



Erratum op de

Ontwerpnota Karelpolder Nieuwlandepolder [42]

Geplande jaar van uitvoering: 2013

PZDT-R-12216 ontw

Projectbureau Zeeweringen		Status: Definitief	
Dijkverbetering Karelpolder Nieuwlandepolder		Versie: 1.0	
Ontwerpnota		Datum: 17-07-2012	
controle	Auteur	Intern	
Naam:	C. van der Vliet	G. Wijkhuizen	
Paraaf:			
Datum:	19-7-2012	19-7-2012	
Documentnummer: PZDT-R-12216 ontw			



017343 2012 PZDT-R-12216 ontw

Erratum ontwerpnota Karelpolder, Nieuwlandepo

Betonzuilen

Tabel 6.3 is niet helemaal correct weergegeven in de ontwerpnota. De juiste tabel is als volgt (wijzigingen zijn in rood weergegeven):

Tabel 6.3 Mogelijke typen betonzuilen

RVW vak	Profiel	Deel gebied	Type betonzuil [m] / [kg/m ³]		Niveau overgang typen betonzuil (NAP)
			Ondertafel	Boven	
67	1	I	35/2300	25/2300	3,90
66	1	I	35/2300	25/2300	3,90
66	2	II	35/2300	25/2300	3,90
65	2	II	35/2300	25/2300	3,90
65	3	III	30/2300	35/2300	1,85
64	3	III	30/2300 ¹⁾	35/2300	1,85

1) Het betreft hier betonzuilen met ecotop. De werkelijke zuilhoogte is 3 cm groter.

Bijlagen

Bijlage 1, figuur 4, de NAP-hoogte van de bovenzijde van deelgebied III was niet correct weergegeven. De juist versie is aan dit erratum toegevoegd.

Bijlage 2, steentoetsberekening: de juiste versie is aan dit erratum toegevoegd.

