2900		
399	OS164201	422	393	26	puvkli	164,2	164,3	1,06	3,00	0,30	1,04	409	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,25	0,17	0,17		2900		
410	OS164202	877	802	26,01	puvkli	164,3	164,4	1,25	3,05	0,29	1,04	835	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,01	J	0,26	0,17	0,17		2900		
ja 419	OS164203	248	252	26	puvkli	164,2	164,4	0,72	1,18	0,31	1,04	263	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,25	0,14	0,14		2900		
ja 409	OS164204	15	17	26,01	puvkli	164,3	164,3	1,14	1,25	0,29	1,04	17	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,01	J	0,25	0,14	0,14		2900		
420	OS164302	76	78	26	puvkli	164,3	164,4	1,18	1,42	0,31	1,05	81	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,25	0,15	0,15		2900		
430	OS164407	442	753	26	puvkli	164,4	164,6	0,86	3,06	0,29	1,04	785	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,23	0,17	0,17		2900		
443	OS164408	1.825	1.106	11,1	stmy	164,6	164,6	-0,10	3,55	0,33	1,05	1.164									11,10	J	0,20	0,41	0,41		2150		
431	OS164409	93	121	28,1		164,4	164,6	3,06	3,13	0,06	1,00	121	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	28,10	J	0,15	0,35	0,35		2500		
444	OS164410	238	361	17		164,6	164,8	3,55	3,72	0,06	1,00	362	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	17,00	J	0,15	0,15	0,15		2300		
ja 442	OS164415	199	106	11,1	stmy	164,6	164,6	-0,45	-0,10	0,33	1,05	112									11,10	J	0,15	0,36	0,36		2150		
455	OS164602	180	1.066	26	stmy	164,6	164,8	2,05	3,67	0,30	1,05	1.114	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,23	0,18	0,18		2900		
454	OS164603	92	1.139	26	stmy	164,6	164,8	1,96	2,05	0,02	1,00	1.139	1,25	1,25	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	26,00	J	0,25	0,22	0,22		2900		

26.475 28.081

weerstand toplaag tegen statische overdruk	Vergelijking met resultaten inventarisatie	score inventari- satie	verschil in toets	Dk1e	gebroken
Jj	1,06	0,26	ONVOL	0	J
Jj	1,05	0,26	ONVOL	0	N
Jj	1,26	0,31	Nader Ond	1	J
Jn	1,10	0,28	Nader Ond	1	J
Jj	0,88	0,22	Nader Ond	1	N
Jn	1,12	0,28	Nader Ond	1	N
Jn	1,13	0,28	Nader Ond	1	N
Jn	1,10	0,27	Nader Ond	1	J
Jn	1,10	0,27	Nader Ond	1	N
N			ONVOL	1	N
N			ONVOL	0	J
N			ONVOL	0	100
N			ONVOL	0	80
N			n.v.t.	0	N
N			ONVOL	0	75
N			ONVOL	0	100
N			Nader Ond	1	100
N			ONVOL	0	100
N			Nader Ond	1	N
N			Nader Ond	1	N
N			ONVOL	0	220
N			Nader Ond	1	N
N			ONVOL	0	200
N			FOUT	1	N
Jn	1,11	0,28	Nader Ond	1	N
N					

