

KONINKRIJK BELGIE

MINISTERIE VAN ECONOMISCHE ZAKEN
Administratie der Mijnen - Geologische dienst van België
Jennerstraat, 13 - 1040 Brussel

**HYDROLOGISCHE VERKENNINGEN IN
OOST-VLAANDEREN
(1968-1977)**

door
M. GULINCK (+) en J.P. CNUDDE (1)

**PROFESSIONAL PAPER 1984/1
Nr 205**

BELGISCHE GEOLOGISCHE DIENST - PROFESSIONAL PAPER - 1984/1 N° 205

HYDROLOGISCHE VERKENNINGEN IN OOST-VLAANDEREN
(1968-1977)

M. GULINCK (+) en J.P. CNUUDE (1)

INHOUD

Hydrogeologische verkenningen in Oost-Vlaanderen	3
Voorwoord	4
Inleiding	5
Boringen te Kaprijke (Kaartblad Eeklo - 24E - Nr. 106)	7
Boringen te Eeklo (Kaartblad Eeklo - 24E - Nr. 107)	10
Boringen te Eeklo (Kaartblad Eeklo - 24E - Nr. 108)	12
Boringen te Eeklo (Kaartblad Eeklo - 24E - Nr. 109)	15
Boringen te Lembeke (Kaartblad Bassevelde - 25W - Nr. 142)	16
Boringen te Bassevelde (Kaartblad Bassevelde - 25W - Nr. 143)	18
De pompproeven	22
Aanhangsel 1 Kaprijke - Bandam 24E - 106	25
Aanhangsel 2 Eeklo - Aalstgoed 24E - 107	28
Aanhangsel 3 Eeklo -Hoeve Huysmans 24E - 108	31
Aanhangsel 4 Lembeke 25W - 142	39
Aanhangsel 5 Bassevelde 25W - 143	47
Bibliografie	50

HYDROGEOLOGISCHE VERKENNINGEN IN OOST-VLAANDEREN (1968-1977)

	Boringen te
Kaprijke	Blad Eeklo - 24E - 106
Eeklo	Blad Eeklo - 24E - 107
Eeklo	Blad Eeklo - 24E - 108
Eeklo	Blad Eeklo - 24E - 109
Lembeke	Blad Bassevelde - 25W -142
Bassevelde	Blad Bassevelde - 25W -143

M. Gulinck (+) en J.P. Cnudde (1)

Huidig adres : J.P. Cnudde, dr. sc.

Geologisch Instituut Rijksuniversiteit Gent, Krijgslaan 281,
9000 GENT.

VOORWOORD

Dit onderzoek werd gepland en uitgevoerd door Ir. M. Gulinck, hoofdgeoloog-directeur bij de Belgische Geologisch Dienst, die in december 1976 echter is overleden.

De tweede auteur, J.P. Cnudde, die van maart 1979 tot januari 1980 werkzaam was op de Geologische Dienst, heeft de geologische en hydrogeologische gegevens tot dit rapport verwerkt.

Met deze publikatie wensen wij onze betreurde directeur en collega in herinnering te brengen.

De peilmetingen werden verricht door de Heer Raymond Schepens, die wij ten zeerste bedanken voor de nauwkeurige en plichtsgetrouwe uitvoering.

P. LAGA

INLEIDING

De boringen die hierna beschreven worden maken deel uit van het hydrogeologisch verkenningsprogramma dat, op voorstel van de Belgische Geologische Dienst, door het Koninklijk Commissariaat voor Waterbeleid gefinancierd werd.

Ze hebben tot doel nauwkeurige informatie te verkrijgen over de stand van het grondwater in de kwartaire formaties in Oost-Vlaanderen, inzonderheid in het centrale gedeelte van de Vlaamse Vallei (zone Eeklo-Bassevelde). De planning van het onderzoek gebeurde in overleg met de Nationale Maatschappij der Waterleidingen. De N.M.W.D. bezit in deze streek immers verschillende waterwinningen : drie te Eeklo (Moerstraat, Waaistraat en Aalstgoed), één te Lembeke en één te Oosteeklo.

Bij het onderzoek was het tevens de bedoeling om de verspreiding van de silt-lagen welke het bovenste deel van het kwartier omvatten na te gaan. Bij iedere boring werden aldus piëzometers geplaatst aan de top van deze laag evenals eronder.

De uitvoering van de ontworpen boringen werd, na beperkte aanbesteding, toevertrouwd aan de N.V. Smet te Dessel.

Na voltooiing van deze boringen werden op min of meer regelmatige tijdstippen peilmetingen verricht. Op twee plaatsen werd bovendien een pompproef uitgevoerd.

De ligging van het bestudeerd gebied is aangeduid op fig. 1. Het situatieplan van de afzonderlijke boringen is weergegeven op de fig. 2,4, 5,6,7.

De gedetailleerde beschrijving van de uitgevoerde boringen is opgenomen in het boorarchief van de Belgische Geologische Dienst, en kan aldaar geraadpleegd worden.

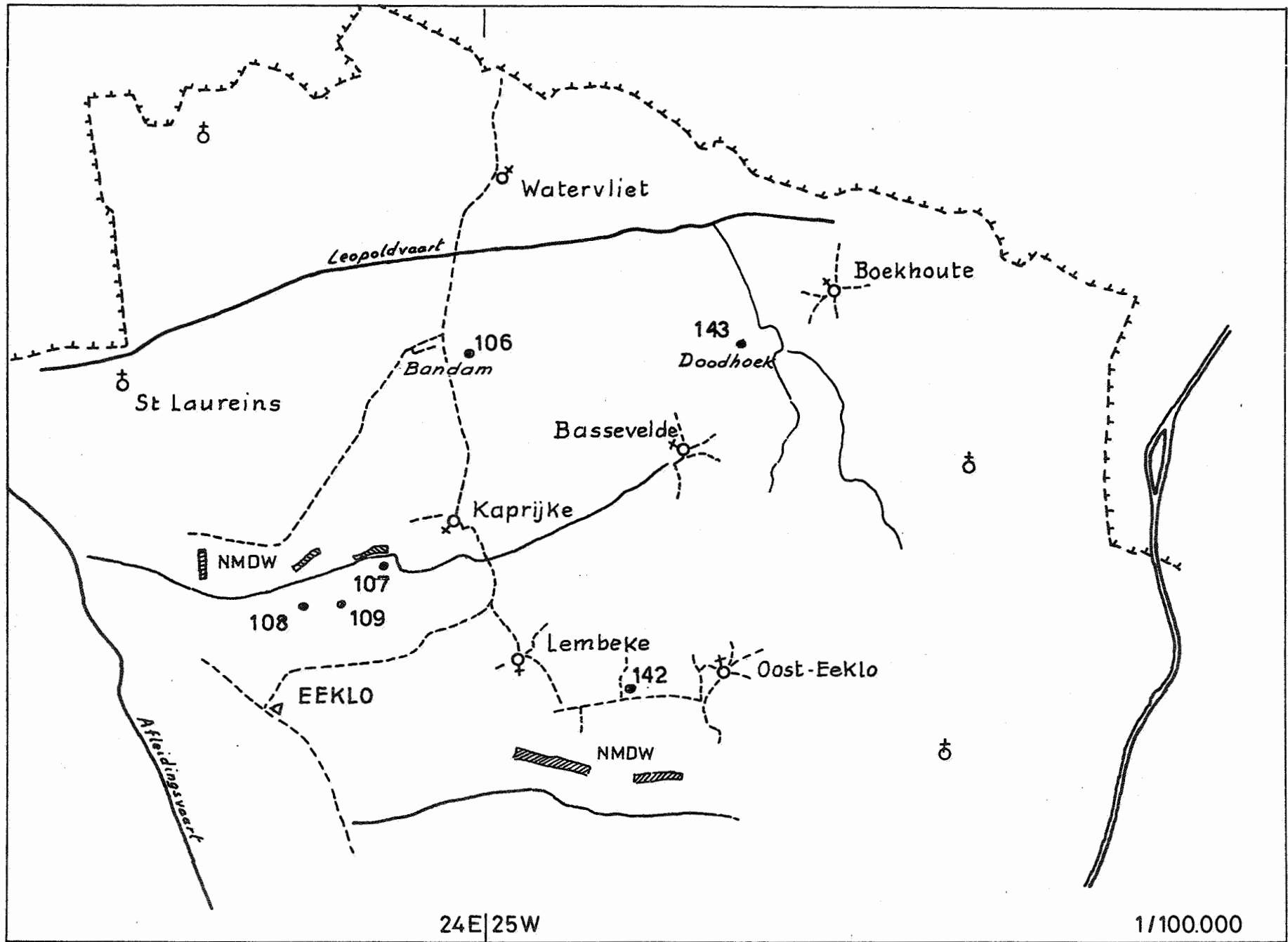


Fig.1 Het studiegebied met de ligging van de boringen.

BORINGEN TE KAPRIJKE (Kaartblad Eeklo - 24E - Nr. 106)

Fig. 2

Te Kaprijke werden twee peilputten geboord. De diepste boring, A, (26,90 m), werd gekernd uitgevoerd. Het kwartair bereikt er een diepte van 25,10 m en rust op donkergroen kleihoudend silt van het s2, Lid van Buisputten (JACOBS, 1978).

Onderaan (tot ca. 13,30 m) bestaat het kwartair vooral uit middelmatig tot zeer grof zand met nabij de basis enkele grintlagen. Bovenaan vertoont het een afwisseling van lagen fijn zand, silteus zand en zelfs zuiver silt. Plaatselijk treft men in het bovenste complex veenlagen aan (fig. 3).

Er werd geboord met \emptyset 280 mm. In het zeer grof zand en grint aan de basis van het kwartair werd, van 24,00 m tot 25,00 m, een PVC-filter van \emptyset 2'' aangebracht. De tweede peilput, B, werd gespoeld met \emptyset 190 mm en bereikte een diepte van 5,50 m. Hierin werd van 5 m tot 5,50 m een PVC-filter met \emptyset 2'' geplaatst. De omstorting van de filter gebeurde in beide putten met gec calibreerd filtergrint nr. 16. Het filtergrint werd steeds bedekt met een kleistop.

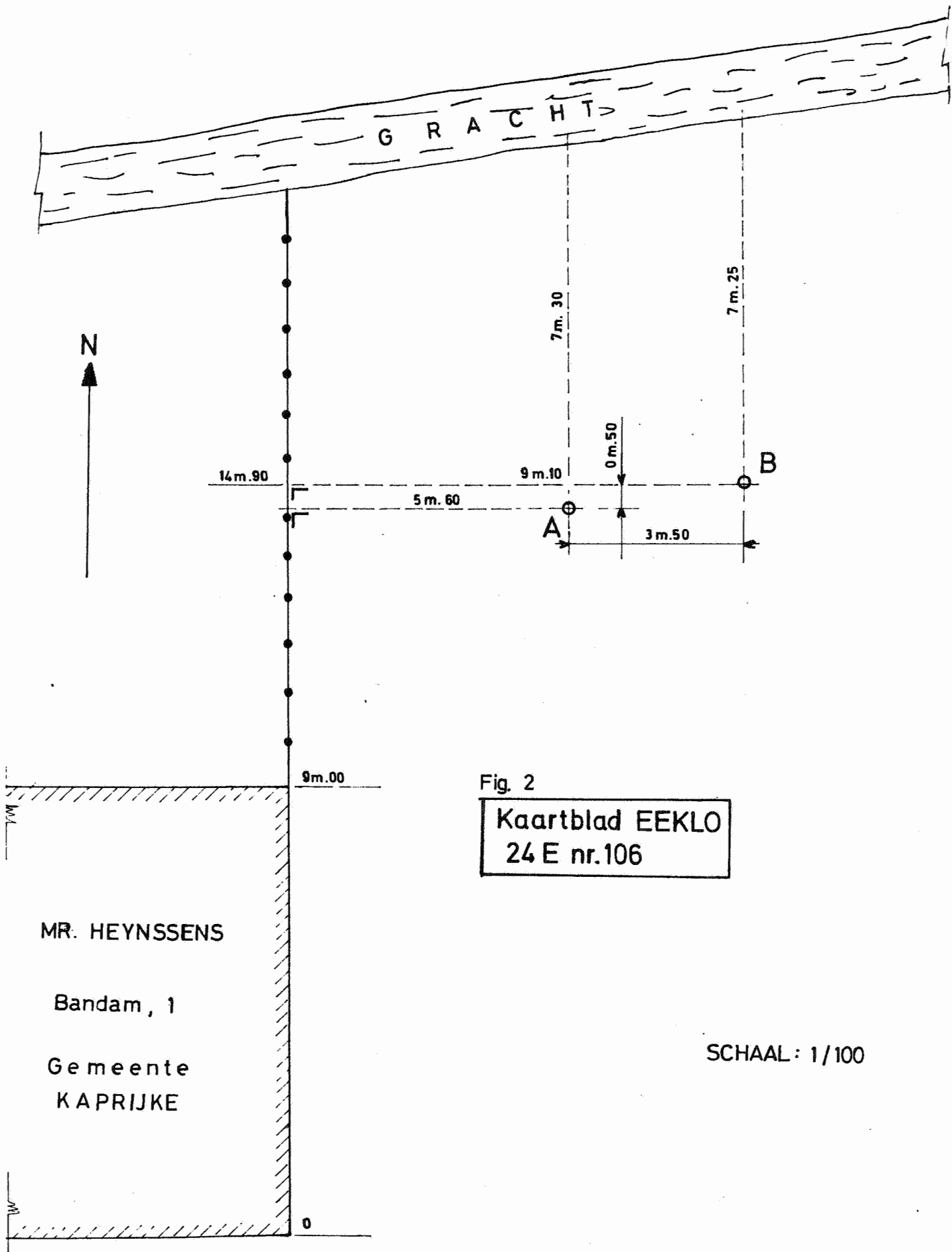
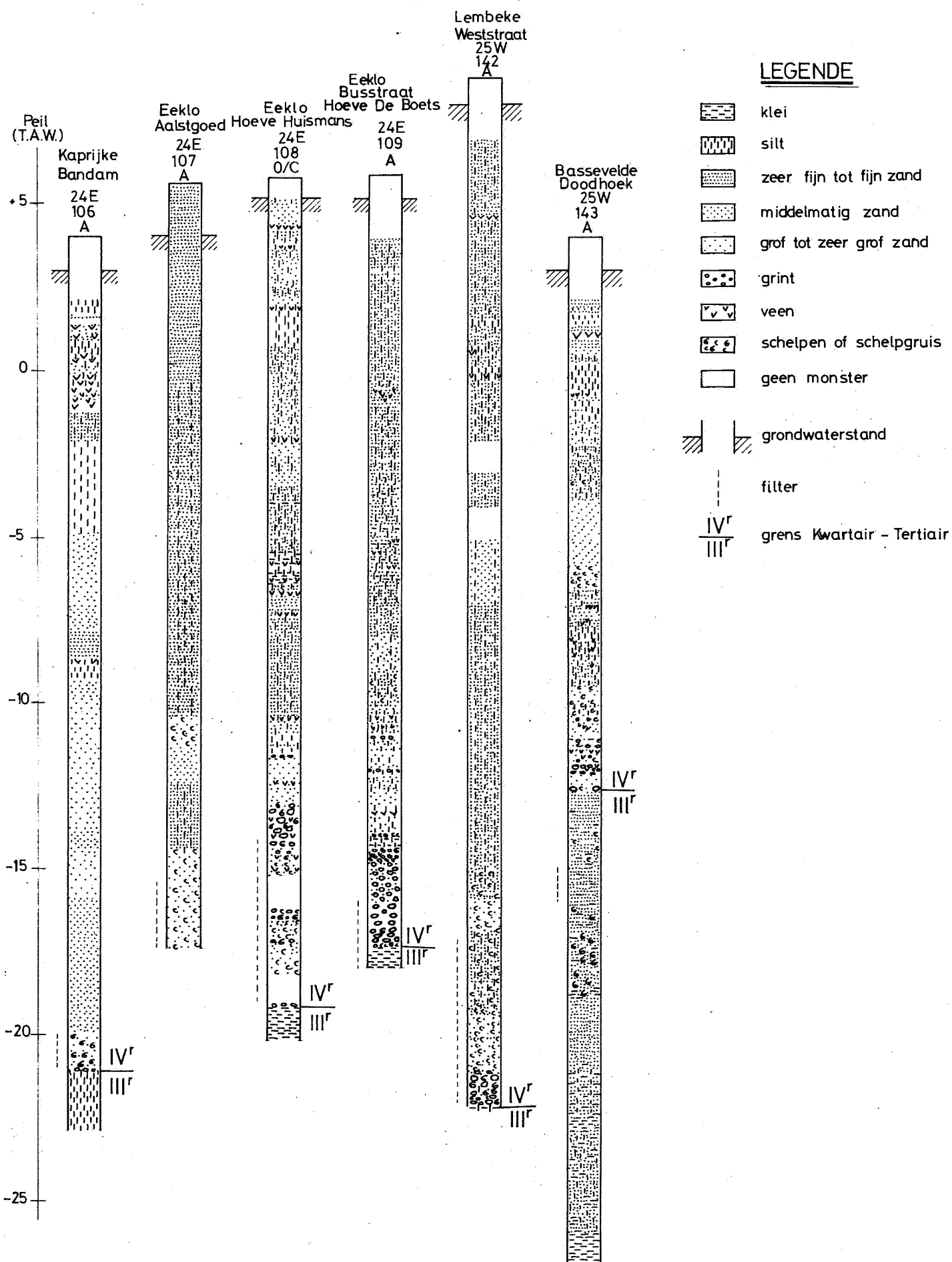


FIG.3 DE BORINGSPROFIELEN



BORINGEN TE EEKLO (Kaartblad Eeklo - 24E - Nr. 107)

Fig. 4

Te Eeklo, bij Aalstgoed, werden twee peilputten gespoeld met \emptyset 190 mm. De diepste boring bereikt met zijn 23 m echter nog niet de basis van het kwartair. In deze boring onderscheiden we drie eenheden : een overwegend grof zandige basislaag van 16 tot 23 m, een silthoudende vooral fijn zandige tussenlaag van 6 tot 16 m en een fijn zandige toplaag van 0 tot 6 m (fig. 3).

Tussen 21 en 23 m werd een PVC-filter \emptyset 2'' geplaatst. In de ondiepe boring (tot 5 m) werd de PVC-filter met \emptyset 2'' aangebracht tussen 4 en 5 m. De omstorting van de filters gebeurde bij beide putten met gec calibreerd filtergrint nr. 12. Het filtergrint werd bedekt met een kleistop. Een pompproef op de diepe put gaf een debiet van $9 \text{ m}^3/\text{uur}$ bij een afpompingshoogte van 6,5 m.

