

Zandtransport berekening
voor normaal getij
uren na H.W. te Wemeldinge

Rivier: Ooster-Schelde Raai 3 Meetpunt: 1
korrelgrootte(d): 150 μ $c = 0,0143$ m/sec $n = 0,060$ $q = 5$ breedte = 1 m.
 $\Delta F(c) : 100$ %

gegeven																	
uren	H	V_m	V_m^x	t	$N_{ob} R_2$	M_b	N_{ob}	Z	$\frac{q+1}{q} Z^{1/9}$	$-15tz$	e^{-15tz}	$M_{b,0.10}$	$H^{1/3}$	τ_c/τ_o	B	$H^{1/6}$	M_R
1	6,40	0,14	0,165	> 1,6									1,00	> 1,7			
2																	
3																	
4																	
5																	
6																	
7																	
8																	
9																	
10																	
11																	
12	6,50	0,15	0,15	> 1,6									1,00	> 1,7			
12 ²⁵	6,60	0,17	0,10	> 1,6									1,00	> 1,7			
Totaal in m ³ /getij						Eb	± 0	Eb				± 0	Eb				± 0
						Vloed	± 0	Vloed				± 0	Vloed				± 0

$$M_b = N_{ob} \cdot R_2 \cdot H \cdot V_m$$

$$M_{b,0.10} = N_{ob} \cdot e^{-15tz} \cdot V_m \cdot 0,01 \cdot \frac{q+1}{q} Z^{1/9}$$

$$M_R = \frac{B \cdot d \cdot n \cdot V_m \cdot 5}{H^{1/6}}$$

V_m^x nodig i.v.m. korrelgrootte $\neq 200 \mu$ en $n \neq 0,024$
ter grafische bepaling van t

$$Z = \frac{0,10}{H}$$

$$\frac{\tau_c}{\tau_o} = 0,192 \cdot \frac{d \cdot H^{1/3}}{n^2 \cdot V_m^2} \cdot 10^{-6}$$

$$t = \frac{c \cdot C}{\sqrt{g} \cdot V_m} \quad C = \frac{1}{n} H^{1/6}$$

De Vloedsnelheden zijn onderstreept.

Min cc/m/sec.

V_m in m/sec.

H in m.

Zandtransport berekening

voor normaal getij

uren na H.W. te Wemeldinge.

Rivier: Ooster-Schelde,

Raai 3

Meetpunt: 2

korrelgrootte(d): 325 μ c = 0,0357 m/sec n: 0,020 q = 5 breedte = 1 m.
 ΔF (c): 100 %

gegeven																		
uren	H	V _m	V _m ^x	t	N _{ob} ·R ₂	M _b	N _{ob}	Z	$\frac{q+1}{q} Z^{1/9}$	-15tz	e ^{-15tz}	M _{b 0,10}	H ^{1/3}	τ _c /τ ₀	B	H ^{1/6}	M _R	
1	33,50	0,27	0,13	>1,2										3,22	>1,7			
2	32,75	0,67	0,31	>1,2										3,20	>1,7			
3	32,-	0,62	0,29	>1,2										3,18	>1,7			
4	31,25	0,54	0,25	>1,2										3,15	>1,7			
5	30,60	0,34	0,16	>1,2										3,12	>1,7			
6	30,40	0,03	0,15	>1,2										3,12	>1,7			
7	30,85	<u>0,37</u>	0,17	>1,2										3,14	>1,7			
8	31,35	<u>0,50</u>	0,27	>1,2										3,15	>1,7			
9	31,85	<u>0,53</u>	0,25	>1,2										3,18	>1,7			
10	32,50	<u>0,53</u>	0,25	>1,2										3,19	>1,7			
11	33,15	<u>0,94</u>	0,44	1,09	0,47	14,65	12,4	0,301·10 ⁴	0,375	0,0492	0,952	4,16·10 ⁴	3,21	0,565	0,63	1,79	10,75	
12	33,60	<u>0,71</u>	0,33	>1,2										3,22	>1,7			
12 ²⁵	33,70	<u>0,38</u>	0,18	>1,2										3,22	>1,7			
Totaal in m ³ /getij				Eb		±0		Eb				±0		Eb		±0		
				Vloed		0,040		Vloed				0,000216		Vloed		0,0435		

$M_b = N_{ob} \cdot R_2 \cdot H \cdot V_m$

V_m^x nodig i.v.m. korrelgrootte ≠ 200 μ en n ≠ 0,024 ter grafische bepaling van t

$t = \frac{c \cdot C}{\sqrt{g} \cdot V_m}$ $C = \frac{1}{n} H^{1/6}$

De Vloedsnelheden zijn onderstreept.

$M_{b 0,10} = N_{ob} \cdot e^{-15tz} \cdot V_m \cdot 0,01 \cdot \frac{q+1}{q} Z^{1/9}$

$Z = \frac{0,10}{H}$

Min cc/m/sec.

V_m in m/sec.

H in m.

$M_R = \frac{B \cdot d \cdot n \cdot V_m \cdot 5}{H^{1/6}}$

$\frac{\tau_c}{\tau_0} = 0,192 \cdot \frac{d \cdot H^{1/3}}{n^2 \cdot V_m^2} \cdot 10^{-6}$

BEREKENING D.

Zandtransport berekening
voor normal getij
uren na H.W. te Wemeldinge.

Rivier: Ooster-Schelde, Raai: 3 Meetpunt: 3
korrelgrootte(d): 305 μ $c = 0,0336$ m/sec. $n = 0,020$ $q = 5$ breedte = 1 m.
 $\Delta F(c) : 100$ %

. gegeven																		
uren	H	V_m	V_m^x	t	$N_{ob} R_2$	Mb	N_{ob}	Z	$\frac{q+1}{q} Z^{1/9}$	$-15tZ$	e^{-15tZ}	$M_{b,0.10}$	H ^{1/3}	τ_c/τ_0	B	H ^{1/6}	M_R	
1	25,00	0,16	0,08	>1,2									2,96	>1,7				
2	25,05	0,69	0,34	>1,2									2,92	0,891	0,32	1,71	3,95	
3	24,30	0,90	0,45	1,01	0,83	18,20	19	$0,411 \cdot 10^{-4}$	0,398	0,0622	0,940	$6,41 \cdot 10^{-4}$	2,89	0,520	0,70	1,70	11,3	
4	23,55	0,75	0,37	>1,2			6	$0,425 \cdot 10^{-4}$	0,400	0,0776	0,925	$1,67 \cdot 10^{-4}$	2,86	0,741	0,44	1,69	5,96	
5	22,95	0,57	0,28	>1,2									2,84	>1,7				
6	22,70	0,24	0,12	>1,2									2,82	>1,7				
7	23,15	0,24	0,12	>1,2									2,84	>1,7				
8	23,65	0,50	0,25	>1,2									2,86	>1,7				
9	24,15	0,57	0,28	>1,2									2,88	>1,7				
10	24,80	0,71	0,35	>1,2									2,91	0,842	0,36	1,71	4,57	
11	25,45	1,01	0,50	0,915	1,65	42,50	34	$0,393 \cdot 10^{-4}$	0,395	0,0539	0,948	$12,9 \cdot 10^{-4}$	2,94	0,421	0,85	1,71	15,3	
12	25,90	0,82	0,41	1,12	0,37	7,86	11	$0,306 \cdot 10^{-4}$	0,392	0,0648	0,937	$3,31 \cdot 10^{-4}$	2,96	0,642	0,54	1,72	7,85	
12 ²⁵	26,-	0,60	0,30	>1,2									2,96	>1,7				
Totaal in m ³ /getij				Eb	0,072						Eb	0,00012				Eb	0,075	
				Vloed	0,192						Vloed	0,00048				Vloed	0,1095	

$M_b = N_{ob} \cdot R_2 \cdot H \cdot V_m$

$M_{b,0.10} = N_{ob} \cdot e^{-15tZ} \cdot V_m \cdot 0.01 \cdot \frac{q+1}{q} Z^{1/9}$

$M_R = \frac{B \cdot d \cdot n \cdot V_m \cdot 5}{H^{1/6}}$

V_m^x nodig i.v.m. korrelgrootte $\neq 200 \mu$ en $n \neq 0,024$
ter grafische bepaling van t

$Z = \frac{0.10}{H}$

$\frac{\tau_c}{\tau_0} = 0.192 \cdot \frac{d \cdot H^{1/3}}{n^2 \cdot V_m^2} \cdot 10^{-6}$

$t = \frac{c \cdot C}{\sqrt{g} \cdot V_m}$ $C = \frac{1}{n} H^{1/6}$

De Vloedoneligheden zijn onderstreept.

Min cc/m/sec.

V_m in m/sec.

H in m.

BEREKENING D.

Zandtransport berekening
voor normaal getij
uren na H.W. te Wemeldinge.

Rivier: Ooster-Schelde, Raai 3 Meetpunt: 4.
korrelgrootte(d): 220 μ c = 0,024 m/sec. n: 0,020 q = 5 breedte = 1 m.
ΔF(c): 100 %

uren	gegeven			t	N _{ob} R ₂	Mb	N _{ob}	Z	$\frac{q+1}{q} z^{1/3}$	-15tz	e ^{-15tz}	M _{b 0,10}	H ^{1/3}	l _c /l _o	B	H ^{1/6}	M _R	
	H	V _m	V _m ^x															
1	20,90	0,21	0,15	>1,2									2,76	>1,7				
2	20,15	0,76	0,53	0,83	3,05	46,70	50	0,00497	0,415	0,0619	0,940	17,2 · 10 ⁻⁴	2,72	0,495	0,74	1,65	7,5	
3	19,40	0,97	0,67	0,65	11,4	215	160	0,00516	0,416	0,0503	0,951	61,5 · 10 ⁻⁴	2,69	0,300	1,10	1,64	14,35	
4	18,65	0,91	0,63	0,69	8,6	146	124	0,00536	0,42	0,0555	0,946	44,8 · 10 ⁻⁴	2,65	0,338	1,02	1,62	12,6	
5	18,05	0,66	0,46	0,94	1,38	16,5	30	0,00554	0,422	0,0782	0,925	7,75 · 10 ⁻⁴	2,62	0,630	0,56	1,62	5,03	
6	17,80	0,33	0,23	>1,2									2,62	>1,7				
7	18,25	0,21	0,15	>1,2									2,62	>1,7				
8	18,75	0,52	0,36	>1,2									2,66	1,04	0,23	1,63	1,62	
9	19,25	0,53	0,37	1,18	0,25		7	0,0052	0,418	0,092	0,912	14,1 · 10 ⁻⁴	2,60	1,00	0,25	1,64	1,78	
10	19,90	0,58	0,40	1,09	0,47	5,43	12,4	0,00503	0,415	0,0823	0,921	4,75 · 10 ⁻⁴	2,72	0,85	0,35	1,65	2,7	
11	20,55	1,09	0,76	0,58	18,80	420	230	0,00480	0,411	0,0425	0,958	90,7 · 10 ⁻⁴	2,74	0,244	1,25	1,65	18,2	
12	21,-	0,83	0,58	0,765	4,80	83,5	85	0,00477	0,410	0,0540	0,947	27,4 · 10 ⁻⁴	2,76	0,424	0,85	1,66	9,35	
12 ²⁵	21,10	0,47	0,33	>1,2									2,76	1,31	0,115	1,66	0,72	
Totaal in m ³ /getij					Eb	1,55						Eb	0,00456				Eb	0,141
					Vloed	1,72						Vloed	0,00445				Vloed	0,116

$M_b = N_{ob} \cdot R_2 \cdot H \cdot V_m$

$M_{b 0,10} = N_{ob} \cdot e^{-15tz} \cdot V_m \cdot 0,01 \cdot \frac{q+1}{q} z^{1/3}$

$M_R = \frac{B \cdot d \cdot n \cdot V_m \cdot 5}{H^{1/6}}$

V_m^x nodig i.v.m. korrelgrootte ≠ 200 μ en n ≠ 0,024
ter grafische bepaling van t

$z = \frac{0,10}{H}$

$\frac{l_c}{l_o} = 0,192 \cdot \frac{d \cdot H^{1/3}}{n^2 \cdot V_m^2} \cdot 10^{-6}$

$t = \frac{c \cdot C}{\sqrt{g} \cdot V_m}$ $C = \frac{1}{n} H^{1/6}$

De Vloedsnelheden zijn onderstreept.

Min cc/m/sec.

V_m in m/sec.

H in m.

BEREKENING D.

Zandtransport berekening
voor normaal getij
uren na H.W. te Wemeldinge.

Rivier: Ooster-Schelde

Raai: 3

Meetpunt: 5

korrelgrootte(d): 200 μ c = 0,031 m/sec n: 0,02 q = 5 breedte = 1 m.
ΔF(c): 100 %

gegeven																		
uren	H	V _m	V _m ^x	t	N _{ob} ·R ₂	M _b	N _{ob}	Z	$\frac{q+1}{q} Z^{1/9}$	-15tZ	e ^{-15tZ}	M _{b 0,10}	H ^{1/3}	τ _c /τ ₀	B	H ^{1/6}	M _R	
1	14,60	0,60	0,11	> 1,2									2,44	> 1,7				
2	13,85	0,70	0,38	1,07	0,45	4,37	14	0,722·10 ⁻²	0,444	0,116	0,089	3,00·10 ⁻²	2,41	0,66	0,53	1,55	0,7	
3	13,10	0,92	0,49	0,825	2,8	33,8	59	0,763·10 ⁻²	0,449	0,095	0,909	22,2·10 ⁻²	2,35	0,375	0,95	1,53	16	
4	12,35	0,91	0,49	0,825	2,8	31,4	59	0,81·10 ⁻²	0,445	0,1	0,905	21,6·10 ⁻²	2,32	0,376	0,95	1,52	15,9	
5	11,75	0,70	0,38	1,04	0,56	4,6	13	0,857·10 ⁻²	0,460	0,133	0,075	3,66·10 ⁻²	2,29	0,63	0,56	1,51	7,5	
6	11,50	0,43	0,23	> 1,2									2,26	> 1,7				
7	11,95	0,18	0,10	> 1,2									2,29	> 1,7				
8	12,45	0,52	0,28	> 1,2									2,32	1,15	0,1	1,52	0,96	
9	12,95	0,58	0,31	> 1,2									2,35	0,94	0,29	1,53	3,08	
10	13,60	0,57	0,31	> 1,2									2,38	0,985	0,26	1,54	2,7	
11	14,25	0,84	0,45	0,91	1,5	17,9	35	0,702·10 ⁻²	0,441	0,096	0,908	11,8·10 ⁻²	2,41	0,46	0,8	1,55	12,2	
12	14,70	0,80	0,43	0,97	0,94	11,1	25	0,681·10 ⁻²	0,44	0,099	0,906	7,98·10 ⁻²	2,44	0,51	0,72	1,56	10,3	
12 ²⁵	14,80	0,48	0,26	> 1,2									2,46	1,43	0,08	1,57	0,685	
Totaal in m ³ /getij					Eb		0,24		Eb		0,00604		Eb		0,16			
					Vloed		0,12		Vloed		0,0006		Vloed		0,0992			

$$M_b = N_{ob} \cdot R_2 \cdot H \cdot V_m$$

V_m^x nodig i.v.m. korrelgrootte ≠ 200 μ en n ≠ 0,024.
ter grafische bepaling van t

$$t = \frac{c}{\sqrt{g} \cdot V_m} \quad c = \frac{1}{n} H^{1/6}$$

De Vloedsnelheden zijn onderstreept.

$$M_{b 0,10} = N_{ob} \cdot e^{-15tZ} \cdot V_m \cdot 0,01 \cdot \frac{q+1}{q} Z^{1/9}$$

$$Z = \frac{0,10}{H}$$

$$M_R = \frac{B \cdot d \cdot n \cdot V_m \cdot 5}{H^{1/6}}$$

$$\frac{\tau_c}{\tau_0} = 0,192 \cdot \frac{d \cdot H^{1/3}}{n^2 \cdot V_m^2} \cdot 10^{-6}$$

Min cc/m/sec.