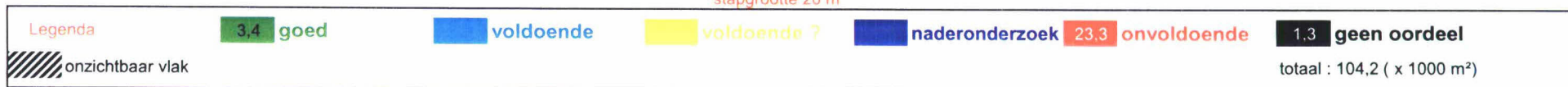


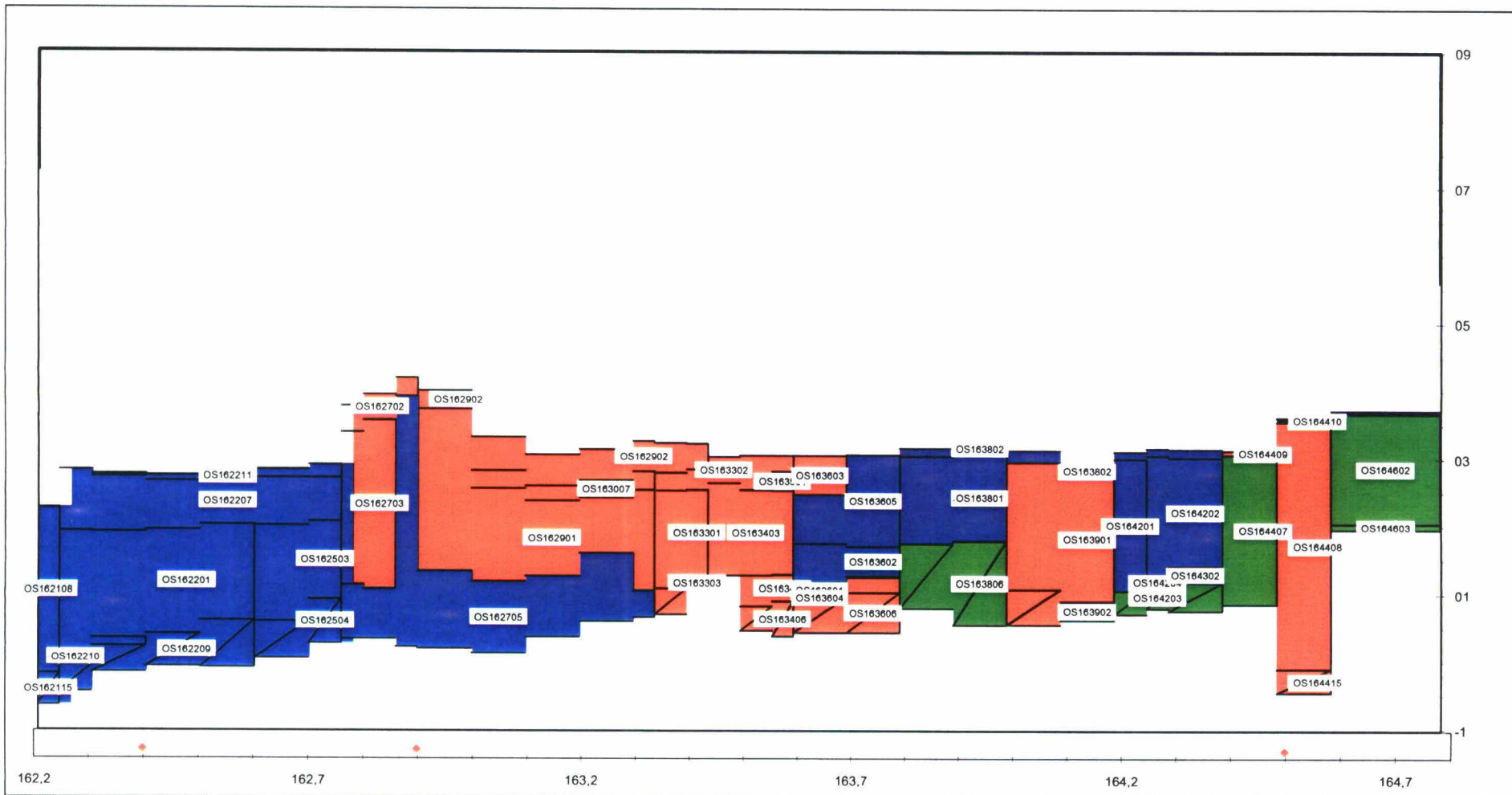
Label : vlakcode

Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05

Steentoets versie 4.02

stapgrootte 20 m





Label vlakcode

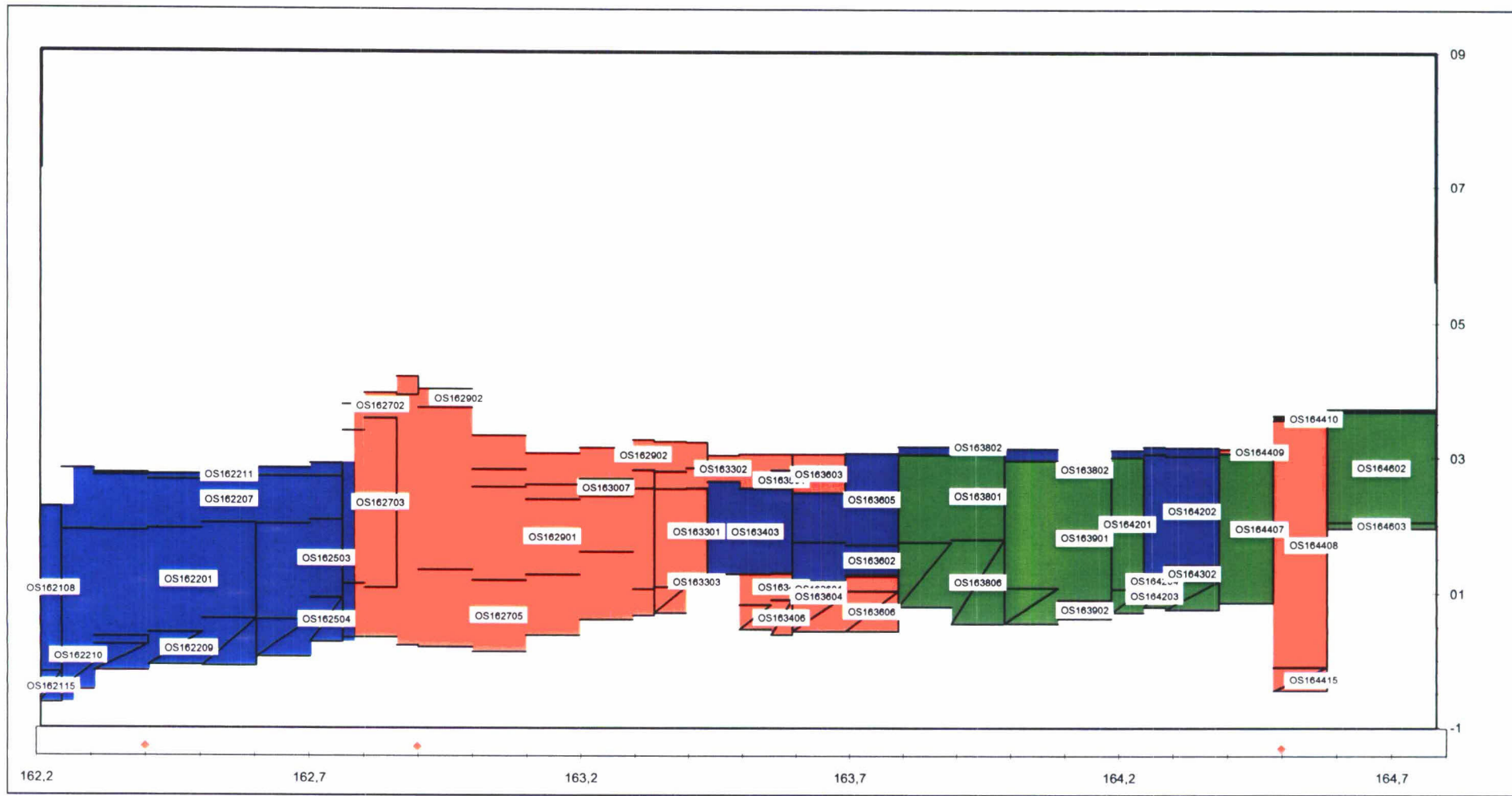
Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05

Steentoets versie 4.02

stapgrootte 20 m







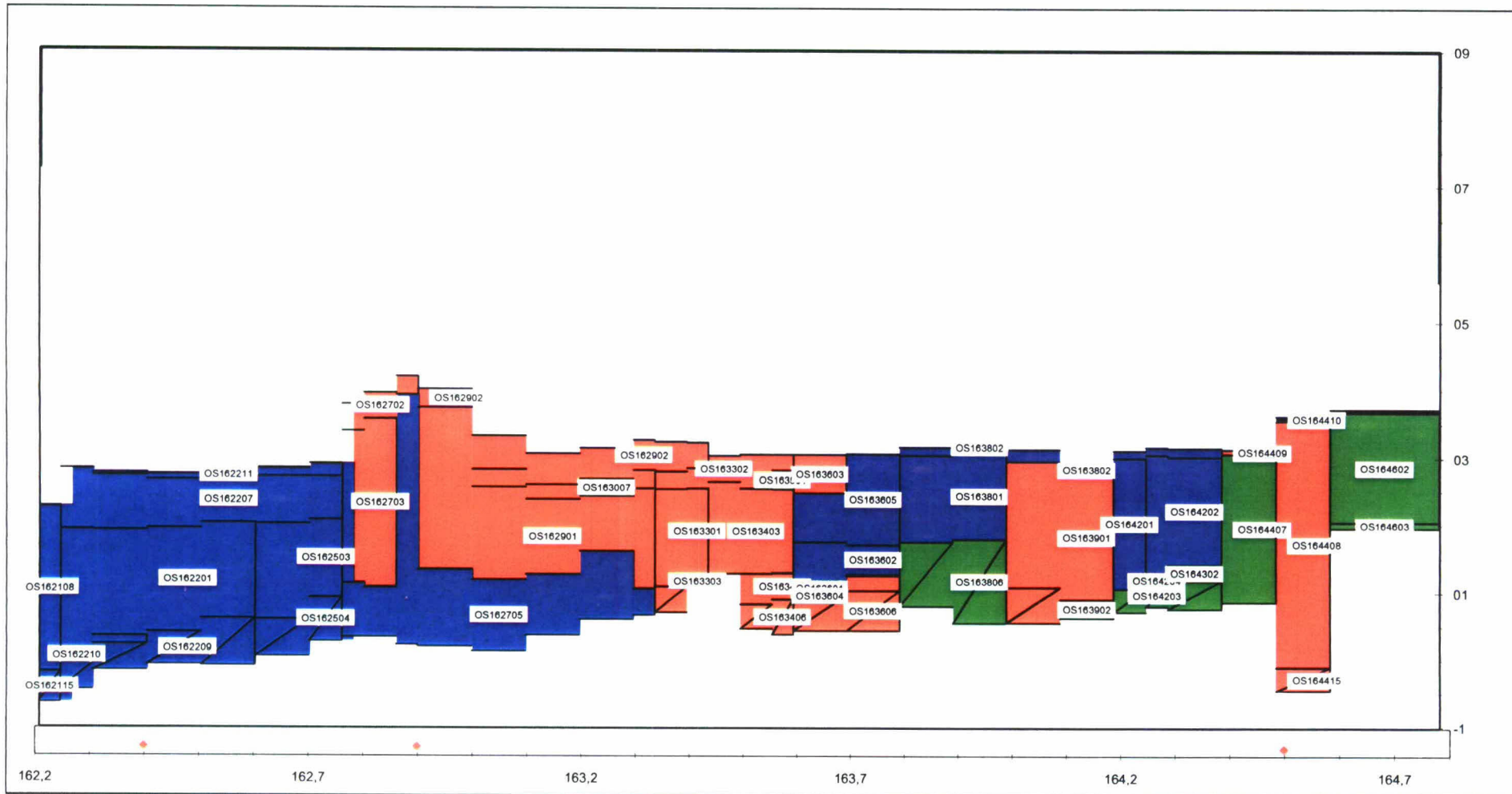
Label : vlakcode

Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05

Steenstoets versie 4.02

stapgrootte 20 m

Legenda	<span style="background-color: #90EE90; border: 1px solid black; padding: 2px;">6.7</span> goed	<span style="background-color: #ADD8E6; border: 1px solid black; padding: 2px;">voldoende</span>	<span style="background-color: #FFFF00; border: 1px solid black; padding: 2px;">twijfel</span>	<span style="background-color: #4169E1; border: 1px solid black; padding: 2px;">10.5</span> geavanceerd	<span style="background-color: #FF4500; border: 1px solid black; padding: 2px;">10.3</span> onvoldoende	<span style="background-color: #000000; border: 1px solid black; padding: 2px;">0.5</span> geen oordeel
onzichtbaar vlak						totaal : 104,2 ( x 1000 m <sup>2</sup> )