A	B	C	D	E	F	G	H	I	J	K	L	O	R	S	T	U	V	W	X	Y	Z	AA	AB	AC	AJ	AK	AL	AM	AN	AO	AP	
4	STEENTOETS2010 versie 1.05, Deltares, feb. 2011 - niet voor 3e toetsronde					aanleg-	schade	havendam of	richting	voorland		niveau	niveau	niveau	helling	segmentbreedte	type		TOPLAAG													
5	Oosterschelde	vlak-	dwars-	Subvakgrenzen		jaar	in	lage dijk?	normaal	niveau	helling	onder-	boven-		(alleen nodig	toplaag	onderlagen	D	B	L	spleetbreedte		open	gaten in	karakt.	soortelijke	inge-	D15 inwas-	goed	oneffenheden	Ingegote	
6		nummer	profiel	randvw & vlak			jaar		op dijk	bij teen		grens	grens		als tanα=0		(filter, geotex-	[m]	[m]	[m]	stootvoeg	langsvoeg	oppervlak	steen?	opening	massa	wassen	materiaal	geklemd?	havendam	diepte	
7	fout?			van	tot			ja/blanco	[gr. tov N]	[m NAP]	tanα _{topdm}	[m NAP]	[m NAP]	tanα	[m]		tiel, klei, etc)	[m]	[m]	[m]	[mm]	[mm]	[%]	ja/nee	[mm]	[kg/m³]	ja/nee	[mm]	[m]	[m]		
8	Overlaging (1.3.6)	1	1	127,5	129,1					0,2	0,01	0,2	1,85	0,278		7																
9	Dwarsprofiel 1 - rww 67	2	1	127,5	129,1					0,2	0,01	1,85	4,06	0,286		27 st ge kl		0,25					10			2300		6				
10		3	1	127,5	129,1					0,2	0,01	4,06	5	0,239		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
11	Overlaging (1.3.6)	4	2	129,3	129,4					0,2	0,01	0,2	1,85	0,278		7																
12	Dwarsprofiel 1 - rww 66	5	2	129,3	129,4					0,2	0,01	1,85	4,06	0,286		27 st ge kl		0,25					10			2300		6				
13		6	2	129,3	129,4					0,2	0,01	4,06	5	0,239		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
14	Overlaging (1.3.6)	7	3	129,6	129,7					0,2	0,01	0,2	1,85	0,278		7																
15	Dwarsprofiel 2 - rww 66	8	3	129,6	129,7					0,2	0,01	1,85	3,92	0,286		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
16		9	3	129,6	129,7					0,2	0,01	3,92	4,8	0,239		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
17	Overlaging (1.3.6)	10	4	129,9	130					0,2	0,01	0,2	1,85	0,278		7																
18	Dwarsprofiel 2 - rww 65	11	4	129,9	130					0,2	0,01	1,85	3,92	0,286		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
19		12	4	129,9	130					0,2	0,01	3,92	4,8	0,239		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
20	Dwarsprofiel 3 - rww 65	13	5	130,2	131					-0,5	0,01	-0,5	1,85	0,279		27 st ge kl		0,25					10			2300		6				
21		14	5	130,2	131					-0,5	0,01	1,85	3,09	0,279		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
22		15	5	130,2	131					-0,5	0,01	3,09	4,6	0,324		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
23	Dwarsprofiel 3 - rww 64	16	6	131,4	131,4					-0,5	0,01	-0,5	1,85	0,279		27 st ge kl		0,25					10			2300		6				
24		17	6	131,4	131,4					-0,5	0,01	1,85	3,09	0,279		27 st ge kl		0,25					10			2300		6				
25		18	6	131,4	131,4					-0,5	0,01	3,09	4,6	0,324		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
26	Overlaging (1.3.6)	19	7	127,5	129,1					0,2	0,01	0,2	1,85	0,278		7																
27	Dwarsprofiel 1 - rww 67	20	7	127,5	129,1					0,2	0,01	1,85	3,9	0,286		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
28	Verzwaarde randvoorwaarden	201	7	127,5	129,1					0,2	0,01	3,9	4,06	0,286		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
29		21	7	127,5	129,1					0,2	0,01	4,06	5	0,239		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
30	Overlaging (1.3.6)	22	8	129,3	129,4					0,2	0,01	0,2	1,85	0,278		7																
31	Dwarsprofiel 1 - rww 66	23	8	129,3	129,4					0,2	0,01	1,85	3,9	0,286		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
32		231	8	129,3	129,4					0,2	0,01	3,9	4,06	0,286		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
33	Verzwaarde randvoorwaarden	24	8	129,3	129,4					0,2	0,01	4,06	5	0,239		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
34	Overlaging (1.3.6)	25	9	129,6	129,7					0,2	0,01	0,2	1,85	0,278		7																
35	Dwarsprofiel 2 - rww 66	26	9	129,6	129,7					0,2	0,01	1,85	3,9	0,286		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
36	Verzwaarde randvoorwaarden	27	9	129,6	129,7					0,2	0,01	3,9	4,8	0,239		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
37	Overlaging (1.3.6)	28	10	129,9	130					0,2	0,01	0,2	1,85	0,278		7																
38	Dwarsprofiel 2 - rww 65	29	10	129,9	130					0,2	0,01	1,85	3,9	0,286		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
39	Verzwaarde randvoorwaarden	30	10	129,9	130					0,2	0,01	3,9	4,8	0,239		27 st ge kl		0,2083					10			2300		6				
40	Dwarsprofiel 3 - rww 65	31	11	130,2	131					-0,5	0,01	-0,5	1,85	0,279		27 st ge kl		0,25					10			2300		6				
41		32	11	130,2	131					-0,5	0,01	1,85	3,09	0,279		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
42		321	11	130,2	131					-0,5	0,01	3,09	3,9	0,324		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
43	Verzwaarde randvoorwaarden	33	11	130,2	131					-0,5	0,01	3,9	4,6	0,324		27 st ge kl		0,25					10			2300		6				
44	Dwarsprofiel 3 - rww 64	34	12	131,4	131,4					-0,5	0,01	-0,5	1,85	0,279		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
45		35	12	131,4	131,4					-0,5	0,01	1,85	3,09	0,279		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
46	Verzwaarde randvoorwaarden	36	12	131,4	131,4					-0,5	0,01	3,09	3,9	0,324		27 st ge kl		0,2917					10			2300		6				
47		37	12	131,4	131,4					-0,5	0,01	3,9	4,6	0,324		27 st ge kl		0,25					10			2300		6				