V_m in m/sec.

H in m.

BEREKENING D.

Zandtransport berekening
voor normaal getij
uren na H.W. te Wemeldinge.

Rivier: Ooster-Schelde Raai 3 Meetpunt: 6
korrelgrootte(d): 305 μ c = 0,0336 m/sec n: 0,02 q = 5 breedte = 1 m.
ΔF(c): 100 %

gegeven																	
uren	H	V _m	V _m ^x	t	N _{ob} ·R ₂	M _b	N _{ob}	Z	$\frac{q+1}{q} Z^{1/9}$	-15tZ	e ^{-15tZ}	M _{b 0.10}	H ^{1/3}	τ _c /τ _o	B	H ^{1/6}	M _R
1	14,-	0,26	0,13	>1,2									2,41	>1,7			
2	13,25	0,81	0,40	1,02	0,64	6,88	18,4	0,757·10 ⁻²	0,449	0,1155	0,89	596·10 ⁻²	2,35	0,525	0,68	1,53	11
3	12,50	0,93	0,46	0,88	1,82	21,2	42	0,801·10 ⁻²	0,453	0,1058	0,899	159·10 ⁻²	2,32	0,392	0,92	1,52	17,2
4	11,75	0,89	0,44	0,925	1,36	14,2	32	0,852·10 ⁻²	0,46	0,118	0,889	11,6·10 ⁻²	2,29	0,425	0,84	1,51	15,1
5	11,15	0,65	0,32	>1,2			5,2	0,898·10 ⁻²	0,464	0,166	0,847	1,33·10 ⁻²	2,22	0,77	0,43	1,49	5,7
6	10,90	0,31	0,15	>1,2									2,22	>1,7			
7	11,35	<u>0,14^A</u>	0,07	>1,2									2,26	>1,7			
8	11,85	<u>0,39</u>	0,19	>1,2									2,29	>1,7			
9	12,35	<u>0,43</u>	0,21	>1,2									2,32	>1,7			
10	13,-	<u>0,45</u>	0,22	>1,2									2,35	1,7	0,036	1,53	0,323
11	13,65	<u>0,84</u>	0,42	0,985	0,82	9,4	22	0,732·10 ⁻²	0,446	0,1085	0,897	7,4·10 ⁻²	2,38	0,495	0,73	1,54	12,1
12	14,10	<u>0,55</u>	0,27	>1,2									2,41	1,16	0,17	1,55	1,84
12 ²⁵	14,20	<u>0,40</u>	0,20	>1,2									2,41	>1,7			
Totaal in m ³ /getij				Eb		0,072		Eb				0,0012		Eb		0,172	
				Vloed		0,024		Vloed				0,00036		Vloed		0,0519	

M_b = N_{ob} · R₂ · H · V_m

M_{b 0.10} = N_{ob} · e^{-15tZ} · V_m · 0,01 · $\frac{q+1}{q} Z^{1/9}$

M_R = $\frac{B \cdot d \cdot n \cdot V_m \cdot 5}{H^{1/6}}$

V_m^x nodig i.v.m. korrelgrootte ≠ 200 μ en n ≠ 0,024
ter grafische bepaling van t

Z = $\frac{0,10}{H}$

$\frac{\tau_c}{\tau_o} = 0,192 \cdot \frac{d \cdot H^{1/3}}{n^2 \cdot V_m^2} \cdot 10^{-6}$

t = $\frac{c \cdot C}{V_g \cdot V_m}$ C = $\frac{1}{n} H^{1/6}$

De Vloedsnelheden zijn onderstreept.

Min cc/m/sec.

V_m in m/sec.

H in m.

RAPPORT No. 11 - 1952.

BEREKENING D.

Zandtransport berekening
voor normaal getij
uren na H.W. te Wemeldinge

Rivier: Ooster-Schelde

Raai 3

Meetpunt: 7

korrelgrootte(d): 340 μ c = 0,2574 m/sec. n: 0,02 q = 5 breedte = 1 m.
ΔF(c): 100 %

gegeven

uren	H	V _m	V _m ^x	t	N _{ob} ·R ₂	M _b	N _{ob}	Z	$\frac{q+1}{q} Z^{1/9}$	-15tZ	e ^{-15tZ}	M _{b 0,10}	H ^{1/3}	L _c /L _o	B	H ^{1/6}	M _R	
1	14,60	0,31	0,14	>1,2									2,44	>1,7				
2	13,85	0,77	0,34	1,2			5,6	0,722·10 ⁻²	0,443	0,131	0,877	1,60·10 ⁻²	2,41	0,66	0,55	1,55	8,95	
3	13,10	0,97	0,43	0,945	1,16	14,75	29	0,764·10 ⁻²	0,440	0,1000	0,897	11,3·10 ⁻²	2,35	0,407	0,07	1,53	10,0	
4	12,35	0,91	0,40	1,01	0,60	7,64	19	0,81·10 ⁻²	0,454	0,123	0,884	6,95·10 ⁻²	2,32	0,455	0,0	1,52	16,3	
5	11,75	0,64	0,29	>1,2									2,29	0,915	0,31	1,5	4,5	
6	11,50	0,22	0,10	>1,2									2,26	>1,7				
7	11,95	0,15 ^x	0,07	>1,2									2,29	>1,7				
8	12,45	0,34	0,15	>1,2									2,32	>1,7				
9	12,95	0,37	0,16	>1,2									2,35	>1,7				
10	13,60	0,44	0,20	>1,2									2,38	>1,7				
11	14,25	0,80	0,36	1,165	0,23	2,62	7,6	0,702·10 ⁻²	0,44	0,123	0,884	2,36·10 ⁻²	2,41	0,615	0,50	1,55	10,2	
12	14,70	0,56	0,25	>1,2									2,44	1,27	0,125	1,56	1,52	
12 ²⁵	14,00	0,25	0,11	>1,2									2,46	>1,7				
Totaal in m ³ /getij					Eb						Eb				Eb			
					0,09						0,000640				0,1715			
					Vloed						0,000072				Vloed		0,0451	

$$M_b = N_{ob} \cdot R_2 \cdot H \cdot V_m$$

V_m^x nodig i.v.m. korrelgrootte ≠ 200 μ en n ≠ 0,024
ter grafische bepaling van t

$$t = \frac{c \cdot C}{\sqrt{g} \cdot V_m} \quad C = \frac{1}{n} H^{1/6}$$

De Vloedsnelheden zijn onderstreept.

$$M_{b 0,10} = N_{ob} \cdot e^{-15tZ} \cdot V_m \cdot 0,01 \cdot \frac{q+1}{q} Z^{1/9}$$

$$Z = \frac{0,10}{H}$$

$$M_R = \frac{B \cdot d \cdot n \cdot V_m \cdot 5}{H^{1/6}}$$

$$\frac{L_c}{L_o} = 0,192 \cdot \frac{d \cdot H^{1/3}}{n^2 \cdot V_m^2} \cdot 10^{-6}$$

Min cc/m/sec. V_m in m/sec. H in m.

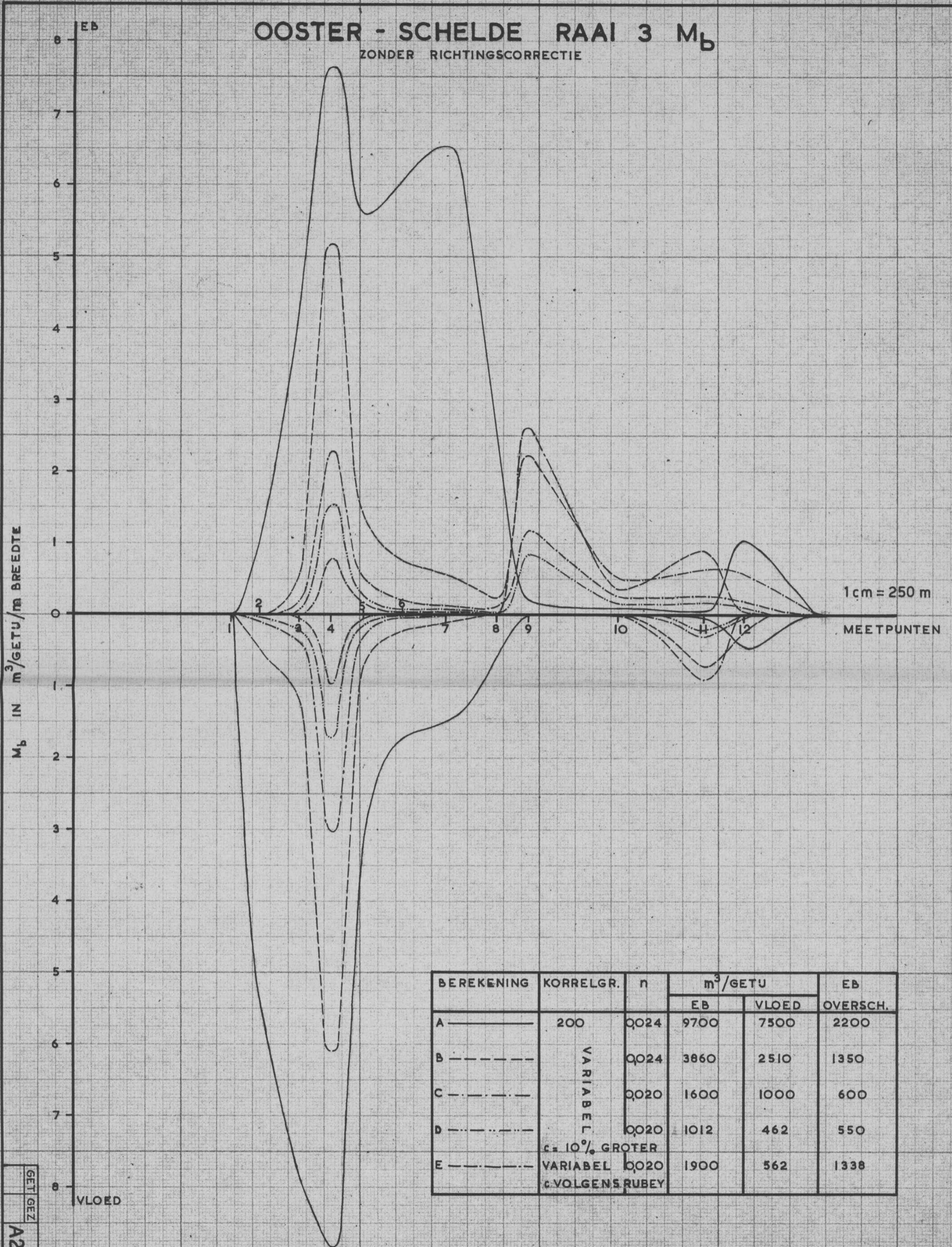
TOTAAL TRANSPORT PER RAAI

$M_b, M_{b0,10}, M_R$ RAAI 3

(ZONDER - EN MET RICHTINGSCORRECTIE)

OOSTER - SCHELDE RAAI 3 M_b

ZONDER RICHTINGSCORRECTIE



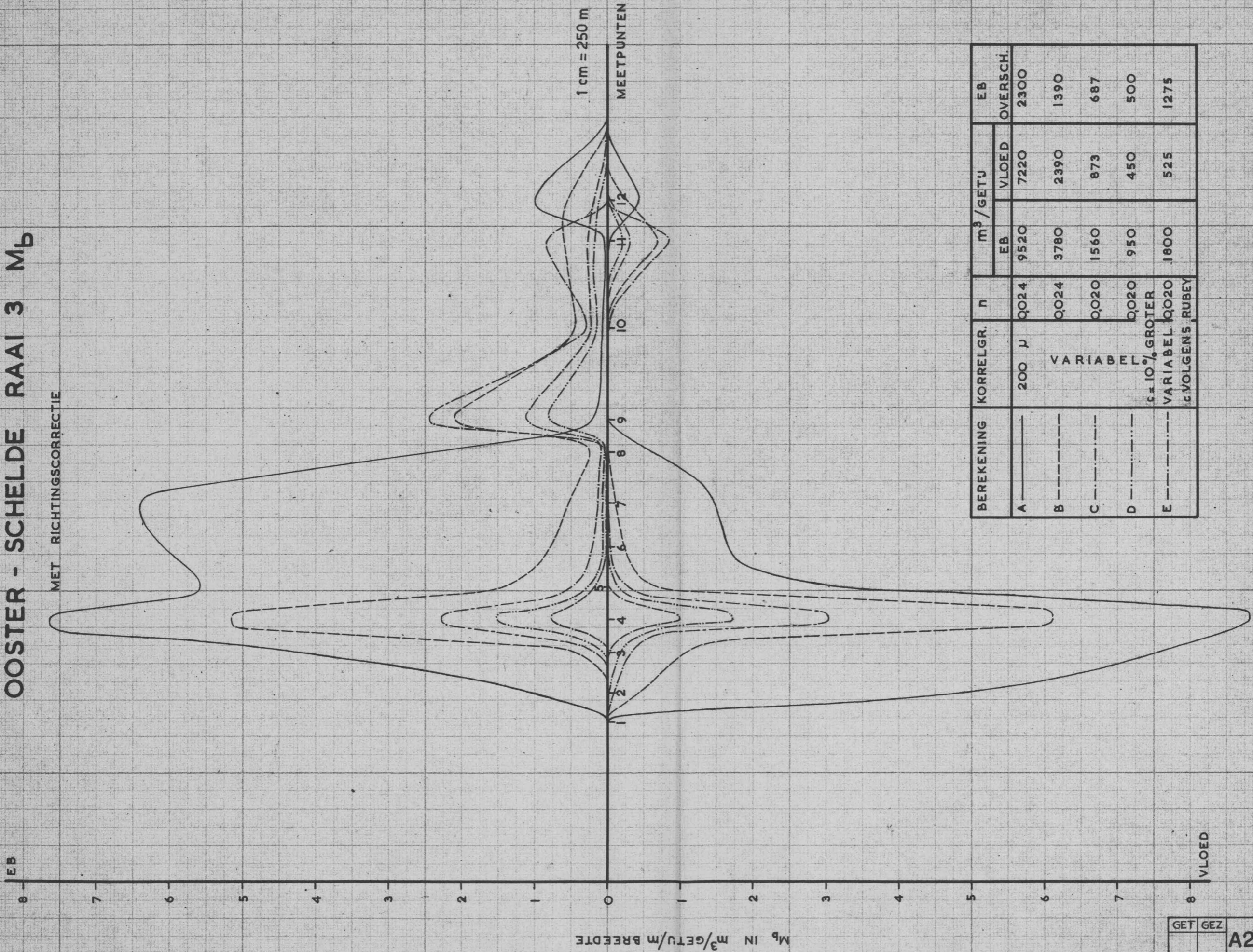
1 cm = 250 m

MEETPUNTEN

BEREKENING	KORRELGR.	n	m ³ /GETU		EB
			EB	VLOED	OVERSCH.
A —————	200	0024	9700	7500	2200
B - - - - -	VARIABLE c = 10% GROTER VOLGENS RUBEY	0024	3860	2510	1350
C - . - . -		0020	1600	1000	600
D - . . . -		0020	1012	462	550
E - - - - -		0020	1900	562	1338