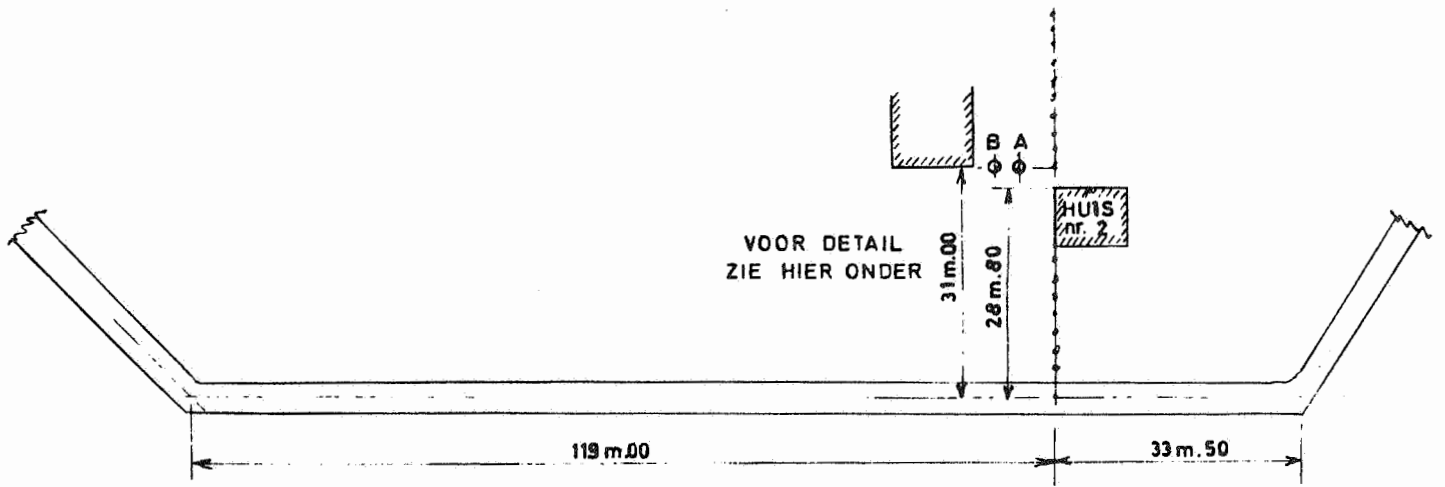
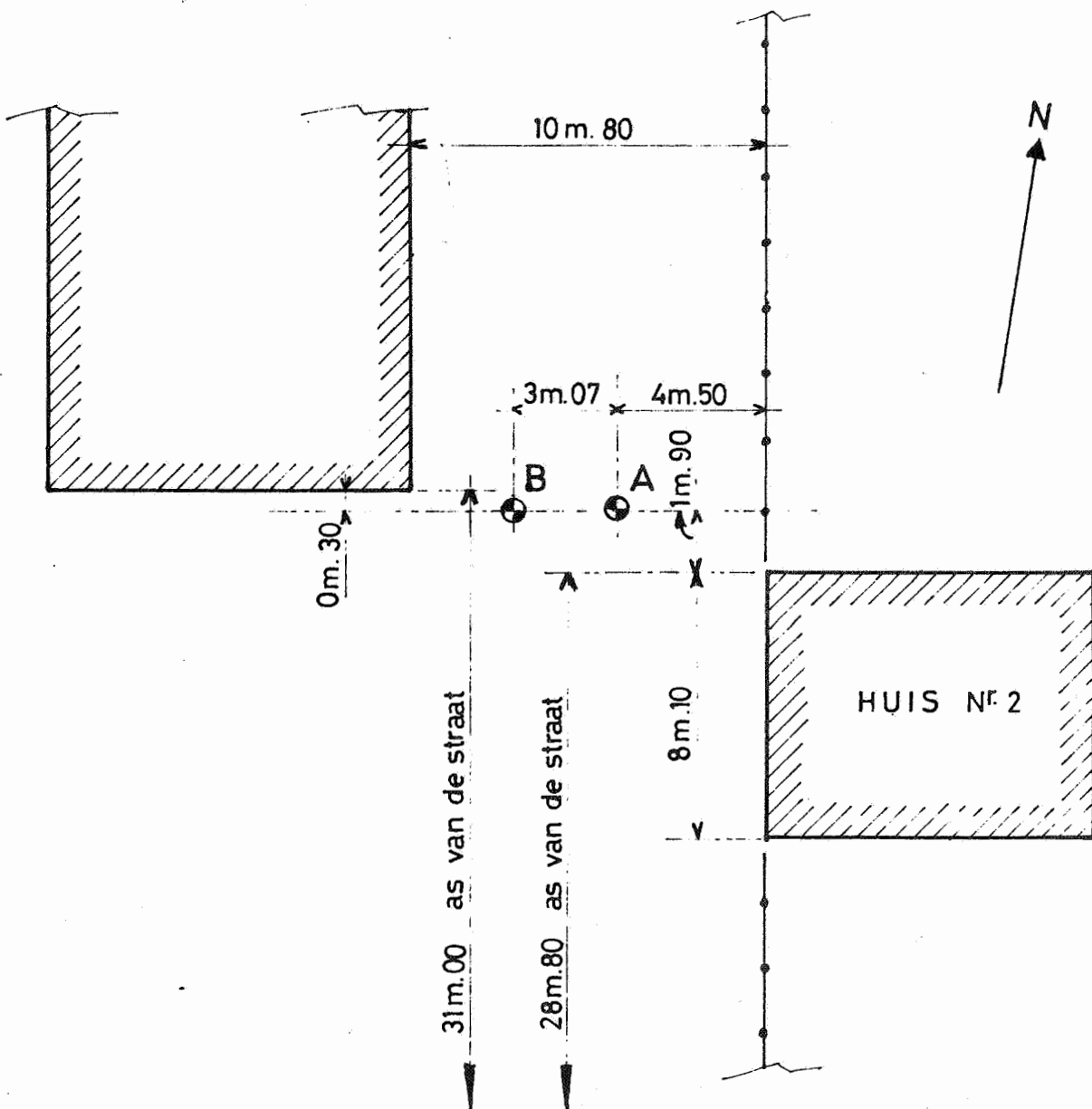


Fig. 4

Kaartblad EEKLO
24 E 107



BORINGEN TE EEKLO (Kaartblad Eeklo - 24E - Nr. 108)

Fig. 5

In de Peperstraat te Eeklo (langs toegangsdreef Hoeve Huismans) werden elf putten geboord. Hiervan werden er negen gespoeld (\emptyset 190 mm) en werden er twee gekernd uitgevoerd (\emptyset 280 mm).

Tabel 1 bevat de technische gegevens per put; de boordiameter en de diameter van de buis in mm of in duim (''), de filterdiepte en de totale boordiepte evenals het gebruikte filtergrint. Alle filters werden bovenaan met een kleistop afgedicht.

Tabel 1 - Technische gegevens van de boringen 108

nr.	diepte (m)	filter (m)	\emptyset buis (mm of '')	filtergrint nr.	boor (mm)
0/A	5,3	4,30-5,30	12''	16	190
0/C	25,9	20,00-24,85	168 mm	12	280
0/B	9,0	7,95- 8,95	2''	16	190
1	24,0	23,00-24,00	2''	16	190
2/A	5,0	4,00- 5,00	2''	16	190
2/C	24,2	23,00-24,00	2''	16	190
2/B	7,4	6,40- 7,40	2''	16	190
3	24,0	23,00-24,00	2''	16	190
4/B	10,0	9,00-10,00	2''	16	190
4/C	23,9	19,00-20,00	2''	16	280
4/A	5,0	4,00- 5,00	2''	16	190

Het kwartair is het dunst (22,4 m) in de meest zuidelijke diepe boring (4/C) en bereikt een dikte van 24,90 m in de meest noordelijke diepe boring (0/C). Het rust er op een blauwgroene kompakte zware klei, bepaald als klei van Asse (a.1).

Het kwartair bestaat onderaan (tot ca. 18,2 m) vooral uit grof zand tot grint. Hoger vertoont het een afwisseling van zandige en silteuze lagen, waarin soms uitgesproken kleiige lagen voorkomen.

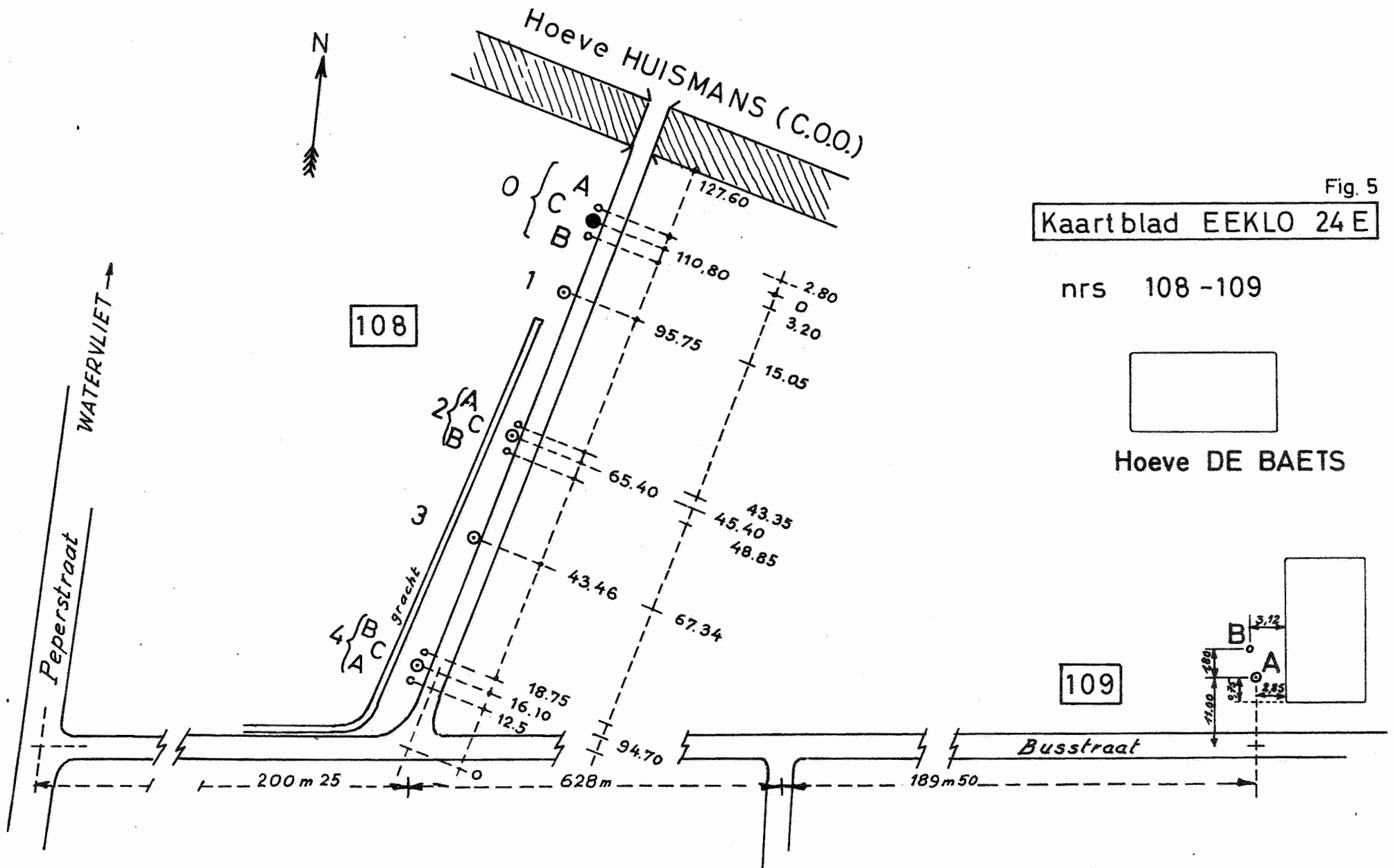
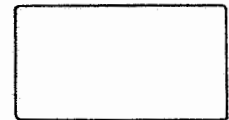


Fig. 5

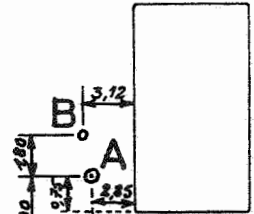
Kaartblad EEKLO 24 E

nrs 108 -109



Hoeve DE BAETS

109



Het ganse complex bevat ook meerdere veenlagen die plaatselijk zeer belangrijk kunnen zijn. In boring 4/C treft men tussen 14,03 en 16,20 m een veenlaag aan. Deze laag vindt men in de andere boringen niet terug.

Een pompproef op put 0/C gaf een debiet van $18 \text{ m}^3/\text{uur}$ bij een afpompings van 5,4 m. Een pompproef op put 0/B gaf $2 \text{ m}^3/\text{uur}$ bij een peilverlaging van 3,4 m en een pompproef op put 1 gaf een debiet van $8 \text{ m}^3/\text{uur}$.

BORINGEN TE EEKLO (Kaartblad Eeklo - 24E - Nr. 109)

Fig. 5

In de Busstraat te Eeklo (hoeve De Baets) werden twee peilputten geboord. Hiervan werd de diepe put (23,90 m) gekernd uitgevoerd (\emptyset 280 mm) en de ondiepe put (5,00 m) gespoeld (\emptyset 190 mm). Het kwartair bereikt er een dikte van 23,20 m en rust op donkergroene zware klei, bepaald als klei van Asse (a. 1).

Onderaan, tot ca. 17,50 m, bestaat het kwartair vooral uit middelmatig tot grof vaak grintrijk zand met een ca. 3 m dikke grintlaag nabij de basis. Bovenaan vertoont het vooral een afwisseling van lagen fijn zand, silteus zand en zelfs zuiver silt.

In beide peilputten werd een PVC-filter met \emptyset 2'' aangebracht. Bij de diepe put bevindt deze filter zich van 21,90 m tot 23,90 m, bij de ondiepe put van 4,00 m tot 5,00 m. De omstorting van de filters gebeurde met gecalibreerd filtergrint nr. 12. Dit filtergrint werd steeds bedekt met een kleistop.

Op de diepe put werd bij een pomproef $8 \text{ m}^3/\text{uur}$ opgepompt, bij een afpompings diepte van 7,70 m.

BORINGEN TE LEMBEKE (Kaartblad Bassevelde - 25W - Nr. 142)

Fig. 6

In de Weststraat te Lembeke werden zes putten geboord. Hiervan werden er 4 gespoeld (\emptyset 190 mm) en werden er twee gekernd uitgevoerd (\emptyset 280 mm).

Tabel 2 bevat de technische gegevens per put : de boordiameter en de diameter van de buis in mm of in duim (''), de filterdiepte en de totale boordiepte evenals het gebruikte filtergrint.

Tabel 2 - Technische gegevens van de boringen 142

nr.	diepte (m)	filter (m)	\emptyset buis (mm of '')	filter- grint nr.	boor \emptyset (mm)
A	31,0	25,9-30,9	168 mm	16	280
B	5,0	4,0- 5,0	2 ''	16	190
C	30,0	26,0-27,0	2 ''	16	190
D	27,0	26,0-27,0	2 ''	16	190
E	5,5	5,0- 5,5	2 ''	12	190
F	30,9	24,5-25,5	2 ''	12	280

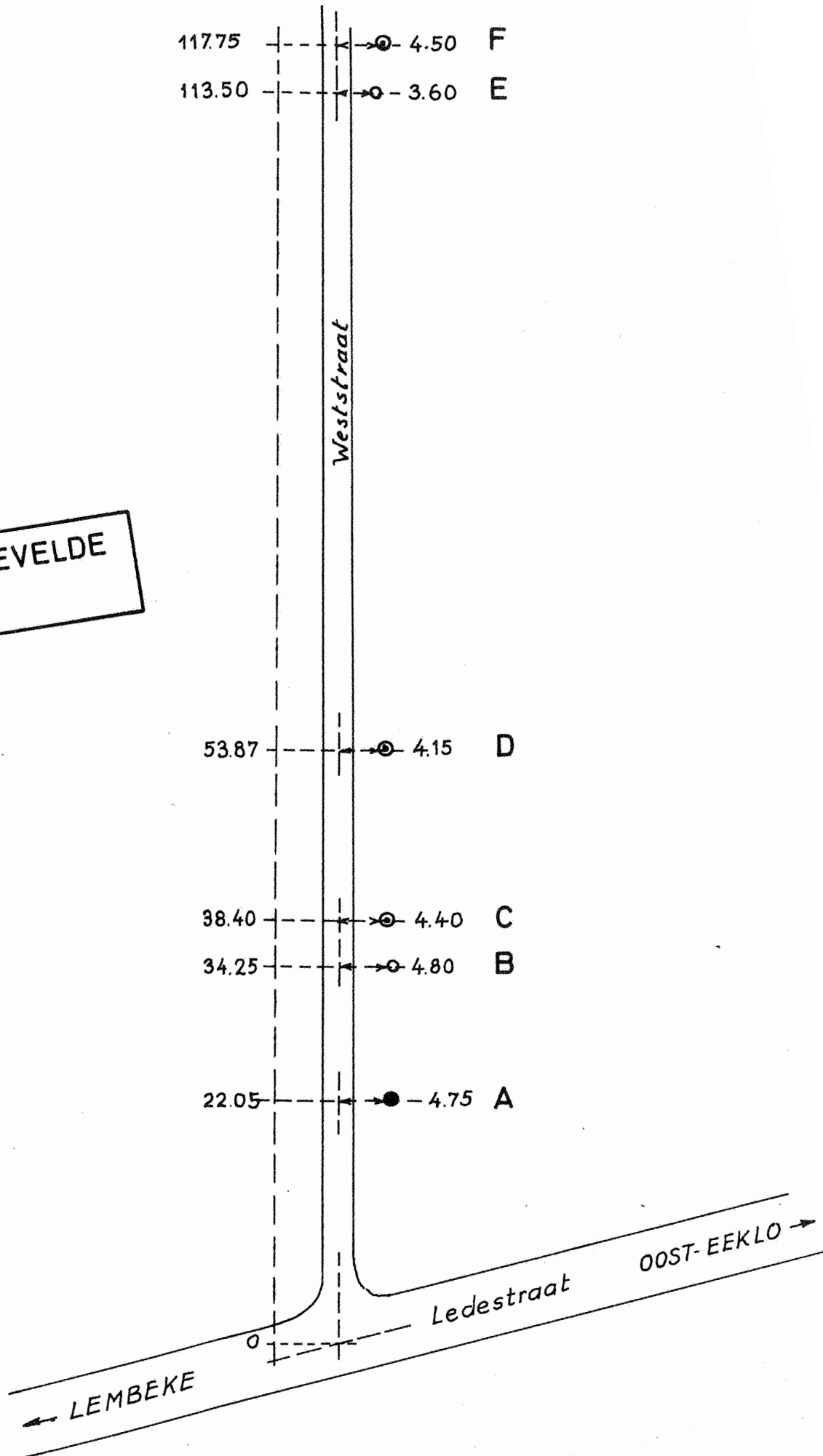
Alle filters werden bovenaan met een kleistop afgedicht. De dikte van het kwartair bedraagt respectievelijk 30,95 m in boring A en 30,60 m in boring F. In de andere boringen werd de top van het tertiair niet bereikt. Het kwartair rust er op blauwgroene klei, bepaald als klei van Asse (a.1). Het kwartair bestaat onderaan (tot ca. 24,5 m) vooral uit middelmatig tot grof zand en is nabij de basis zelf tamelijk grinthoudend. Bovenaan vertoont het vooral een afwisseling van zandige en silteuze lagen.

Bij een pompproef op put A bekwam men een debiet van $30 \text{ m}^3/\text{uur}$ bij een afpompings van ca. 8 m. Bij een pompproef op put D onttrok men een debiet van $17 \text{ m}^3/\text{uur}$ bij een peilverlaging van ca. 7 m. Bij een derde pompproef op put F pompte men met $6 \text{ m}^3/\text{uur}$ en bekwam men een afpompings van 6,3 m.