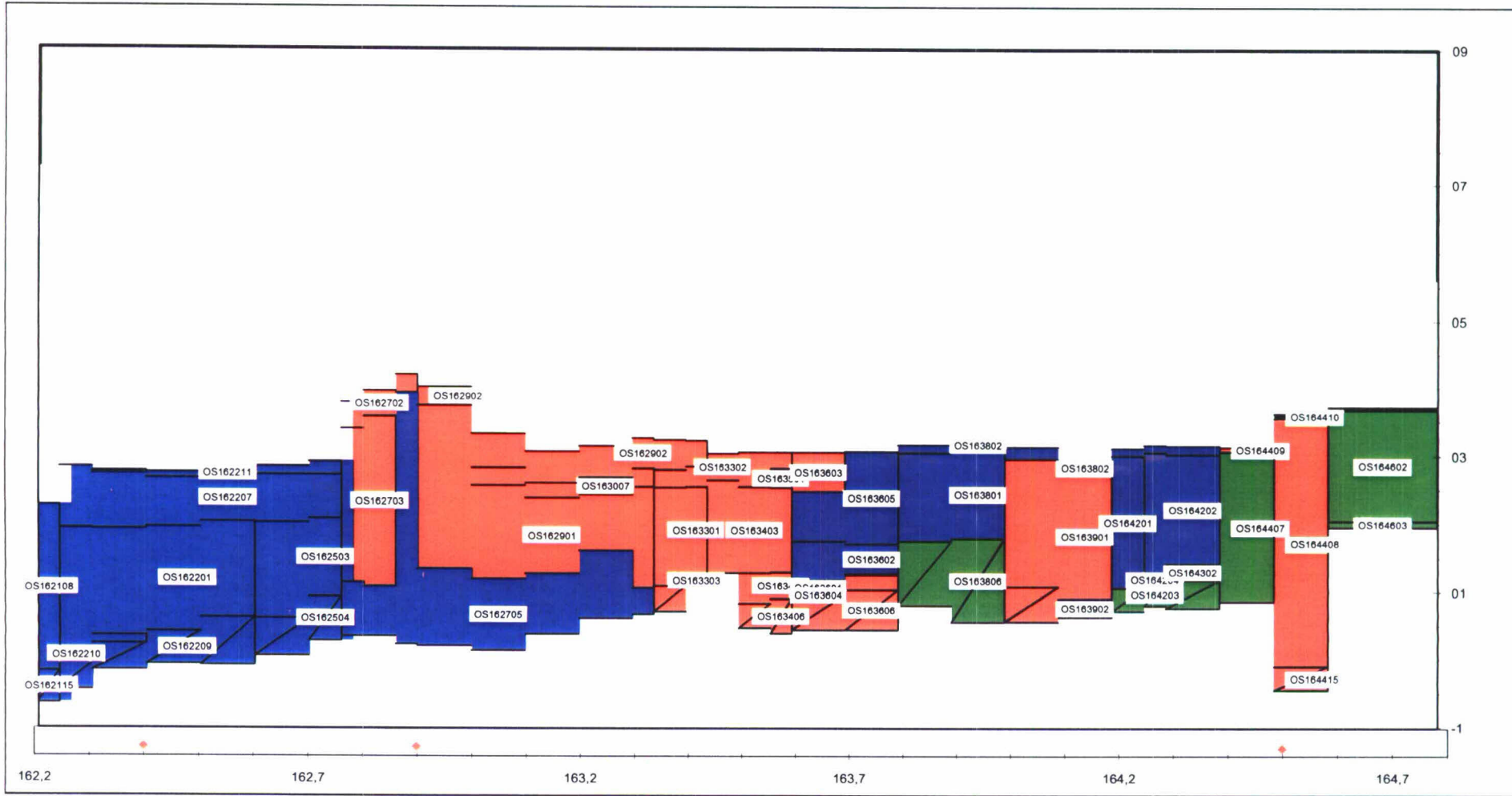
Label : vlakcode

Dyktafel Os 1622-1647 2008 1114 versie 4.05

Steenstoets versie 4.02

stapgrootte 20 m





Label vlakcode

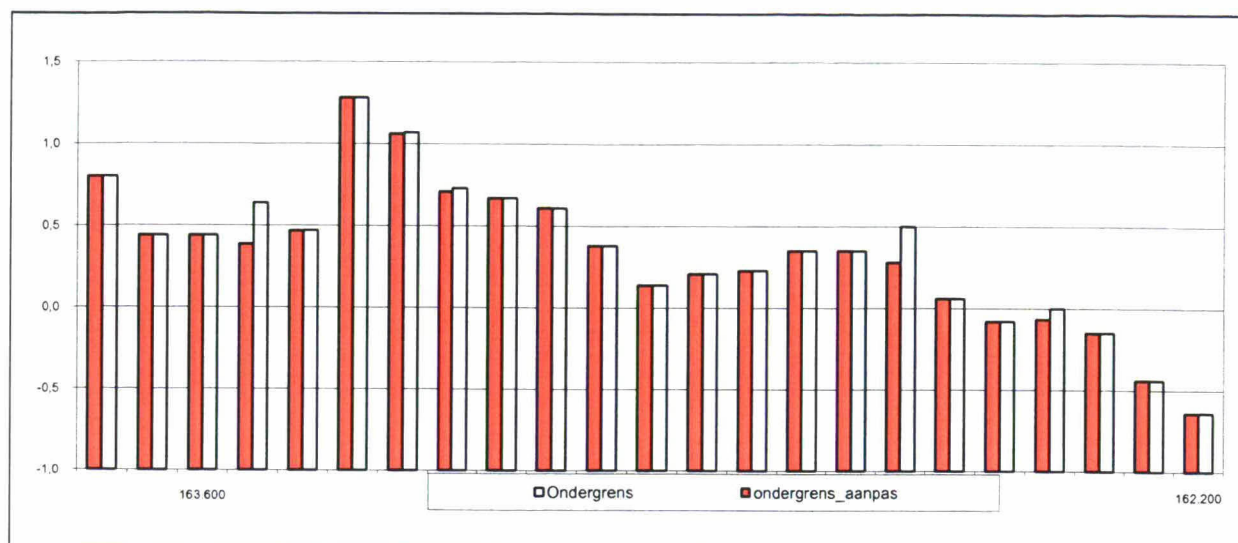
Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05