OOSTER - SCHELDE RAAI 3 M_b

MET RICHTINGSCORRECTIE



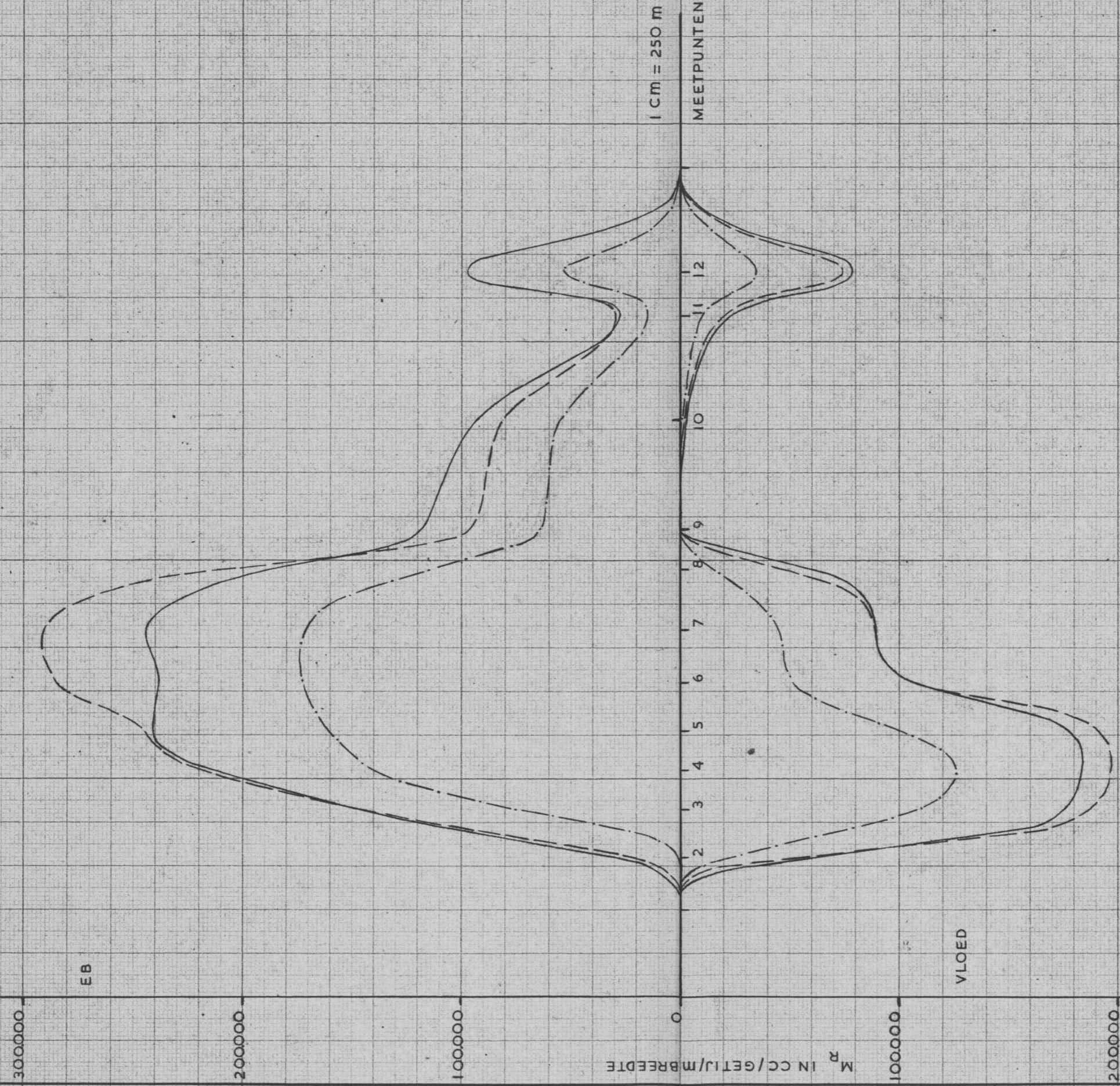
BEREKENING	KORRELGR.	n	m ³ / GETU		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A ———	200 μ	0,024	9520	7220	2300
B - - - -	VARIABEL	0,024	3780	2390	1390
C ·····	VARIABEL	0,020	1560	873	687
D ·····	c = 10% GROTER	0,020	950	450	500
E - - - -	VARIABEL	0,020	1800	525	1275
	c VOLGEN'S RUBEN				

GET GEZ

A2Nr 52.496

OOSTER-SCHELDE RAAI 3 MR

ZONDER RICHTINGSCORRECTIE



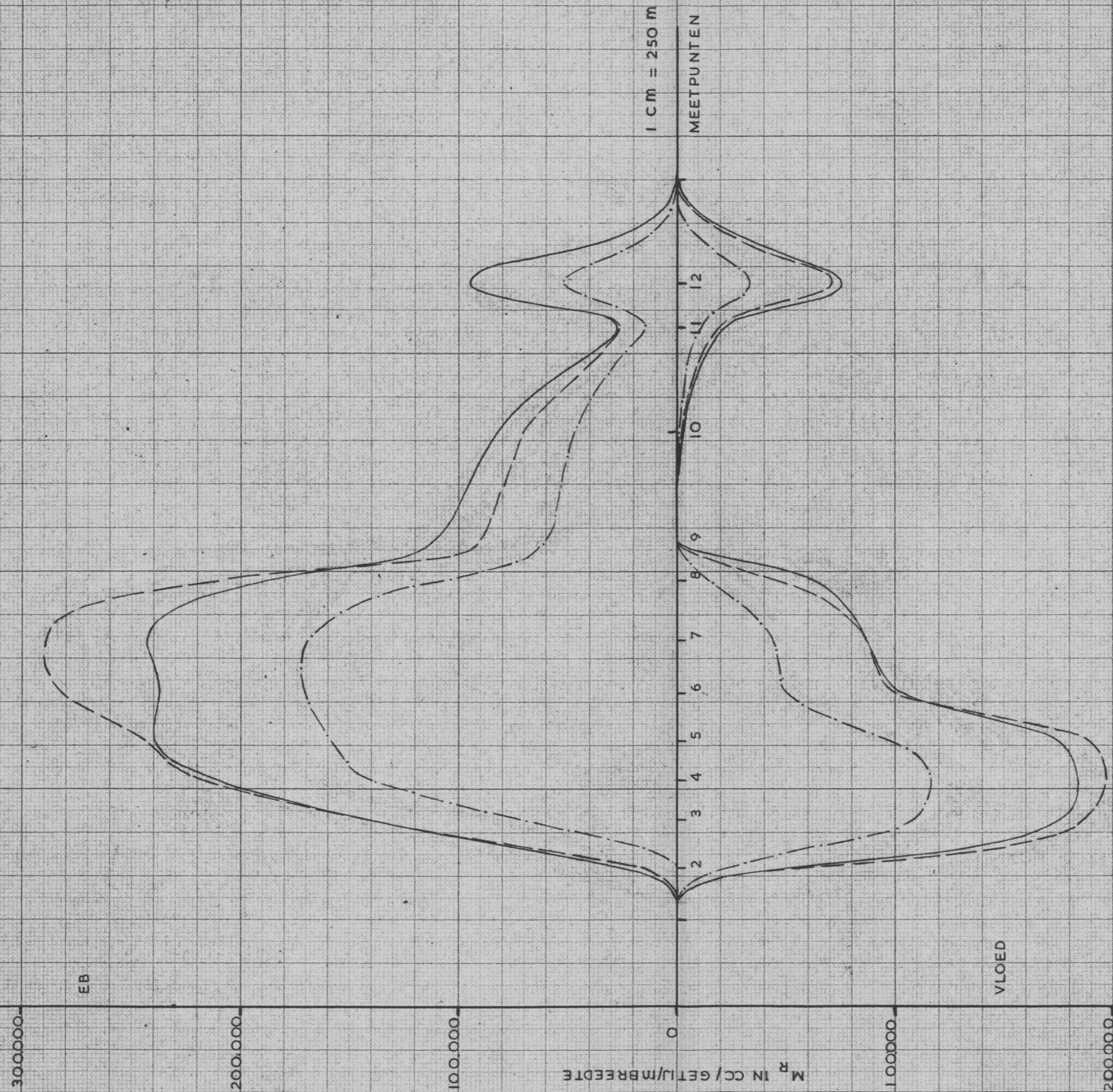
BEREKENING	KORRELGR.	n	m ³ /GETIJ		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A	200 μ	0,024	511,0	261,5	249,5
B	VARIABEL	0,024	521,5	263,0	258,5
C	VARIABEL	0,020	307,5	137,5	170,0

GET GEZ

A2 Nr 52.497

OOSTER-SCHELDE RAAI3 M_R

MET RICHTINGSCORRECTIE

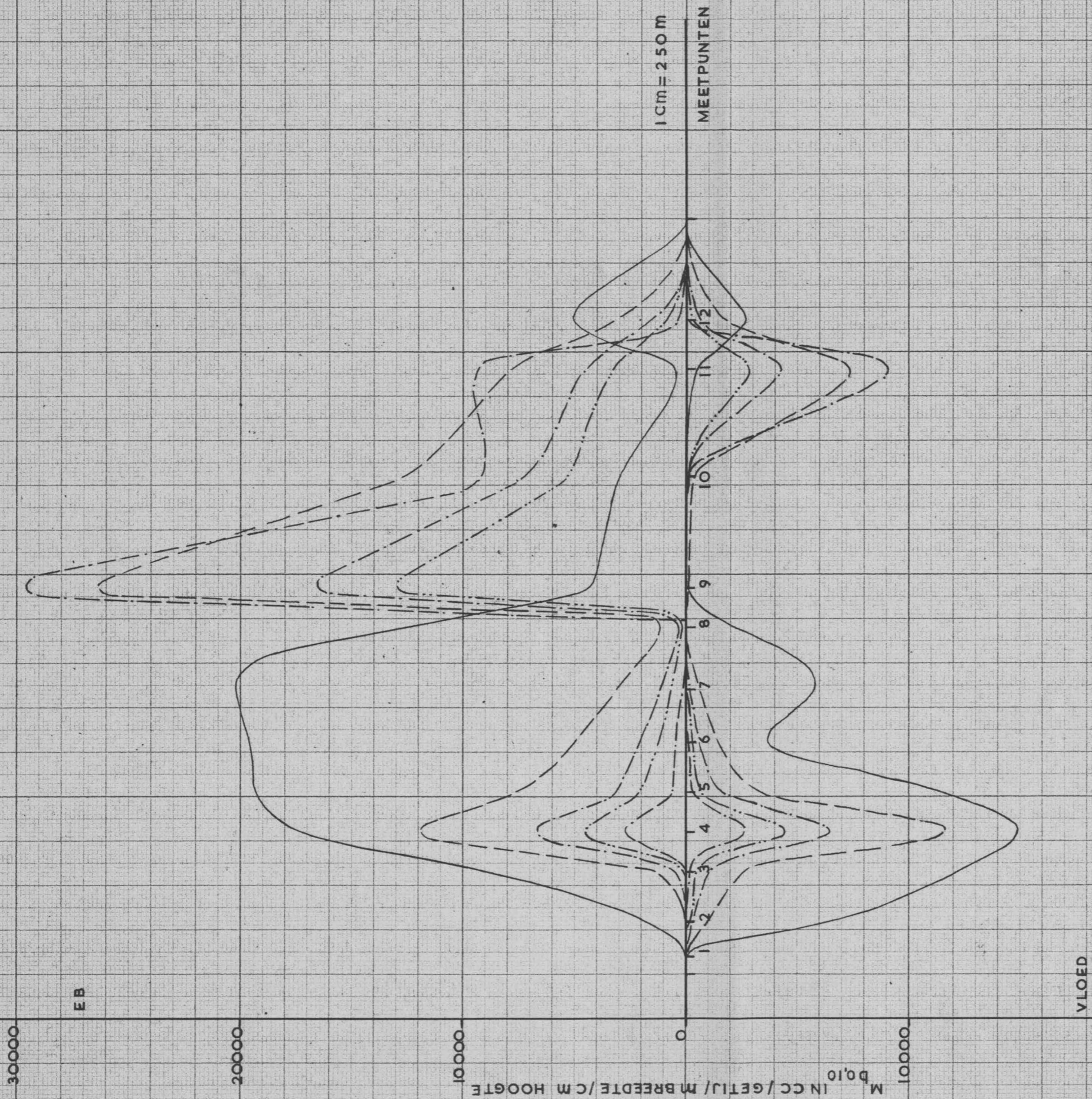


BEREKENING	KORRELGR.	n	m ³ /GETIJ		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A	200 μ	0024	490,0	254,5	235,5
B	VARIABEL	0024	507,0	256,0	251,0
C	VARIABEL	0020	296,0	130,0	166,0

GET GEZ A2Nr52.498

OOSTER-SCHELDE RAAI3 M_{b0,10}

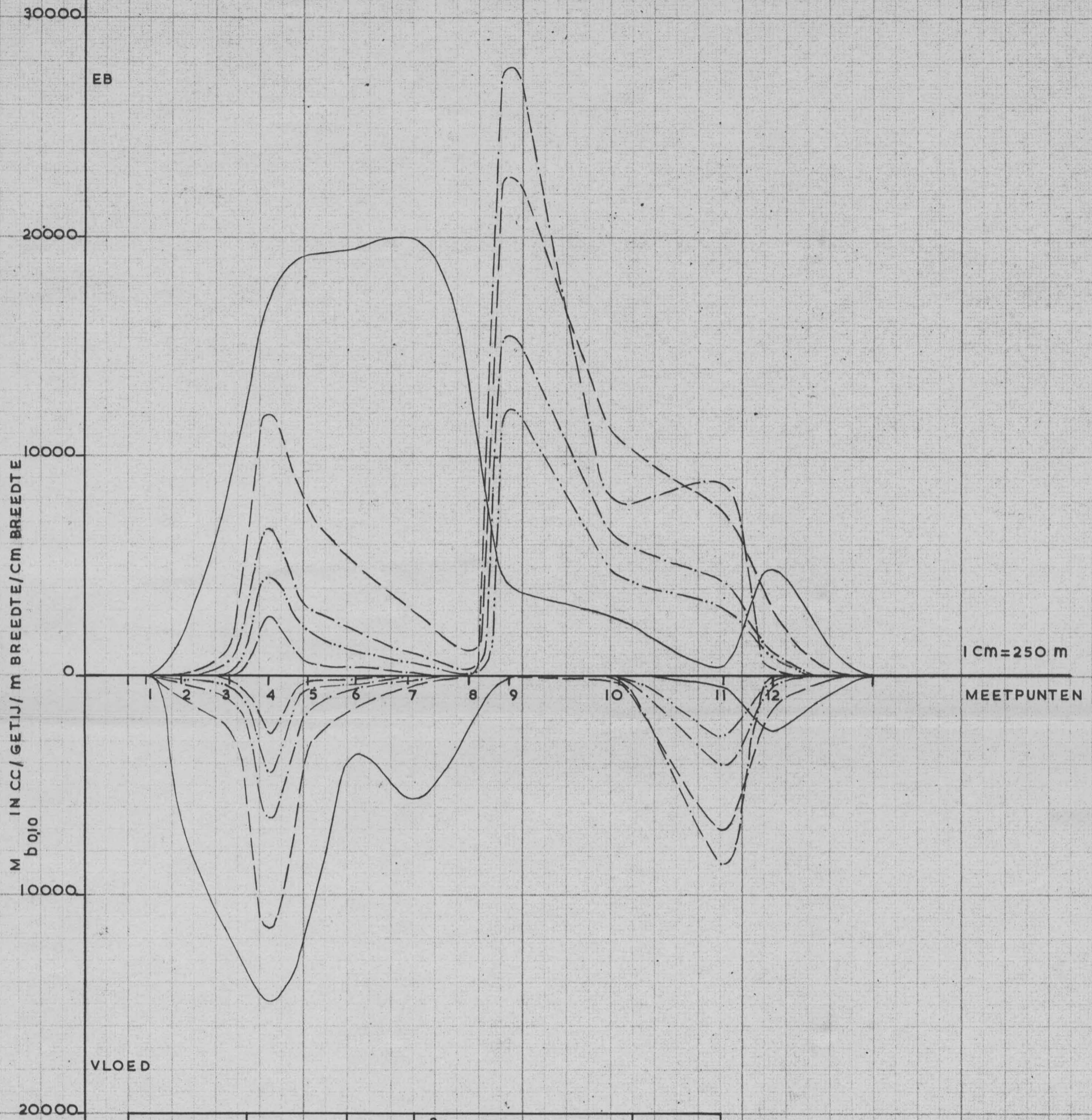
ZONDER RICHTING-CORRECTIE



BEREKENING	KORRELGR	n	m ³ /GETIJ/CM HOOGTE		EB OVERSCH
			EB	VLOED	
A	200 μ	0,024	34,00	1540	18,60
B	VARIABEL	0,024	3060	900	21,60
C	VARIABEL	0,020	17,10	425	12,85
D	VARIABEL	0,020	12,20	240	9,80
E	ε = 10% GROTER	VARIABEL 0,020	23,35	4,75	18,60
	ε VOLGENS RUBEY				