Fig. 6

Kaartblad BASSEVELDE
25 W nr. 142



BORINGEN TE BASSEVELDE (Kaartblad Bassevelde - 25W - Nr. 143)

Fig. 7

Aan de Doodhoek te Bassevelde werden twee peilputten geboord. Hiervan werd de diepe put, A, (30,90 m) gekernd uitgevoerd (\emptyset 280 mm) en de ondiepe, B, (5,50 m) gespoeld (\emptyset 190 mm). Het kwartair bereikt er een dikte van 16,65 m en rust op donkergroen glauconiethoudend weinig kleihoudend zeer fijn zand, bepaald als zanden van Bassevelde (s3) Gulinck, 1969. Dit s3 gaat tussen 26 en 26,5 m langzaam over in de zeer zware groene klei tot het sterk kleihoudend silteus zand van het a 3, het Lid van Onderdijke-Adegem (Jacobs, 1978).

Het kwartair bestaat onderaan (tot ca. 13 m) vooral uit grof zand tot grint (meer naar de basis toe). Bovenaan vertoont het vooral een afwisseling van middelmatig tot fijn zand, silteus zand en zuiver silt.

In beide putten werd een PVC-filter (\emptyset 2 duim) aangebracht, respectievelijk van 19,0 tot 20,0 m en van 5,0 tot 5,5 m. De omstorting van de filter gebeurde in beide gevallen met gec calibreerd filtergrint nr. 16. De grintlaag werd afgedicht met een kleistop. Bij een pompproef op de diepe put bekam men een debiet van $3,6 \text{ m}^3/\text{uur}$ bij een afpompingshoogte van 7,5 m.

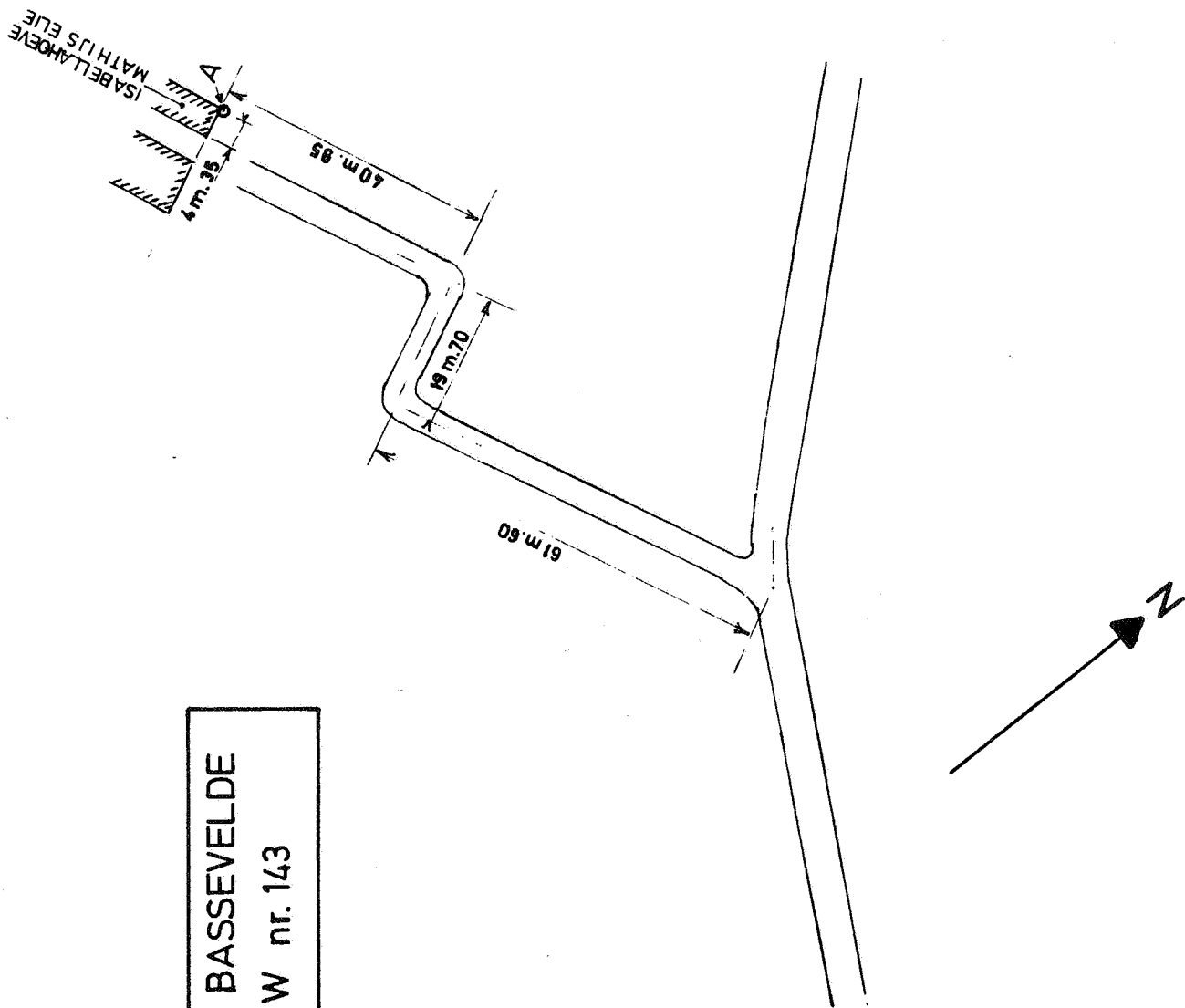
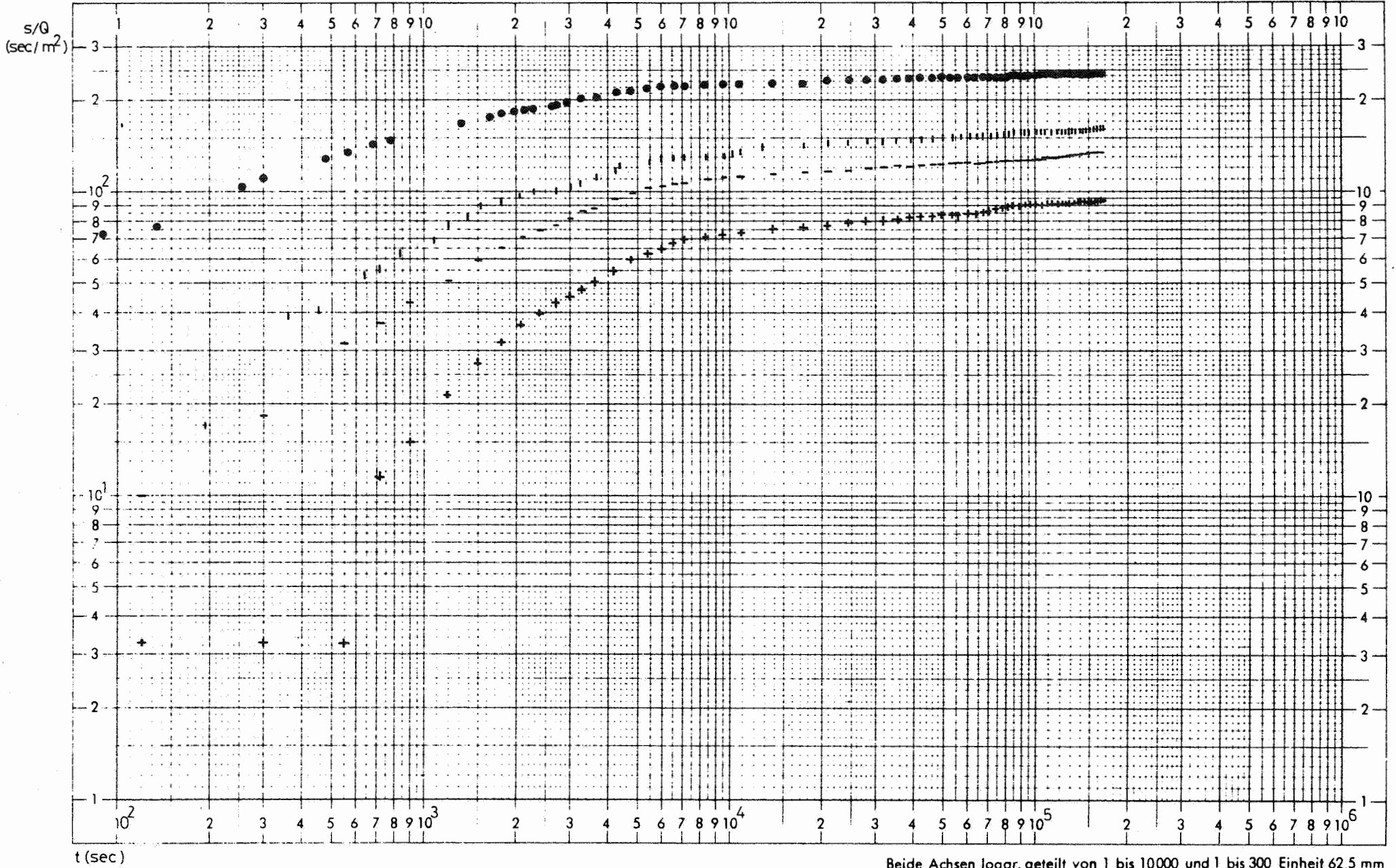


Fig. 7

Kaartblad BASSEVELDE
25 W nr. 143

Fig.8 Afpompingen te Eeklo.

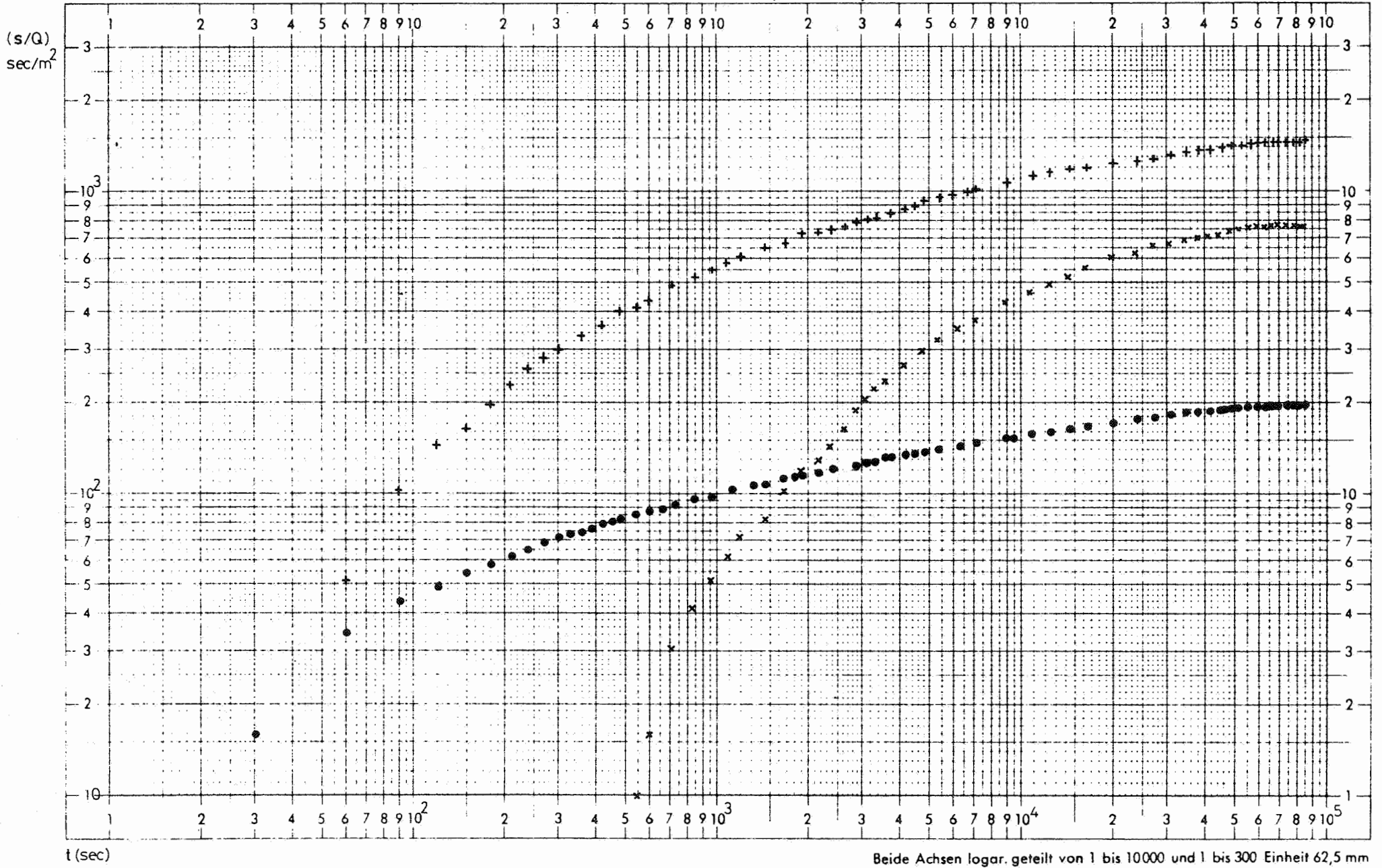
- D=24m
- Peilbuis 1 r= 15,05m
 - ┆ Peilbuis 2 r= 45,40m
 - Peilbuis 3 r= 67,34 m
 - + Peilbuis 4 r= 94,70 m



Beide Achsen logar. geteilt von 1 bis 10000 und 1 bis 300 Einheit 62,5 mm

Fig.9 Afpompingen te Lembeke.

- Peilput 2 r = 16,35m
- + Peilput 3 r = 31,82m
- x Peilput 4 r = 95,70m



DE POMPPROEVEN

Te Eeklo werd op put 108 O/C gepompt met een debiet van $512 \text{ m}^3/\text{dag}$. Naast de opname van de afpompings (fig. 8) gedurende 2760 minuten werd tevens de stijging gedurende 360 minuten opgenomen. De pompproeven tonen aan dat we te maken hebben met een type curve die goed interpreteerbaar is met de Walton-curven of Boulton-curven. We kunnen hier dus spreken over een semi-artesische tot semi-freatische waterlaag. De resultaten zijn hier in beide gevallen dezelfde daar $\frac{SY}{SA} = \approx 470$ en dus de factor $\gamma = \frac{SY}{SA} > 100$. Hierin is SY het specifiek debiet na lange tijd pompen en is SA de bergingscoëfficiënt bij het begin van de bemalingsproef. Gemiddeld bedraagt de transmissiviteit, kD, $140 \text{ m}^2/\text{dag}$, de hydraulische weerstand van de semi-permeabele laag, c, 178 dagen, de lekfactor van de bovenste watervoerende sedimenten, L, 157 m, SY = 0,22 en SA = $4,65 \times 10^{-4}$.

De detailgegevens uit deze pompproef zijn weergegeven in tabel 3.

Tabel 3 - De voornaamste gegevens uit de pompproef te Eeklo

Put nr.	r(m)	r/L	L(m)	s(m)	t(sec)	kD m ² /dag	C dagen	SA x 10 ⁻⁴
108.1	15,05	0,1	150	0,264	16	156	145	5,1
108.2C	45,40	0,3	151	0,312	170	132	173	4,4
108.3	67,34	0,4	168	0,312	300	132	214	4,0
108.4C	94,70	0,6	158	0,300	720	138	181	5,1

Te Lembeke werd op put 142.A gepompte met een debiet van $760 \text{ m}^3/\text{dag}$. Naast de opname van de afpompings (fig. 9) gedurende 1415 minuten werd tevens de stijging gedurende 360 minuten opgenomen. De pompproeven wijzen op een sterk wisselend karakter van de ondergrond gaande van bijna artesisch rond de pompput tot misschien wel semi-freatisch in de verste peilput (142.4) (op 95,7 m). De c-waarde verandert van ca. 10.000 dagen berekend uit de waarnemingen in peilput 2 (op 16,35 m) tot ca. 830 dagen in peilput 4. De gemiddelde transmissiviteit bedraagt $276 \text{ m}^2/\text{dag}$, de bergingscoëfficiënt bij het begin van de bemalingsproef SA verandert van $4,8 \times 10^{-4}$ in put 2 tot $14,7 \times 10^{-4}$ in put 4. Het specifiek debiet SY bedraagt ca. 0,20 en de minimale waarde voor $\frac{SY}{SA}$ dus nog ca. 136.

De interpretatie met Walton of met Boulton curven geeft in dit geval totaal vergelijkbare resultaten. De lekfactor verandert van 1635 m in put nr. 2 tot 478 m in put nr. 4.

De detailgegevens uit deze pompproef zijn weergegeven in tabel 4.

Tabel 4 - De voornaamste gegevens uit de pompproef te Lembeke

Put nr.	r(m)	r/l	L(m)	s(m)	t(sec)	kD (m ² /dag)	C (dagen)	SA (x10 ⁻⁴)
142.C	16,35	0,01	1635	0,229	10,5	265	10.088	4,8
142.D	31,82	0,04	795	0,211	60	287	2.205	7,9
142.F	95,70	0,2	478	0,220	1100	275	831	14,7

Evolutie van de grondwaterstanden tussen 1968 en 1977

In alle putten werden op regelmatige tijdstippen peilmetingen verricht (aanhangsel 1). Van de meest representatieve putten (tabel 5) werden de grondwaterstanden in grafiek uitgezet (fig. 10).

Tabel 5 - De voornaamste gegevens van de meest representatieve peilputten

nummer	X-coord.	Y-coord.	maaiveld	code	Fig.
24E-106A	97.692	215.450	+ 3,99	43007/134/301	10
24E-106B	97.695	215.450	+ 4,00	43007/134/309	11
24E-107A	95.965	211.39	+ 5,61	43005/134/901	12
24E-107B	95.965	211.387	+ 5,61	43005/134/902	13
24E-108/OC	94.538	210.538	+ 5,77	43005/134/801	14
24E-108/2A	94.530	210.496	+ 5,91	43005/134/802	15
24E-108/4B	94.521	210.448	+ 5,79	43005/134/803	16
24E-108/4C	94.520	210.445	+ 5,74	43005/134/804	17
24E-108/4A	94.519	210.442	+ 5,71	43005/134/805	18
24E-109A	95.326	210.566	+ 5,85	43005/134/806	19
24E-109B	95.326	210.568	+ 5,90	43005/134/807	20
25W-142A	100.435	208.832	+ 8,78	43009/141/701	21
25W-142F	100.445	208.928	+ 8,96	43009/141/702	22
25W-143A	102.818	215.611	+ 4,00	43003/141/201	23

Naast de grondwaterstanden werd voor dezelfde periode tevens neerslag en de voeding van de freatische laag voor de omgeving van Eeklo uitgezet (fig. 24). Tenslotte werden de waterstanden vergeleken tussen de put 142A (141/701) en de putten 143A (141/201) (fig. 25) en 108/OC (134/801) (fig. 26).

Uit de verschillende grafieken blijkt dat de putten sterk de klimaatsomstandigheden volgen en bijgevolg de leemlaag slechts miniem remmend werkt.

Diverse pompingen hebben een relatief uitgebreide invloedstraal die op 1 km nog zeer duidelijk merkbaar was. Fig. 25 toont de invloed aan van de pomping van de Nationale Maatschappij der Waterleidingen door vergelijking van de waterpeilen in put 142 (nabij de winning gelegen) met deze in put 143 (buiten de invloedstraat gelegen). Hoewel de algemene waterstand in de periode 1968-1977 slechts miniem is veranderd, hebben diverse waterwinningen in diezelfde periode tijdelijk en lokaal de grondwaterstand duidelijk beïnvloed.

