

nota WWKZ-83.V010

Tweedimensionaal model

Westerschelde.

Presentatie model.

projectcode							
V	8	3	3	0	Q	1	5

auteur(s) : Ing. L. Dekker

datum : december 1983

bijlagen :

samenvatting : Ten behoeve van onderzoek naar de waterbeweging en waterkwaliteit van de Westerschelde beschikt de Adviesdienst Vlissingen momenteel over een tweedimensionaal model voor het berekenen van waterbeweging en waterkwaliteit.

In deze nota wordt dit model gepresenteerd aan de hand van een berekening met de geijkte versie voor de waterbeweging.

In hoofdstuk 1 wordt het model beschreven, terwijl in hoofdstuk 2 de berekeningsresultaten worden gegeven. In hoofdstuk 3 volgt tenslotte een nabeschouwing.

rijkswaterstaat

behoort bij. nota WWKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: i

Inhoudsopgave

	<u>blz</u>
1. MODELBESCHRIJVING.	1
1.1. Rekenmethode.	1
1.2. Schematisering.	1
1.3. Randvoorwaarden.	2
1.4. Beginvoorwaarden.	3
1.5. Parameters.	3
2. BEREKENINGSRESULTATEN.	4
2.1. Algemeen.	4
2.2. Verticaal getij.	4
2.3. Horizontaal getij.	4
2.3.1. Debieten.	4
2.3.2. Snelheden.	5
2.4. Overige resultaten.	5
2.4.1. Droogvallen en onderlopen van de platen.	5
2.4.2. Zoutgehalten.	6
3. NABESCHOUWING.	7
Literatuuropgave.	8
Lijst van bijlagen.	9

rijkswaterstaat

behoort bij: nota WWKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 1

1. MODELBESCHRIJVING.

1.1. Rekenmethode.

De berekeningen met dit model worden uitgevoerd met het door de Rand Corporation ontwikkelde programma Waqua.

In dit programma wordt de waterbeweging en waterkwaliteit beschreven met de over de diepte geïntegreerde vergelijkingen voor respeetievelijk lange golven en transport door middel van advectie-diffusie. Deze vergelijkingen worden numeriek opgelost met een differentiemethode [1]. In de bewegingsvergelijkingen kan een extra term worden opgenomen die de drukgradiënt ten gevolge van dichtheidsverschillen beschrijft.

Voor informatie omtrent Waqua wordt verder verwezen naar [2].

1.2. Schematisering.

Het model omvat het Westerschelde estuarium en de rivieren Schelde, Durme, Dender, Rupel, (kleine en grote) Nete en Zenne tot aan de stuwen in België zoals weergegeven op bijlage 1.

Dit gebied is geschematiseerd in een rooster met vakgrootte 400 m. Omdat het niet mogelijk is de Belgische rivieren in vakken van 400 m te schematiseren is voor dit gebied een afwijkende vorm gekozen met aangepaste dieptes en wrijvingscoëfficiënten, waarbij ervoor gezorgd is dat de komberging correct blijft. Op bijlage 2 is dit in beeld gebracht, terwijl hierop tevens de controlepunten voor waterstanden zijn ingetekend. Op bijlage 3 zijn de raaien waar de debieten gecontroleerd zijn weergegeven.

De gegevens voor het gedeelte tot Schelle (België) zijn afkomstig van lodingkaarten uit 1976 en 1977 van de Adviesdienst Vlissingen en de Antwerpse Zeediensten. Voor het gedeelte bovenstroms van Schelle zijn deze gegevens verkregen uit [3].

rijkswaterstaat

behoort bij: nota WWKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 2

1.3. Randvoorwaarden.

De randvoorwaarden zijn ontleend aan natuurwaarnemingen van 1 en 2 september 1975.

- 1) Op de uiteinden van de open rand Vlissingen - Breskens zijn waterstanden opgelegd volgens bijlage 4 en 5. Deze waterstanden worden over de rand lineair geinterpoleerd. Voor Breskens zijn de waterstanden afgeleid uit die voor Vlissingen met de relatie:

$$H_{Breskens}(t) = H_{Vlissingen}(t+300 \text{ s}) + 0.03 \quad [\text{m}]$$

De getijfactor varieert van 0.68 tot 0.91.

- 2) Op de bovenrand in België is een constant debiet van $40 \text{ m}^3/\text{s}$ opgelegd. Dit debiet is een sommatie van de afvoeren over de stuwen in de Belgische rivieren [4].
- 3) Op het gehele geschematiseerde gebied is een windrandvoorwaarde opgelegd volgens bijlage 6 en 7.
- 4) Op de rand Vlissingen - Breskens is bij instroming (vloed) een zoutconcentratie (saliniteit) van 31.78 kg/m^3 opgelegd. Bij uitstroming geldt de zogenaamde zwakke randvoorwaarde:

$$\frac{\partial^2 c}{\partial x^2} = 0, \quad \frac{\partial^2 c}{\partial y^2} = 0$$

De zoutbeweging is gekoppeld aan de waterbeweging (zie 1.1).

- 5) Op bepaalde tijdstippen wordt in een aantal punten van de gesloten rand een afvoer het model ingelaten, welke het gevolg is van lozingen van uitwateringssluizen etc. Afgezien hiervan geldt voor de gesloten rand dat de loodrechte snelheidscomponent gelijk aan 0 is en dat er via deze rand geen zout het model in- of uitstroomt.

rijkswaterstaat

behoort bij: nota WWKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 3

1.4. Beginvoorwaarden.

Hiervoor geldt:

- 1) De beginvoorwaarde voor de waterbeweging is een waterstand van N.A.P. + 1.50 m in ieder punt van het model ($Q=0$), waardoor de platen aan het begin van de berekening onder water staan.
- 2) De beginvoorwaarde voor de dichtheidsverdeling is een zoutconcentratie in ieder punt van het model, afgeleid uit het gemeten verloop van de chlorideconcentraties in het estuarium.

1.5. Parameters.

In tabel 1 zijn een aantal belangrijke parameters van dit model samengevat.

Tabel 1: Parameters tweedimensionaal model Westerschelde.

parameter	waarde	eenheid
ruimtestap	400	m
tijdstap	60	s
manningwaarde	0.020	$m^{-1/3}$ s
diffusiecoëfficiënt	10	m^2/s
viscositycoëfficiënt	10-30	-
wind-stress-coëfficiënt	0.0026	-

rijkswaterstaat

behoort bij: nota WWKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 4

2. BEREKENINGSRESULTATEN.

2.1. Algemeen.

Om van de begintoestand (zie 1.4) te komen tot een ingespeeld model is 1 september 1975 als inspeelperiode gebruikt. In dit hoofdstuk zullen daarom alleen de resultaten van 2 september 1975 worden beschouwd.