4	AQ	AR	AV	AW	AX	AY	AZ	BE	BF	BG	BH	BI	BJ	BK	BL	BM	BN	BO	BP	BQ	BR	BS	BT	BU	BW	BX	BY	BZ	CA	CB	CC																
5	BOVENSTE FILTERLAAG							GEOTEXTIEL				KLEI			ZAND			type bovenste overgang (-sconstructie)	>150m brede waterkering op NAP+2.5m	ERVARING				Opmerkingen	HYDRAULISCHE RAN																						
6	h top laag (GPa)	geotextiel tussen top laag en filter?	b [m]	D15 [mm]	D50 [mm]	porositeit [-]	2e filter laag? ja/nee	O90 [mm]	dikte [mm]	doorlatendheid debiet/m ² [l/s/m ²]	verval [mm]	dijkopbouw gk/kl/kk/zs	b ₉₀ [m]	kwaliteit c1/c2/c3 g/m/w	D50 [mm]	D90 [mm]	D15 [mm]	D50 [mm]	D90 [mm]	a0 ... c1	j/n/?	uit ondergrond g/o/?	uit granulaire laag g/o/?		afschuiving g/o/?	overgang (-sconstructie) g/t/o/?	afstandhouders g/t/o	Golven-tabel 1/2/3	GHW [m+NAP]	toetspeil + toeslagen [m+NAP]	maatgevende waterstand [m+NAP]																
8																				b1																											
9			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g							1	1,85	3,90	3,90												
10			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g							1	1,85	3,90	3,90												
11																				b1																											
12			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g									1	1,85	3,90	3,90										
13			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g										1	1,85	3,90	3,90									
14																				b1																											
15			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g											1	1,85	3,90	3,90								
16			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g												1	1,85	3,90	3,90							
17																				b1																											
18			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g													1	1,85	3,90	3,90						
19			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g													1	1,85	3,90	3,90						
20			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g														1	1,85	3,90	2,85					
21			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g														1	1,85	3,90	3,90					
22			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g														1	1,85	3,90	3,90					
23			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g															1	1,85	3,90	2,90				
24			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g															1	1,85	3,90	3,90				
25			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g															1	1,85	3,90	3,90				
26																				b1																					2	1,85	3,90				
27			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																2	1,85	3,90	3,90			
28			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																2	1,85	3,90	3,90			
29			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g																2	1,85	3,90	3,90			
30																				b1																						2	1,85	3,90			
31			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																	2	1,85	3,90	3,90		
32			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																	2	1,85	3,90	3,90		
33			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g																	2	1,85	3,90	3,90		
34																				b1																							2	1,85	3,90		
35			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																	2	1,85	3,90	3,90		
36			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g																	2	1,85	3,90	3,90		
37																				b1																							2	1,85	3,90		
38			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																		2	1,85	3,90	3,90	
39			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g																		2	1,85	3,90	2,90	
40			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																		2	1,85	3,90	3,90	
41			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																		2	1,85	3,90	3,90	
42			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																		2	1,85	3,90	3,90	
43			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g																		2	1,85	3,90	3,90	
44			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																		2	1,85	3,90	2,90	
45			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																			2	1,85	3,90	3,90
46			0,1	17								kl	0,6							a0		g	g	g	g																			2	1,85	3,90	3,90
47			0,1	17								kl	0,6							b0		g	g	g	g																			2	1,85	3,90	3,90