Steentoets versie 4.02

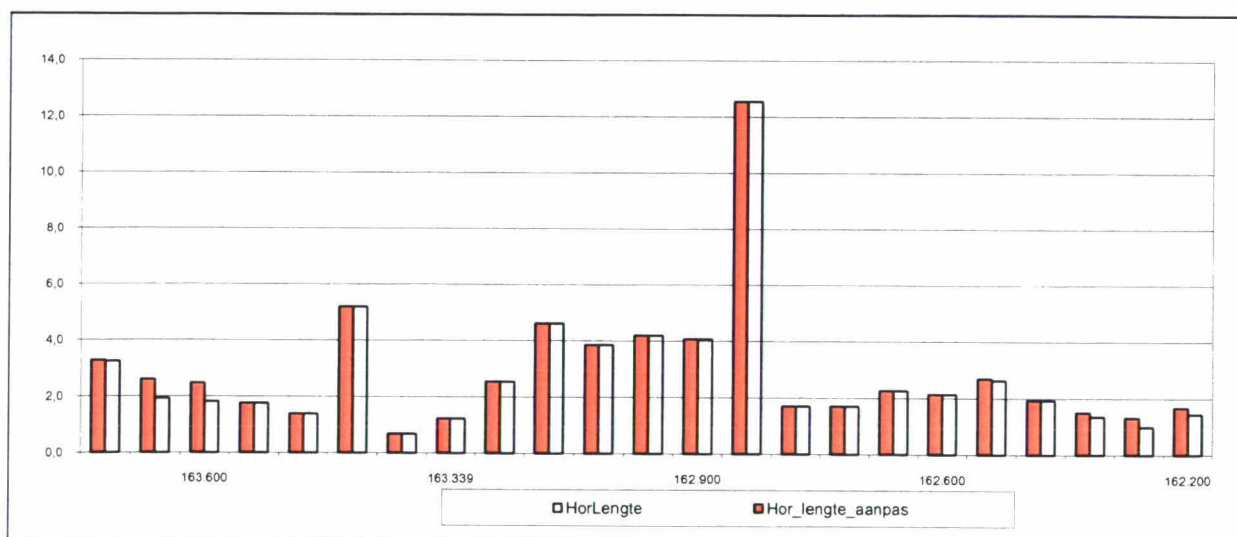
stapgrootte 20 m



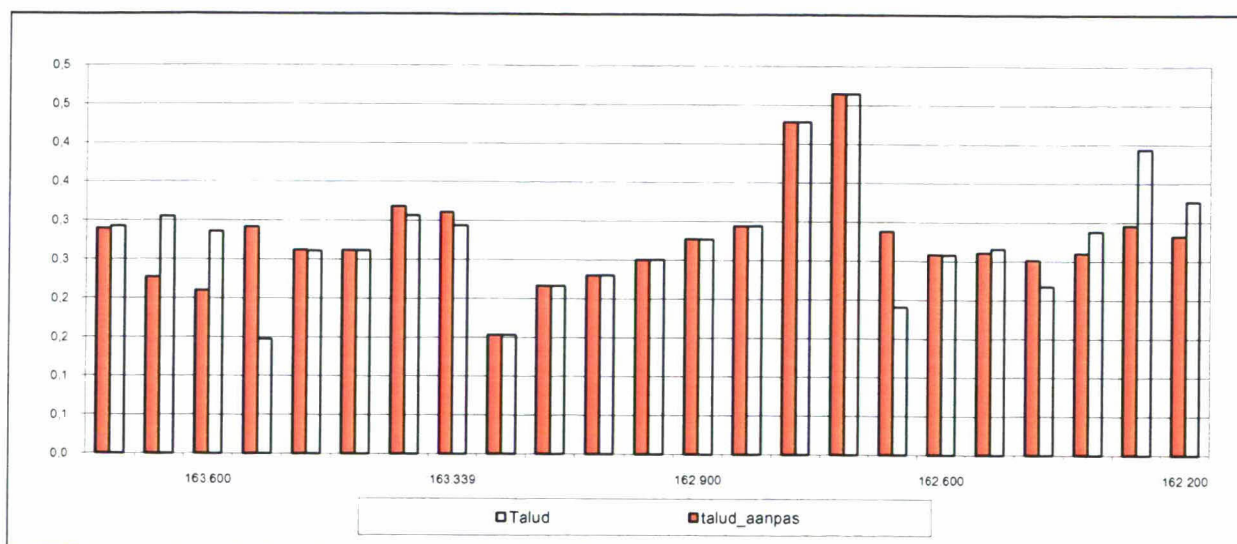
**Aanpassing ondergrens van onzichtbare vlakken**

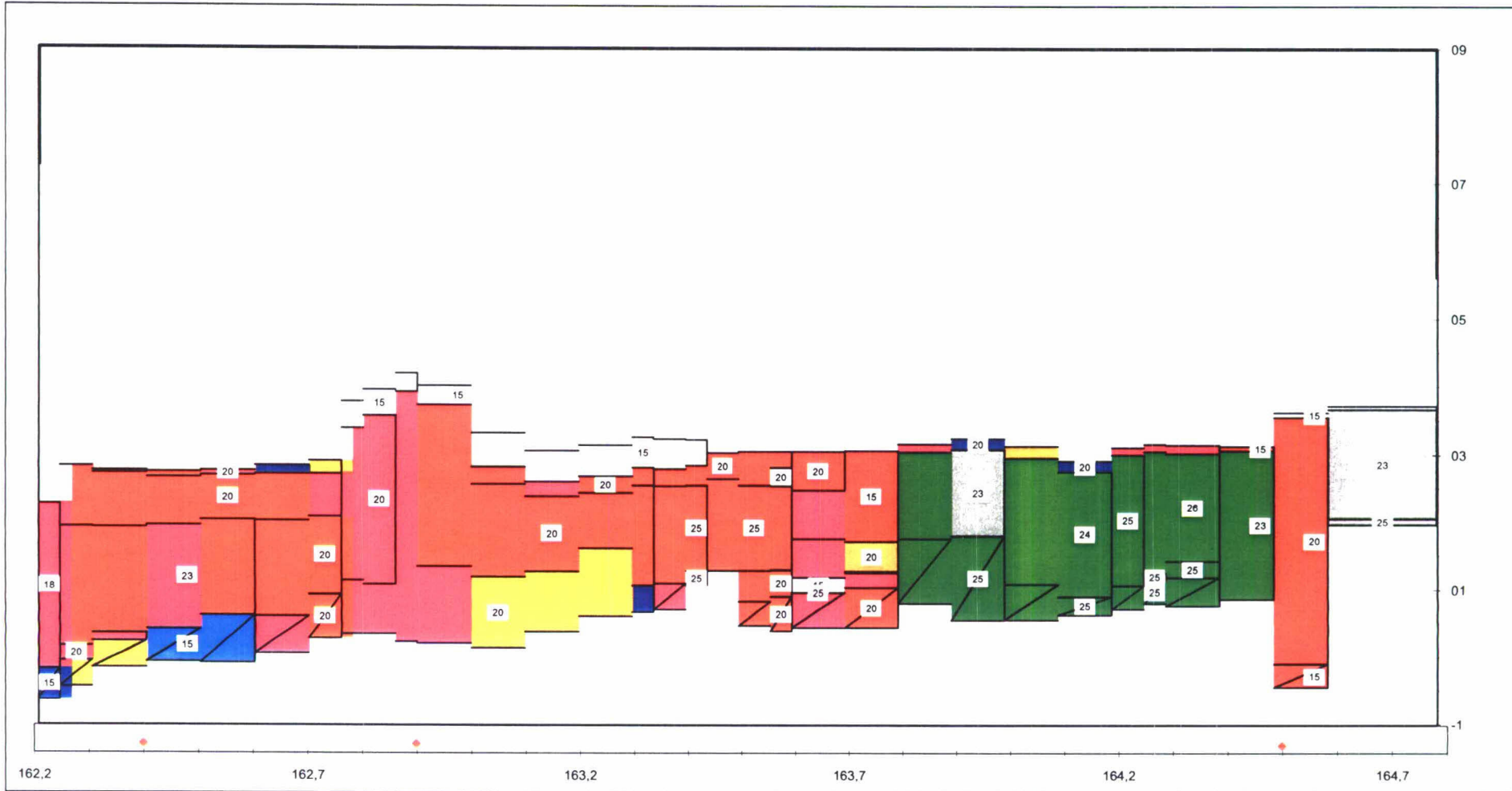


**Aanpassing horizontale lengte van onzichtbare vlakken**



**Aanpassing talud van onzichtbare vlakken**





Label : aanwezige toplaagdikte  
 eenheid: [cm]