2.2. Verticaal getij.

De resultaten voor het verticaal getij zijn weergegeven op bijlage 8 t/m 15. De verschillen natuur-model zijn gegeven op bijlage 16 t/m 23.

Voor de stations Vlissingen, Borssele, Baarland, Hansweert, Baalhoek en Bath zijn de verschillen kleiner dan 0.20 m en voor Terneuzen en Prosperpolder kleiner dan 0.40 m. Deze verschillen in waterstand zijn mede het gevolg van faseafwijkingen. Afgezien hiervan zijn de verschillen in maximale en minimale waterstand tussen natuur en model kleiner dan 0.10 m.

2.3. Horizontaal getij.

2.3.1. Debieten.

Voor het verkrijgen van vergelijkbare informatie omtrent de debieten is met de randvoorwaarden van deze Waqua-berekening een één-dimensionale getijberekening gemaakt met een Implic-model van de Westerschelde met een bodemschematisering uit 1979. Van dit model is bekend dat het debieten redelijk reproduceert. Deze Implic-

behoort bij: nota WWKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 5

debieten en de debieten uit Waqua zijn weergegeven op bijlage 24 t/m 35 (Implicdebiet = observed).

Hoewel uit deze vergelijking geen harde conclusies mogen worden getrokken, kan men aan de hand hiervan toch het volgende opmerken:

- Grove fouten komen in de met Waqua berekende debieten niet voor.
- De overeenkomst in debiet voor de raai Vaarwater boven Bath (bijlage 35) geeft aan dat het gebied bovenstrooms van deze raai op de in 1.2 beschreven wijze redelijk in model is gebracht.

2.3.2. Snelheden.

Om een beeld te krijgen van de snelheidsverdeling zijn voor de periode van 07.00h t/m 19.00h stromingspatronen getekend die zijn weergegeven op bijlage 36 t/m 48. Aan de hand hiervan valt op te merken:

- De stromingspatronen geven een redelijk beeld van de snelheden in de Westerschelde.
- Bij de rand Vlissingen - Breskens is er op bepaalde tijdstippen sprake van niet reëele circulatiestromen. Deze stromingen zijn een gevolg van het feit dat de randvoorwaarden Vlissingen - Breskens bestaan uit waterstanden. Geringe fouten in deze randvoorwaarden, welke nagenoeg niet te voorkomen zijn, doen een verhang ontstaan die de circulatie (vereffenings-) stromen tot gevolg hebben. Bij uit te voeren onderzoek dient hiermee rekening te worden gehouden.

2.4. Overige resultaten.

2.4.1. Droogvallen en onderlopen van de platen.

Voor het droogvallen en onderlopen van de platen bevat Waqua een procedure die beschreven wordt in [2]. Overeenkomstig de stromingspatro-

rijkswaterstaat

behoort bij. nota WWKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 6

nen zijn op de bijlagen 49 t/m 61 de natte punten (punten die op dat moment aan de berekening meedoen) weergegeven. Dergelijke tekeningen vormen een waardevol hulpmiddel ter controle van de schematisering tijdens de ijking.

2.4.2. Zoutgehalten.

Thatcher en Harleman [5] constateerden aan de hand van een ééndimensionaal model van het goed gemengde Delaware estuarium dat bij zoutindringingsberekeningen met periodieke randvoorwaarden het ca. 30 à 40 getijperiodes duurt voordat een evenwichtssituatie is bereikt. Hoewel het Westerschelde-model een tweedimensionaal model is, zal die convergentie na de inspeeltijd van 2 getijperioden zeker niet bereikt zijn. Presentatie van zoutgehalten heeft derhalve geen zin. Dichtheidsverschillen echter zullen, bij een juiste keuze van de gradiënt in de beginvoorwaarde, nagenoeg gelijktijdig met de waterbeweging zijn ingespeeld. De koppeling van de zoutbeweging aan de waterbeweging is dus wel verantwoord.

behoort bij: nota WWKZ nr 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 7

3. NABESCHOUWING.

Algemene conclusie is dat wat betreft de waterbeweging het verticaal en horizontaal getij zeer redelijk wordt gesimuleerd. Voor de waterkwaliteit betekent dit dus dat het advectieve deel als geijkt beschouwd kan worden. Dit geldt nog niet voor het diffusiedeel waar, voor de diffusiecoëfficiënt de arbitraire waarde van $10 \text{ m}^2/\text{s}$ is aangehouden voor het hele gebied, terwijl bij niet conservatieve stoffen dan ook nog aandacht moet worden besteed aan de afbraakcoëfficiënt. Het model kan gebruikt worden voor onderzoek naar ingrepen in de Westerschelde hetzij direct, hetzij indirect d.w.z. het maken van randvoorwaarden voor detailmodellen, met inachtneming van het hierboven vermelde ten aanzien van de waterkwaliteit.

Het is de bedoeling om in de nabije toekomst met behulp van het in deze nota beschreven model de hieronder vermelde onderzoeken te verrichten:

- Onderzoek naar de overeenkomst natuur-model met een randvoorwaarde met getijfactor van ca. 1.2.
- Onderzoek naar de effecten van de verdieping van de Westerschelde.
- Het creëren van randvoorwaarden voor een detailmodel(len) van het Schaar van Spijkerplaatgebied in het kader van een onderzoek naar het stromingsbeeld aldaar.