4	CD	CE	CF	CG	CI	CJ	CK	CL	CM	CN	CP	CQ	CR	CS	CT	CU	CW	CX	CY	CZ	DA	DB	DC	DD	DE
5	DVOORWAARDEN				AFSCHUIVING		MATERIAALTRANSPORT		STABILITEIT TOPLAAG																
6	Oosterschelde		golf- invalshoek	belasting duur	1e stap geavanc.	klei/filter-dikte overschot	vanuit ondergrond	vanuit granulaire laag door toplaag	bermfactor C _{berm}	p = 1025 kg/m3	toetsing op golven						dikte- overschot	score bovenste overgangs- constructie	EROSIE ONDERLAGEN			EINDSCORE STEENTOETS	BEHEERDERS- OORDEEL	Vershil tussen STEENTOETS en beheerdersoordeel?	TOELICHTING
7	H _s [m]	T _p [s]	[gr]	[uur]	Score	[m]				H _s /ΔD [-]	ξ _{top} [-]	F=ξ ² /3 * H _s /ΔD	type	kwantitatief g/t	t/o	Score	[m]	filter- laag [uur]	klei- laag [uur]	Score		[g / t / o]			
8			0		?		?	1,00				0	0			?		?	0,0	0,0	?	?			
9	1,49	5,09	0	5,0	goed	0,50	goed	goed	1,00	4,78	1,49	6,23	3	1,03	99,00	goed	0,02	goed	1,5	0,7	nvt	goed			
10	1,49	5,09	0	5,0	nvt		nvt	nvt	1,00	5,74	1,49	7,48	3	1,87	99,00	goed	0,09	goed	1,5	0,7	nvt	goed			
11			0		?		?	1,00				0	0			?		?	0,0	0,0	?	?			
12	1,41	5,22	0	5,0	goed	0,52	goed	goed	1,00	4,52	1,57	6,11	3	1,22	99,00	goed	0,02	goed	1,6	0,8	nvt	goed			
13	1,41	5,22	0	5,0	nvt		nvt	nvt	1,00	5,42	1,57	7,33	3	1,94	99,00	goed	0,09	goed	1,6	0,8	nvt	goed			
14			0		?		?	1,00				0	0			?		?	0,0	0,0	?	?			
15	1,41	5,22	0	5,0	goed	0,58	goed	goed	1,00	3,87	1,57	5,24	3	1,42	99,00	goed	0,05	goed	1,6	0,8	nvt	goed			
16	1,41	5,22	0	5,0	nvt		nvt	nvt	1,00	5,42	1,57	7,33	3	1,86	99,00	goed	0,07	goed	1,6	0,8	nvt	goed			
17			0		?		?	1,00				0	0			?		?	0,0	0,0	?	?			
18	1,60	4,78	0	5,0	goed	0,51	goed	goed	1,00	4,41	1,34	5,38	3	1,30	99,00	goed	0,02	goed	1,6	0,7	nvt	goed			
19	1,60	4,78	0	5,0	nvt		nvt	nvt	1,00	6,18	1,34	7,53	3	1,71	99,00	goed	0,07	goed	1,6	0,7	nvt	goed			
20	1,30	4,42	0	25,0	goed	0,65	goed	goed	1,00	4,19	1,35	5,12	3	1,29	99,00	goed	0,05	goed	2,8	0,8	nvt	goed			
21	1,60	4,78	0	5,0	goed	0,59	goed	goed	1,00	4,41	1,40	5,52	3	1,29	99,00	goed	0,05	goed	1,6	0,7	nvt	goed			
22	1,60	4,78	0	5,0	goed	0,50	goed	goed	1,00	4,41	1,40	5,52	3	1,29	99,00	goed	0,02	goed	1,6	0,7	nvt	goed			
23	1,28	5,22	0	25,0	goed	0,66	goed	goed	1,00	4,10	1,61	5,64	3	1,24	99,00	goed	0,05	goed	1,9	0,8	nvt	goed			
24	1,52	5,03	0	5,0	goed	0,55	goed	goed	1,00	4,87	1,52	6,43	3	1,14	99,00	goed	0,02	goed	1,5	0,7	nvt	goed			
25	1,52	5,03	0	5,0	goed	0,53	goed	goed	1,00	4,18	1,52	5,51	3	1,33	99,00	goed	0,02	goed	1,5	0,7	nvt	goed			
26			0		?		?	1,00				0	0			?		?	0,0	0,0	?	?			
27	1,67	5,44	0	5,0	goed	0,48	goed	goed	1,00	4,60	1,50	6,01	3	1,22	99,00	goed	0,02	goed	1,0	0,7	nvt	goed			
28	1,67	5,44	0	5,0	nvt		goed	nvt	1,00	6,44	1,50	8,42	3	1,58	99,00	goed	0,07	goed	1,0	0,7	nvt	goed			