Dyktafel Os 1622-1647 2008.1114 versie 4.05  
 stapgrootte 20 m

Steentoets versie 4.02

Legenda	[-100;-15>	2,8 [-5;0>	0,6 [0,1;2>	1,9 [4;10>	10,8 [20;>	totaal : 104,2 ( x 1000 m <sup>2</sup> )
onzichtbaar vlak	5,0 [-15;-5>	77,6 [0;0,1>	0,5 [2;4>	5,3 [10;20>		

## Bijlage 18 logisch aangevuld bestand

LAKCODE rajectbegin 1622	STEENTOETS versie 4.04, WL / Delt Hydraulics, juni 2005				aanleg- jaar	schade in jaar	dijkorien- tatie [gr tov N]	niveau onder- grens [m NAP]	niveau boven- grens [m NAP]	type		helling te toetsen talud/berm tan <sub>α</sub>	helling onder- talud tan <sub>α</sub>	niveau voorrand berm/knik [m NAP]	berm- breedte (0=geen) [m]	helling berm tan <sub>α</sub> <sub>berm</sub>	helling boven- talud tan <sub>α</sub>	TOPLAAG						
	Volg- nr.	Naam van dijkvak bijlagen 18	Subvakgrenzen							toplaag	onderlagen (filter, geotex- tiel, klei, etc)							D	B	L	spleet [mm]	open oppervlak [%]	karak- t. opening [mm]	soortelijke massa [kg/m3]
			gebied	OS																				
S162108	2	B.W.B.Yerseke polder	162,20	162,24			-0,170	2,270	28,20	puvkl	0,282						0,180			3,0			2600	
S162115	1	B.W.B.Yerseke polder	162,20	162,24			-0,640	-0,170	26,00	puvkl	0,282						0,150					10,0		2900
S162201	18	B.W.B.Yerseke polder	162,24	162,30	>1900		0,170	1,930	28,10	puvkl	0,296						0,233			10,0			2500	
S162207	35	B.W.B.Yerseke polder	162,30	162,45	>1900		1,920	2,730	28,10	puvkl	0,261						0,200			10,0			2500	
S162209	16	B.W.B.Yerseke polder	162,24	162,30			-0,440	-0,050	28,20	puvkl	0,296						0,150			3,0			2600	
S162210	17	B.W.B.Yerseke polder	162,24	162,30	>1900		-0,050	0,170	28,10	puvkl	0,219						0,200			10,0			2500	
S162211	36	B.W.B.Yerseke polder	162,30	162,45	>1900		2,730	2,770	28,10	puvkl	0,047	0,261	2,730	0,852	0,047	0,116	0,200			10,0			2500	
S162503	107	B.W.B.Yerseke polder	162,70	162,76	>1900		0,930	2,080	28,10	puvkl	0,288						0,200			10,0			2500	
S162504	106	B.W.B.Yerseke polder	162,70	162,76	>1900		0,281	0,930	28,10	puvkl	0,288						0,200			10,0			2500	
S162702	130	B.W.B.Yerseke polder	162,76	162,80	1977		3,390	3,780	17,00		0,333						0,150	0,400	0,600	5,0			2300	
S162703	129	B.W.B.Yerseke polder	162,76	162,80	1977		1,140	3,390	11,10	stmy	0,281						0,200	0,500	0,500	1,0			2150	
S162705	169	B.W.B.Yerseke polder	162,86	162,95	1977		0,230	3,920	11,10	stmy	0,294						0,200	0,500	0,500	1,0			2150	
S162901	247	Wilhelminapolder	163,30	163,34	1977		1,060	2,540	11,10	stmy	0,287						0,200	0,500	0,500	1,0			2150	
S162902	206	Wilhelminapolder	163,00	163,10			2,820	3,320	17,00		0,319						0,150	0,400	0,600	5,0			2300	
S163007	205	Wilhelminapolder	163,00	163,10	>1977		2,560	2,820	11,10	kl	0,266						0,200	0,500	0,500	1,0			2150	
S163301	280	Wilhelminapolder	163,40	163,44	1977		1,280	2,540	11,10	stmy	0,318						0,250	0,450	0,450	1,0			2150	
S163302	265	Wilhelminapolder	163,34	163,40	>1977		2,530	2,790	11,00	kl	0,287						0,200	0,450	0,450	1,0			2300	
S163303	279	Wilhelminapolder	163,40	163,44	1977		1,062	1,280	11,10	stmy	0,318						0,250	0,450	0,450	1,0			2150	
S163402	315	Wilhelminapolder	163,56	163,60	>1987		0,900	1,290	11,10	sl	0,292						0,200	0,500	0,500	1,0			2150	
S163403	293	Wilhelminapolder	163,44	163,50	1955		1,280	2,640	11,10	kl	0,262						0,250	0,450	0,450	1,0			2150	
S163406	314	Wilhelminapolder	163,56	163,60	>1987		0,386	0,900	11,10	sl	0,292						0,200	0,500	0,500	1,0			2150	
S163501	317	Wilhelminapolder	163,56	163,60	1955		2,530	2,810	11,10	kl	0,302						0,200	0,450	0,450	1,0			2150	
S163601	344	Wilhelminapolder	163,70	163,80	1977		1,250	1,270	15,00	sl	0,068	0,227	1,250	0,296	0,068	0,200	0,150						2350	
S163602	329	Wilhelminapolder	163,60	163,70	>1900		1,180	1,750	28,10	puvkl	0,246						0,200			10,0			2500	
S163603	331	Wilhelminapolder	163,60	163,70	>1980		2,470	3,050	11,00	kl	0,305						0,200	0,500	0,500	1,0			2300	
S163604	343	Wilhelminapolder	163,70	163,80	>1987		1,030	1,250	11,10	sl	0,227						0,250	0,500	0,500	1,0			2150	
S163605	346	Wilhelminapolder	163,70	163,80			1,710	3,060	28,10	puvkl	0,242						0,150			10,0			2500	
S163606	342	Wilhelminapolder	163,70	163,80	>1987		0,440	1,030	11,10	sl	0,227						0,200	0,500	0,500	1,0			2150	
S163801	369	Wilhelminapolder	163,90	164,00			1,790	3,080	26,00	puvkl	0,328						0,230						2900	
S163802	400	Wilhelminapolder	164,20	164,26	>1995		3,000	3,110	28,10		0,090	0,297	3,000	6,747	0,090	0,320	0,200			10,0			2500	
S163806	368	Wilhelminapolder	163,90	164,00			0,552	1,790	26,00	puvkl	0,328						0,250						2900	
S163901	379	Wilhelminapolder	164,00	164,10			1,080	2,950	26,00	puvklklkl	0,311						0,235						2900	
S163902	378	Wilhelminapolder	164,00	164,10			0,558	1,080	26,00	puvklklkl	0,311						0,250						2900	
S164201	399	Wilhelminapolder	164,20	164,26			1,060	3,000	26,00	puvkl	0,297						0,245						2900	
S164202	410	Wilhelminapolder	164,26	164,30			1,250	3,050	26,00	puvkl	0,293						0,255						2900	
S164203	419	Wilhelminapolder	164,30	164,40			0,762	1,180	26,00	puvkl	0,308						0,250						2900	
S164204	409	Wilhelminapolder	164,26	164,30			1,140	1,250	26,00	puvkl	0,293						0,250						2900	
S164302	420	Wilhelminapolder	164,30	164,40			1,180	1,420	26,00	puvkl	0,308						0,250						2900	
S164407	430	Wilhelminapolder	164,40	164,55			0,860	3,060	26,00	puvkl	0,292						0,225						2900	
S164408	443	Wilhelminapolder	164,55	164,60	1986		-0,100	3,550	11,10	stmy	0,330						0,200	0,500	0,500	1,0			2150	
S164409	431	Wilhelminapolder	164,40	164,55			3,060	3,130	28,10		0,058	0,292	3,060	10,000	0,058	0,462	0,150			10,0			2500	
S164410	444	Wilhelminapolder	164,55	164,60			3,550	3,620	17,00		0,058	0,330	3,550	3,025	0,058	0,356	0,150	0,400	0,600	5,0			2300	
S164415	442	Wilhelminapolder	164,55	164,60	1986		-0,450	-0,100	11,10	stmy	0,330						0,150	0,500	0,500	1,0			2150	
S164602	455	Wilhelminapolder	164,60	164,80	1986		2,050	3,670	26,00	stmy	0,304						0,230						2900	
S164603	454	Wilhelminapolder	164,60	164,80	1986		1,960	2,050	26,00	stmy	0,016	0,356	1,250	55,000	0,016	0,304	0,250						2900	