rijkswaterstaat

behoort bij. nota WWKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 8

Literatuuropgave

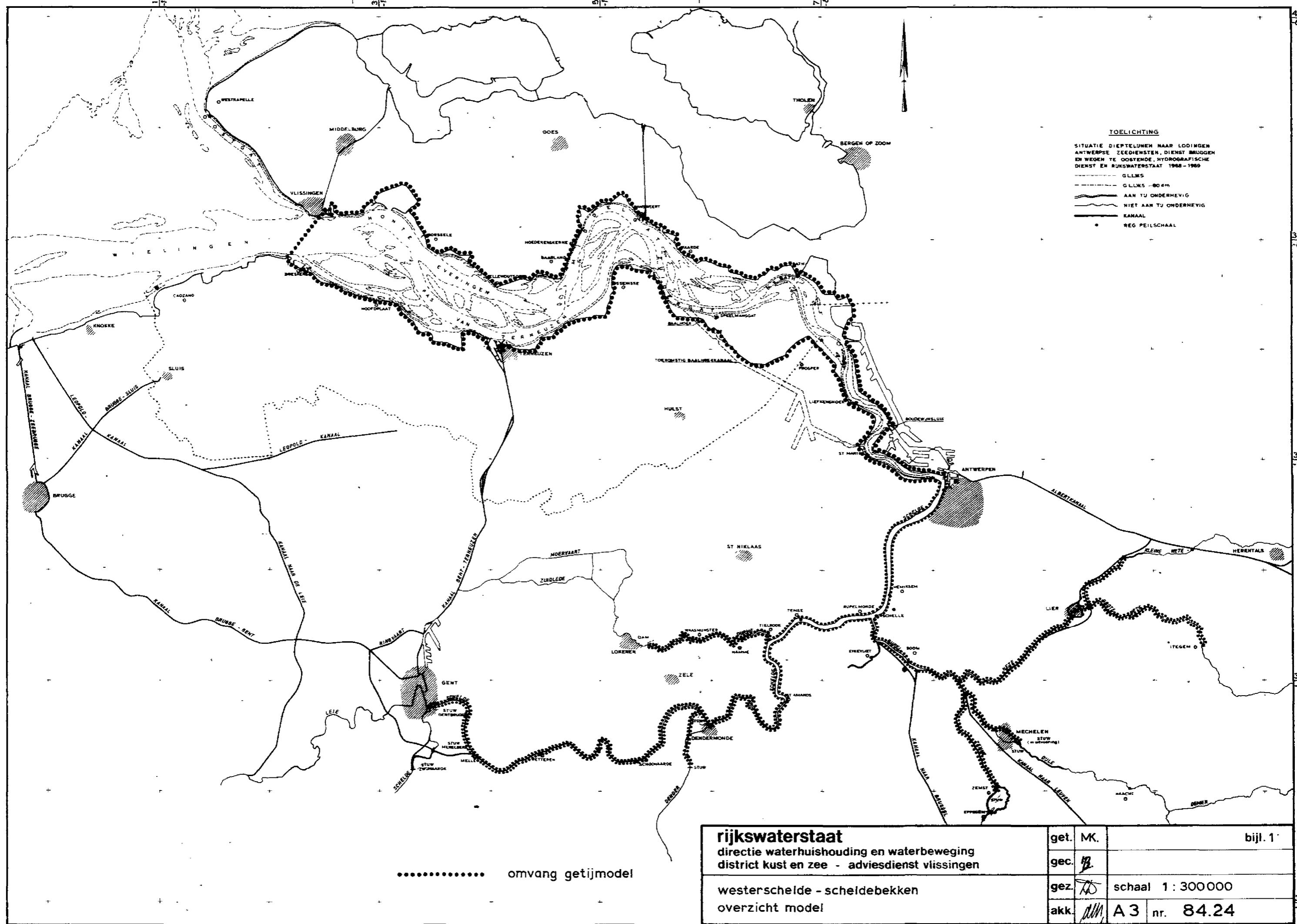
- [1] Leendertse, J.J.
Aspects of a computational Model for Long-period-water-wave propagation.
The Rand Corporation, RM-5294-PR, 1967.
- [2] Leendertse, J.J. and Gritton, E.C.
A water quality simulation model for well-mixed estuaries and coastal seas.
Volume I to VII.
The Rand Corporation, RM-6230-RC, 1970-1972.
- [3] Stormvloeden op de Schelde, deel 5.
Waterbouwkundig Laboratorium Borgerhout.
- [4] Debieten van het Scheldebekken.
Antwerpse Zediensten, 1976.
- [5] Thatcher, M.L. and Harleman, D.R.F.
A mathematical model for the prediction of unsteady salinity intrusion in estuaries.
MST, Ralph M. Parsons, Lab, Rep. 114, 1972.