29	1,67	5,44	0	5,0	nvt		nvt	nvt	1,00	6,44	1,50	8,42	3	1,66	99,00	goed	0,07	goed	1,0	0,7	nvt	goed			
30			0		?		?	1,00				0	0			?		?	0,0	0,0	?	?			
31	1,51	5,24	0	5,0	goed	0,54	goed	goed	1,00	4,15	1,52	5,49	3	1,34	99,00	goed	0,05	goed	1,4	0,7	nvt	goed			
32	1,51	5,24	0	5,0	nvt		goed	nvt	1,00	5,81	1,52	7,69	3	1,74	99,00	goed	0,07	goed	1,4	0,7	nvt	goed			
33	1,51	5,24	0	5,0	nvt		nvt	nvt	1,00	5,81	1,52	7,69	3	1,83	99,00	goed	0,09	goed	1,4	0,7	nvt	goed			
34			0		?		?	1,00				0	0			?		?	0,0	0,0	?	?			
35	1,51	5,24	0	5,0	goed	0,54	goed	goed	1,00	4,15	1,52	5,49	3	1,34	99,00	goed	0,05	goed	1,4	0,7	nvt	goed			
36	1,51	5,24	0	5,0	nvt		goed	nvt	1,00	5,81	1,52	7,69	3	1,74	99,00	goed	0,07	goed	1,4	0,7	nvt	goed			
37			0		?		?	1,00				0	0			?		?	0,0	0,0	?	?			
38	1,79	4,81	0	5,0	goed	0,44	goed	goed	1,00	4,94	1,26	5,76	3	1,15	99,00	goed	0,02	goed	1,3	0,7	nvt	goed			
39	1,79	4,81	0	5,0	nvt		goed	nvt	1,00	6,91	1,28	8,13	3	1,54	99,00	goed	0,07	goed	1,3	0,7	nvt	goed			
40	1,42	4,72	0	25,0	goed	0,62	goed	goed	1,00	4,55	1,38	5,65	3	1,17	99,00	goed	0,05	goed	2,1	0,8	nvt	goed			
41	1,79	4,81	0	5,0	goed	0,55	goed	goed	1,00	4,94	1,32	5,95	3	1,17	99,00	goed	0,05	goed	1,3	0,7	nvt	goed			
42	1,79	4,81	0	5,0	goed	0,44	goed	goed	1,00	4,94	1,32	5,95	3	1,04	99,00	goed	0,02	goed	1,3	0,7	nvt	goed			
43	1,79	4,81	0	5,0	nvt		goed	nvt	1,00	5,76	1,31	6,89	3	1,83	99,00	goed	0,11	goed	1,3	0,7	nvt	goed			
44	1,48	5,51	0	25,0	goed	0,65	goed	goed	1,00	4,07	1,58	5,52	3	1,26	99,00	goed	0,05	goed	1,2	0,7	nvt	goed			
45	1,63	5,06	0	5,0	goed	0,54	goed	goed	1,00	4,48	1,47	5,78	3	1,25	99,00	goed	0,05	goed	1,3	0,7	nvt	goed			
46	1,63	5,06	0	5,0	goed	0,50	goed	goed	1,00	4,48	1,47	5,78	3	1,25	99,00	goed	0,02	goed	1,3	0,7	nvt	goed			
47	1,63	5,06	0	5,0	nvt		goed	nvt	1,00	5,23	1,45	6,69	3	1,96	99,00	goed	0,11	goed	1,3	0,7	nvt	goed			

	DG	DH	DI
4	EINDOORDEEL	Foutmeldingen	Waarschuwingen
5			
6			
7			
8	?		Toplaagtype is geen bekende steenzetting.
9	goed		
10	goed		
11	?		Toplaagtype is geen bekende steenzetting.
12	goed		
13	goed		
14	?		Toplaagtype is geen bekende steenzetting.
15	goed		
16	goed		
17	?		Toplaagtype is geen bekende steenzetting.
18	goed		
19	goed		
20	goed		
21	goed		
22	goed		
23	goed		
24	goed		
25	goed		
26	?		Toplaagtype is geen bekende steenzetting.
27	goed		
28	goed		
29	goed		
30	?		Toplaagtype is geen bekende steenzetting.
31	goed		
32	goed		
33	goed		
34	?		Toplaagtype is geen bekende steenzetting.
35	goed		
36	goed		
37	?		Toplaagtype is geen bekende steenzetting.
38	goed		
39	goed		
40	goed		
41	goed		
42	goed		
43	goed		
44	goed		
45	goed		
46	goed		
47	goed		