## Bijlage 18 logisch aangevuld bestand

VLAKCODE trajectbegin 1622	STEE		BOVENSTE FILTERLAAG												DEOTEXIEEL			ZAND				type boven		ERVARING					
	Volg- nr.	inge- wassen ja/nee	D15 [mm]	n [-]	goed geklemd? ja/nee/?	slib ja/nee	b b(min): 3 cm [m]	D15 [mm]	D50 [mm]	poro- siteit [-]	slib ja/nee/?	b [m]	D15 [mm]	D50 [mm]	poro- siteit [-]	O90 [mm]	KLEI		kwaliteit c1/c2/c3 g/m/w	D50 [mm]	D90 [mm]	D15 [mm]	D50 [mm]	D90 [mm]	overgangs- constructie a/b#/c/?	materieeltransport (TR-S: biz 90)		afstandhouders (TR-S: biz 117) g/vo	Ruimte tussen toplaag en filter ja/nee/?
																	dijkopbouw gk/kl/kk/zs	b <sub>Klei</sub> [m]								uit ondergrond g/o/?	uit granulaire laag g/o/?		
OS162108	2	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	0,500	g						B	g	g		n
OS162115	1	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	0,800	g						B	g	g		n
OS162201	18	n			J	N	0,050	30,0			N						K	0,500	s						B	g	g		n
OS162207	35	n			J	N	0,050	30,0			N						K	0,300	g					B	g	g		n	
OS162209	16	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	0,800	g					B	g	g		n	
OS162210	17	n			J	N	0,050	30,0			N						kl	0,300	g					B	g	g		n	
OS162211	36	n			J	N	0,050	30,0			N						kl	0,300	g					B	g	g		n	
OS162503	107	n			J	N	0,050	30,0			N						K	0,800	?					B	g	g		n	
OS162504	106	n			J	N	0,050	30,0			N						kl	0,300	g					B	g	g		n	
OS162702	130	n			N	N					N						?		s					B	g	g		N	
OS162703	129	n			N	N	0,050	5,0			N						kl	0,750	s					B	g	g		N	
OS162705	169	n			N	N	0,050	5,0			N						kl	1,000	s					B	g	g		N	
OS162901	247	n			N	N	0,050				N						kl	0,800	s					B	g	g		N	
OS162902	206	n			N	N					N						?		s					B	g	g		N	
OS163007	205	n			N	N					N						kl	0,750	g					B	g	g		N	
OS163301	280	n			N	N	0,150	5,0			N						K	1,000	s					B	g	g		N	
OS163302	265	n			N	N					N						K	1,000	m					B	g	g		N	
OS163303	279	n			N	N	0,150	5,0			N						kl	1,000	s					B	g	g		N	
OS163402	315	n			N	J	0,750	5,0			J						kl	0,800	s					B	g	g		N	
OS163403	293	n			N	N					N						K	2,200	s					B	g	g		N	
OS163406	314	n			N	J	0,750	5,0			J						kl	0,800	s					B	g	g		N	
OS163501	317	n			N	N					N						K	2,000	g					B	g	g		N	
OS163601	344	n			n	N	0,750	5,0			N						?		s					B	g	g		N	
OS163602	329	n			J	N	0,050	30,0			N						kl	0,300	g					B	g	g		N	
OS163603	331	n			N	N					N						K	2,250	g					B	g	g		N	
OS163604	343	n			N	N	0,750	5,0			N						kl	0,800	s					B	g	g		N	
OS163605	346	n			J	N	0,050	30,0			N						ZA	1,900	m					B	g	g		N	
OS163606	342	n			N	N	0,750	5,0			N						kl	0,800	s					B	g	g		N	
OS163801	369	n			J	N	0,080	30,0			N						ZA	0,800	m					B	g	g		N	
OS163802	400	n			J	N					N						?		s					B	g	g		N	
OS163806	368	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	0,800	g					B	g	g		N	
OS163901	379	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	0,800	g					B	g	g		N	
OS163902	378	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	1,000	s					B	g	g		N	
OS164201	399	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	0,500	s					B	g	g		N	
OS164202	410	n			J	N	0,080	30,0			N						ZA	0,650	s					B	g	g		n	
OS184203	419	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	0,300	g					B	g	g		N	
OS164204	409	n			J	N	0,080	30,0			N						kl	0,300	g					B	g	g		n	
OS164302	420	n			J	N	0,080	30,0			N						K	0,400	g					B	g	g		N	
OS184407	430	n			J	J	0,080	30,0			J						K	0,800	m					B	g	g		N	
OS164408	443	n			N	N	0,050	5,0			N						kl	0,800	s					B	g	g		N	
OS164409	431	j			N	N					N						kl	0,800	s					B	g	g		N	
OS164410	444	j			N	N					N						kl	0,800	s					B	g	g		N	
OS164415	442	n			N	N	0,050	5,0			N						kl	1,000	s					B	g	g		N	
OS164602	455	j			J	N	0,100	20,0			N						kl	1,000	s					B	g	g		N	
OS164603	454	j	5,0		J	N	0,100	20,0			N						kl	1,000	s					B	g	g		N	