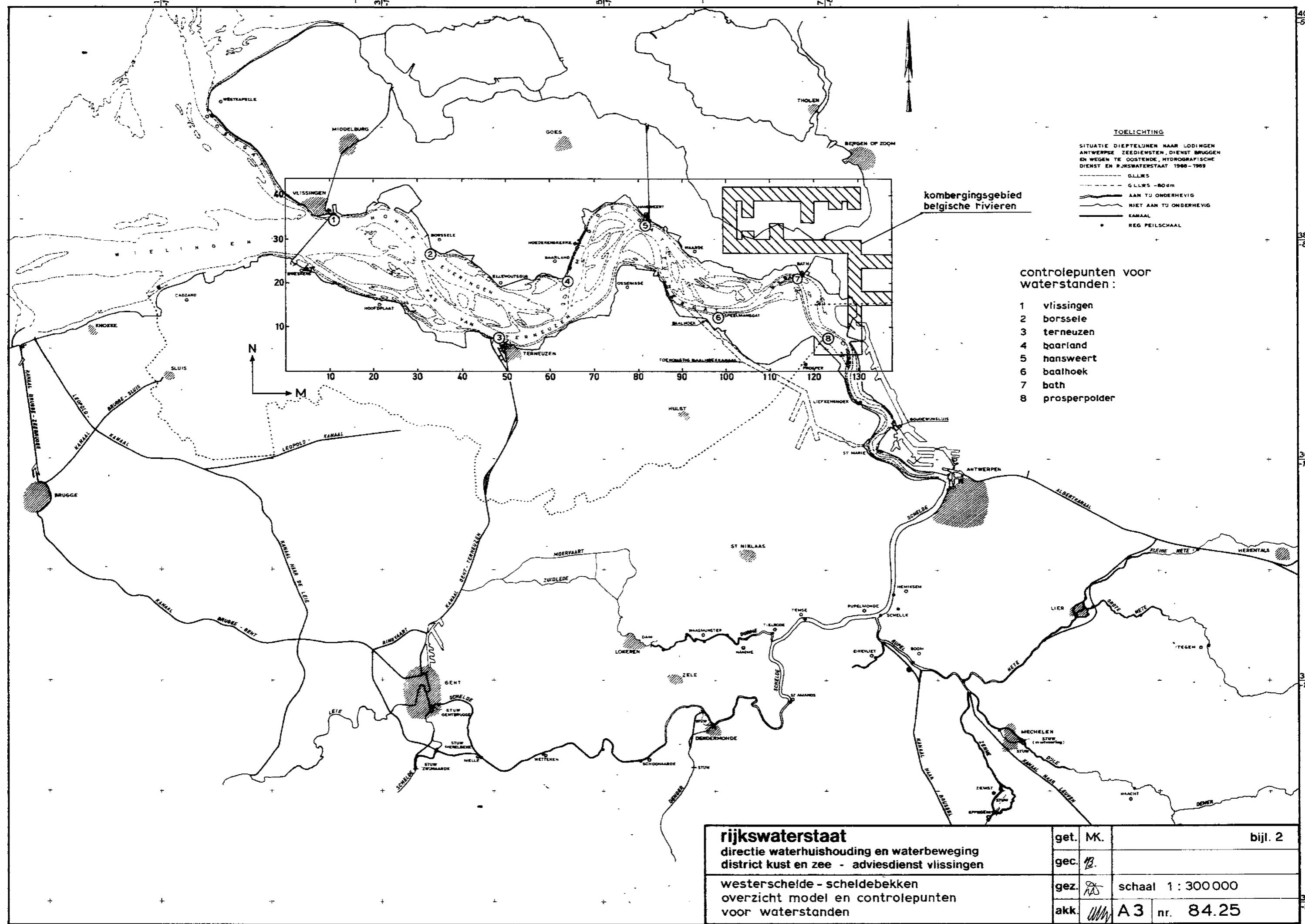
rijkswaterstaat

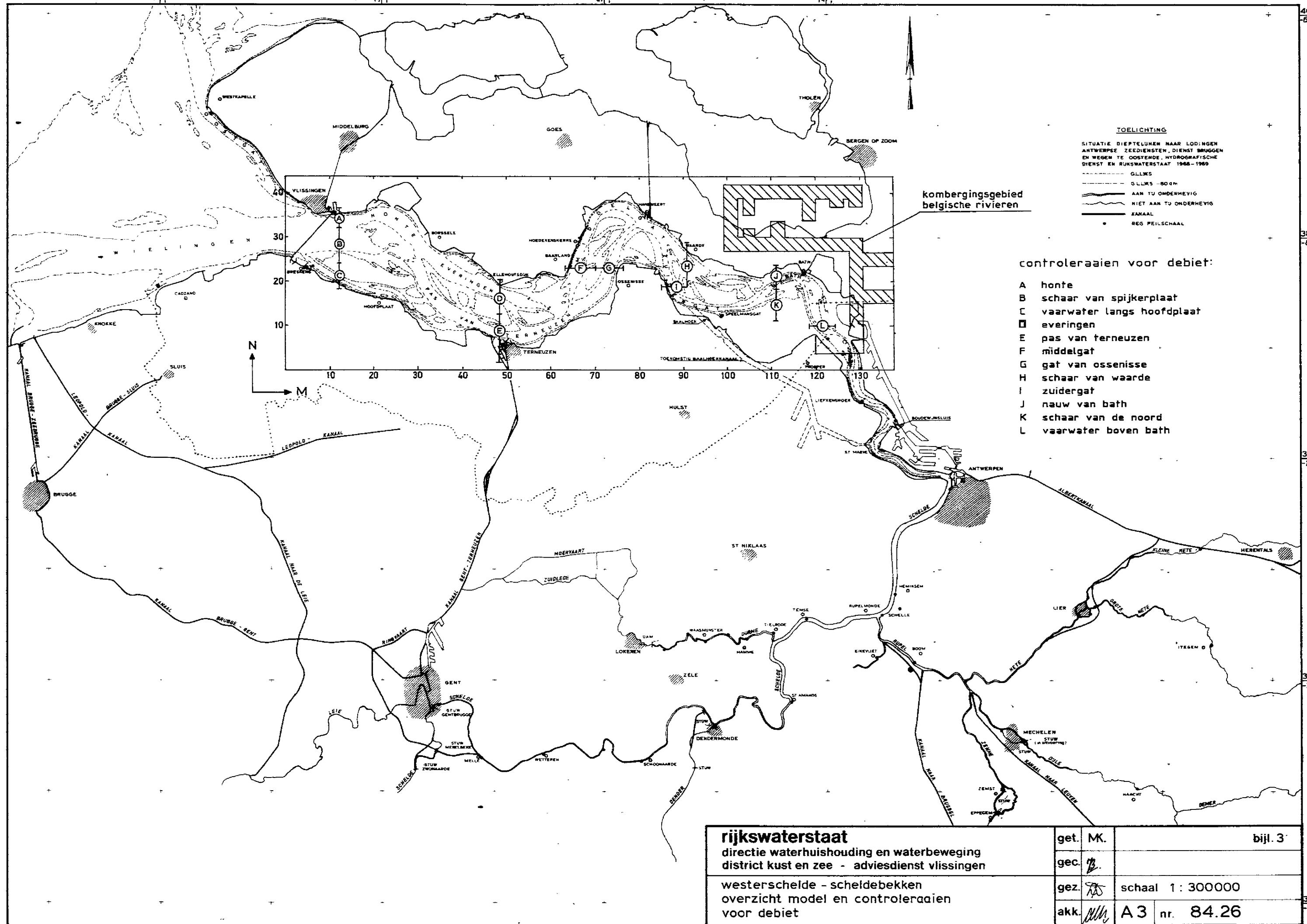
behoort bij nota WwKZ nr. 83.V010
datum: december 1983
bladnr: 9

Lijst van bijlagen

bijlage nr.	omschrijving	tekening nr.
1 t/m 3	Overzicht model.	A3-84.24 A3-84.25 A3-84.26
4 t/m 7	Randvoorwaarden.	-
8 t/m 15	Waterstanden.	-
16 t/m 23	Verschil natuur-model (waterstanden).	-
24 t/m 35	Debietkrommen.	-
36 t/m 48	Snelheidspplots.	-
49 t/m 61	Droogvalplots.	-