	A	B		A	B		A	B		A	B
diepte			<u>1970</u>			<u>1972</u>			<u>1974</u>		
maai- veld	+ 4.06	+ 4.04	14/1	+ 3,57	+ 3,56	12/1	+ 3,10	+ 3,11	9/1	+ 3,51	+ 3,52
buis	+ 3.65	+ 4.38	28/1	3,60	3,58	26/1	3,15	3,17	23/1	3,49	3,49
<u>1968</u>			11/2	3,61	3,60	16/2	3,30	3,32	20/2	3,47	3,48
26/6	+ 2,70	+ 2,67	25/2	3,70	3,73	29/2	3,25	3,27	15/3	3,49	3,47
12/7	2,97	3,01	11/3	3,51	3,43	15/3	3,20	3,22	27/3	3,36	3,34
26/7	2,95	2,94	25/3	3,71	3,65	29/3	3,17	3,19	10/4	3,11	3,09
14/8	3,10	3,11	15/4	3,51	3,53	12/4	3,48	3,50	15/5	2,84	2,82
23/8	3,16	3,17	29/4	3,49	3,51	26/4	3,21	3,23	7/6	2,80	2,79
29/8	2,98	2,99	13/5	3,16	3,10	10/5	3,17	3,19	17/7	2,95	2,93
11/9	3,16	3,18	27/5	3,01	3,01	24/5	3,15	3,16	14/8	2,93	2,90
9/10	3,53	3,44	10/6	2,79	2,78	14/6	3,08	3,11	25/9	3,15	3,12
30/10	3,42	3,40	24/6	2,62	2,62	28/6	3,06	3,07	10/10	3,53	3,53
13/11	3,29	3,24	8/7	2,73	2,73	12/7	2,90	2,91	14/11	3,66	3,66
27/11	3,33	3,33	12/8	2,72	2,72	26/7	2,88	2,88	31/12	3,64	3,64
11/12	3,19	3,19	26/8	2,63	2,63	9/8	3,01	3,00			
27/12	3,31	3,31	16/9	2,83	2,83	13/9	2,98	2,97	<u>1975</u>		
<u>1969</u>			30/9	2,84	2,83	27/9	3,06	3,01	22/1	3,62	3,60
15/1	3,51	3,47	14/10	2,85	2,84	11/10	2,97	2,92	12/2	3,51	3,50
29/1	3,56	3,52	28/10	3,32	3,30	25/10	3,04	2,99	5/3	3,41	3,38
26/2	3,68	3,62	18/11	3,35	3,35	16/11	3,24	3,23	23/4	3,39	3,37
			25/11	3,37	3,37	29/11	3,38	3,37	14/5	3,21	3,18
			9/12	3,40	3,40	13/12	3,30	3,29	20/6	2,88	2,85

<u>1969</u>	<u>A</u>	<u>B</u>	<u>1970</u>	<u>A</u>	<u>B</u>	<u>1972</u>	<u>A</u>	<u>B</u>	<u>1975</u>	<u>A</u>	<u>B</u>
13/3	3,71	3,67	23/12	3,41	3,42	27/12	3,27	3,25	27/8	2,71	2,67
27/3	3,41	3,41							10/9	2,57	2,53
17/4	3,36	3,37	<u>1971</u>			<u>1973</u>			9/10	2,66	2,67
14/5	3,15	3,14	13/1	3,43	3,44	10/1	3,24	3,21	19/11	3,12	3,08
28/5	3,14	3,13	27/1	3,67	3,67	24/1	3,46	3,43	23/12	3,29	3,27
11/6	3,08	3,06	10/2	3,50	3,50	14/2	3,44	3,41			
25/6	3,44	3,40	24/2	3,49	3,49	26/2	3,41	3,38	<u>1976</u>		
9/7	3,41	3,37	17/3	3,39	3,39	14/3	3,33	3,30	14/1	3,16	3,15
30/7	3,09	3,08	31/3	3,28	3,28	28/3	3,27	3,25	18/2	3,36	3,35
21/8	3,03	3,02	14/4	3,27	3,27	11/4	3,23	3,21	18/3	3,37	3,36
27/8	3,45	3,42	28/4	3,28	3,28	25/4	3,33	3,31	23/4	2,94	2,93
10/9	3,25	3,25	12/5	2,96	2,96	9/5	3,49	3,46	21/5	2,70	2,68
24/9	3,04	3,04	27/5	3,05	3,05	30/5	3,09	3,07	23/6	2,45	2,42
15/10	2,85	2,85	9/6	2,80	2,80	13/6	3,04	3,01	25/8	2,10	2,08
29/10	2,85	2,84	23/6	3,28	3,28	27/6	2,84	2,82	22/9	2,15	2,12
			7/7	3,15	3,15	16/8	2,68	2,66	27/10	2,16	2,14
			11/8	2,95	2,95	19/8	2,50	2,48	10/11	2,17	2,15
			25/8	2,76	2,75	12/9	2,48	2,47	28/12	2,47	2,45
			8/9	2,61	2,60	26/9	2,47	2,45			
			22/9	2,51	2,50	10/10	2,64	2,62	<u>1977</u>		
			15/10	2,53	2,52	14/10	2,97	2,94	28/1	2,59	2,58
			27/10	2,51	2,50	14/11	3,03	2,99	23/2	3,61	3,61
			10/11	2,62	2,61	28/11	3,15	3,14	23/3	3,58	3,59
			24/11	3,01	3,00	12/12	3,30	3,28	20/4	3,62	3,63
			8/12	3,15	3,16	26/12	3,36	3,33	25/5	3,52	3,52

	<u>A</u>	<u>B</u>
<u>1977</u>		
30/6		
25/8	3,13	3,10
22/9	3,09	3,06
20/10	3,02	2,98

	<u>A</u>	<u>B</u>
<u>1971</u>		
28/12	3,12	3,13

Put	A	B	A	B	A	B	A	B	A	B	
<u>diepte</u>			<u>1970</u>		<u>1972</u>		<u>1974</u>				
maai- veld	+ 5,61	+ 5,61	14/1	+ 3,66	+ 3,68	12/1	+ 2,36	+ 2,35	9/1	+ 2,99	+ 2,99
			28/1	3,73	3,78	26/1	2,36	2,35	23/1	3,33	3,31
buis	+ 6,13	+ 6,09	11/2	3,87	3,93	16/2	2,58	2,54	20/2	3,43	3,44
			25/2	4,33	4,41	29/2	2,78	2,84	15/3	3,53	3,56
<u>1968</u>			13/3	4,10	4,20	15/3	2,96	3,07	27/3	3,55	3,61
26/6	+ 2,71	+ 2,65	25/3	4,21	4,29	29/3	3,05	3,22	10/4	3,39	3,45
12/7	2,75	2,69	15/4	4,19	4,27	12/4	3,25	3,36	15/5	3,28	3,32
26/7	2,81	2,73	29/4	4,07	4,15	26/4	3,24	3,39	7/6	2,98	3,06
14/8	2,90	2,89	13/5	3,69	3,79	10/5	3,38	3,34	17/7	2,64	2,62
23/8	2,94	2,98	27/5	3,46	3,52	24/5	3,53	3,59	14/8	2,99	2,94
29/8	2,84	2,95	10/6	3,22	3,30	14/6	3,34	3,44	25/9	3,72	3,69
11/9	2,96	3,00	24/6	2,99	3,09	28/6	3,28	3,39	10/10	4,27	4,21
9/10	3,62	3,61	8/7	2,93	2,97	12/7	3,09	3,20	14/11	4,36	4,83
30/10	3,57	3,59	12/8	2,90	2,92	26/7	2,92	2,99	31/12	4,87	4,82
13/11	3,53	3,57	26/8	2,78	2,79	9/8	2,95	3,09			
27/11	3,40	3,43	16/9	2,72	2,74	13/9	2,55	2,59	<u>1975</u>		
11/12	3,33	3,37	30/9	3,03	3,04	27/9	2,63	2,64	22/1	4,77	4,71
27/12	3,53	3,56	14/10	3,01	3,01	11/10	2,51	2,55	12/2	4,73	4,69
			28/10	3,85	3,87	25/10	2,65	2,74	5/3	4,61	4,57
<u>1969</u>			18/11	3,93	3,95	16/11	2,77	2,89	23/4	4,63	4,61
15/1	+ 3,80	+ 3,87	25/11	4,05	4,09	29/11	2,96	3,00	14/5	4,62	4,60
29/1	3,91	3,94	9/12	4,16	4,24	13/12	3,09	3,10	20/6	4,22	4,20

	<u>A</u>	<u>B</u>		<u>A</u>	<u>B</u>		<u>A</u>	<u>B</u>		<u>A</u>	<u>B</u>
<u>1969</u>			<u>1970</u>			<u>1972</u>			<u>1975</u>		
26/2	4,26	4,34	23/12	3,91	3,98	27/12	3,06	3,07	27/8	3,93	3,92
13/3	4,29	4,37							10/9	3,87	3,86
27/3	4,07	4,10	<u>1971</u>			<u>1973</u>			9/10	4,04	4,03
17/4	3,83	3,89	13/1	+ 3,65	+ 3,70	10/1	+ 2,99	+ 3,02	19/11	4,47	4,45
14/5	3,63	3,72	27/1	3,85	3,86	24/1	3,12	3,09	23/12	4,63	4,59
28/5	3,53	3,64	10/2	4,03	4,10	14/2	3,25	3,21			
11/6	3,46	3,55	24/2	3,98	4,07	26/2	3,33	3,32	<u>1976</u>		
25/6	3,91	3,87	17/3	3,72	3,77	14/3	3,22	3,24	14/1	4,62	4,59
9/7	4,03	4,07	31/3	3,61	3,67	28/3	3,12	3,15	18/2	4,71	4,69
30/7	3,57	3,69	14/4	3,43	3,49	11/4	3,09	3,13	18/3	4,72	4,70
21/8	3,40	3,45	28/4	3,30	3,35	25/4	3,15	3,19	23/4	4,30	4,30
27/8	4,07	4,11	12/5	3,13	3,21	9/5	3,21	3,21	21/5	4,11	4,06
10/9	3,82	3,93	27/5	3,01	3,07	30/5	3,12	3,12	23/6	3,43	3,51
24/9	3,47	3,55	9/6	2,89	2,85	13/6	3,14	3,19	25/8	2,91	2,94
15/10	3,08	3,19	23/6	3,05	3,05	27/6	2,93	2,97	22/9	2,90	2,89
29/10	2,93	3,00	7/7	2,97	2,99	16/8	2,57	2,62	27/10	2,90	2,91
			11/8	2,68	2,69	29/8	2,42	2,46	10/11	2,91	2,92
			25/8	2,55	2,58	12/9	2,31	2,35	23/12	3,33	3,32
			8/9	2,45	2,48	26/9	2,20	2,22			
			22/9	2,37	2,39	10/10	2,07	2,11	<u>1977</u>		
			15/10	2,23	2,26	24/10	2,13	2,11	28/1	4,02	4,02
			27/10	2,18	2,19	14/11	2,27	2,24	23/2	4,26	4,18
			10/11	2,09	2,17	28/11	2,42	2,36	23/3	3,92	4,00
			24/11	2,27	2,27	12/12	2,58	2,52	20/4	4,25	4,25
			8/12	2,31	2,31	26/12	2,89	2,84	25/5	4,11	4,14

<u>1977</u>	<u>A</u>	<u>B</u>
30/6	4,03	3,97
25/8	3,86	3,86
22/9	3,77	3,75
20/10	3,68	3,68

<u>1971</u>	<u>A</u>	<u>B</u>
28/12	2,37	2,38

AANHANGSEL 3

EEKLO Hoeve Huysmans 24E - 108

	o/A	o/C	o/B	1	2/B	2/C	2/A	3	4/B	4/C	4/A	A/C O/C	A	B
diepte														
maai- veld	+ 5,79	+ 5,77	+5,81	+ 6,03	+ 5,91	+ 5,91	+ 5,91	+ 5,90	+ 5,79	+ 5,74	+ 5,71		+ 5,856	+ 5,898
buis	+ 6,62	+ 6,43	+6,68	+ 6,51	+ 6,51	+ 6,62	+ 6,51	+ 6,56	+ 6,22	+ 6,28	+ 6,21		+ 6,334	+ 6,347
<u>1968</u>														
26/6	+ 4,63	+ 4,31	+4,65	+ 4,34	+ 4,41	+ 4,38	+ 4,44	+ 4,44	+ 4,48	+ 4,51	+ 4,54	+ 0,20	+ 4,33	+ 4,32
12/7	4,90	4,57	4,86	4,54	4,69	4,62	4,73	4,70	4,80	4,78	4,87	0,21	4,58	4,55
26/7	5,01	4,70	5,02	4,73	4,82	4,78	4,86	4,85	4,91	4,85	4,92	0,15	4,65	4,64
14/8	5,16	4,85	5,16	4,88	4,98	4,95	5,01	5,01	5,06	5,11	5,07	0,26	4,85	4,84
23/8	5,16	4,85	5,16	4,88	4,95	4,93	4,99	4,99	5,05	5,10	5,04	0,25	4,85	4,81
29/8	5,06	4,74	5,07	4,76	4,86	4,81	4,88	4,87	4,92	4,97	4,91	0,23	4,74	4,72
11/9	5,13	4,83	5,13	4,84	4,94	4,92	4,96	4,96	5,02	5,10	5,06	0,27	4,83	4,81
9/10	5,47	5,18	5,51	5,21	5,30	5,36	5,32	5,33	5,35	5,43	5,30	0,25	5,24	5,25
30/10	5,35	5,05	5,38	5,11	5,21	5,14	5,21	5,23	5,19	5,26	5,06	0,21	5,18	5,16
13/11	5,22	4,91	5,24	4,91	5,02	4,99	5,08	5,01	5,07	5,15	5,11	0,24	5,02	5,00
27/11	5,22	4,90	5,22	4,90	5,01	4,97	5,07	5,00	5,08	5,13	5,10	0,23	5,00	4,99
11/12	5,10	4,79	5,10	4,77	4,87	4,83	4,93	4,86	4,99	4,98	5,01	0,19	4,86	4,85
27/12	5,25	4,91	5,25	4,91	5,01	4,99	5,05	5,02	5,11	5,16	5,11	0,25	5,00	4,98
<u>1969</u>														
15/1	5,44	5,12	5,46	5,15	5,21	5,20	5,23	5,26	5,27	5,36	5,25	0,24	5,23	5,17
29/1	5,47	5,17	5,48	5,20	5,26	5,25	5,28	5,29	5,31	5,39	5,28	0,22	5,29	5,23
26/2	5,53	5,24	5,56	5,26	5,31	5,31	5,31	5,36	5,35	5,46	5,28	0,22	5,35	5,28
13/3	5,59	5,29	5,60	5,31	5,36	5,36	5,36	5,41	5,38	5,50	5,32	0,21	5,43	5,35

	o/A	o/C	o/B	1	2/B	2/C	2/A	3.	4/B	4/C	4/A	A/C O/C	A	B
<u>1969</u>														
27/3	5,34	5,03	5,33	5,05	5,11	5,11	5,11	5,16	5,13	5,18	5,16	0,15	6,09	5,07
17/4	5,31	4,99	5,30	5,01	5,09	5,13	5,14	5,14	5,15	5,22	5,18	0,23	5,09	5,04
14/5	5,11	4,79	5,11	4,81	4,89	4,85	4,94	4,92	4,96	5,02	4,97	0,23	4,89	4,56
28/5	5,14	4,79	5,15	4,81	4,91	4,84	4,93	4,93	4,95	5,02	4,96	0,23	4,88	4,86
11/6	5,10	4,74	5,09	4,78	4,83	4,82	4,89	4,87	4,91	4,97	4,90	0,23	4,84	4,82
25/6	5,50	5,23	5,63	5,26	5,31	5,30	5,33	5,35	5,41	5,47	5,41	0,24	5,47	5,45
9/7	5,64	5,37	5,67	5,41	5,45	5,42	5,45	5,50	5,49	5,59	5,47	0,22	5,51	5,49
30/7	5,14	4,88	5,18	4,86	4,90	4,89	4,90	4,91	4,96	5,02	4,96	0,14	4,91	4,89
21/8	5,19	4,88	5,21	4,90	5,00	4,97	5,06	5,02	5,08	5,13	5,12	0,25	4,96	4,94
27/8	5,58	5,30	5,62	5,31	5,37	5,38	5,36	5,43	5,37	5,55	5,30	0,25	5,29	5,37
10/9	5,31	4,99	5,32	5,02	5,09	5,06	5,12	5,12	5,15	5,20	5,15	0,21	4,99	5,05
24/9	5,10	4,78	5,11	4,80	4,87	4,84	4,90	4,89	4,94	4,98	4,95	0,20	4,83	4,81
15/10	4,87	4,68	4,88	4,56	4,61	4,60	4,66	4,65	4,69	4,73	4,70	0,05	4,62	4,60
29/10	4,80	4,46	4,80	4,49	4,56	4,55	4,59	4,65	4,67	4,69	4,67	0,23	4,56	4,54
<u>1970</u>														
14/1	5,46	5,15	5,47	5,17	5,26	5,23	5,28	5,29	5,29	5,37	5,28	0,22	5,24	5,22
28/1	5,47	5,17	5,48	5,18	5,25	5,24	5,30	5,31	5,32	5,38	5,29	0,21	5,28	5,26
11/2	5,48	5,18	5,50	5,19	5,26	5,25	5,30	5,31	5,31	5,38	5,29	0,20	5,31	5,28
25/2	5,66	5,38	5,68	5,40	5,45	5,44	5,43	5,50	5,47	5,50	5,39	0,12	5,50	5,41
11/3	5,44	5,17	5,48	5,19	5,27	5,23	5,28	5,29	5,30	5,38	5,28	0,21	5,30	5,22
25/3	5,61	5,34	5,64	5,37	5,42	5,42	5,42	5,55	5,45	5,56	5,38	0,22	5,36	5,38
15/4	5,42	5,13	5,43	5,16	5,23	5,20	5,26	5,25	5,27	5,34	5,27	0,21	5,27	5,22
29/4	5,46	5,14	5,47	5,16	5,26	5,21	5,27	5,26	5,30	5,35	5,31	0,21	5,31	5,28