## Bijlage 18 logisch aangevuld bestand

LAKCODE rajectbegin 1622	STEE Volg- nr.	Opmerkingen	GOLFCONDITIES EN WATERSTANDEN								AFSCHUIVING Score	
			storm- duur [uur]	Golven- tabel 1/2/3	reductie [%]	GHW [m+NAP]	toetspeil 2006 [m+NAP]	maatgevende waterstand [m+NAP]	gebied: zee			f(strijk): 01 golfinvalshoek [gr]
									Hs [m]	Tp [s]		
S162108	2	Lessinische+Vilv+Basalt+bitumen;divsoortenglooiingstdiemetasfaltzijningeg.;inslibb.;ondersteged.;dikteintoets=10/15cm;1xgebroken	6,0	1		1,600	3,450	3,403	1,681	6,070	0,000	Geavanceerd
S162115	1	Div. soortenglooiingstenen diemetasfaltzijningegoten. Onderstedeelglooiingwelinslibbing. Dikteintoets=10/15cm. onzbij162108	6,0	1		1,600	3,450	0,826	1,048	5,941	0,000	Goed
S162201	18	Ingegotennaschade:opdersteldeplekkenvolledig,voorhetoverigeoppervlakkig;ondergrondbenen1.50+NAPslibhoudendzand,hierbovenklei;1xg	6,0	1		1,600	3,450	3,093	1,619	6,055	0,000	Geavanceerd
S162207	35	Ingegotennaschade:opdersteldeplekkenvolledig,voorhetoverigeoppervlakkig;ondergrondbenen1.50+NAPslibhoudendzand,hierbovenklei;	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,690	6,072	0,000	Geavanceerd
S162209	16	Div. soortensteendiemetasfaltzijningegoten. Onderstedeelwelinslibbing. Dikteintoets=10/15cm.	6,0	1		1,600	3,450	0,997	1,099	5,950	0,000	Goed
S162210	17	Ingegotenmetcolloidaalbetonin1986. Na30cmkleiziteenhardelaag.	6,0	1		1,600	3,450	0,992	1,098	5,950	0,000	Goed
S162211	36	Ingegotennaschade:opdersteldeplekkenvolledig,voorhetoverigeoppervlakkig. Ondergrondbenen1.50+NAPslibhoudendzand,hierbovenklei	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,690	6,072	0,000	Goed
S162503	107	Ingegotenmetcolloidaalbetonin1986;na80cmkleihardelaagaanwezic;2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,080	1,178	5,808	0,000	Goed
S162504	106	Ingegotenmetcolloidaalbetonin1986. Na30cmkleiziteenhardelaag.	6,0	1		1,600	3,450	1,829	0,800	5,700	0,000	Geavanceerd
S162702	130	Onbelangrijk. Steenstrook,geenbeoordeling.	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,308	5,845	0,000	Geavanceerd
S162703	129	Steenlag5-25mm;2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,308	5,845	0,000	Goed
S162705	169	Filterlaag;steenlag5-25mm	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,308	5,845	0,000	Goed
S162901	247	Steenlag5-25mm;3xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S162902	206	bijconversenaarintwisindbasegezetzatalinmap	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Geavanceerd
S163007	205	1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163301	280	Spleetbreedte2-5mm;steenlag5-15mm;1xgebrokenin1999(dp58+);1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163302	265	Ondergongdeedeltijkkleiengedeeltijkmijnsteen;2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163303	279	Filterlaag;steenlag5/50	6,0	1		1,600	3,450	2,092	1,014	4,941	0,000	Goed
S163402	315	Fosforslakken0-40mm;1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	2,040	1,006	4,918	0,000	Goed
S163403	293	Aanleg1955-1956;blokkenopklei;1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163406	314	Fosforslakken0-40mm	6,0	1		1,600	3,450	1,645	1,000	4,900	0,000	Goed
S163501	317	Jaarvanaanleg;1955-1956;blokkenopklei;1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163601	344	Fosforslakken0-40mm. Iseenvulstrook, dik20cm. Geenapartebeoordeling.	6,0	1		1,600	3,450	1,821	1,000	4,900	0,000	Goed
S163602	329	Ingegotennaschade:opdersteldeplekkenvolledig,voorhetoverigeoppervlakkig. Ondergrondbenen1.50+NAPslibhoudendzand,hie	6,0	1		1,600	3,450	2,452	1,068	5,103	0,000	Goed
S163603	331	Blokkenopklei;1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163604	343	Fosforslakken0-40mm;slingerindelengterichting, wellichtreedsbijaanlegontstaan;1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	1,860	1,000	4,900	0,000	Goed
S163605	346	Dikteintoets=10/15cm;1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163606	342	Fosforslakken0-40mm	6,0	1		1,600	3,450	1,640	1,000	4,900	0,000	Goed
S163801	369	2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163802	400	Fixstone. Steenstrook;laagjevan3a5cmopsteenstrookvanVilvoordsesteen. Geenbeoordeling.	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163806	368	Onz. bijo163801.	6,0	1		1,600	3,450	2,714	1,107	5,221	0,000	Goed
S163901	379	1xgebrokenin1999(dp52+);4xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S163902	378		6,0	1		1,600	3,450	1,864	1,000	4,900	0,000	Goed
S164201	399	2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S164202	410	2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S164203	419		6,0	1		1,600	3,450	1,959	1,000	4,900	0,000	Goed
S164204	409	Onz. bijo164202.	6,0	1		1,600	3,450	1,999	1,000	4,900	0,000	Goed
S164302	420	ZieOS164301;1xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	2,231	1,035	5,004	0,000	Goed
S164407	430	2xgebrokenin2008	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S164408	443	Steenlag5-25mm;geenzwaresteen;3xgebrokenin2008	6,0	1		1,550	3,450	3,450	1,372	5,435	0,000	Goed
S164409	431	Steenstrook. Geenbeoordeling. Dikteintoets=15/25cm.	6,0	1		1,600	3,450	3,450	1,217	5,553	0,000	Goed
S164410	444	Inwassing;klei. Steenstrook,geenbeoordeling.	6,0	1		1,550	3,450	3,450	1,372	5,435	0,000	n.v.t.
S164415	442	Filterlaag;steenlag5-25mm. Geenzwaresteen.	6,0	1		1,550	3,450	0,760	1,176	4,938	0,000	Goed
S164602	455	Inwassing;steenlag5-25mm;filterlaag;steenlag20-40mm;onderhoudgem. Goes;1xgebrokenin2008	6,0	1		1,550	3,450	3,450	1,372	5,435	0,000	Goed
S164603	454	Inwassing;steenlag5-25mm. Filterlaag;steenlag20-40mm.	6,0	1		1,550	3,450	3,142	1,357	5,343	0,000	Goed