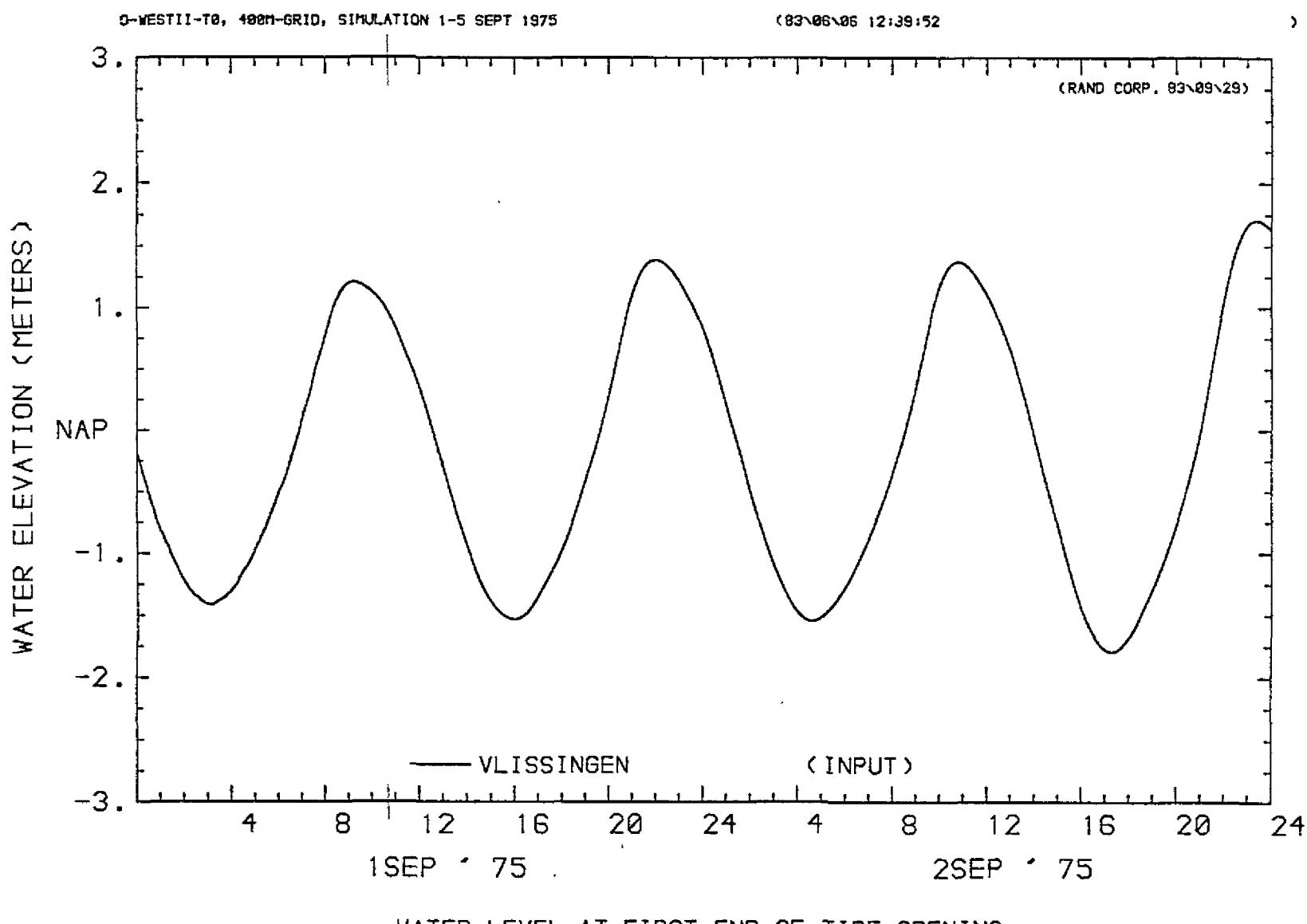




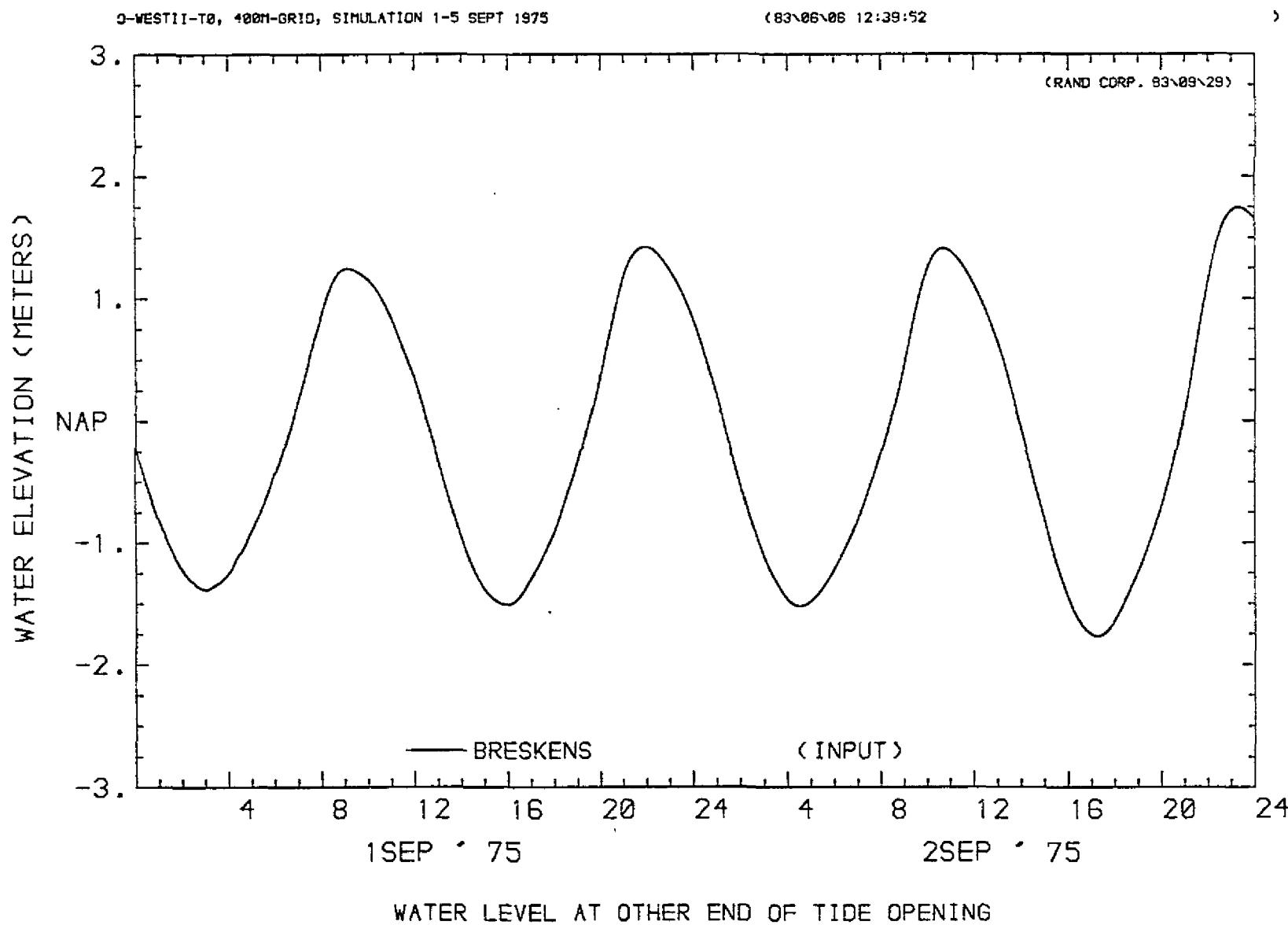
S-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975