	o/A	o/C	o/B	1	2/B	2/C	2/A	3	4/B	4/C	4/A	A/C O/C	A	B
<u>1970</u>														
13/5	5,19	4,87	5,20	4,90	4,98	4,95	5,02	5,00	5,05	5,08	5,08	0,21	4,98	4,96
27/5	5,06	4,74	5,08	4,76	4,83	4,81	4,87	4,85	4,90	4,94	4,91	0,20	4,83	4,80
10/6	4,85	4,41	4,86	4,59	4,60	4,57	4,62	4,61	4,64	4,69	4,64	0,28	4,57	4,56
24/6	4,68	4,33	4,68	4,35	4,41	4,39	4,44	4,44	4,46	4,51	4,46	0,18	4,38	4,36
8/7	4,79	4,47	4,80	4,51	4,55	4,55	4,58	4,55	4,62	4,67	4,61	0,20	4,55	4,54
12/8	4,74	4,44	4,76	4,46	4,52	4,52	4,55	4,57	4,61	4,67	4,61	0,23	4,45	4,43
26/8	4,66	4,36	4,68	4,38	4,44	4,43	4,46	4,48	4,52	4,58	4,51	0,22	4,33	4,30
16/9	4,96	4,63	4,96	4,66	4,76	4,72	4,71	4,78	4,88	4,88	4,85	0,25	4,71	4,69
30/9	4,92	4,63	4,94	4,65	4,71	4,71	4,73	4,76	4,80	4,86	4,80	0,17	4,63	4,61
14/10	4,92	4,63	4,93	4,65	4,71	4,71	4,73	4,75	4,80	4,85	4,82	0,22	4,66	4,65
28/10	5,41	5,16	5,43	5,18	5,24	5,23	5,26	5,29	5,31	5,38	5,38	0,22	5,26	5,23
18/11	5,41	5,16	5,43	5,17	5,22	5,21	5,26	5,31	5,28	5,36	5,31	0,20	5,27	5,24
25/11	5,43	5,18	5,44	5,17	5,21	5,21	5,26	5,32	5,27	5,36	5,27	0,18	5,29	5,25
9/12	5,54	5,29	5,57	5,30	5,35	5,35	5,35	5,40	5,39	5,49	5,34	0,20	5,38	5,28
23/12	5,41	5,13	5,43	5,14	5,22	5,20	5,25	5,25	5,27	5,33	5,28	0,20	5,21	5,15
<u>1971</u>														
13/1	5,35	5,06	5,37	5,08	5,16	5,13	5,20	5,18	5,22	5,27	5,24	0,21	5,12	5,08
27/1	5,63	5,36	5,66	5,39	5,44	5,44	5,44	5,49	5,47	5,58	5,41	0,22	5,42	5,35
10/2	5,47	5,18	5,49	5,20	5,27	5,25	5,29	5,30	5,31	5,39	5,29	0,21	5,26	5,20
24/2	5,44	5,15	5,47	5,17	5,24	5,26	5,24	5,27	5,29	5,36	5,26	0,21	5,25	5,19
17/3	5,34	5,03	5,36	5,05	5,11	5,10	5,21	5,15	5,17	5,24	5,25	0,21	5,12	5,09
31/3	5,23	4,93	5,25	4,95	5,04	5,00	5,08	5,05	5,10	5,14	5,12	0,21	5,01	4,98
14/4	5,20	4,90	5,23	4,92	5,02	4,97	5,07	5,03	5,09	5,13	5,12	0,23	4,95	4,92

	o/A	o/C	o/B	1	2/B	2/C	2/A	3	4/B	4/C	4/A	A/C O/C	A	B
<u>1971</u>														
28/4	5,18	4,87	5,19	4,89	5,01	4,95	5,06	5,01	5,08	5,11	5,12	0,24	4,90	4,89
12/5	4,97	4,63	4,97	4,64	4,75	4,71	4,78	4,75	4,82	4,85	4,85	0,22	4,68	4,68
27/5	4,99	4,67	5,01	4,70	4,81	4,77	4,85	4,81	4,88	4,90	4,91	0,23	4,73	4,74
9/6	4,78	4,43	4,78	4,47	4,55	4,51	4,58	4,56	4,62	4,66	4,69	0,23	4,51	4,50
23/6	5,14	4,85	5,16	4,87	4,97	4,93	5,02	5,00	5,06	5,09	5,09	0,24	4,92	4,89
7/7	5,06	4,77	5,08	4,79	4,89	4,85	4,94	4,91	4,98	5,01	5,01	0,24	4,83	4,79
11/8	4,94	4,63	4,96	4,67	4,78	4,73	4,82	4,80	4,88	4,91	4,90	0,28	4,63	4,63
25/8	4,74	4,43	4,75	4,45	4,53	4,50	4,57	4,56	4,63	4,66	4,62	0,23	4,38	4,36
8/9	4,59	4,27	4,61	4,29	4,38	4,36	4,41	4,41	4,46	4,51	4,45	0,24	4,23	4,21
22/9	4,49	4,15	4,50	4,17	4,25	4,23	4,28	4,27	4,32	4,38	4,34	0,23	4,14	4,10
15/10	4,40	4,07	4,42	4,11	4,18	4,16	4,22	4,21	4,29	4,35	4,31	0,28	4,06	4,05
27/10	4,37	4,03	4,38	4,06	4,16	4,13	4,19	4,18	4,23	4,29	4,29	0,26	4,02	4,02
10/11	4,38	4,05	4,40	4,08	4,18	4,13	4,21	4,18	4,28	4,30	4,36	0,25	4,03	4,04
24/11	4,72	4,43	4,75	4,50	4,61	4,53	4,61	4,64	4,70	4,72	4,76	0,29	4,45	4,44
8/12	4,92	4,63	4,96	4,68	4,79	4,73	4,84	4,82	4,91	4,94	4,95	0,31	4,65	4,65
28/12	4,90	4,60	4,93	4,63	4,73	4,70	4,79	4,76	4,85	4,87	4,93	0,27	4,64	4,64
<u>1972</u>														
12/1	4,91	4,60	4,92	4,63	4,73	4,70	4,78	4,76	4,85	4,87	4,92	0,27	4,63	4,64
26/1	4,96	4,64	4,96	4,67	4,78	4,74	4,82	4,81	4,90	4,92	4,95	0,28	4,70	4,69
16/2	5,23	4,91	5,23	4,94	5,05	5,01	5,11	5,06	5,14	5,18	5,18	0,27	4,98	4,95
29/2	5,19	4,87	5,21	4,90	5,01	4,96	5,06	5,01	5,10	5,12	5,16	0,25	4,91	4,91
15/3	5,14	4,81	5,15	4,84	4,95	4,90	4,99	4,95	5,04	5,05	5,08	0,24	4,84	4,84
29/3	5,11	4,78	5,12	4,82	4,93	4,88	4,97	4,93	5,02	5,03	5,06	0,25	4,74	4,81

<u>1972</u>	<u>o/A</u>	<u>o/C</u>	<u>o/B</u>	<u>1</u>	<u>2/B</u>	<u>2/C</u>	<u>2/A</u>	<u>3</u>	<u>4/B</u>	<u>4/C</u>	<u>4/A</u>	<u>A/C</u> <u>O/C</u>	<u>A</u>	<u>B</u>
12/4	5,37	5,07	5,39	5,10	5,19	5,16	5,23	5,22	5,26	5,33	5,26	0,26	5,12	5,09
26/4	5,16	4,83	5,17	4,85	4,95	4,90	4,99	4,96	5,02	5,04	5,05	0,21	4,87	4,86
10/5	5,14	4,79	5,15	4,82	4,92	4,88	4,99	4,93	5,01	5,03	5,06	0,24	4,83	4,85
24/5	5,16	4,83	5,13	4,86	4,96	4,90	5,00	4,97	5,03	5,06	5,06	0,23	4,81	4,84
14/6	5,11	4,78	5,11	4,80	4,89	4,86	4,91	4,88	4,98	5,00	5,00	0,22	4,81	4,82
28/6	5,07	4,72	5,06	4,75	4,84	4,82	4,86	4,84	4,91	4,97	4,95	0,25	4,77	4,79
12/7	4,87	4,54	4,88	4,56	4,62	4,60	4,65	4,66	4,69	4,75	4,67	0,21	4,63	4,61
26/7	4,82	4,50	4,83	4,52	4,59	4,57	4,61	4,63	4,68	4,74	4,66	0,24	4,56	4,56
9/8	4,84	4,53	4,85	4,56	4,63	4,61	4,65	4,67	4,72	4,78	4,74	0,25	4,62	4,62
13/9	4,78	4,45	4,79	4,49	4,57	4,56	4,61	4,61	4,68	4,72	4,75	0,27	4,48	4,50
27/9	4,98	4,67	4,99	4,68	4,77	4,75	4,80	4,81	4,87	4,91	4,87	0,24	4,72	4,71
11/10	4,83	4,51	4,84	4,53	4,72	4,60	4,65	4,65	4,71	4,74	4,74	0,23	4,54	4,55
25/10	4,90	4,58	4,91	4,61	4,81	4,68	4,75	4,73	4,82	4,84	4,87	0,26	4,63	4,66
16/11	5,12	4,83	5,16	4,86	4,94	4,93	5,04	5,06	5,08	5,11	5,12	0,28	4,91	4,89
29/11	5,30	5,01	5,33	5,03	5,14	5,09	5,17	5,15	5,20	5,27	5,22	0,26	5,09	5,06
13/12	5,24	4,91	5,24	4,94	5,01	5,00	5,09	5,03	5,11	5,15	5,15	0,24	5,00	4,98
27/12	5,18	4,86	5,19	4,89	4,97	4,95	5,04	4,98	5,06	5,09	5,10	0,23	4,95	4,93
<u>1973</u>														
10/1	5,11	4,80	5,12	4,81	4,91	4,87	4,95	4,90	4,98	5,00	5,02	0,20	4,85	4,85
24/1	5,30	4,99	5,31	5,02	5,09	5,07	5,18	5,14	5,18	5,23	5,22	0,24	5,07	5,05
14/2	5,44	5,15	5,45	5,18	5,27	5,23	5,31	5,29	5,32	5,38	5,29	0,23	5,22	5,24
26/2	5,33	5,03	5,35	5,05	5,13	5,10	5,20	5,14	5,20	5,25	5,21	0,22	5,10	5,12
14/3	5,23	4,93	5,25	4,96	5,03	5,00	5,06	5,02	5,08	5,13	5,11	0,20	4,99	5,00
28/3	5,09	4,78	5,09	4,80	4,89	4,87	4,92	4,91	4,97	5,00	5,01	0,22	4,80	4,78

	o/A	o/C	o/B	1	2/B	2/C	2/A	3	4/B	4/C	4/A	A/C O/C	A	B
<u>1973</u>														
11/4	5,16	4,86	5,19	4,88	4,98	4,97	5,02	4,99	5,04	5,08	5,09	0,22	4,92	4,90
25/4	5,32	4,99	5,32	5,00	5,08	5,11	5,13	5,11	5,16	5,23	5,18	0,24	5,03	5,02
9/5	5,40	5,12	5,41	5,13	5,21	5,20	5,24	5,24	5,27	5,35	5,25	0,23	5,12	5,13
30/5	5,05	4,73	5,05	4,76	4,83	4,79	4,88	4,85	4,89	4,93	4,95	0,20	4,76	4,80
13/6	5,03	4,71	5,04	4,73	4,77	4,77	4,83	4,82	4,86	4,95	4,92	0,24	4,76	4,80
27/6	4,83	4,48	4,83	4,49	4,55	4,53	4,57	4,57	4,59	4,66	4,58	0,18	4,53	4,56
16/8	4,51	4,42	4,56	4,43	4,44	4,41	4,46	4,45	4,47	4,53	4,53	0,11	4,29	4,30
29/8	4,52	4,30	4,61	4,31	4,33	4,30	4,36	4,35	4,36	4,13	4,34	0,13	4,19	4,21
12/9	4,47	4,14	4,47	4,16	4,22	4,21	4,24	4,26	4,28	4,35	4,27	0,21	4,07	4,10
26/9	4,41	4,09	4,41	4,09	4,17	4,14	4,20	4,18	4,24	4,31	4,27	0,22	3,99	3,99
10/10	4,52	4,21	4,53	4,21	4,31	4,28	4,35	4,35	4,40	4,46	4,41	0,25	4,09	4,10
24/10	4,87	4,56	4,86	4,59	4,67	4,66	4,69	4,71	4,76	4,81	4,76	0,25	4,47	4,52
14/11	4,91	4,62	4,93	4,65	4,63	4,62	4,76	4,77	4,82	4,87	4,86	0,25	4,58	4,64
28/11	5,08	4,78	5,08	4,83	4,90	4,86	4,94	4,93	4,97	5,08	5,01	0,30	4,79	4,83
12/12	5,24	4,94	4,24	4,98	5,06	5,00	5,13	5,04	5,12	5,20	5,16	0,26	4,98	5,03
26/12	5,31	5,02	5,33	5,05	5,13	5,10	5,17	5,15	5,18	5,25	5,21	0,23	5,08	5,10
<u>1974</u>														
9/1	5,35	5,05	5,37	5,10	5,18	5,15	5,23	5,21	5,25	5,28	5,26	0,23	5,13	5,15
23/1	5,35	5,06	5,37	5,10	5,18	5,15	5,24	5,19	5,25	5,31	5,29	0,23	5,16	5,18
20/2	5,36	5,07	5,37	5,09	5,17	5,14	5,23	5,20	5,23	5,29	5,27	0,22	5,17	5,19
15/3	5,34	5,08	5,35	5,08	5,16	5,14	5,21	5,19	5,20	5,27	5,23	0,19	5,17	5,20
27/3	5,28	4,96	5,28	4,99	5,09	5,03	5,14	5,10	5,13	5,19	5,17	0,23	5,08	5,10
10/4	5,10	4,81	5,10	4,83	4,89	4,88	4,93	4,83	4,94	5,03	5,02	0,22	4,88	4,91

	o/A	o/C	o/B	1	2/B	2/C	2/A	3	4/B	4/C	4/A	A/C O/C	A	B
<u>1974</u>														
15/5	4,81	4,48	4,82	4,51	4,58	4,56	4,62	4,60	4,65	4,68	4,69	0,20	4,53	4,57
7/6	4,68	4,35	4,69	4,35	4,43	4,41	4,46	4,44	4,50	4,43	4,50	0,08	4,42	4,45
17/7	4,64	4,33	4,66	4,36	4,44	4,43	4,49	4,48	4,52	4,58	4,53	0,25	4,48	4,50
14/8	4,74	4,44	4,75	4,47	4,54	4,53	4,59	4,59	4,65	4,71	4,67	0,23	4,46	4,49
25/9	5,10	4,80	5,10	4,83	4,88	4,88	4,93	4,93	4,88	4,97	4,96	0,17	4,95	4,95
10/10	5,57	5,31	5,59	5,33	5,40	5,39	5,43	5,45	5,45	5,55	5,42	0,24	5,35	5,38
14/11	5,68	5,42	5,72	5,43	5,49	5,49	5,47	5,54	5,54	5,64	5,45	0,22	5,51	5,51
31/12	5,60	5,34	5,63	5,38	5,42	5,43	5,42	5,48	5,45	5,56	5,38	0,22	5,48	5,43
<u>1975</u>														
22/1	5,54	5,27	5,55	5,29	5,34	5,34	5,35	5,39	5,38	5,48	5,34	0,21	5,41	5,39
12/2	5,52	5,24	5,55	5,26	5,33	5,32	5,35	5,37	5,37	5,35	5,36	0,09	5,37	5,36
5/3	5,35	5,06	5,36	5,09	5,17	5,13	5,21	5,19	5,22	5,28	5,33	0,22	5,19	5,20
23/4	5,39	5,09	5,40	5,12	5,18	5,14	5,22	5,20	5,23	5,30	5,34	0,21	5,23	5,24
14/5	5,31	5,03	5,33	5,05	5,11	5,10	5,15	5,14	5,15	5,21	5,17	0,18	5,15	5,17
20/6	4,93	4,61	4,93	4,63	4,67	4,68	4,71	4,71	4,72	4,78	4,76	0,17	4,77	4,78
27/8	4,67	4,42	4,69	4,41	4,43	4,47	4,47	4,52	4,52	4,60	4,57	0,18	4,45	4,47
10/9	4,58	4,32	4,60	4,33	4,35	4,39	4,37	4,42	4,40	4,49	4,48	0,17	4,33	4,36
9/10	4,82	4,55	4,84	4,56	4,59	4,61	4,60	4,61	4,61	4,63	4,68	0,08	4,58	4,61
19/11	5,20	4,97	5,22	4,99	5,02	5,04	5,09	5,09	5,10	5,18	5,22	0,11	5,09	5,12
23/12	5,37	5,10	5,39	5,11	5,17	5,17	5,21	5,21	5,22	5,31	5,24	0,21	5,21	5,22
<u>1976</u>														
14/1	5,35	5,06	5,37	5,08	5,15	5,14	5,20	5,17	5,20	5,26	5,24	0,20	5,17	5,19

	o/A	o/C	o/B	1	2/B	2/C	2/A	3	4/B	4/C	4/A	A/C O/C	A	B
<u>1976</u>														
18/2	5,42	5,14	5,44	5,16	5,23	5,22	5,26	5,21	5,28	5,35	5,28	0,21	5,26	5,27
18/3	5,42	5,14	5,44	5,17	5,23	5,21	5,26	5,26	5,28	5,35	5,27	0,21	5,27	5,29
23/4	5,05	4,73	5,06	4,74	4,81	4,80	4,84	4,84	4,88	4,92	4,91	0,19	4,86	4,87
21/5	4,80	4,48	4,82	4,51	4,55	4,55	4,58	4,58	4,59	4,65	4,59	0,17	4,59	4,61
23/6	4,52	4,21	4,54	4,23	4,27	4,27	4,30	4,30	4,31	4,37	4,30	0,16	4,29	4,30
25/8	4,15	3,86	4,18	3,88	3,92	3,91	3,94	3,97	3,96	4,05	3,91	0,19	3,88	3,90
22/9	4,20	3,92	4,22	3,93	3,97	3,99	4,00	4,04	4,02	4,13	4,03	0,21	3,93	3,96
27/10	4,25	3,94	4,27	3,97	4,02	4,03	4,02	4,08	4,09	4,17	4,11	0,23	3,98	4,00
10/11	4,30	3,98	4,31	4,01	4,06	4,07	4,08	4,11	4,16	4,22	4,16	0,24	4,04	4,05
28/12	4,70	4,35	4,64	4,41	4,43	4,46	4,47	4,48	4,47	4,50	4,42	0,15	-	-
<u>1977</u>														
28/1	5,41	5,15	5,43	5,18	5,23	5,23	5,27	5,28	5,27	5,30	5,22	0,15	5,28	5,31
23/2	5,46	5,19	5,48	5,20	5,26	5,26	5,28	5,31	5,30	5,39	5,26	0,20	5,29	5,31
23/3	5,42	5,12	5,44	5,15	5,22	5,20	5,26	5,26	5,26	5,34	5,24	0,22	5,23	5,28
20/4	5,24	4,95	5,26	4,96	5,04	5,01	5,08	5,06	5,09	5,16	5,13	0,21	5,09	5,13
25/5	4,96	4,63	4,97	4,65	4,71	4,70	4,72	4,74	4,74	4,81	4,74	0,18	4,75	4,79
30/6	4,97	4,43	4,88	4,49	4,54	4,53	4,56	4,58	4,60	4,66	4,63	0,23	4,65	4,67
25/8	4,57	4,38	4,67	4,39	4,43	4,43	4,46	4,49	4,49	4,56	4,49	0,18	4,45	4,47
22/9	4,58	4,29	4,59	4,31	4,34	4,35	4,35	4,40	4,41	4,48	4,41	0,19	4,34	4,35
20/10	4,47	4,21	4,49	4,19	4,24	4,26	4,26	4,31	4,27	4,27	4,29	0,06	4,28	4,30