OOSTER-SCHELDE RAAI 3 $M_{b0,10}$

MET RICHTING-CORRECTIE

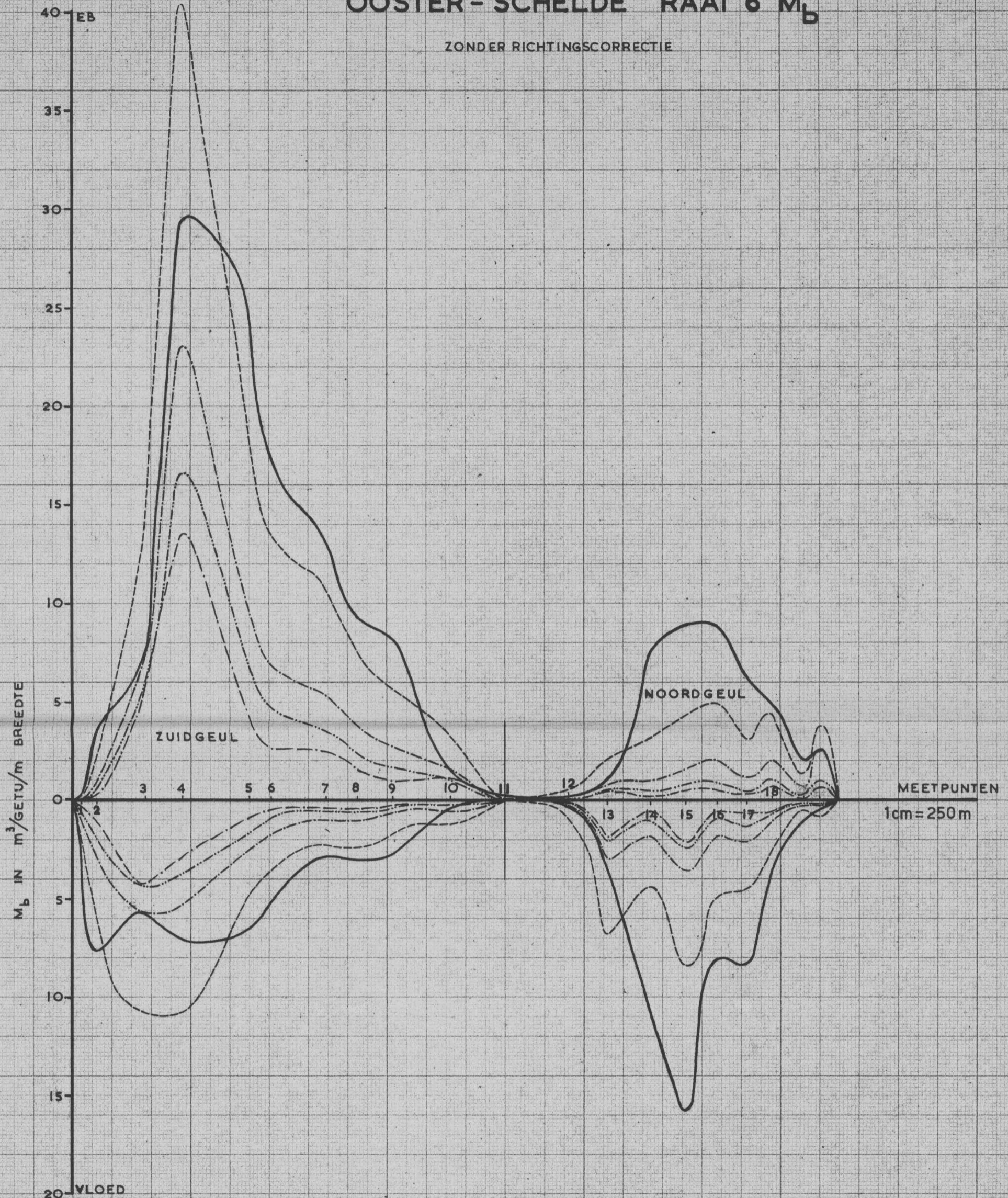


BEREKENING	KORRELGR.	n	m^3 /GETIJ / CM HOOGTE		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A ———	200 μ	0,024	32,55	15,00	17,55
B - - -	VARIABEL	0,024	27,65	8,40	19,25
C - - - -	VARIABEL	0,020	15,70	4,00	11,70
D - - - - -	VARIABEL c = 10% GROTER	0,020	11,15	2,30	8,85
E - - - - -	VARIABEL c VOLGENS RUBEY	0,020	21,00	4,35	16,65

TOTAAL
RAAI-TRANSPORT
 $M_b, M_{b0,10}, M_R$ RAAI 6
(ZONDER- EN MET RICHTINGSCORRECTIE)

OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_b

ZONDER RICHTINGSCORRECTIE



ZUIDGEUL

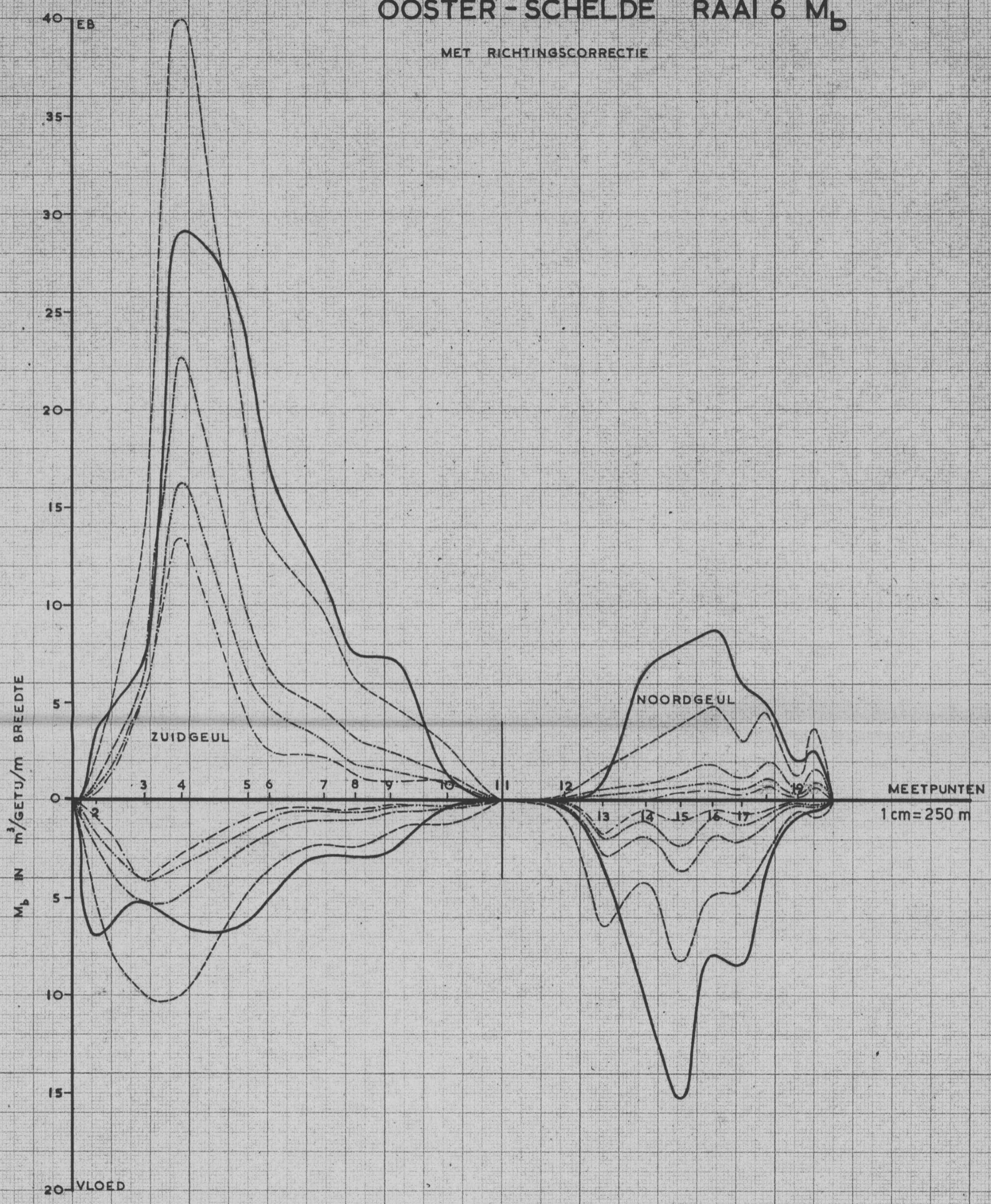
NOORDGEUL

TOTAAL

BEREKENING	KORREL-GROOTTE	n	m³/GETU			KORREL-GROOTTE	n	m³/GETU			KORREL-GROOTTE	n	m³/GETU		
			EB	VLOED	OVERSCH.			EB	VLOED	OVERSCH.			EB	VLOED	OVERSCH.
A	200 μ	0,024	32300	11000	21300	200 μ	0,024	8250	10500	2250	200 μ	0,024	40550	21500	19050
B	VARIABEL	0,024	33250	12350	20900	VARIABEL	0,024	5300	7050	1750	VARIABEL	0,024	38550	19400	19150
C	VARIABEL	0,020	17850	5950	11900	VARIABEL	0,020	2150	2900	750	VARIABEL	0,020	30000	8850	21150
D	VARIABEL	0,020	12800	4320	8480	VARIABEL	0,020	1100	1940	840	VARIABEL	0,020	13900	6260	7640
E	c=10% GROTER c VOLGENS RUBEY	0,020	9650	3200	6450	c=10% GROTER	0,020	700	1300	600	c=10% GROTER	0,020	10350	4500	5850

OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_D

MET RICHTINGSCORRECTIE



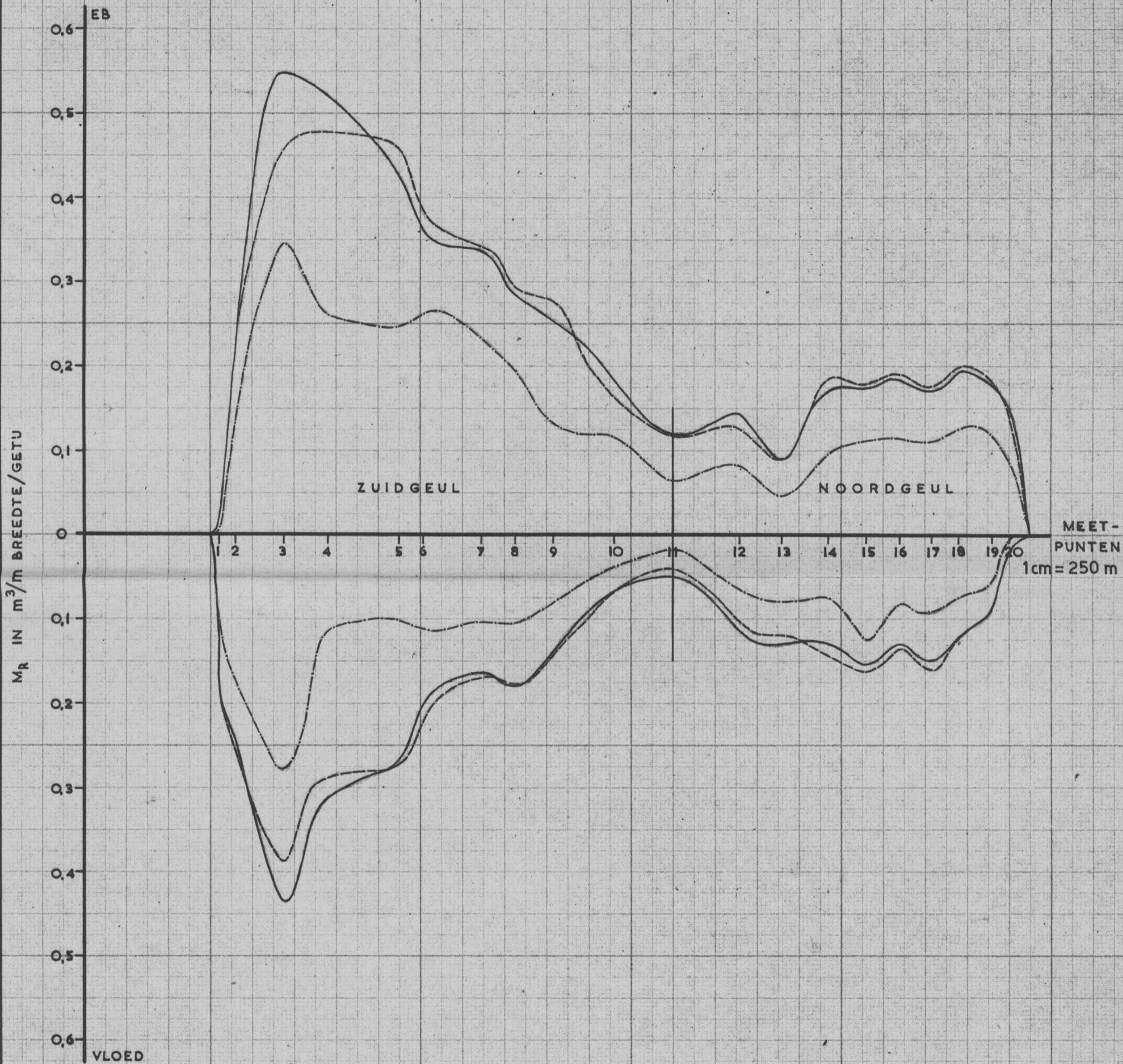
RAPPORT N° 11—1952 BULAGE Q-2

A2 Nr 52.505

BEREKENING	KORREL-GROOTTE	n	ZUIDGEUL			NOORDGEUL			TOTAAL						
			m ³ /GETU		EB	m ³ /GETU		VLOED	KORREL-GROOTTE	n	m ³ /GETU		EB		
			EB	VLOED	OVERSCH.	EB	VLOED	OVERSCH.	GROOTTE	n	EB	VLOED	OVERSCH.		
A	200 μ	0,024	30300	10500	19800	200 μ	0,024	8000	10300	2300	200 μ	0,024	38300	20800	17500
B	VARIABEL	0,024	32350	11450	20900	VARIABEL	0,024	4900	7000	2100	VARIABEL	0,024	37250	18450	18800
C	VARIABEL	0,020	16900	5550	11350	VARIABEL	0,020	1900	2850	950	VARIABEL	0,020	18800	8400	10400
D	VARIABEL	0,020	12150	3950	8200	VARIABEL	0,020	975	1750	775	VARIABEL	0,020	13125	5700	7425
E	c=10% GROTER c VOLGENS RUBEY	0,020	9050	2850	6200	c=10% GROTER	0,020	650	1100	450	c=10% GROTER	0,020	9700	3950	5750

OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_R

ZONDER RICHTINGSCORRECTIE



RAPPORT No 11—1952 BULAGE Q-3

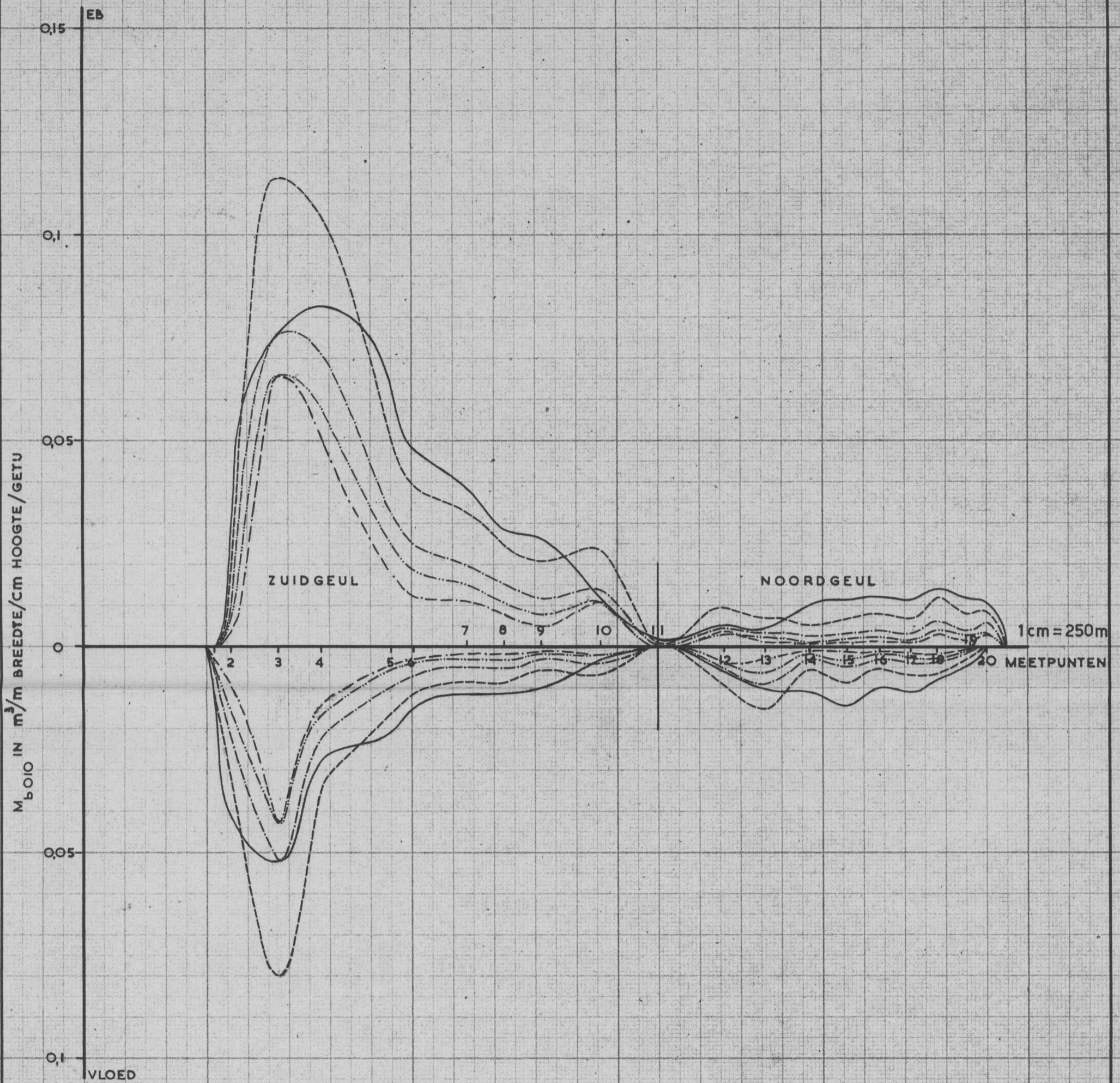
GET GEZ

A2Nr 52.506

BEREKE- NING	KORREL- GROOTTE	n	ZUIDGEUL			NOORDGEUL			TOTAAL						
			m ³ /GETU		EB	m ³ /GETU		EB	m ³ /GETU		EB				
			EB	VLOED	OVERSCH.	EB	VLOED	OVERSCH.	EB	VLOED	OVERSCH.				
A	200 μ	Q024	915	567	348	200 μ	Q024	319	231	88	200 μ	Q024	1234	798	436
B	VARIABEL	Q024	880	548	332	VARIABEL	Q024	323	236	87	VARIABEL	Q024	1203	784	419
C	VARIABEL	Q020	553	330	223	VARIABEL	Q020	195	144	51	VARIABEL	Q020	748	474	274

OOSTER-SCHELDE RAAI 6 M_{BO10}

ZONDER RICHTINGSCORRECTIE

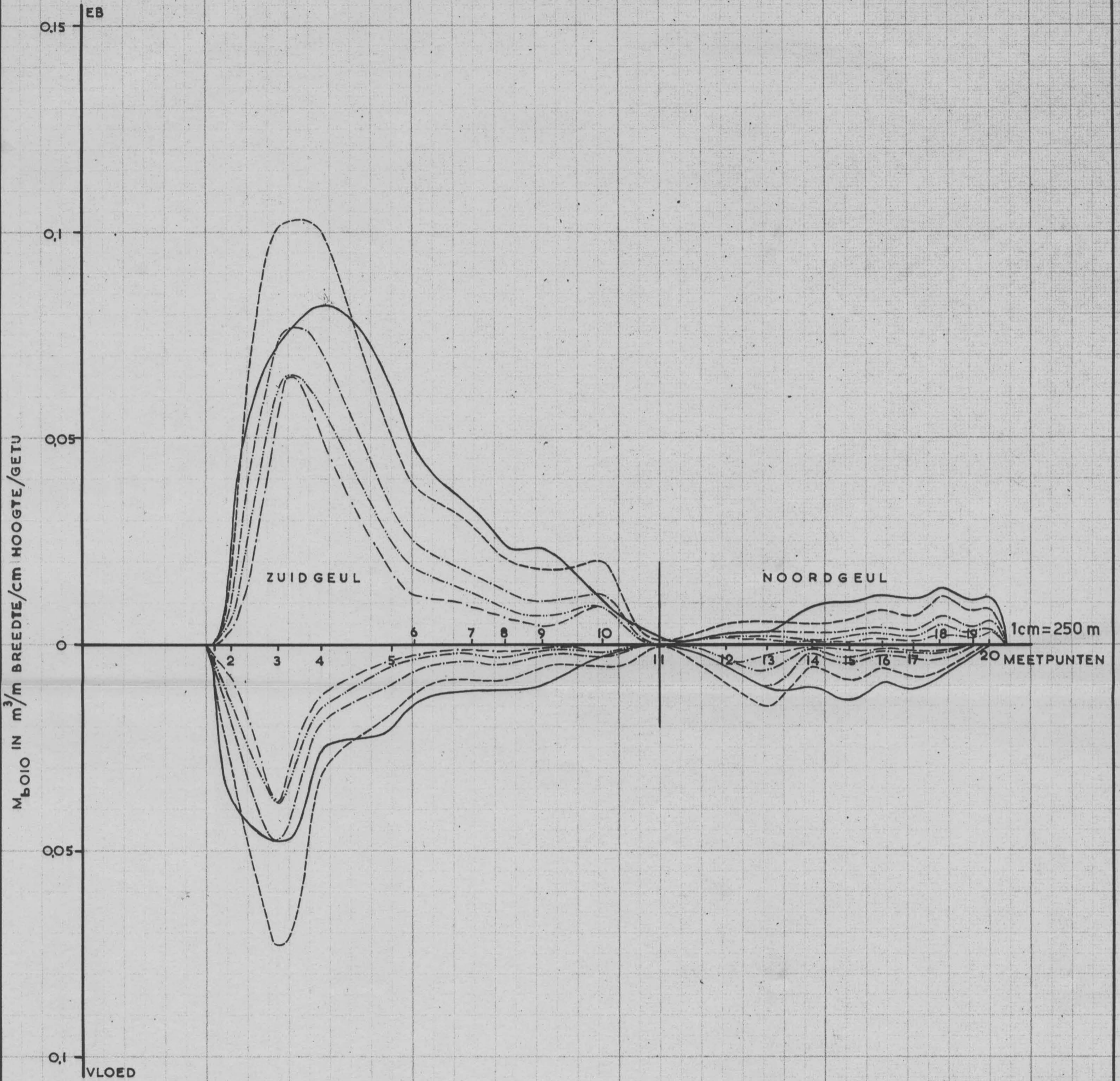


RAPPORT No 11-1952 BULAGE Q-5
 GET GEZ
 A2Nr 52.508

BEREKENING	KORREL-GROOTTE	n	ZUIDGEUL			NOORDGEUL			TOTAAL						
			m ³ /GETU		EB	m ³ /GETU		VLOED	m ³ /GETU		EB				
			EB	VLOED	OVERSCH.	EB	VLOED	OVERSCH.	EB	VLOED	OVERSCH.				
A	200 μ	0,024	114	53	61	200 μ	0,024	16,2	16,8	0,6	200 μ	0,024	130,2	69,8	60,4
B	VARIABLE	0,024	129	58	71	VARIABLE	0,024	14,5	14,8	0,3	VARIABLE	0,024	143,5	72,8	70,7
C	VARIABLE	0,020	81,5	35,8	45,7	VARIABLE	0,020	7,5	7,75	0,25	VARIABLE	0,020	89	43,55	45,45
D	c=10% GROTER	0,020	64,5	25,5	39	c=10% GROTER	0,020	4,5	4,75	0,25	c=10% GROTER	0,020	69	30,25	38,75
E	c VOLGENS RUBEY	0,020	53,5	20,5	33	c VOLGENS RUBEY	0,020	3,25	3,50	0,25	c VOLGENS RUBEY	0,020	56,75	24	32,75

OOSTER - SCHELDE RAAI 6 $M_{b0,10}$

MET RICHTINGSCORRECTIE



ZUIDGEUL

NOORDGEUL

TOTAAL

BEREKENING	KORREL-GROOTTE	n	m ³ /GETU		EB OVERSCH.	KORREL-GROOTTE	n	m ³ /GETU		VLOED OVERSCH.	KORREL-GROOTTE	n	m ³ /GETU		EB OVERSCH.
			EB	VLOED				EB	VLOED				EB	VLOED	
A	200 μ	0,024	108,5	49,8	58,7	200 μ	0,024	15,-	17,-	2,-	200 μ	0,024	123,5	66,8	56,7
B	VARIABLE c = 10% GROTER c VOLGENS RUBEY	0,024	113,-	54,5	58,5	VARIABLE c = 10% GROTER c VOLGENS RUBEY	0,024	11,-	14,75	3,75	VARIABLE c = 10% GROTER c VOLGENS RUBEY	0,024	124,-	69,25	54,75
C		0,020	78,5	32,-	44,5		0,020	5,25	7,75	2,5		0,020	81,75	39,75	42,-
D		0,020	59,8	23,75	36,05		0,020	4,-	5,-	1,-		0,020	63,8	28,75	35,05
E		0,020	50,25	18,75	31,50		0,020	2,25	3,5	1,25		0,020	52,50	22,25	30,25