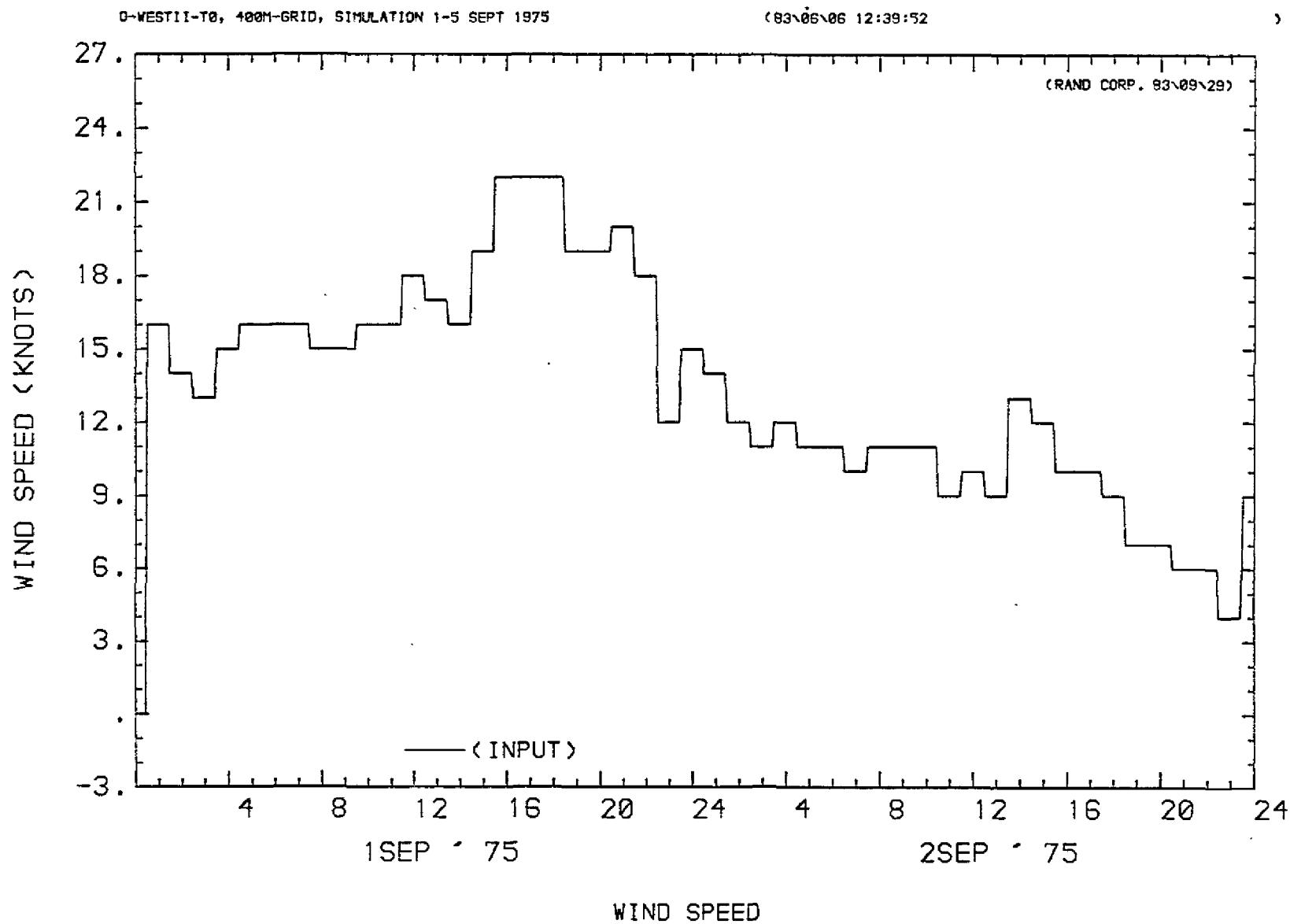
1983-06-06 12:39:52

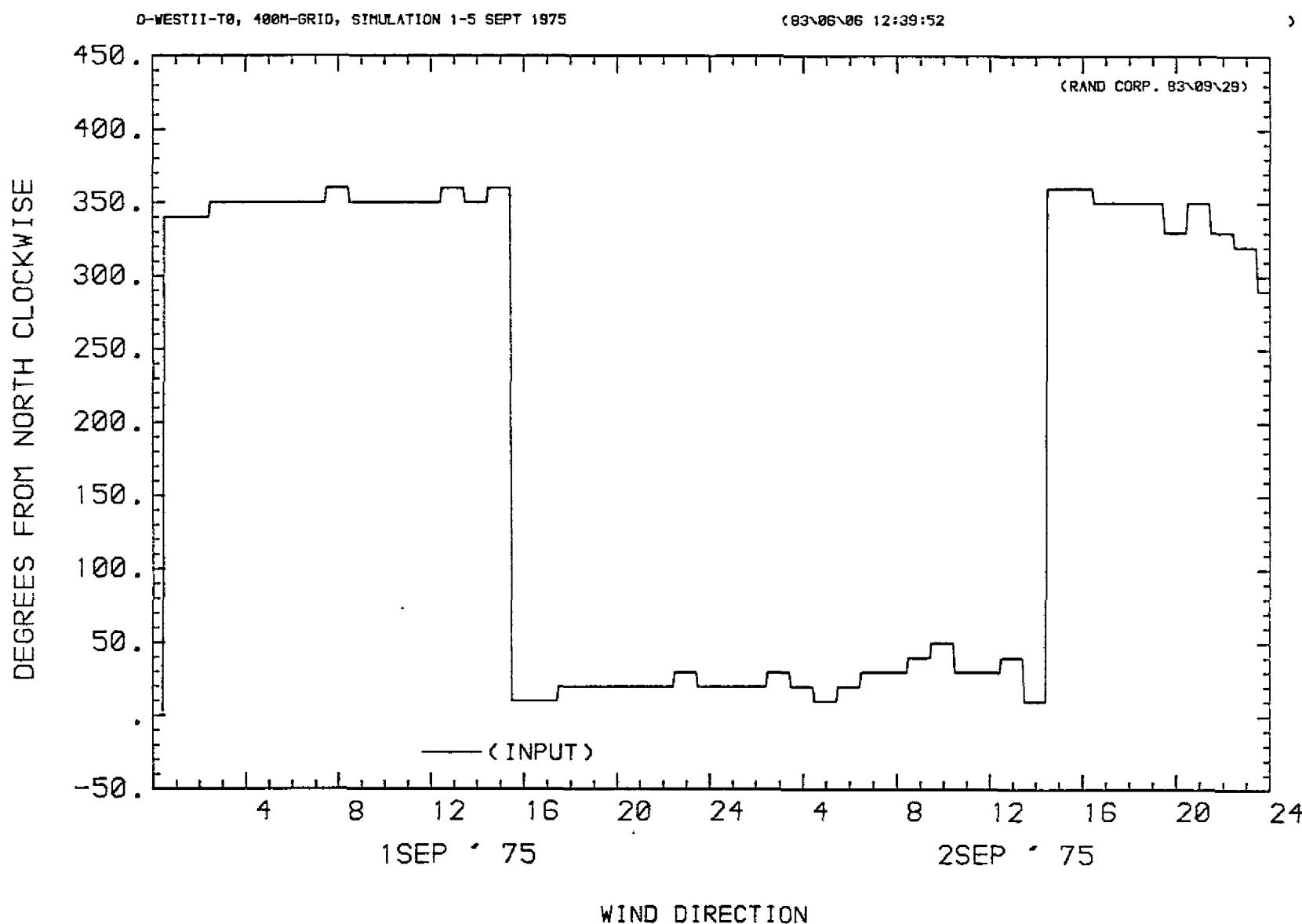
(RAND CORP., 83-89-29)