AANHANGSEL 4

LEMBEKE 25W - 142

Put	A	B	C	D	E	F	A - F
<u>diepte</u>							
maaiveld	+ 8,78	+ 8,77	+ 8,81	+ 8,90	+ 8,93	+ 8,96	
\bar{v} buis	+ 9,27	+ 9,03	+ 9,40	+ 9,53	+ 9,49	+ 8,95	
<u>1968</u>							
26/6	+ 7,07	+ 6,96	+ 7,07	+ 7,07	+ 7,34	+ 7,06	+ 0,01
12/7	7,39	7,27	7,35	7,41	7,59	7,42	- 0,03
26/7	7,47	7,35	7,47	7,45	7,64	7,46	+ 0,01
14/8	7,58	7,47	7,60	7,60	7,69	-	
23/8	7,67	7,58	7,68	7,68	7,82	7,75	- 0,08
29/8	7,51	7,42	7,50	7,51	7,68	7,58	- 0,07
11/9	7,58	7,48	7,59	7,62	7,78	7,65	- 0,07
9/10	8,06	8,01	8,06	8,06	8,16	8,12	- 0,06
30/10	7,87	7,82	7,89	7,88	8,07	7,95	- 0,08
13/11	7,70	7,61	7,66	7,72	7,94	7,78	- 0,08
27/11	7,74	7,63	7,71	7,72	7,94	7,81	- 0,07
11/12	7,56	7,47	7,54	7,56	7,79	7,66	- 0,10
27/12	7,72	7,62	7,80	7,71	7,95	7,81	- 0,09
<u>1969</u>							
15/1	+ 7,96	+ 7,85	+ 7,95	+ 7,94	+ 8,22	+ 8,03	- 0,07
29/1	8,00	7,90	8,00	8,01	8,31	8,11	- 0,11
26/2	8,07	7,99	8,09	8,08	8,39	8,19	- 0,12
13/3	8,17	8,08	8,13	8,14	8,46	8,25	- 0,08

<u>1969</u>	A	B	C	D	F	A - F
27/3	7,82	7,83	7,80	7,83	7,95	- 0,13
17/4	7,79	7,80	7,77	7,80	7,90	- 0,11
14/5	7,51	7,54	7,50	7,48	7,45	+ 0,06
28/5	7,46	7,48	7,46	7,45	7,42	+ 0,04
11/6	7,40	7,33	7,43	7,42	7,35	+ 0,05
25/6	7,69	7,68	7,76	7,72	7,73	- 0,04
9/7	7,82	7,70	7,80	7,79	7,76	+ 0,06
30/7	7,37	7,27	7,38	7,38	7,35	+ 0,02
21/8	7,46	7,35	7,45	7,46	7,45	+ 0,01
27/8	7,99	7,92	8,00	8,00	7,99	0,00
10/9	7,67	7,60	7,67	7,67	7,65	+ 0,02
24/9	7,43	7,34	7,43	7,43	7,41	+ 0,02
15/10	7,19	7,09	7,19	7,19	7,17	+ 0,02
29/10	7,12	7,01	7,13	7,13	7,10	+ 0,02
<hr/>						
<u>1970</u>						
14/1	+ 7,98	+ 7,93	+ 7,97	+ 7,97	+ 7,95	+ 0,03
28/1	8,01	8,00	8,02	8,00	8,03	- 0,02
11/2	8,02	8,01	8,02	8,00	8,04	- 0,02
25/2	8,17	8,18	8,17	8,18	8,15	+ 0,02
11/3	7,93	7,96	7,93	7,93	7,92	+ 0,01
25/3	8,08	8,08	8,08	8,09	8,03	+ 0,05
15/4	7,95	8,00	7,94	7,94	7,93	+ 0,02
29/4	7,95	8,02	7,95	7,95	7,91	+ 0,04
13/5	7,59	7,52	7,60	7,59	7,57	+ 0,02

<u>1970</u>	A	B	C	D	F	A - F
27/5	7,40	7,36	7,40	7,40	7,38	+ 0,02
10/6	7,15	7,11	7,14	7,14	7,13	+ 0,02
24/6	6,97	6,93	6,96	6,95	6,95	+ 0,02
8/7	7,10	7,03	7,10	7,10	7,07	+ 0,03
12/8	7,15	7,08	7,15	7,15	7,15	+ 0,00
26/8	7,01	6,94	7,00	7,01	7,00	+ 0,01
16/9	7,24	7,26	7,24	7,23	7,20	+ 0,04
30/9	7,30	7,18	7,29	7,29	7,29	+ 0,01
14/10	7,25	7,21	7,24	7,25	7,34	- 0,09
28/10	7,87	7,77	7,87	7,88	7,87	0,00
18/11	7,88	7,79	7,87	7,88	7,86	+ 0,02
15/11	7,87	7,83	7,86	7,87	7,85	+ 0,02
9/12	8,00	7,99	8,00	8,01	7,99	+ 0,01
23/12	7,86	7,81	7,86	7,86	7,85	+ 0,01

<u>1971</u>	A	B	C	D	F	A - F
13/1	7,81	7,73	7,80	7,80	7,79	+ 0,02
27/1	8,10	8,07	8,04	8,10	8,09	- 0,01
10/2	7,92	7,94	7,92	7,93	7,91	+ 0,01
24/2	7,94	7,97	7,93	7,93	7,92	+ 0,02
17/3	7,77	7,77	7,77	7,77	7,75	+ 0,02
31/3	7,65	7,61	7,64	7,65	7,63	+ 0,02
14/4	7,61	7,57	7,60	7,61	7,61	0,00
28/4	7,57	7,53	7,57	7,58	7,55	+ 0,02
12/5	7,29	7,26	7,29	7,29	7,28	+ 0,01

	A	B	C	D	F	A - F
<u>1971</u>						
27/5	7,37	7,30	7,36	7,37	7,34	+ 0,03
9/6	7,12	7,06	7,12	7,12	7,10	+ 0,02
23/6	7,56	7,43	7,55	7,57	7,54	+ 0,02
7/7	7,36	7,22	7,34	7,37	7,33	+ 0,03
11/8	7,04	6,94	7,03	7,04	7,03	+ 0,01
25/8	6,90	6,82	6,90	6,90	6,88	+ 0,02
8/9	6,82	6,73	6,82	6,82	6,81	+ 0,01
22/9	6,74	6,66	6,74	6,74	6,73	+ 0,01
15/10	6,67	6,58	6,67	6,67	6,66	+ 0,01
27/10	6,63	6,59	6,64	6,63	6,64	- 0,01
10/11	6,65	6,53	6,65	6,64	6,64	+ 0,01
24/11	6,97	6,88	6,97	6,96	6,95	+ 0,02
8/12	7,20	7,07	7,20	7,21	7,20	0,00
28/12	7,17	7,04	7,17	7,18	7,17	0,00
<u>1972</u>						
12/1	+ 7,16	7,02	7,15	7,17	7,18	- 0,02
26/1	7,20	7,05	7,18	7,20	7,21	- 0,01
16/2	7,47	7,33	7,48	7,48	7,48	- 0,01
29/2	7,43	7,31	7,43	7,43	7,43	0,00
15/3	7,40	7,31	7,40	7,40	7,41	- 0,01
29/3	7,32	7,23	7,32	7,32	7,33	- 0,01
12/4	7,65	7,55	7,65	7,65	7,66	- 0,01
26/4	7,38	7,31	7,39	7,40	7,39	- 0,01
10/5	7,36	7,27	7,36	7,38	7,37	- 0,01

<u>1972</u>	A	B	C	D	F	A - F
24/5	7,42	7,38	7,42	7,43	7,42	0,00
14/6	7,47	7,42	7,45	7,46	7,45	+ 0,02
28/6	7,42	7,37	7,39	7,40	7,39	+ 0,03
12/7	7,17	7,14	7,18	7,17	7,18	- 0,01
26/7	7,03	7,00	7,03	7,04	7,04	- 0,01
9/8	7,16	7,09	7,16	7,17	7,18	- 0,02
13/9	7,01	6,90	7,01	7,03	7,04	- 0,03
27/9	7,17	7,07	7,17	7,18	7,19	- 0,02
11/10	6,99	6,90	6,99	7,00	7,01	- 0,03
25/10	6,99	6,91	7,00	7,01	7,02	- 0,03
16/11	7,25	7,14	7,25	7,27	7,29	- 0,04
29/11	7,48	7,39	7,49	7,50	7,52	- 0,04
13/12	7,45	7,39	7,46	7,47	7,49	- 0,04
27/12	7,37	7,31	7,38	7,39	7,39	- 0,02
<hr/>						
<u>1973</u>						
10/1	7,26	7,18	7,26	7,26	7,28	- 0,02
24/1	7,44	7,40	7,45	7,47	7,45	- 0,01
14/2	7,64	7,61	7,65	7,66	7,68	- 0,04
26/2	7,57	7,54	7,58	7,59	7,60	- 0,03
14/3	7,44	7,43	7,43	7,45	7,44	0,00
28/3	7,26	7,24	7,25	7,26	7,25	+ 0,01
11/4	7,36	7,35	7,37	7,38	7,39	- 0,03
25/4	7,52	7,53	7,52	7,50	7,52	0,00
9/5	7,67	7,68	7,64	7,64	7,65	+ 0,02

<u>1973</u>	A	B	C	D	F	A - F
30/5	7,19	7,19	7,20	7,20	7,21	- 0,02
13/6	7,17	7,18	7,19	7,19	7,20	- 0,03
27/6	6,96	6,94	6,97	6,97	6,98	- 0,02
16/8	6,77	6,73	6,78	6,80	6,80	- 0,03
29/8	6,67	6,63	6,67	6,69	6,69	- 0,02
12/9	6,58	6,55	6,60	6,61	6,60	- 0,02
26/9	6,52	6,48	6,53	6,55	6,54	- 0,02
10/10	6,65	6,62	6,67	6,67	6,67	- 0,02
24/10	6,85	6,87	6,86	6,87	6,88	- 0,03
14/11	6,87	6,88	6,87	6,88	6,91	- 0,04
28/11	6,98	6,93	6,98	7,01	7,01	- 0,03
12/12	7,09	6,98	7,10	7,13	7,14	- 0,05
26/12	7,12	7,01	7,15	7,18	7,19	- 0,07
<hr/>						
<u>1974</u>						
9/1	7,29	7,16	7,30	7,30	7,30	- 0,01
23/1	7,49	7,40	7,50	7,50	7,50	- 0,01
20/2	7,57	7,50	7,55	7,55	7,51	+ 0,06
15/3	7,62	7,63	7,52	7,52	7,52	+ 0,04
27/3	7,52	7,53	7,55	7,53	7,55	- 0,03
10/4	7,30	7,28	7,30	7,32	7,27	+ 0,03
15/5	6,92	6,93	6,93	6,93	6,93	- 0,01
7/6	6,85	6,82	6,85	6,86	6,83	+ 0,02
17/7	6,88	6,82	6,89	6,90	6,88	0,00
14/8	6,99	6,90	6,99	7,01	6,98	+ 0,00

<u>1974</u>	A	B	C	D	F	A - F
25/9	7,10	6,96	7,11	7,12	7,10	0,00
10/10	7,66	7,50	7,67	7,67	7,66	0,00
14/11	8,17	8,07	8,16	8,15	8,13	+ 0,04
31/12	8,15	8,13	8,16	8,16	8,12	+ 0,03
<hr/>						
<u>1975</u>						
22/1	8,03	8,06	8,05	8,06	7,99	+ 0,04
12/2	7,95	7,98	7,95	7,95	7,91	+ 0,04
5/3	7,82	7,79	7,82	7,82	7,78	+ 0,04
23/4	7,85	7,80	7,85	7,85	7,83	+ 0,02
14/5	7,75	7,70	7,74	7,73	7,70	+ 0,05
20/6	7,24	7,18	7,24	7,23	7,20	+ 0,04
27/8	7,05	7,10	7,05	7,05	7,01	+ 0,04
10/9	6,93		6,90	6,93	6,89	+ 0,04
9/10	7,12	buis	7,13	7,10	7,06	+ 0,06
19/11	7,38	omver-	7,41	7,37	7,33	+ 0,05
23/12	7,72	gereden	7,66	7,70	7,67	+ 0,05
<hr/>						
<u>1976</u>						
14/1	7,75		7,68	7,71	7,70	+ 0,05
18/2	7,84		7,81	7,84	7,81	+ 0,03
18/3	7,77		7,75	7,77	7,75	+ 0,02
23/4	7,27		7,26	7,27	7,25	+ 0,02
21/5	6,98		6,97	6,99	6,95	+ 0,03
23/6	6,74		6,74	6,74	6,70	+ 0,04

<u>1976</u>	A	B	C	D	F	A - F
25/8	6,44		6,44	6,45	6,43	+ 0,01
22/9	6,42		6,41	6,43	6,40	+ 0,02
27/10	6,40		6,38	6,41	6,41	- 0,01
10/11	6,39		6,36	6,40	6,42	- 0,03
23/12	6,65		6,63	6,65	6,66	- 0,01
<hr/>						
<u>1977</u>						
28/1	7,24		7,29	7,26	7,27	- 0,03
23/2	7,53		7,50	7,54	7,54	- 0,01
23/3	7,53		7,53	7,56	7,56	- 0,03
20/4	7,50		7,52	7,50	7,50	0,00
25/5	7,17		7,15	7,17	7,14	+ 0,03
30/6	6,99		6,97	7,00	6,97	+ 0,02
25/8	6,81		6,79	6,83	6,80	+ 0,01
22/9	6,70		6,68	6,71	6,70	0,00
10/10	6,62		6,60	6,61	6,61	+ 0,01

BASSEVELDE 25W - 143

Putten	A	B	A	B	A	B	A	B			
diepte											
maai- veld	+ 4,00	+ 3,92									
buis	+ 4,51	+ 4,32									
<u>1968</u>			<u>1970</u>		<u>1972</u>		<u>1974</u>				
26/6	+ 2,30	+ 2,30	14/1	3,24	3,25	12/1	2,58	2,60	9/1	2,99	2,93
12/7	2,53	2,52	28/1	3,25	3,26	26/1	2,66	2,66	23/1	3,03	2,97
26/7	2,49	2,49	11/2	3,28	3,29	16/2	2,90	2,91	20/2	3,05	3,02
14/8	2,63	2,61	25/2	3,39	3,41	29/2	2,85	2,86	15/3	3,07	3,08
23/8	2,71	2,69	11/3	3,14	3,16	15/3	2,79	2,80	27/3	2,94	2,95
29/8	2,53	2,52	25/3	3,30	3,32	29/3	2,80	2,81	10/4	2,68	2,68
11/9	2,70	2,71	15/4	3,25	3,17	12/4	2,96	2,97	15/5	2,41	2,42
9/10	3,24	3,24	29/4	3,23	3,19	26/4	2,81	2,82	7/6	2,26	2,28
30/10	3,11	3,16	13/5	2,91	2,86	10/5	2,90	2,91	17/7	2,27	2,29
13/11	2,93	2,93	27/5	2,67	2,68	24/5	2,75	2,76	14/8	2,34	2,34
27/11	2,97	2,97	10/6	2,42	2,45	14/6	2,81	2,81	25/9	2,54	2,54
11/12	2,82	2,82	24/6	2,22	2,24	28/6	2,75	2,76	10/10	3,12	3,12
27/12	2,95	2,94	8/7	2,30	2,32	12/7	2,55	2,56	14/11	3,39	3,39
<u>1969</u>			12/8	2,19	2,20	26/7	2,39	2,40	31/12	3,22	3,23
			26/8	2,10	2,11	9/8	2,66	2,67			
15/1	3,20	3,21	16/9	2,29	2,31	13/9	2,54	2,56	<u>1975</u>		
29/1	3,26	3,27	30/9	2,33	2,34	27/9	2,72	2,73	22/1	3,21	3,22
26/2	3,31	3,33	14/10	2,38	2,39	11/10	2,62	2,63	12/2	3,15	3,14

<u>1969</u>	<u>A</u>	<u>B</u>	<u>1970</u>	<u>A</u>	<u>B</u>	<u>1972</u>	<u>A</u>	<u>B</u>	<u>1975</u>	<u>A</u>	<u>B</u>
13/3	3,37	3,38	28/10	2,67	2,68	25/10	2,90	2,91	5/3	2,99	2,98
27/3	3,07	3,09	18/11	2,77	2,78	16/11	2,99	3,00	23/4	3,00	3,01
17/4	2,93	2,96	25/11	2,93	2,94	29/11	3,12	3,14	14/5	2,77	2,80
14/5	2,76	2,77	9/12	2,98	2,99	13/12	2,99	3,00	20/6	2,44	2,45
28/5	2,75	2,76	23/12	3,01	3,02	27/12	2,94	2,96	27/8	2,15	2,16
11/6	2,76	2,77							10/9	2,03	2,04
25/6	2,92	2,93	<u>1971</u>			<u>1973</u>			9/10	2,21	2,22
9/7	2,89	2,89	13/1	3,04	3,05	10/1	2,86	2,87	19/11	2,51	2,52
30/7	2,57	2,58	27/1	3,41	3,42	24/1	3,10	3,12	23/12	2,81	2,81
21/8	2,45	2,45	10/2	3,11	3,12	14/2	3,08	3,10			
27/8	2,93	2,92	24/2	3,10	3,11	26/2	3,05	3,06	<u>1976</u>		
10/9	2,76	2,78	17/3	3,01	3,02	14/3	2,92	2,93	14/1	2,88	2,90
24/9	2,55	2,56	31/3	2,86	2,87	28/3	2,78	2,78	18/2	3,01	3,02
15/10	2,36	2,37	14/4	2,81	2,82	11/4	2,81	2,82	18/3	2,96	2,96
29/10	2,31	2,32	28/4	2,78	2,79	15/4	2,89	2,91	23/4	2,51	2,52
			12/5	2,54	2,55	9/5	3,01	3,02	21/5	2,23	2,23
			27/5	2,58	2,60	30/5	2,64	2,66	23/6	1,97	1,96
			9/6	2,37	2,38	13/6	2,61	2,62	25/8	1,59	1,58
			23/6	2,85	2,86	27/6	2,36	2,36	22/9	1,62	1,62
			7/7	2,65	2,66				27/10	1,69	1,68
			11/8	2,31	2,32	16/8	2,20	2,20	10/11	1,66	1,67
			25/8	2,18	2,20	29/8	1,98	1,97	28/12	2,56	2,57
			8/9	2,08	2,10	12/9	1,94	1,93	<u>1977</u>		
			22/9	1,99	2,01	26/9	1,97	1,96	28/1	2,97	2,97

<u>1971</u>	<u>A</u>	<u>B</u>	<u>1973</u>	<u>A</u>	<u>B</u>	<u>1977</u>	<u>A</u>	<u>B</u>
15/10	1,98	1,99	10/10	2,10	2,06	23/2	3,08	3,09
27/10	1,96	1,97	24/10	2,39	2,34	23/3	3,01	3,01
10/11	2,06	2,07	14/11	2,43	2,38	20/4	2,85	2,86
24/11	2,46	2,47	28/11	2,64	2,59	25/5	2,49	2,50
8/12	2,60	2,61	12/12	2,84	2,78	30/6		
28/12	2,60	2,61	26/12	2,94	2,89	25/8	1,76	1,77
						22/9	1,65	1,66
						20/10	1,62	1,62