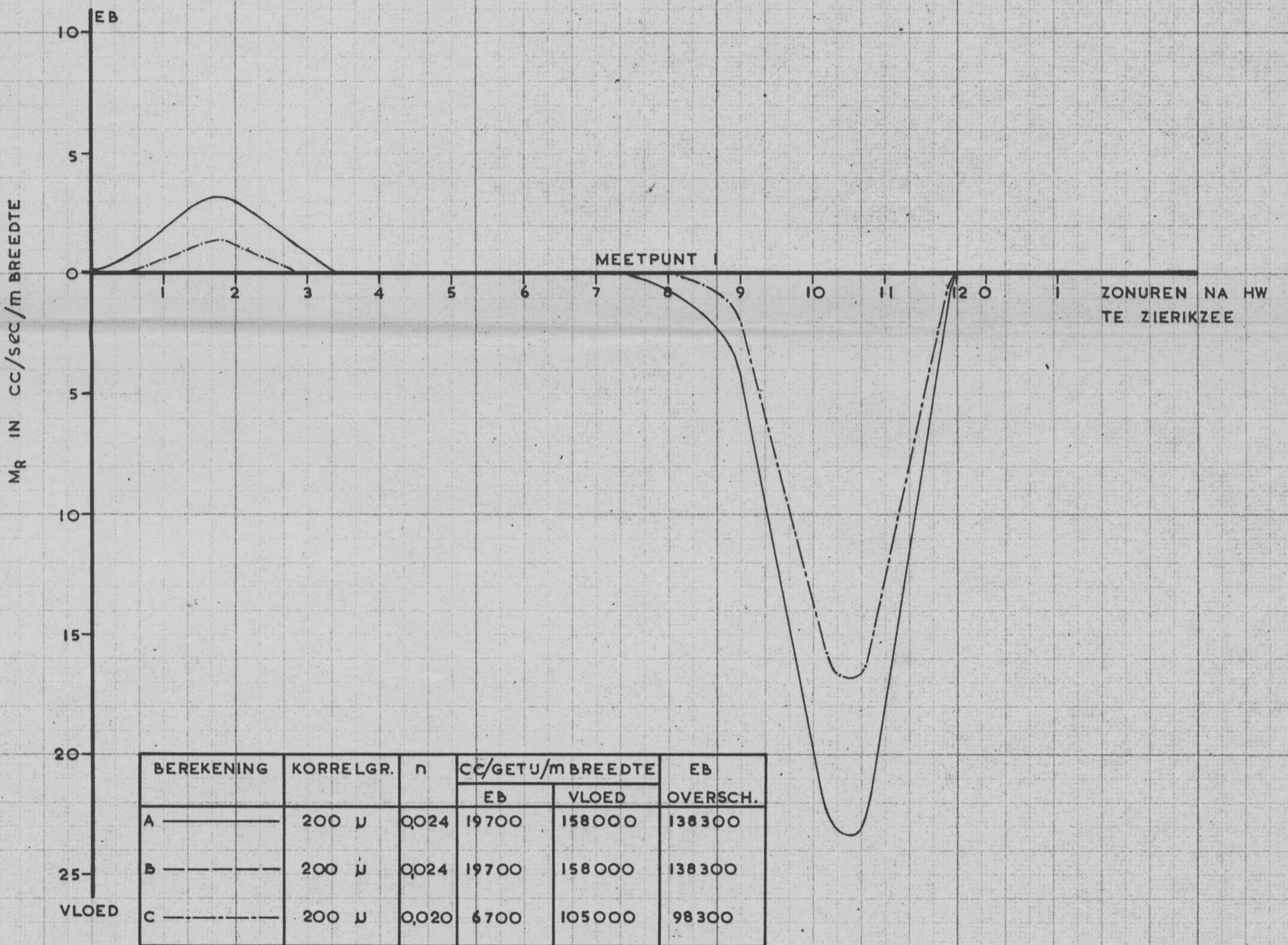
OOSTERSCHELDE

M_R

RAAI 6

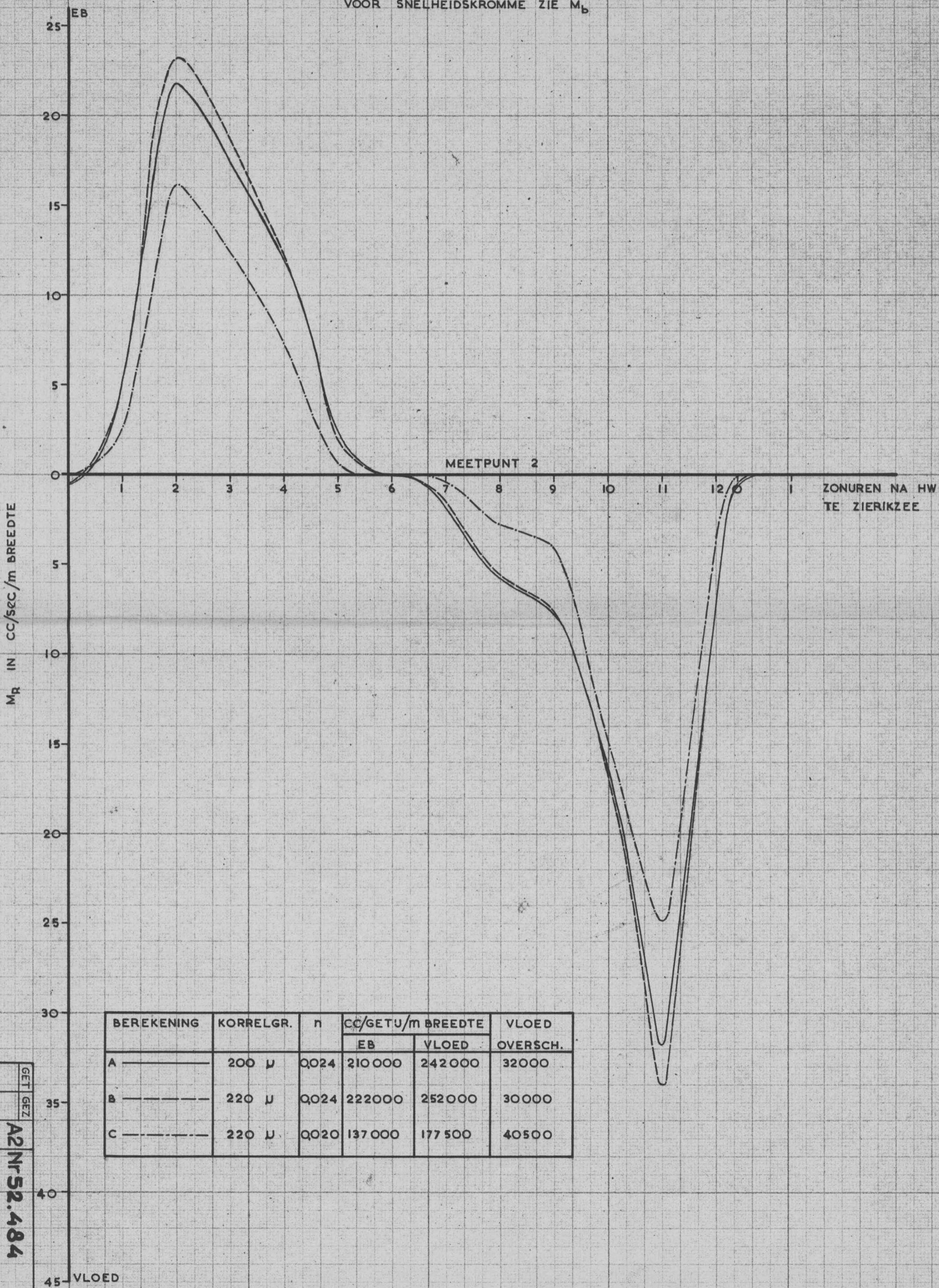
OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_R

VOOR SNELHEIDSKROMME ZIE M_b



OOSTER - SCHELDE RAAI 6 MR

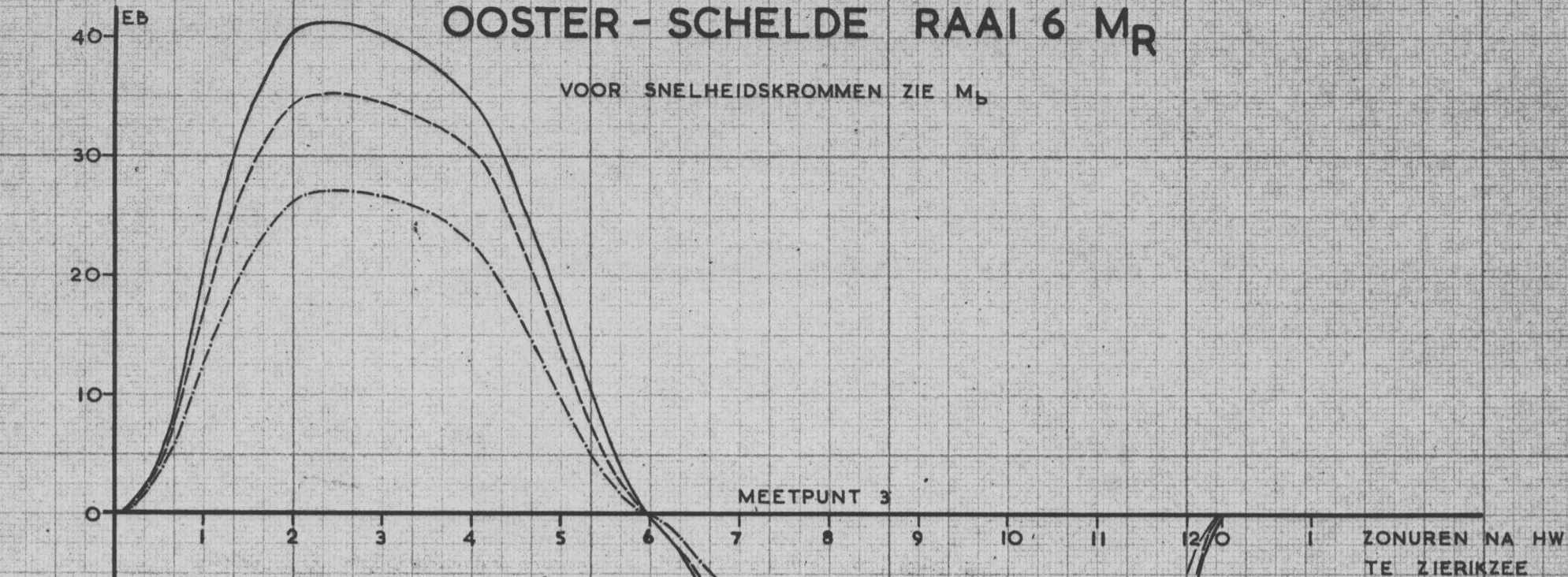
VOOR SNELHEIDSKROMME ZIE M_b



BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/M BREEDTE		VLOED OVERSCH.
			EB	VLOED	
A	200 μ	Q024	210 000	242 000	32 000
B	220 μ	Q024	222 000	252 000	30 000
C	220 μ	Q020	137 000	177 500	40 500

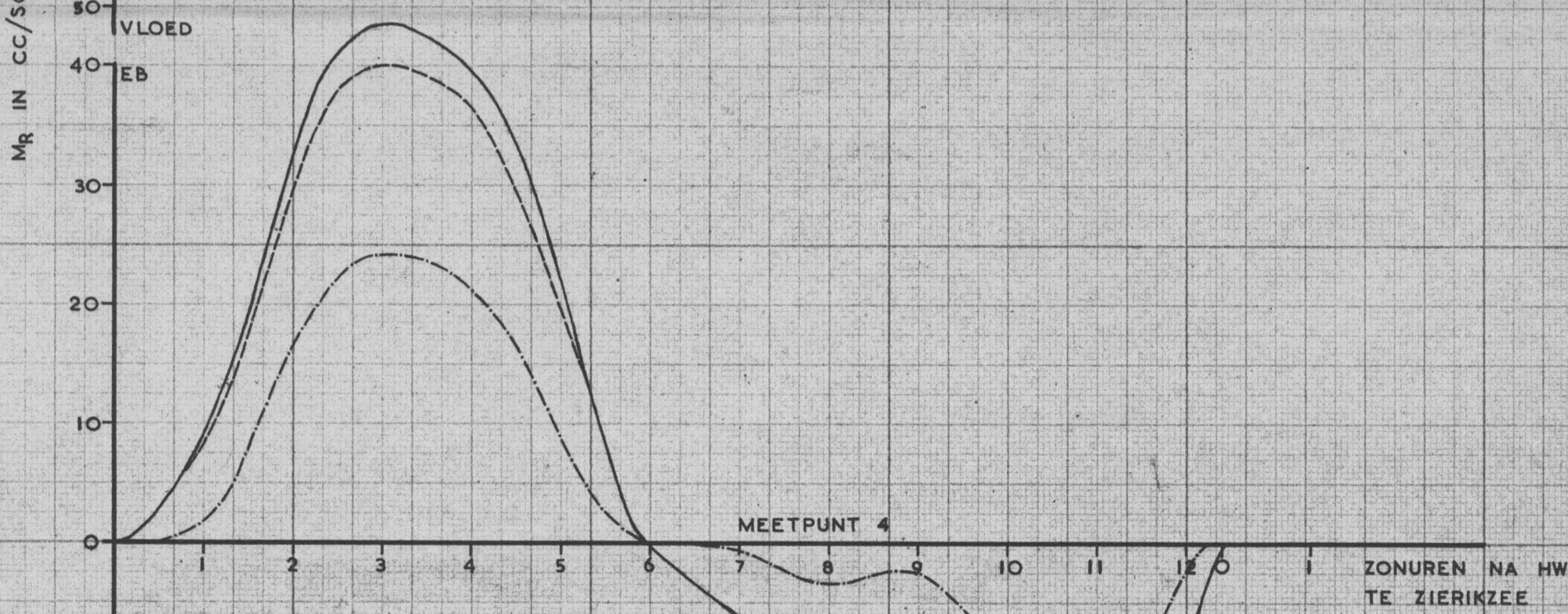
OOSTER - SCHELDE RAAI 6 MR

VOOR SNELHEIDSKROMMEN ZIE M_B



BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/MBREEDTE		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A	200 μ	0,024	547000	437000	110000
B	265 μ	0,024	460000	388000	72000
C	265 μ	0,020	344000	280000	64000

MR IN CC/SEC/MBREEDTE

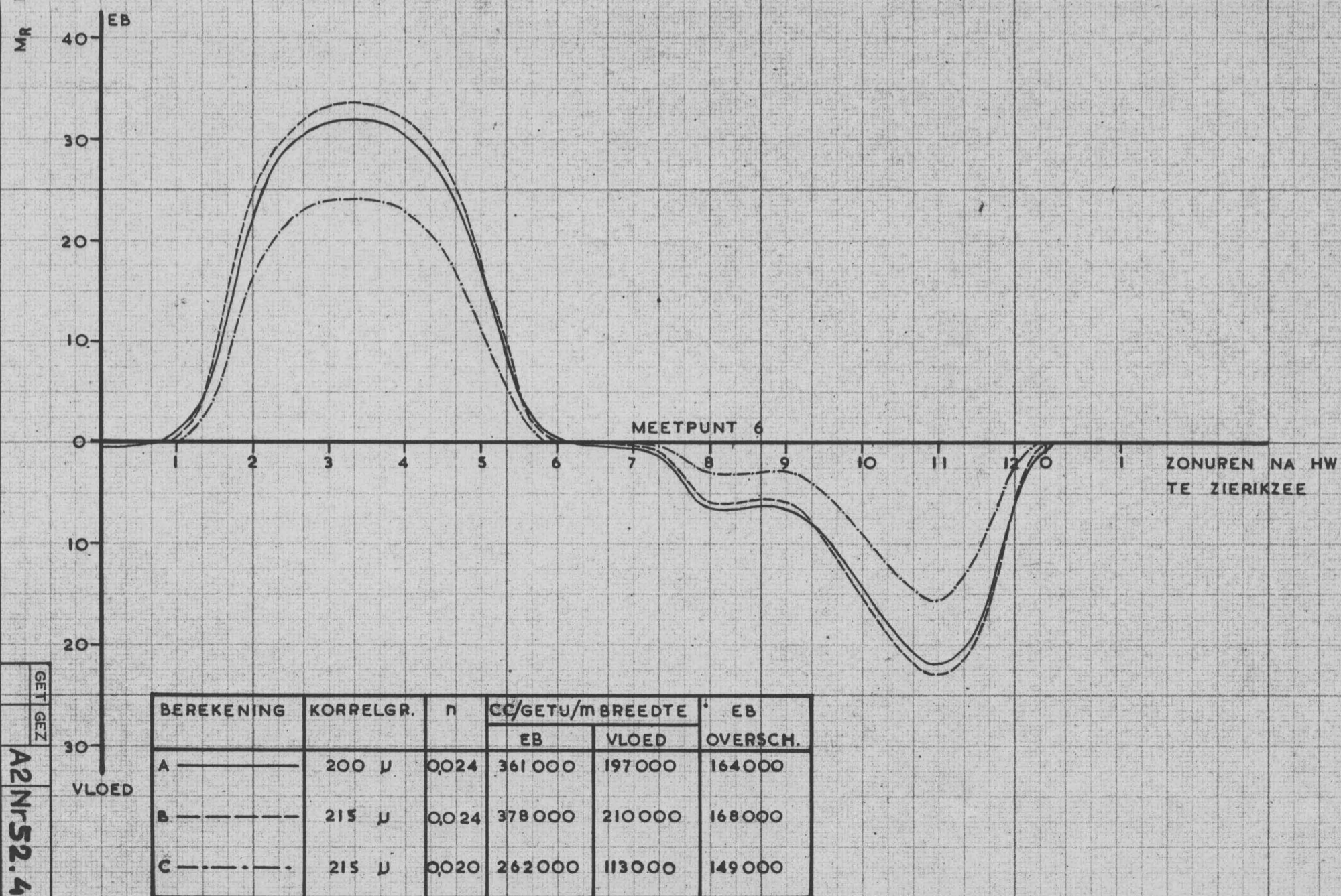
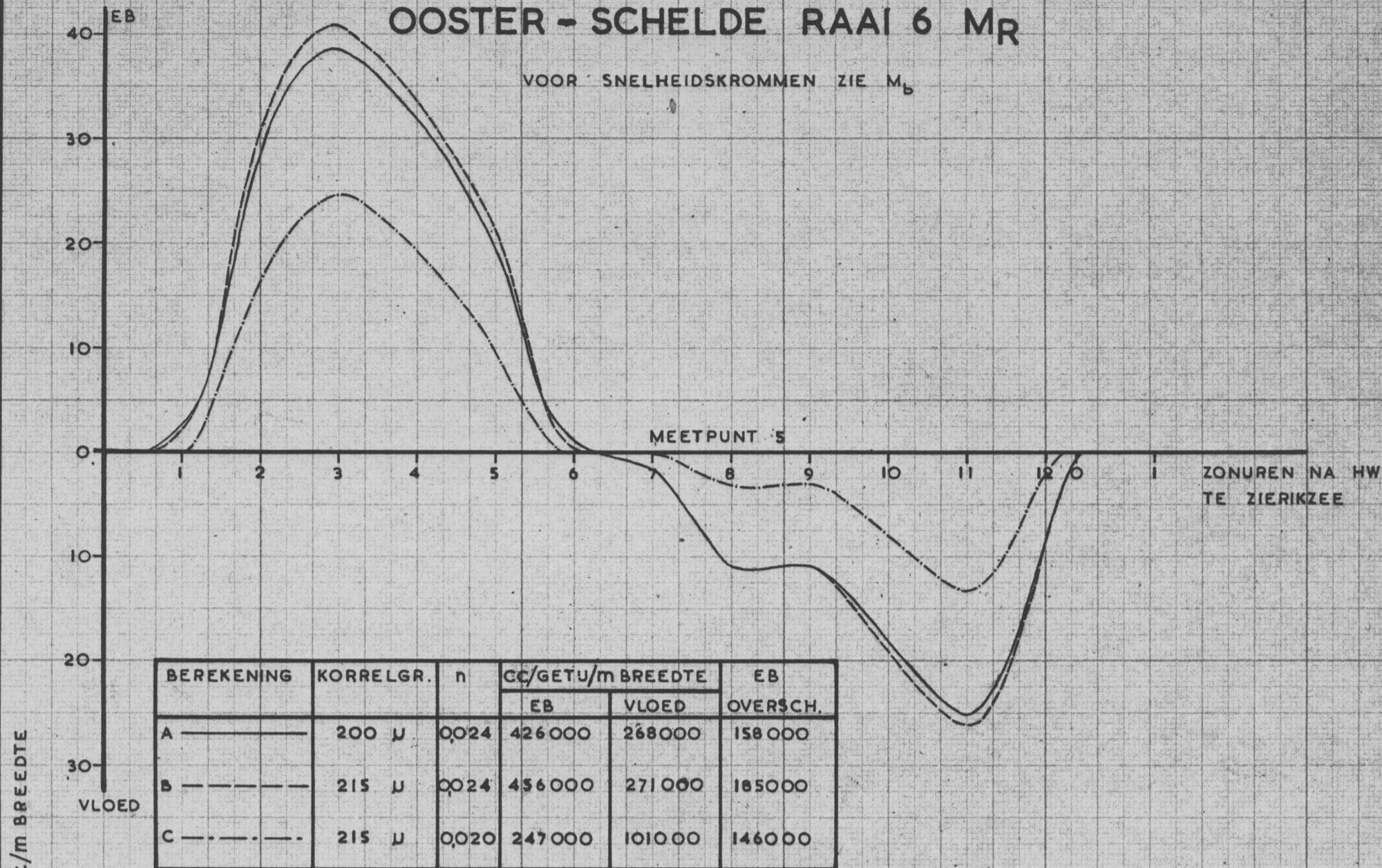


BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/MBREEDTE		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A	200 μ	0,024	522000	313000	209000
B	180 μ	0,024	478000	287000	191000
C	180 μ	0,020	260000	112000	148000

VLOED

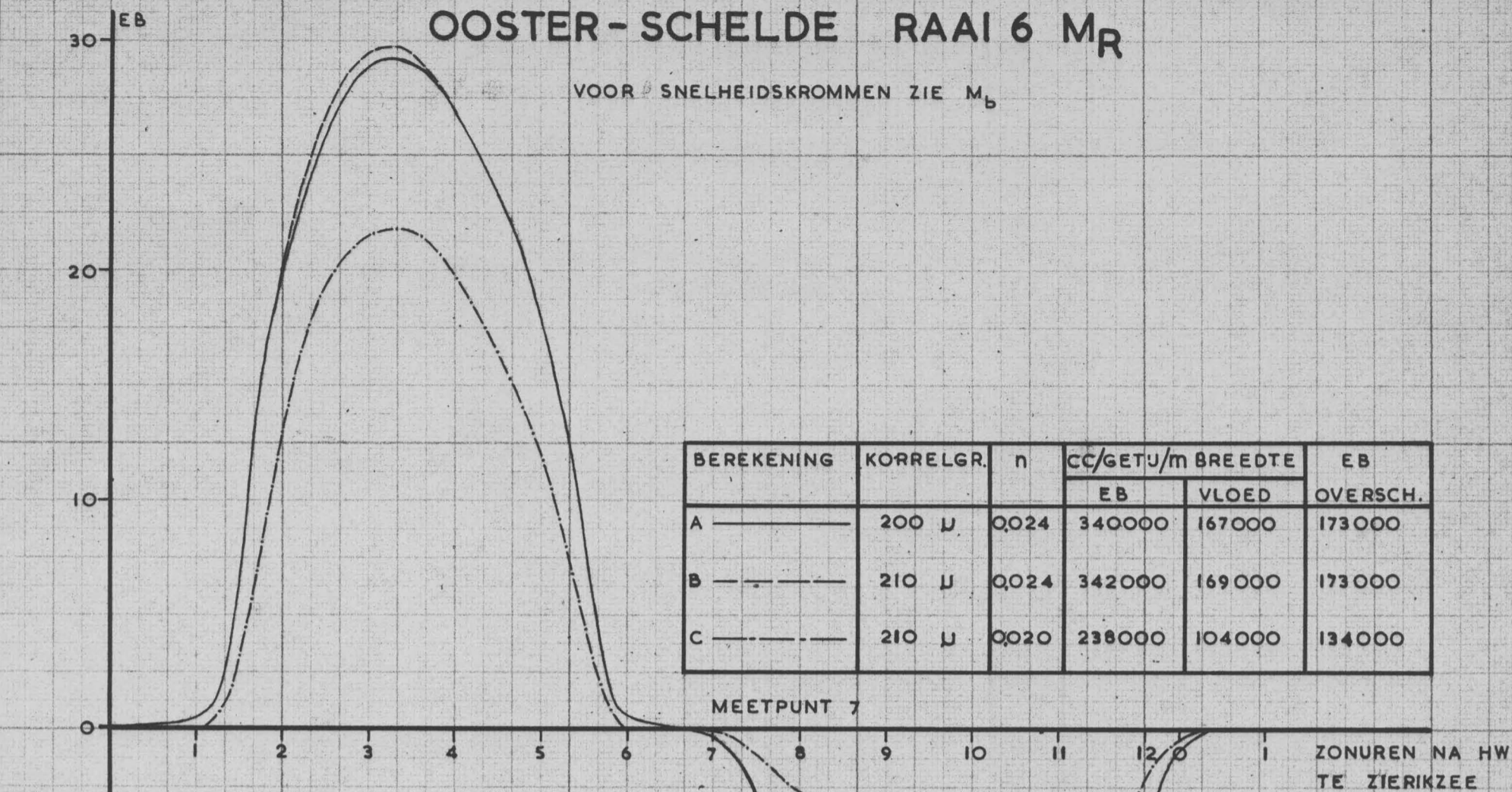
OOSTER - SCHELDE RAAI 6 MR

VOOR SNELHEIDSKROMMEN ZIE M_b

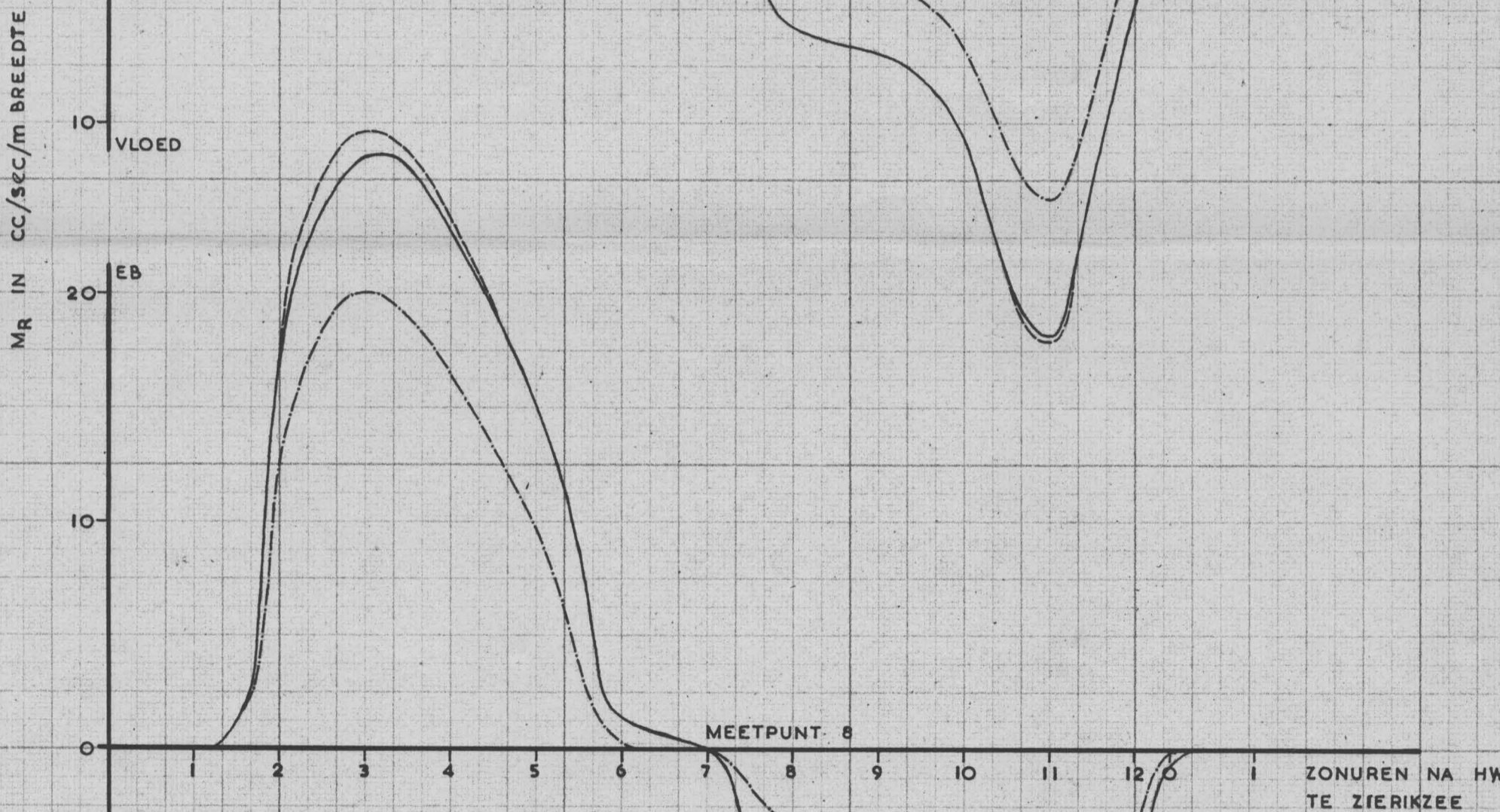


OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_R

VOOR SNELHEIDSKROMMEN ZIE M_b



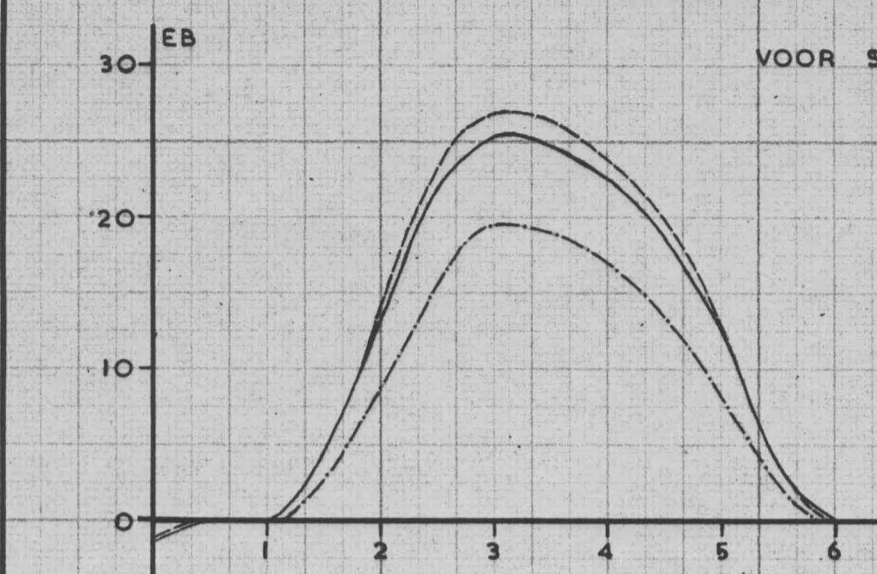
BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/M BREEDTE		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A ———	200 μ	0,024	340000	167000	173000
B - - - -	210 μ	0,024	342000	169000	173000
C - - - -	210 μ	0,020	238000	104000	134000



BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/M BREEDTE		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A ———	200 μ	0,024	285000	181000	104000
B - - - -	210 μ	0,024	295000	177000	118000
C - - - -	210 μ	0,020	198000	10600	92000

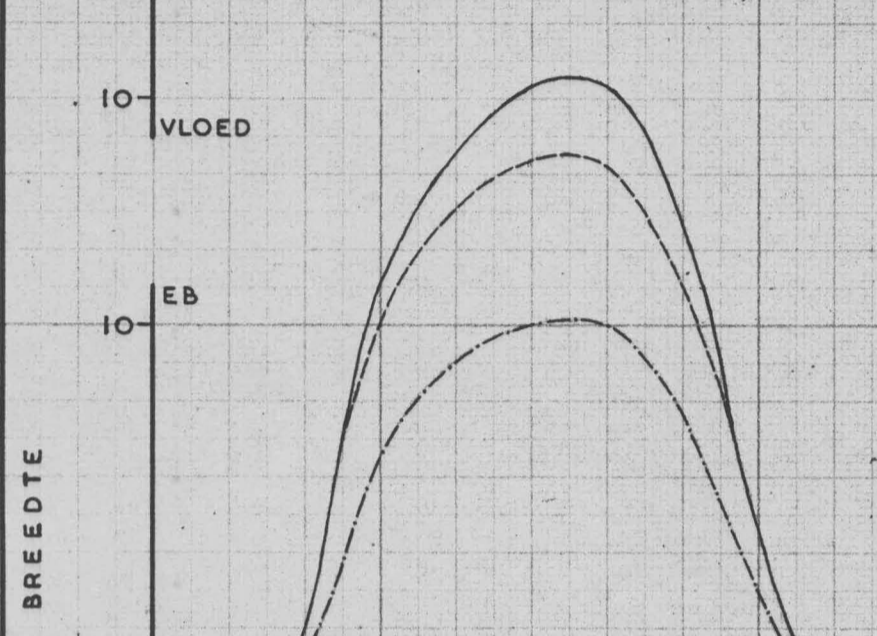
OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_R

VOOR SNELHEIDSKROMMEN ZIE M_b



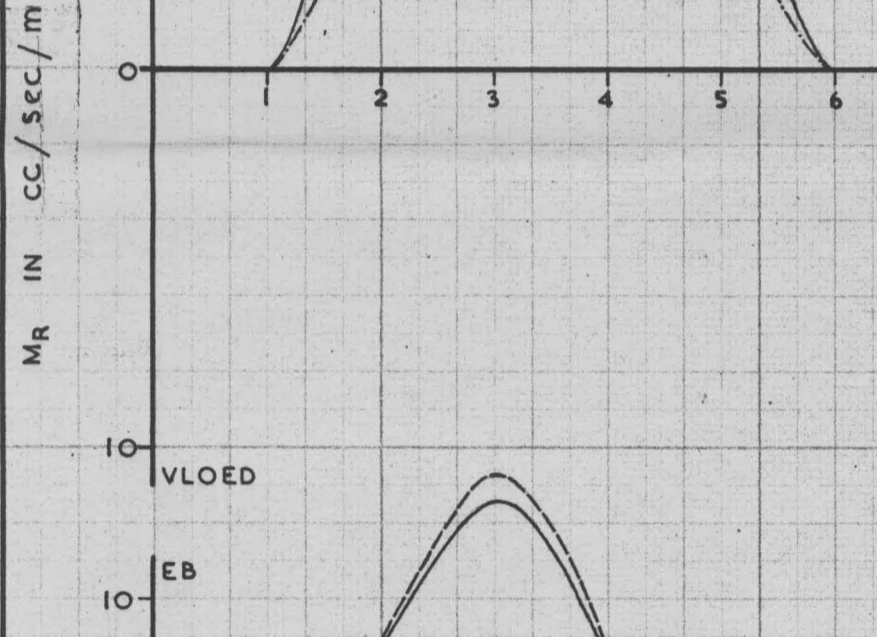
BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/m BREEDTE		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A ———	200 μ	Q024	259 000	135 500	123 500
B - - - -	220 μ	Q024	277 500	140 500	137 000
C - - - -	220 μ	Q020	132 000	79 200	52 800