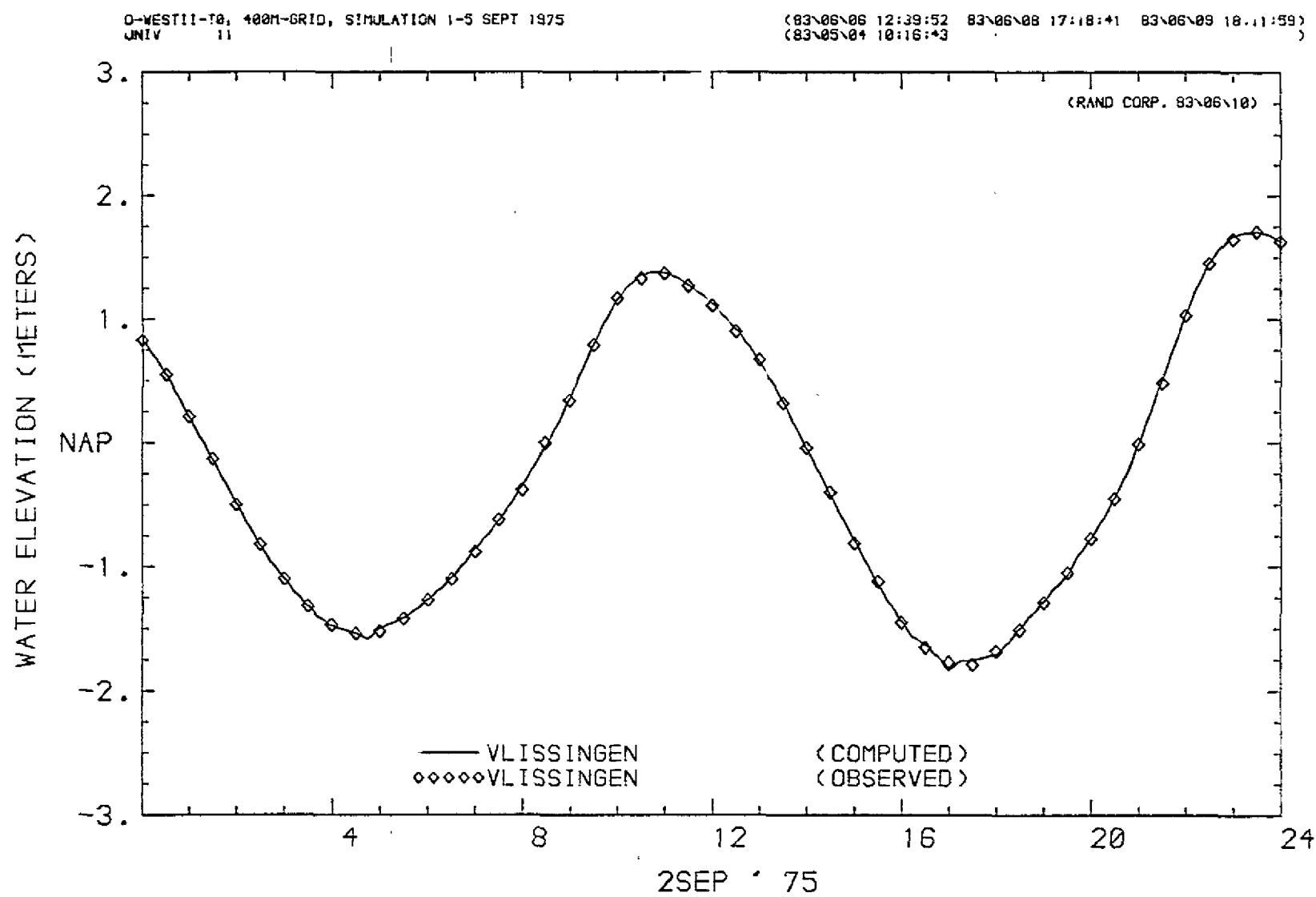
**ADVIESDIENST VLASSINGEN
NOTA WKZ 83.V010 BIJLAGE 4**



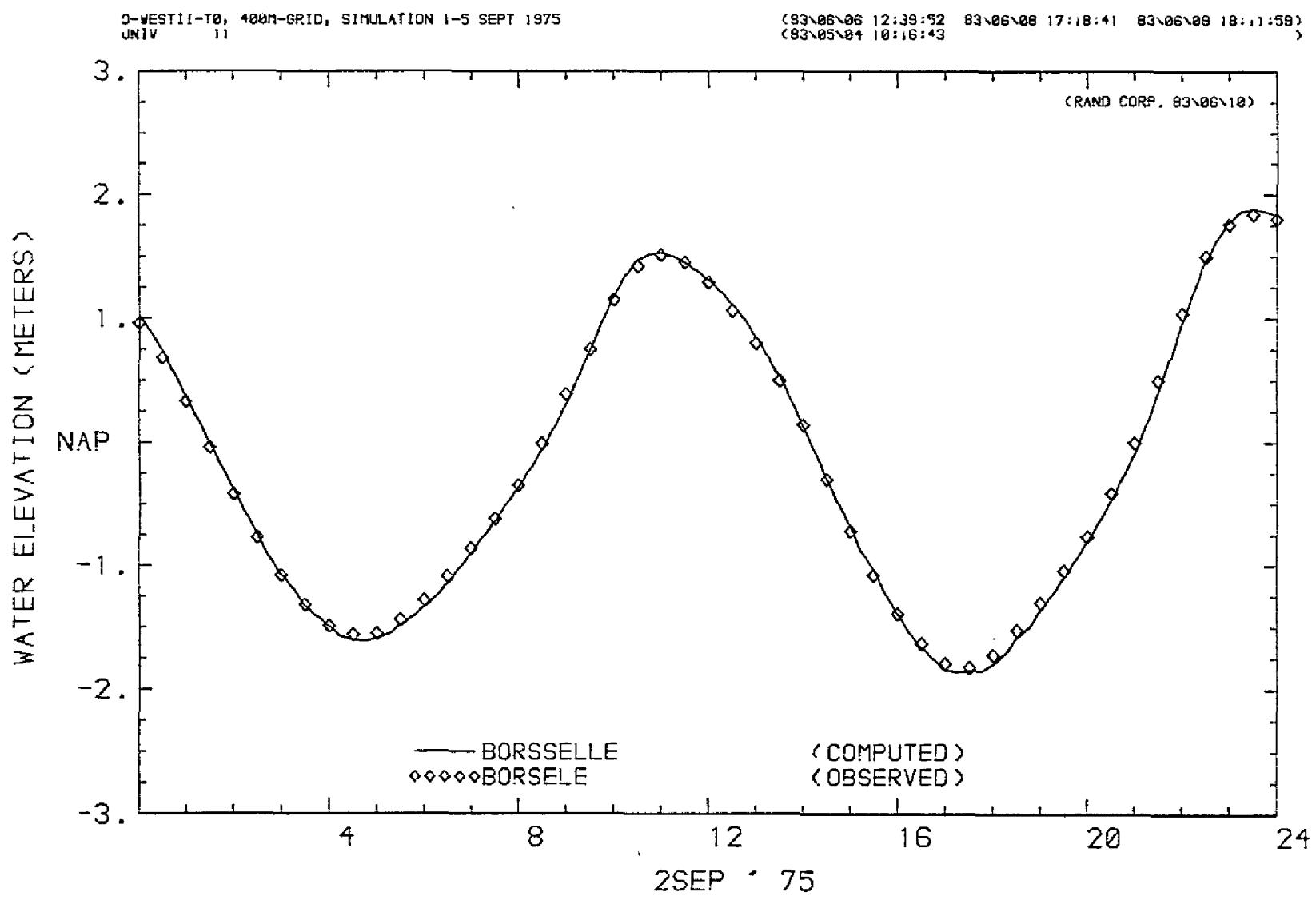