**Bijlage 18**  
**logisch aangevuld bestand**

VLAACODE trajectbegin 1622	STEE	MATERIAALTRANSPORT			STABILITEIT TOPLAAG										score bovenste overgangs- constructie	EROSIE ONDERLAGEN			EINDSCORE STEENTOETS	Maximaal toelaatbare langsstroming [m/s]			
	Volg- nr.	vanuit ondergrond	vanuit granulaire laag door toplaag	bermfactor C <sub>berm</sub> [-]	Hs/ΔD (met C <sub>berm</sub> en D <sub>robaan</sub> ) water: 1025 kg/m <sup>3</sup>	ξ <sub>op</sub> [-]	eenvoudige toetsing					gedetailleerde toetsing					Score	filter- laag [uur]			klei- laag [uur]	Score teit mee?: nee	
							type	kwantitatief g/t	V <sub>o</sub>	Score	F=ξ <sup>2</sup> /23 * Hs/ΔD	Resultaat Anamoes	Score										
OS162108	2	Goed	Goed	1,0	6,08	1,65	3b	0,40	0,77	Onvoldoende	8,48	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	0,5	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5			
OS162115	1	Goed	Goed	1,0	3,82	2,04	3b	0,51	1,04	Twijfelachtig	6,15	Stabiel	Geavanceerd	Geavanceerd	Goed	0,0	2,6	Geavanceerd	GEAVANCEERD	2,5			
OS162201	18	Goed	Goed	1,0	4,83	1,76	3c	0,36	0,68	Onvoldoende	7,03	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,3	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,7			
OS162207	35	Goed	Goed	1,0	5,87	1,52	3c	0,34	0,62	Onvoldoende	7,76	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,5			
OS162209	16	Goed	Goed	1,0	4,77	2,09	3c	0,31	0,60	Onvoldoende	7,81	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	2,6	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,3			
OS162210	17	Goed	Goed	1,0	3,81	1,55	3c	0,52	0,94	Onvoldoende	5,11	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,5			
OS162211	36	Goed	Goed	1,0	5,87	1,12	3c	0,47	0,79	Onvoldoende	6,34	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,5			
OS162503	107	Goed	Goed	1,0	4,09	1,93	3c	0,39	0,74	Onvoldoende	6,34	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	1,8	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5			
OS162504	106	Goed	Goed	1,0	2,78	2,29	3c	0,49	0,95	Onvoldoende	4,83	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,5			
OS162702	130	Goed	n.v.t.	1,0	7,01	2,13	ds	n.v.t.	n.v.t.	Onvoldoende	11,59	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,1			
OS162703	129	Goed	Goed	1,0	5,96	1,80	3b	0,38	0,73	Onvoldoende	8,80	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	1,5	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS162705	169	Goed	Goed	1,0	5,96	1,88	3b	0,36	0,71	Onvoldoende	9,06	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	2,5	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS162901	247	Goed	Goed	1,0	5,55	1,80	3b	0,40	0,79	Onvoldoende	8,21	Niet uitgevoerd	Niet uitgevoerd	Onvoldoende	Goed	0,0	1,8	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS162902	206	Goed	n.v.t.	1,0	6,53	2,01	ds	n.v.t.	n.v.t.	Onvoldoende	10,38	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,1			
OS163007	205	Goed	n.v.t.	1,0	5,55	1,67	2	0,40	0,75	Onvoldoende	7,81	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	1,5	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS163301	280	Goed	Goed	1,0	4,44	2,00	3c	0,35	0,66	Onvoldoende	7,05	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	2,6	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5			
OS163302	285	Goed	n.v.t.	1,0	4,89	1,80	2	0,43	0,80	Onvoldoende	7,25	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	2,6	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,4			
OS163303	279	Goed	Goed	1,0	3,69	1,95	3c	0,42	0,81	Onvoldoende	5,77	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	3,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5			
OS163402	315	Goed	Goed	1,0	4,58	1,79	3c	0,37	1,05	Twijfelachtig	6,75	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	3,4	2,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS163403	293	Goed	n.v.t.	1,0	4,44	1,64	2	0,51	0,95	Onvoldoende	6,18	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5			
OS163406	314	Goed	Goed	1,0	4,56	1,79	3c	0,37	1,06	Twijfelachtig	6,70	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	3,4	2,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS163501	317	Goed	n.v.t.	1,0	5,55	1,90	2	0,36	0,68	Onvoldoende	8,51	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS163801	344	#WAARDE!	n.v.t.	1,0	5,16	1,32	###	###	###	#WAARDE!	6,21	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	#WAARDE!	Goed	3,4	0,0	Onvoldoende	FOUT	2,1			
OS163802	329	Goed	Goed	1,0	3,71	1,51	3c	0,54	0,99	Onvoldoende	4,89	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	ONVOLDOENDE	2,5			
OS163803	331	Goed	n.v.t.	1,0	4,89	1,92	2	0,40	0,76	Onvoldoende	7,56	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,4			
OS163804	343	Goed	Goed	1,0	3,64	1,39	3c	0,60	1,08	Twijfelachtig	4,54	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	3,4	2,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,5			
OS163805	346	Goed	Goed	1,0	5,64	1,52	3c	0,36	0,65	Onvoldoende	7,45	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	4,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS163806	342	Goed	Goed	1,0	4,56	1,39	3c	0,48	0,86	Onvoldoende	5,67	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	3,4	2,0	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS163801	369	Goed	Goed	1,0	2,89	2,06	3b	0,66	1,37	Twijfelachtig	4,69	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	1,8	Geavanceerd	GOED	3,1			
OS163802	400	Goed	Goed	0,7	2,82	1,90	3c	0,57	1,09	Twijfelachtig	4,33	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Geavanceerd	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GEAVANCEERD	2,5			
OS163806	368	Goed	Goed	1,0	2,42	2,03	3b	0,81	1,65	Twijfelachtig	3,88	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	2,5	Geavanceerd	GOED	3,2			
OS163901	379	Goed	Goed	1,0	2,83	1,95	3b	0,73	1,45	Twijfelachtig	4,42	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	1,8	Geavanceerd	GOED	3,1			
OS163902	378	Goed	Goed	1,0	2,19	1,90	3b	0,97	1,92	Twijfelachtig	3,36	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	3,0	Geavanceerd	GOED	3,2			
OS164201	399	Goed	Goed	1,0	2,72	1,86	3b	0,80	1,57	Twijfelachtig	4,11	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,4	Geavanceerd	GOED	3,2			
OS164202	410	Goed	Goed	1,0	2,61	1,84	3b	0,84	1,64	Twijfelachtig	3,93	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	1,1	Geavanceerd	GOED	3,2			
OS164203	419	Goed	Goed	1,0	2,19	1,89	3b	0,98	1,93	Twijfelachtig	3,34	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GOED	3,2			
OS164204	409	Goed	Goed	1,0	2,19	1,80	3b	1,03	2,00	Goed	3,23	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GOED	3,2			
OS164302	420	Goed	Goed	1,0	2,26	1,90	3b	0,94	1,86	Twijfelachtig	3,47	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	0,0	Onvoldoende	GOED	3,2			
OS164407	430	Goed	Goed	1,0	2,96	1,84	3c	0,56	1,60	Twijfelachtig	4,44	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	1,8	Geavanceerd	GOED	3,0			
OS164408	443	Goed	Goed	1,0	6,25	1,91	3b	0,34	0,67	Onvoldoende	9,63	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	1,6	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS164409	431	Goed	Goed	0,6	3,59	1,99	3c	0,43	0,82	Onvoldoende	5,68	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Onvoldoende	Goed	0,0	1,8	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	2,2			
OS164410	444	n.v.t.	n.v.t.	0,4	2,66	1,91	ds	n.v.t.	n.v.t.	Grastoets nodig	4,10	Niet toepasbaar	Niet toepasbaar	Grastoets nodig	Goed	0,0	1,6	Geavanceerd	Grastoets nodig	n.v.t.			
OS164415	442	Goed	Goed	1,0	7,14	1,88	3b	0,30	0,59	Onvoldoende	10,87	Instabiel	Onvoldoende	Onvoldoende	Goed	0,0	2,7	Geavanceerd	ONVOLDOENDE	1,9			
OS164602	455	Goed	Goed	1,0	3,26	1,76	3b	0,70	1,36	Twijfelachtig	4,76	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	2,4	Geavanceerd	GOED	3,1			
OS164603	454	Goed	Goed	1,2	3,63	1,76	3b	0,63	1,22	Twijfelachtig	5,29	Stabiel	Goed	Goed	Goed	0,0	2,4	Geavanceerd	GOED	3,2			

tafel code	traject		constructieopbouw		eindscore voortopig	dikte toplaag (cm)			opmerkingen vooraf aan veldbezoek	eindsocre definitief	conclusie veldbezoek 7 juli 2008
	dp van	dp tot	toplaag	onderlaag		in toets	min nodig	max nodig			
OS163801	1638	1640	26	puvkl	ONVOL	0,23	0,17	0,18			In bovenste gedeelte van tafel vermoedelijk holle ruimten aanwezig.
OS163901	1640	1642	26	puvklklkl	ONVOL	0,24	0,16	0,17			Bij dijkpaal 1640 drie verzakkingen aanwezig.
OS164407	1644	1645,5	26	puvkl	ONVOL	0,23	0,17	0,17			Ter hoogte van aansluiting met tafel OS164408 gat in glooiing.
OS164602	1646	1648	26	stmy	GOED	0,23	0,18	0,18			Kwaliteit tafel basalt oogt goed.