MEETPUNT 9



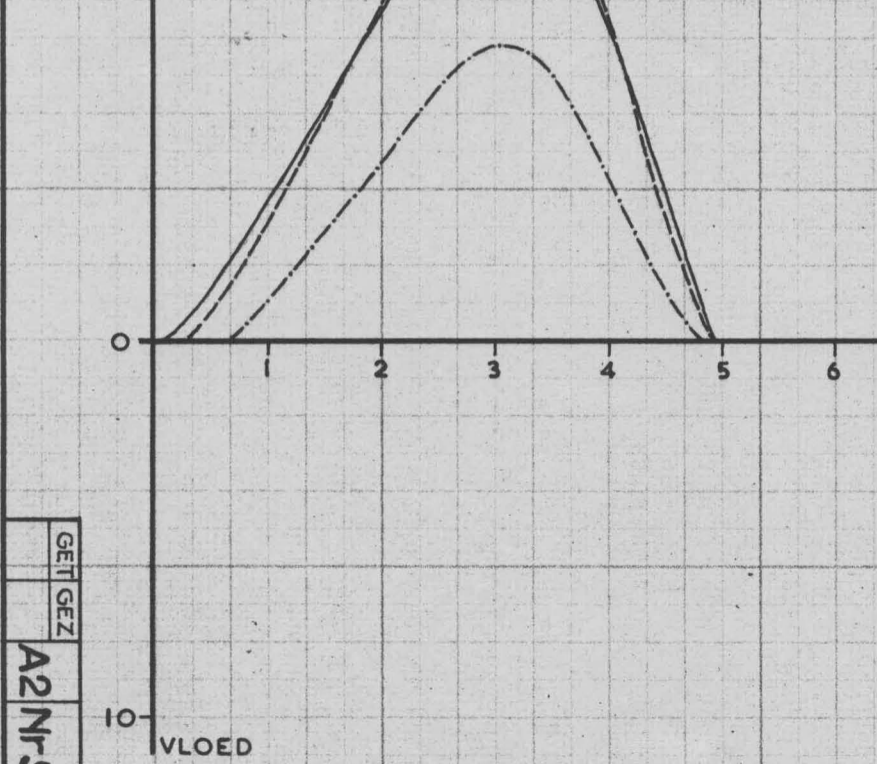
BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/m BREEDTE		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A ———	200 μ	Q024	183 000	67 500	125 500
B - - - -	160 μ	Q024	166 000	68 000	98 000
C - - - -	160 μ	Q024	115 000	40 000	75 000

MEETPUNT 10



BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/m BREEDTE		EB OVERSCH.
			EB	VLOED	
A ———	200 μ	Q024	120 000	47 500	72 500
B - - - -	250 μ	Q024	121 000	41 500	79 500
C - - - -	250 μ	Q020	64 000	17 800	46 200

MEETPUNT 11



MR IN CC/SEC/m BREEDTE

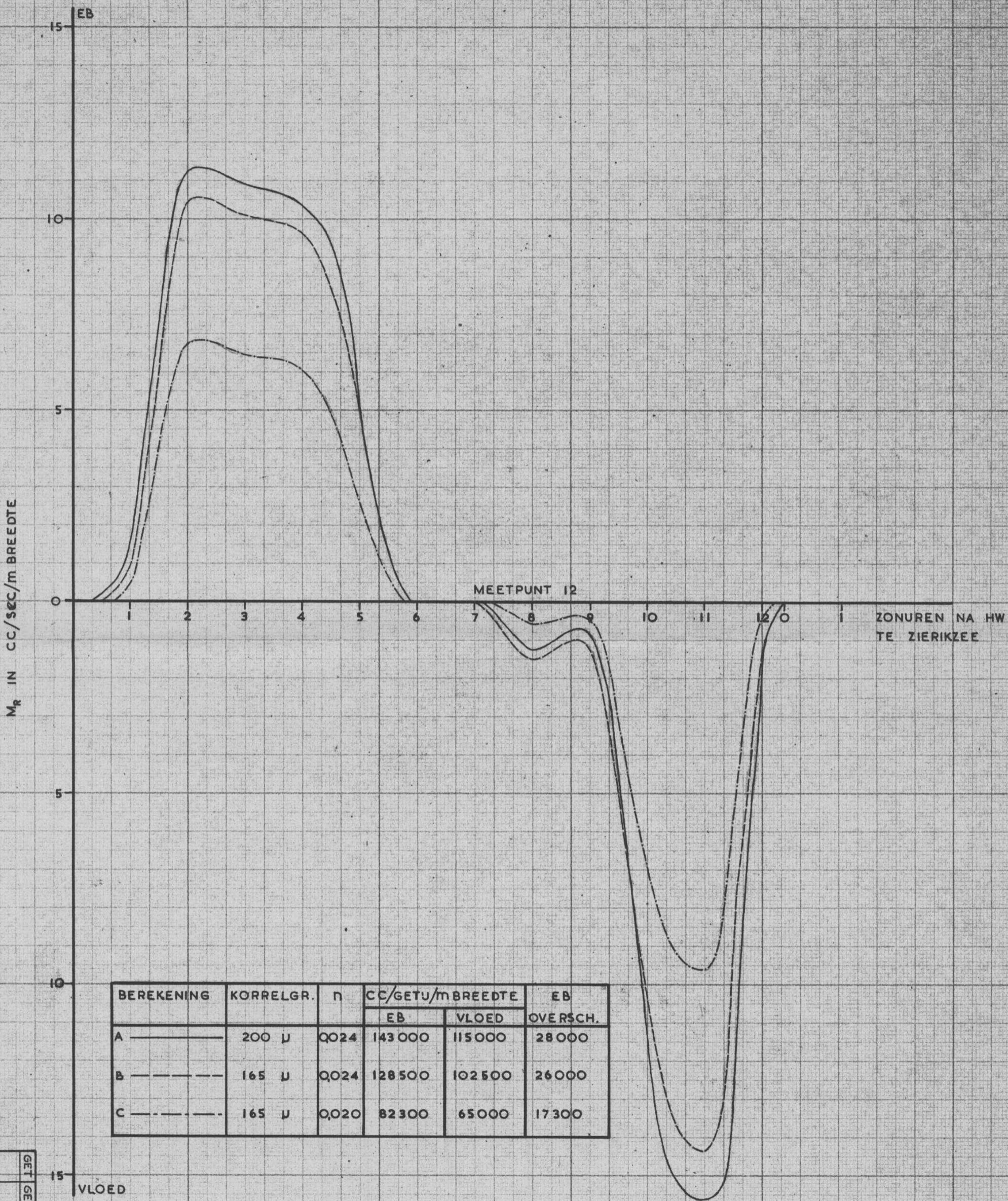
ZONUREN NA HW
TE ZIERIKZEE

ZONUREN NA HW
TE ZIERIKZEE

ZONUREN NA HW
TE ZIERIKZEE

OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_R

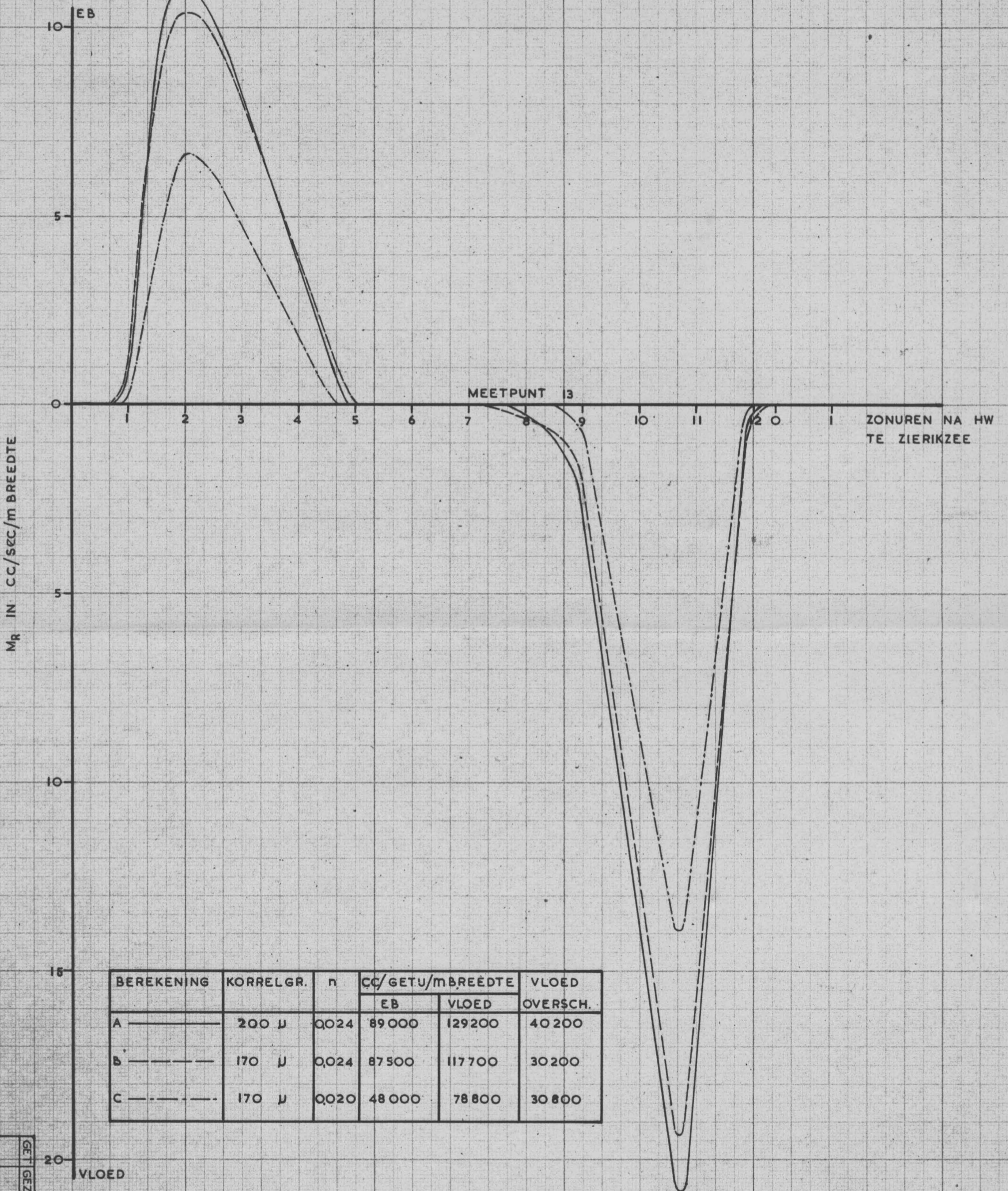
VOOR SNELHEIDSKROMME ZIE M_b



BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/MBREEDTE		EB
			EB	VLOED	OVERSCH.
A ———	200 μ	0,024	143 000	115 000	28 000
B - - - -	165 μ	0,024	128 500	102 500	26 000
C - - - -	165 μ	0,020	82 300	65 000	17 300

OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_R

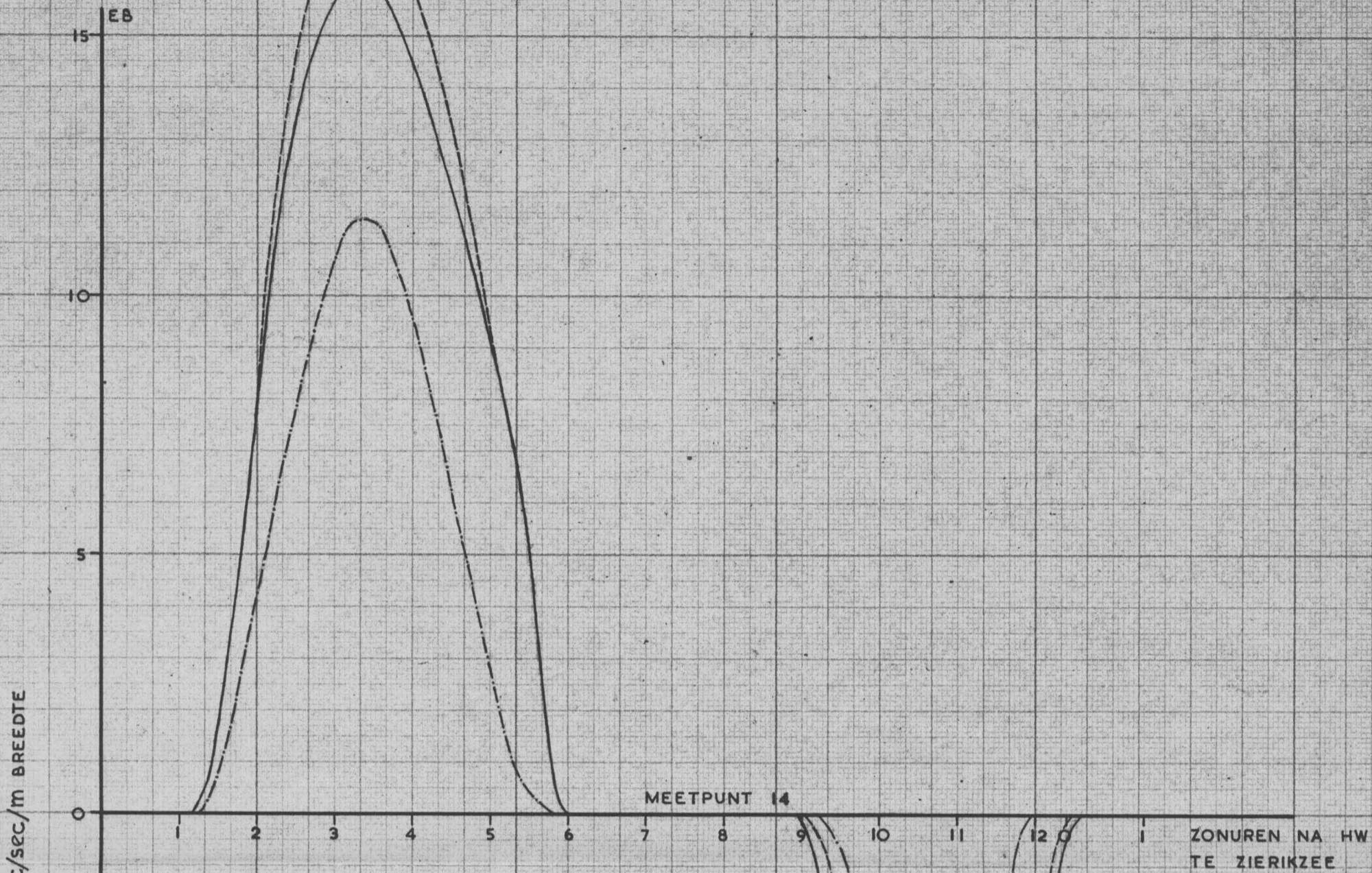
VOOR SNELHEIDSKROMME ZIE M_b



BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/MBREEDTE		VLOED OVERSCH.
			EB	VLOED	
A —————	200 μ	0,024	89 000	129 200	40 200
B - - - - -	170 μ	0,024	87 500	117 700	30 200
C - - - - -	170 μ	0,020	48 000	78 800	30 800

OOSTER - SCHELDE RAAI 6 M_R

VOOR SNELHEIDSKROMME ZIE M_b



M_R IN CC/SEC/M BREEDTE

MEETPUNT 14

ZONUREN NA HW
TE ZIERIKZEE

BEREKENING	KORRELGR.	n	CC/GETU/M BREEDTE		EB
			EB	VLOED	OVERSCH.
A ———	200 μ	0,024	170 000	127 500	42 500
B - - - - -	245 μ	0,024	184 000	141 700	42 300
C - - - - -	245 μ	0,020	97 000	76 000	21 000

VLOED

24,5