BIBLIOGRAFIE

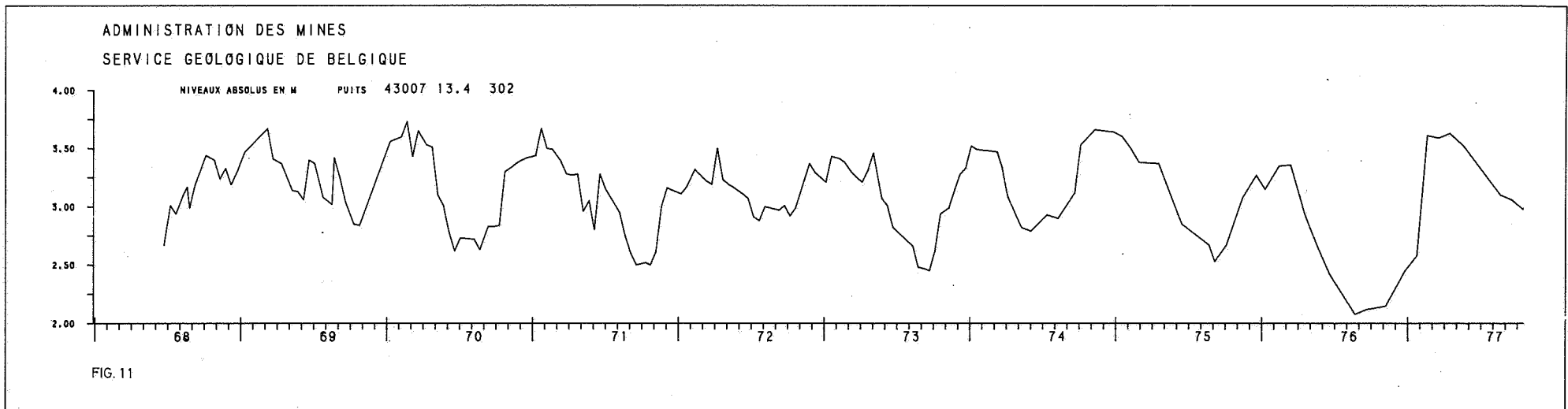
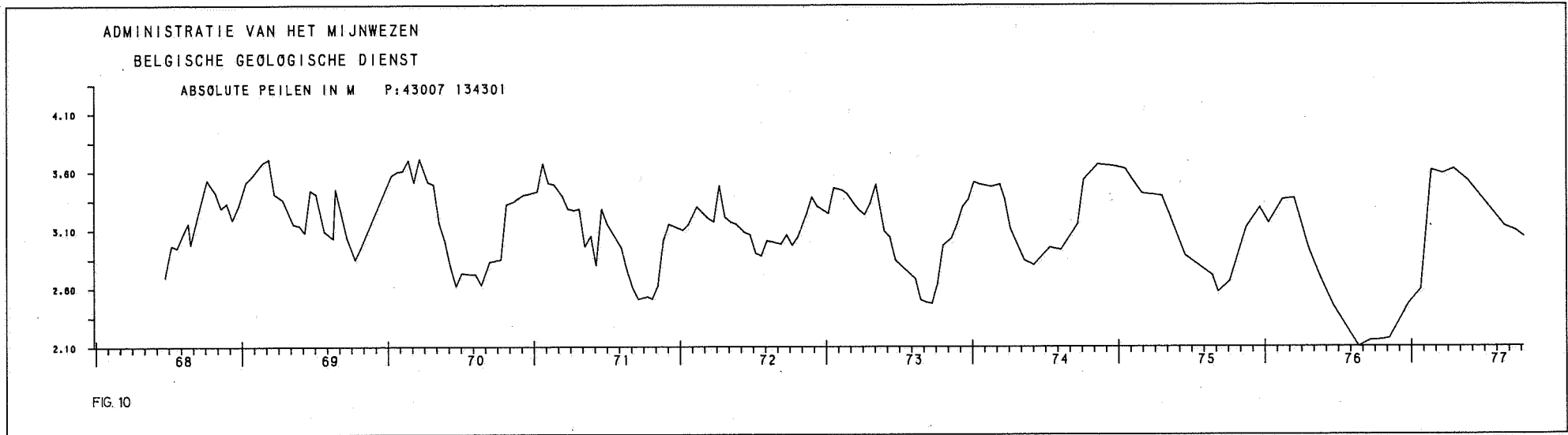
Commissie voor hydrologisch Onderzoek TNO 1982
Verklarende Hydrologische Woordenlijst
II Water in de verzadigde zone.
Gespreksgroep Hydrologische Terminologie.
Serie : Rapporten en Nota's n° 8 a.
Den Haag, januari 1982.

Gulinck M., 1969
Le Sondage de Kallo. I. Coupe résumée des terrains traversés au
Sondage de Kallo et profil géologique NS passant par Woensdrecht-Kallo-
Halle. Toelicht. Verhand. Geologische kaart en Mijnkaart van België,
11 : 1-7; 2 fig.

Gulinck M., 1969
Le passage Oligocène-Eocène dans le sondage de Kallo et le Nord de la
Belgique.
Mém. B.R.G.M. 69 : 193-195; 1 tabl.

Jacobs P., 1978
Lithostratigraphie van het Boven-Eoceen en van het Onder-Oligoceen in Noord-
west België. Professional Paper - Aardkundige Dienst van België nr 151
(1978/3) : 1-57; 1 tabel, 30 figs.

Kruseman G.P. & De Ridder N.A., 1979
'Analysis and Evaluation of Pumping Test Data.'
International Institute for Land reclamation and Improvement.
Bull. 11. (fourth edition)



ADMINISTRATIE VAN HET MIJNWEZEN
BELGISCHE GEOLOGISCHE DIENST

ABSOLUTE PEILEN IN M P:43005 134901

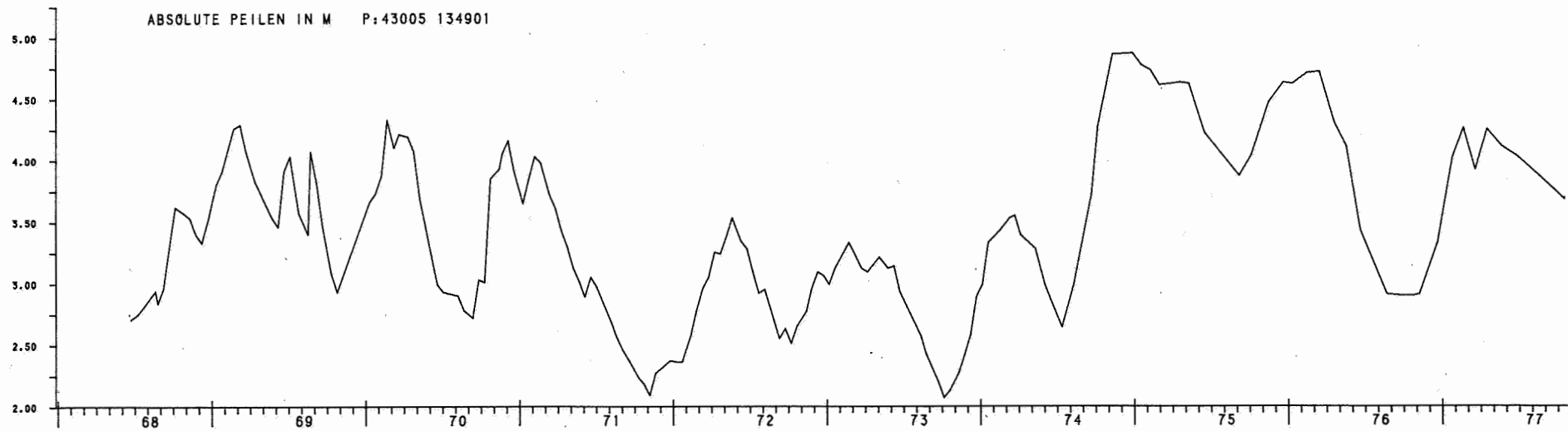


FIG. 12

ADMINISTRATIE VAN HET MIJNWEZEN
BELGISCHE GEOLOGISCHE DIENST

ABSOLUTE PEILEN IN M P:43005 134902

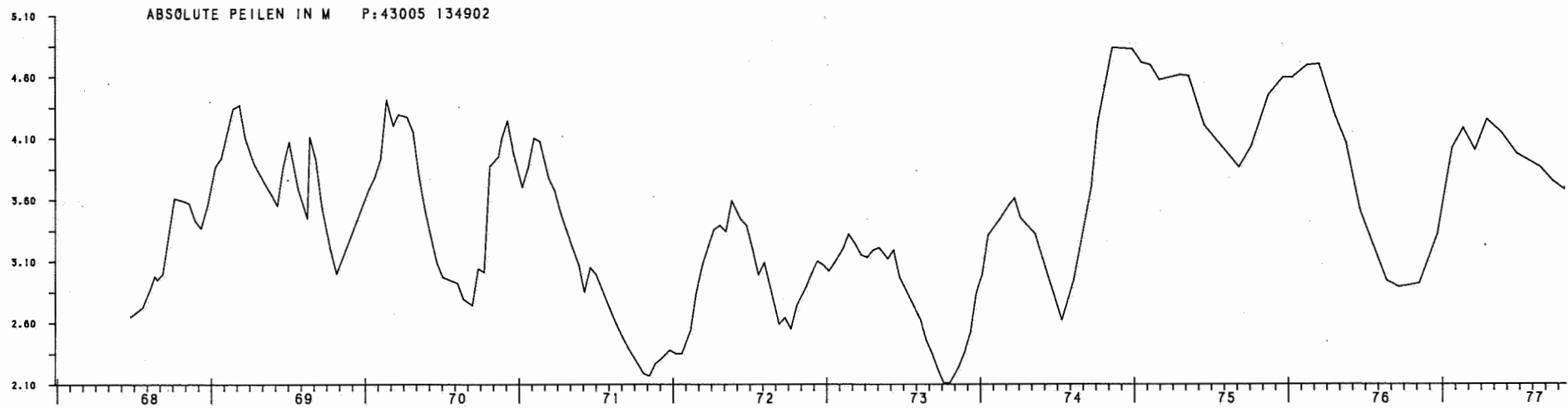
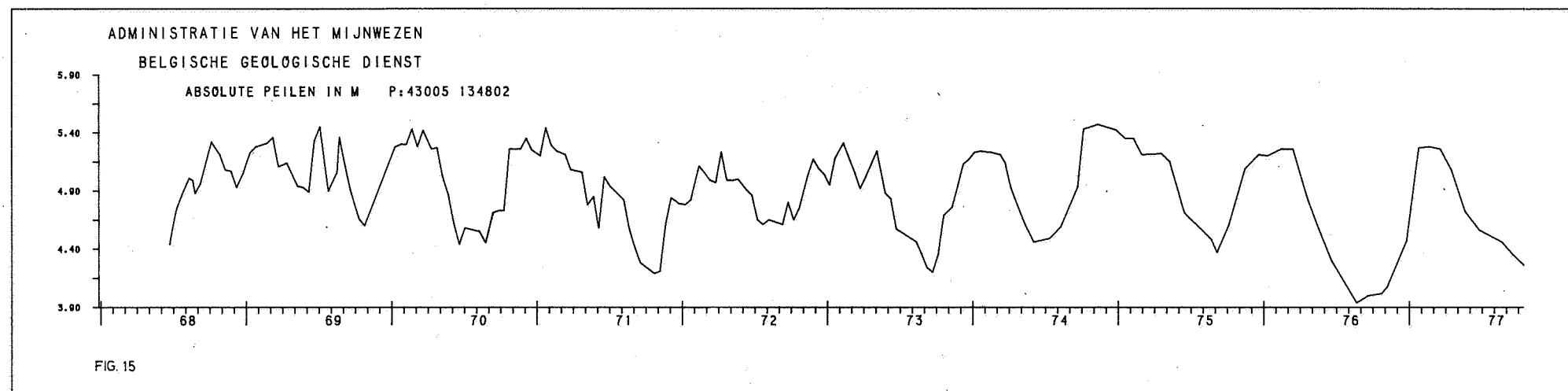
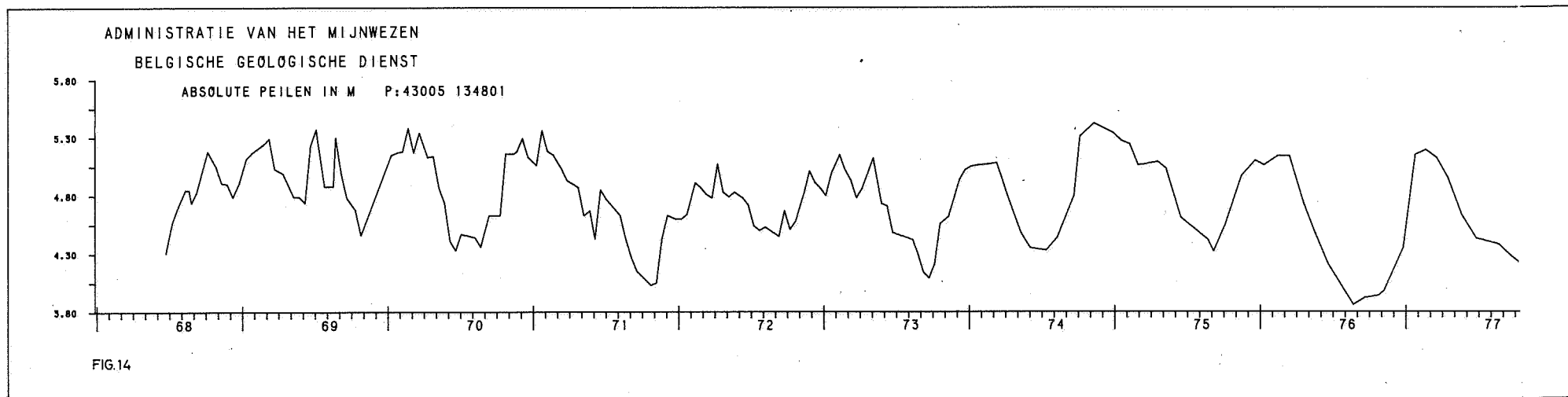
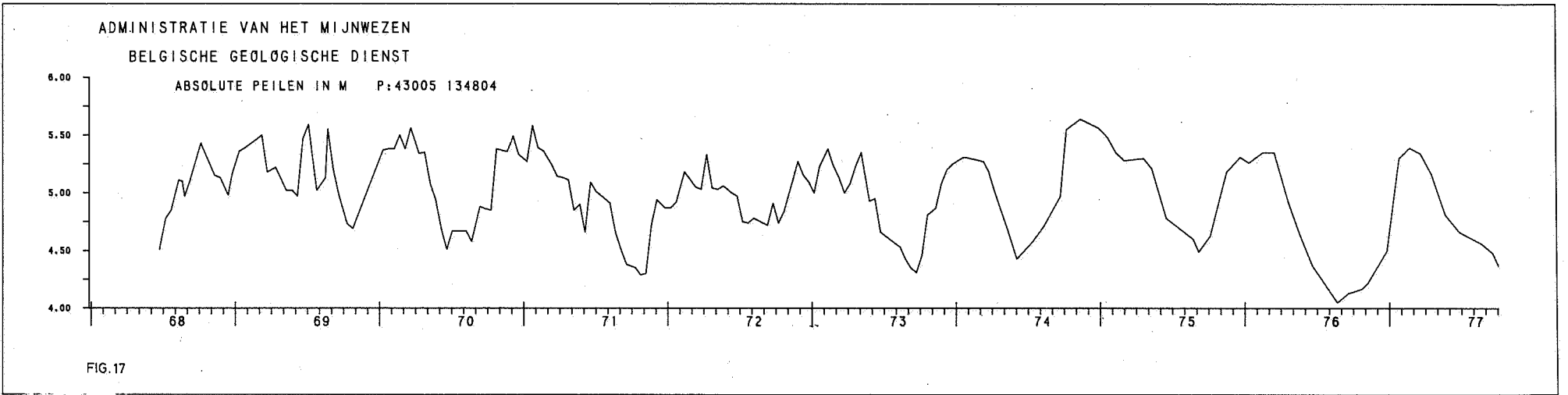
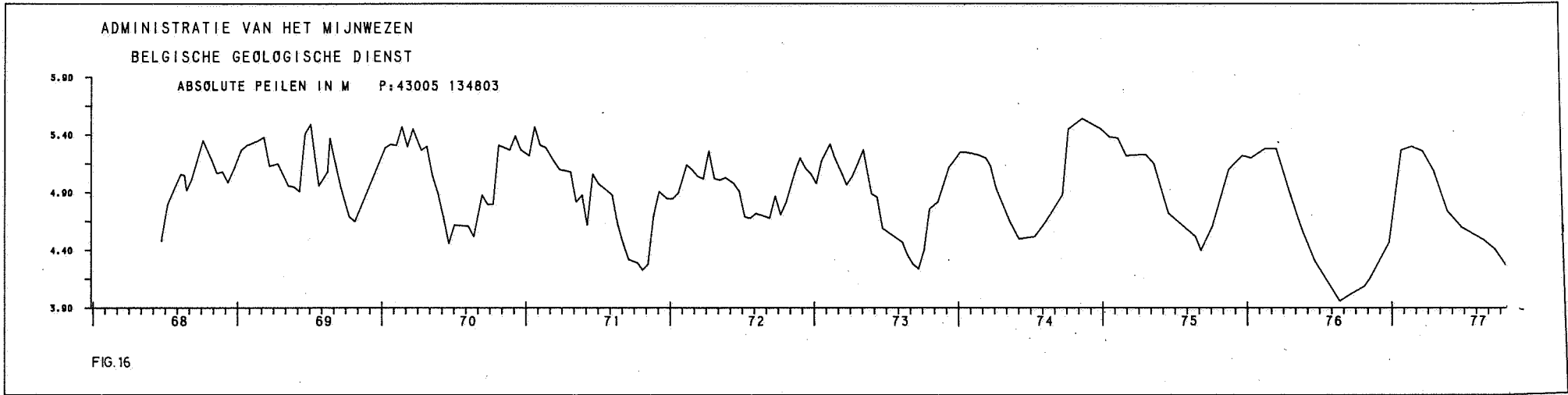
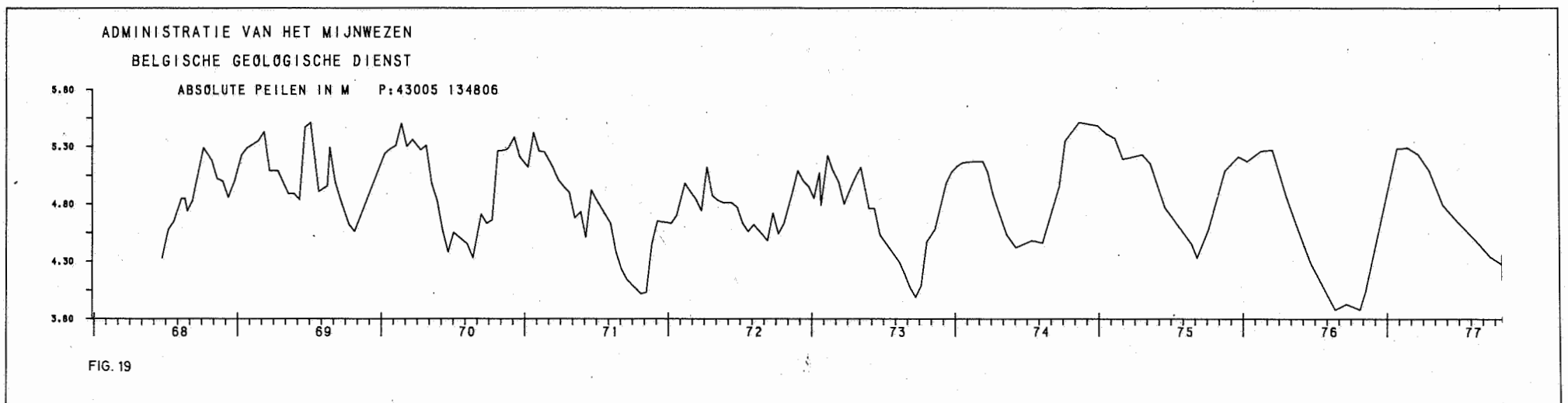
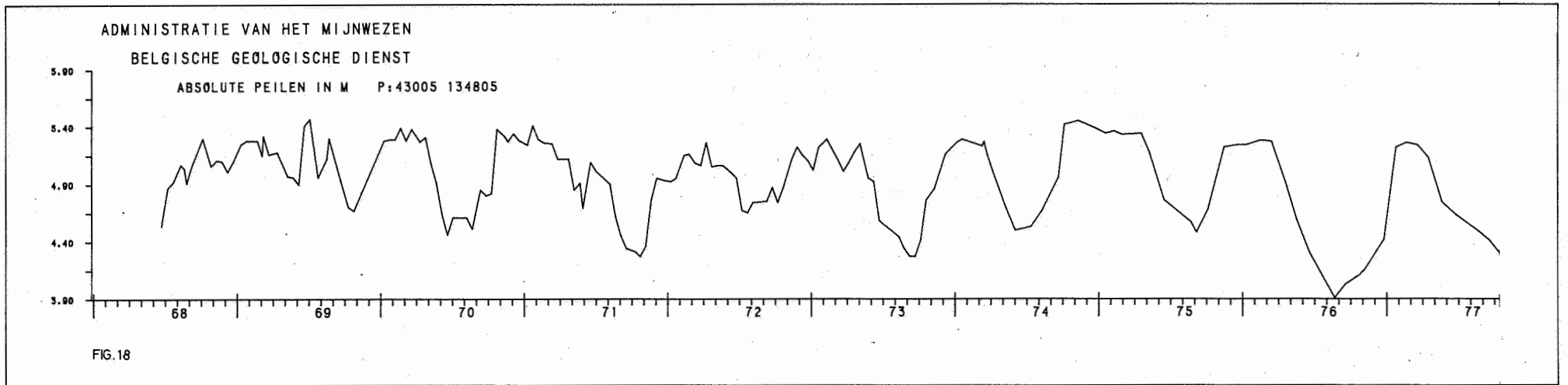
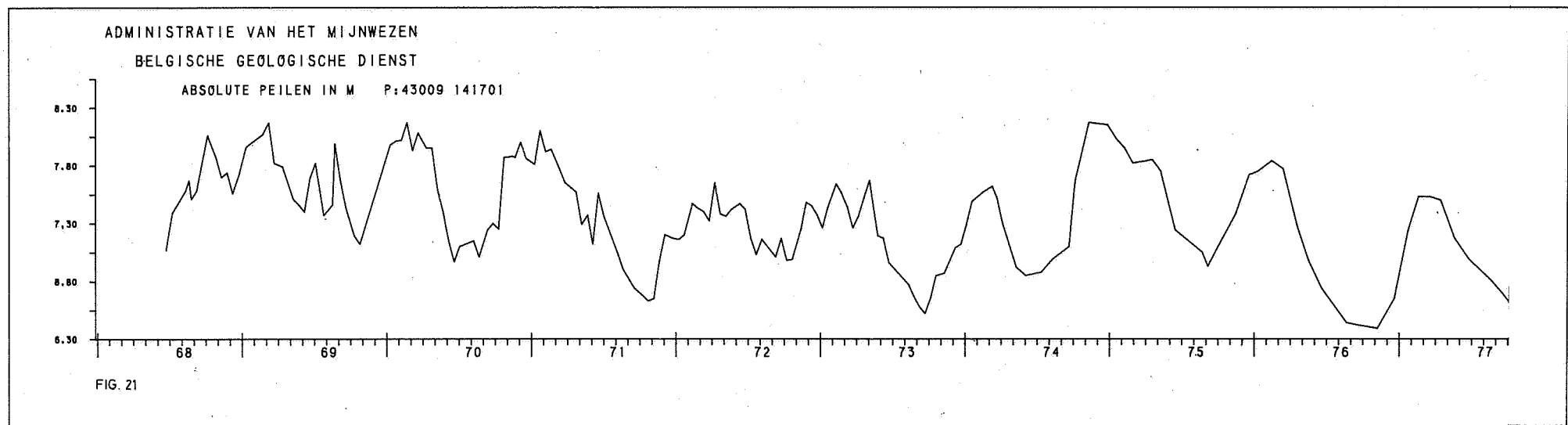
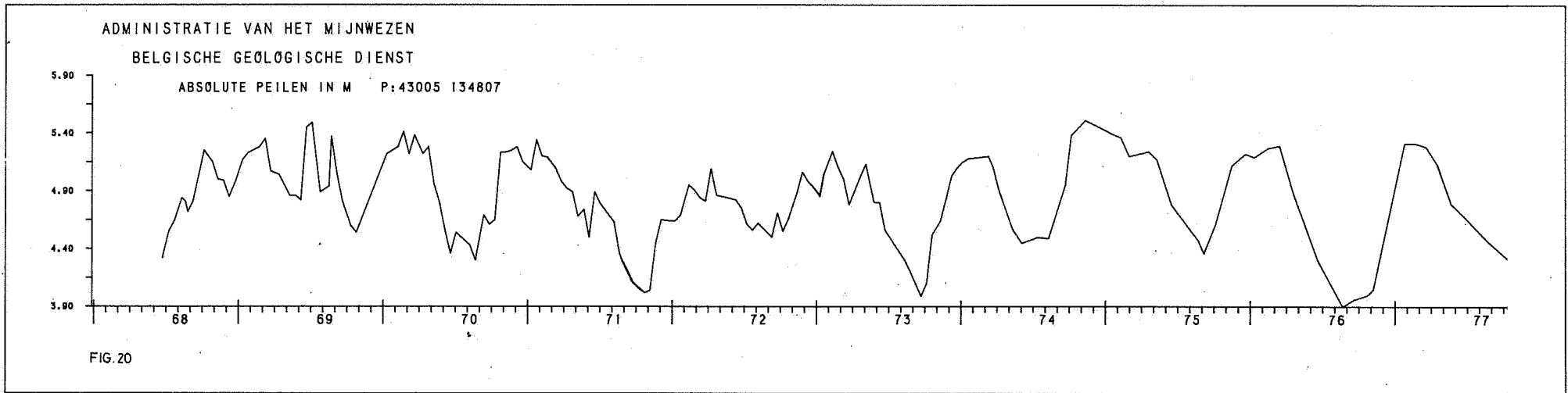


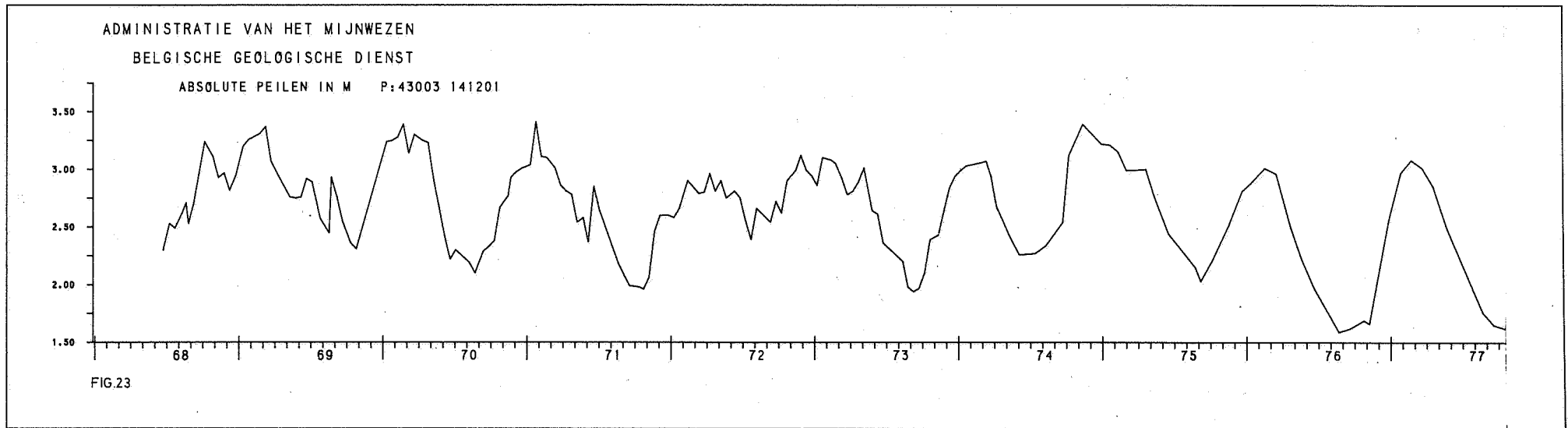
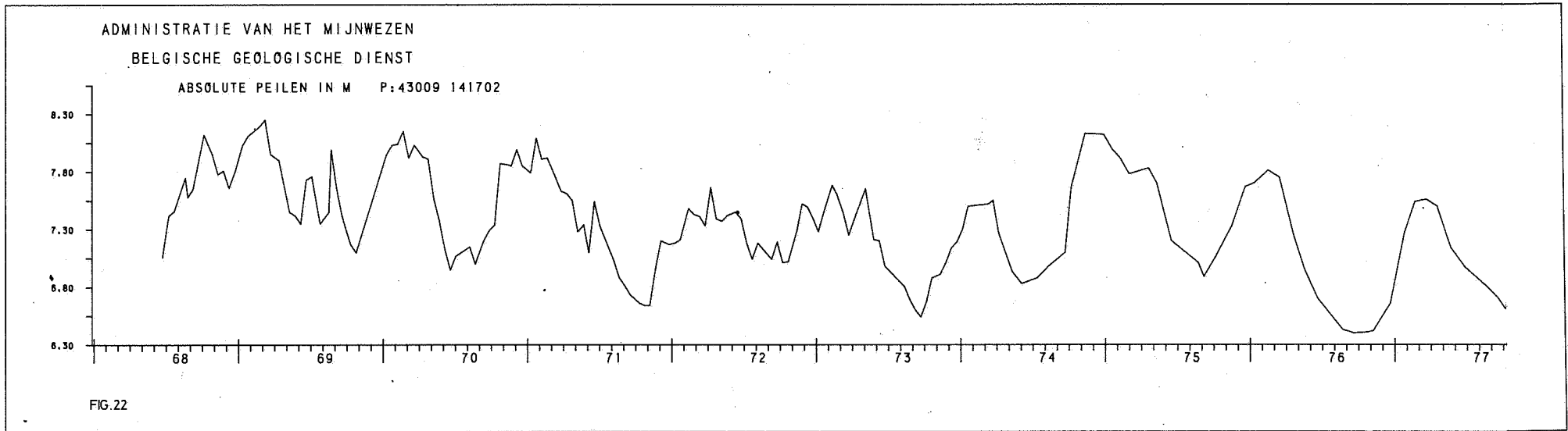
FIG. 13











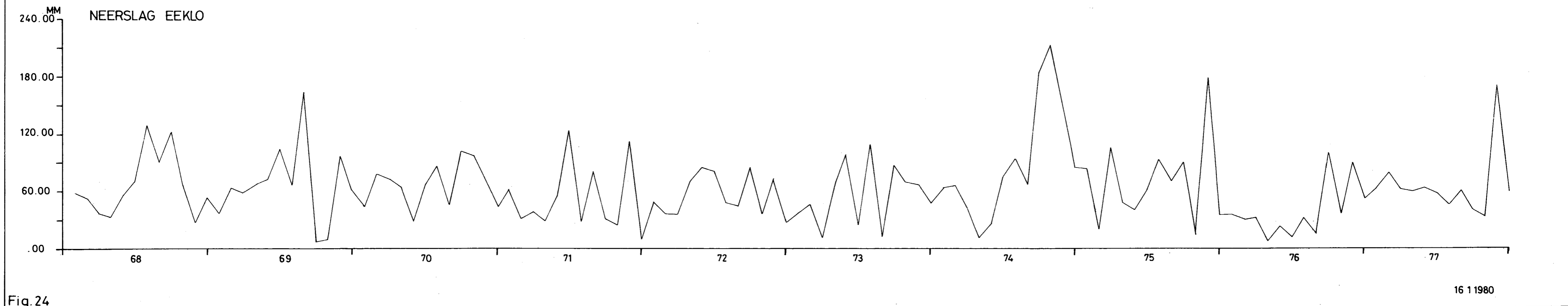
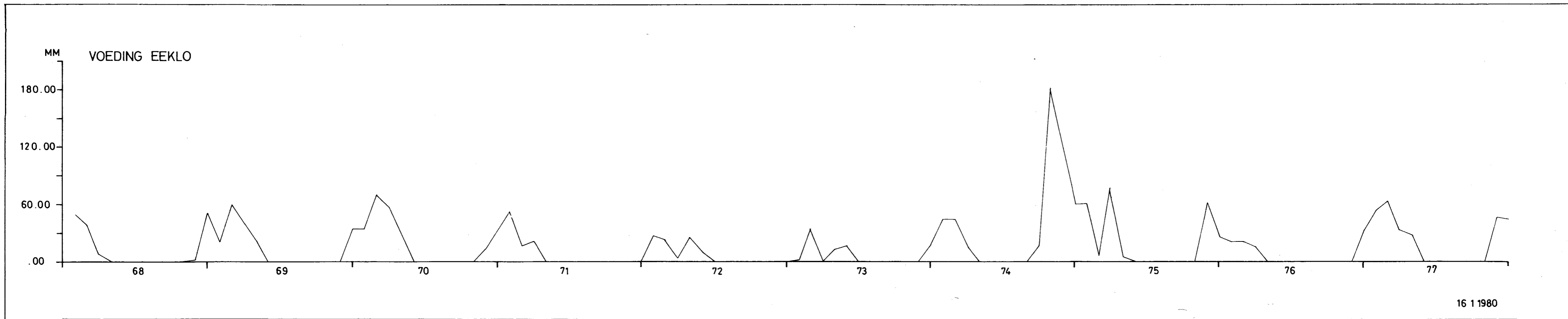


Fig.24

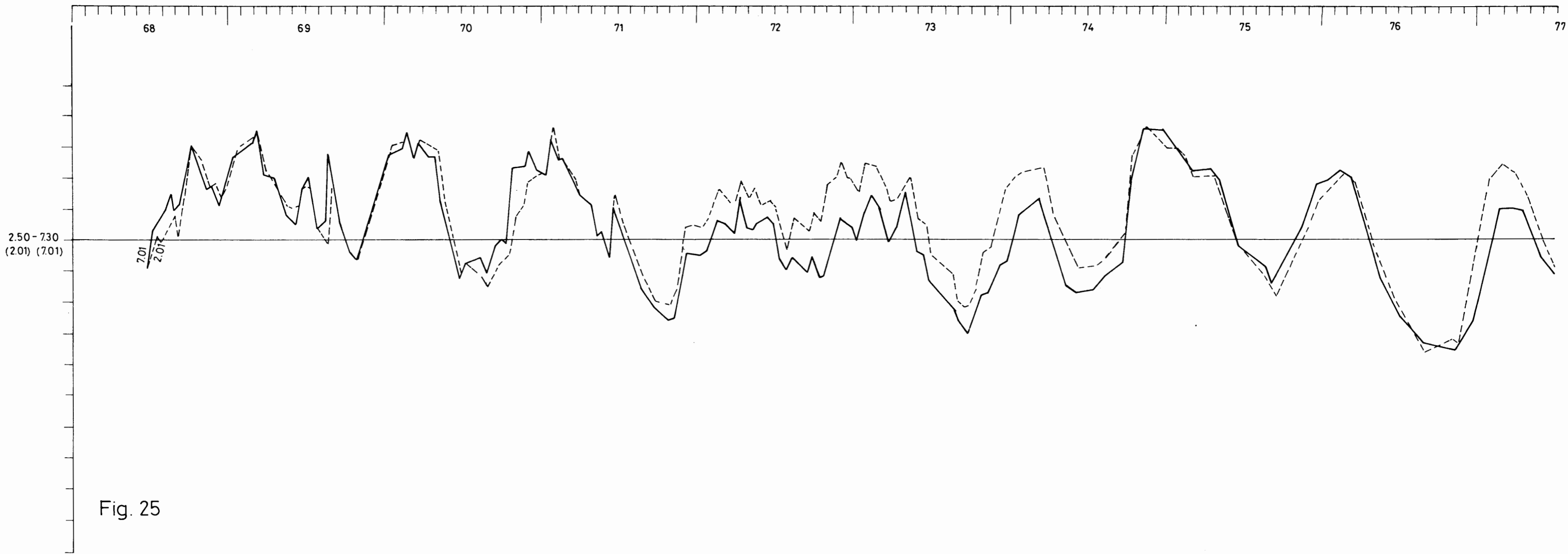


Fig. 25

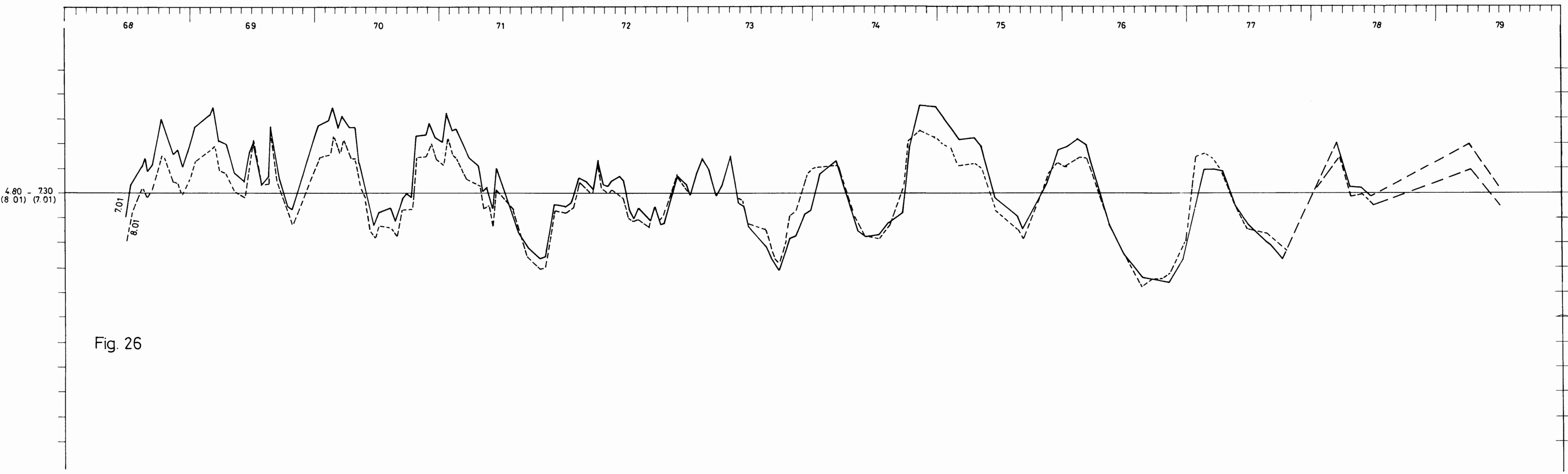


Fig. 26