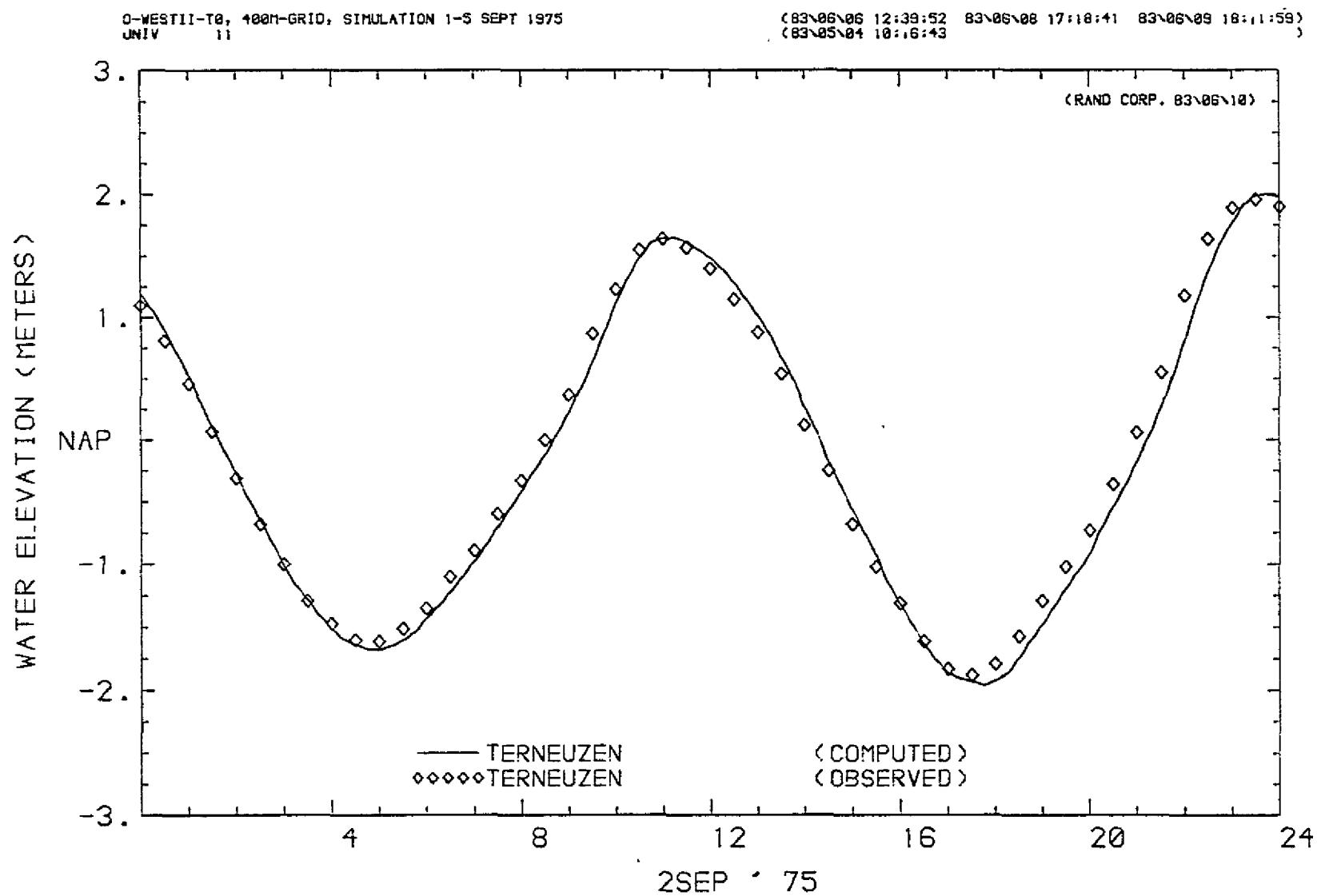


ADVIESDIENST VLissingen
NOTA WWKZ 83.V010 BIJLAGE 7



WATER LEVEL AT STATION
OBSERVED WATER LEVEL

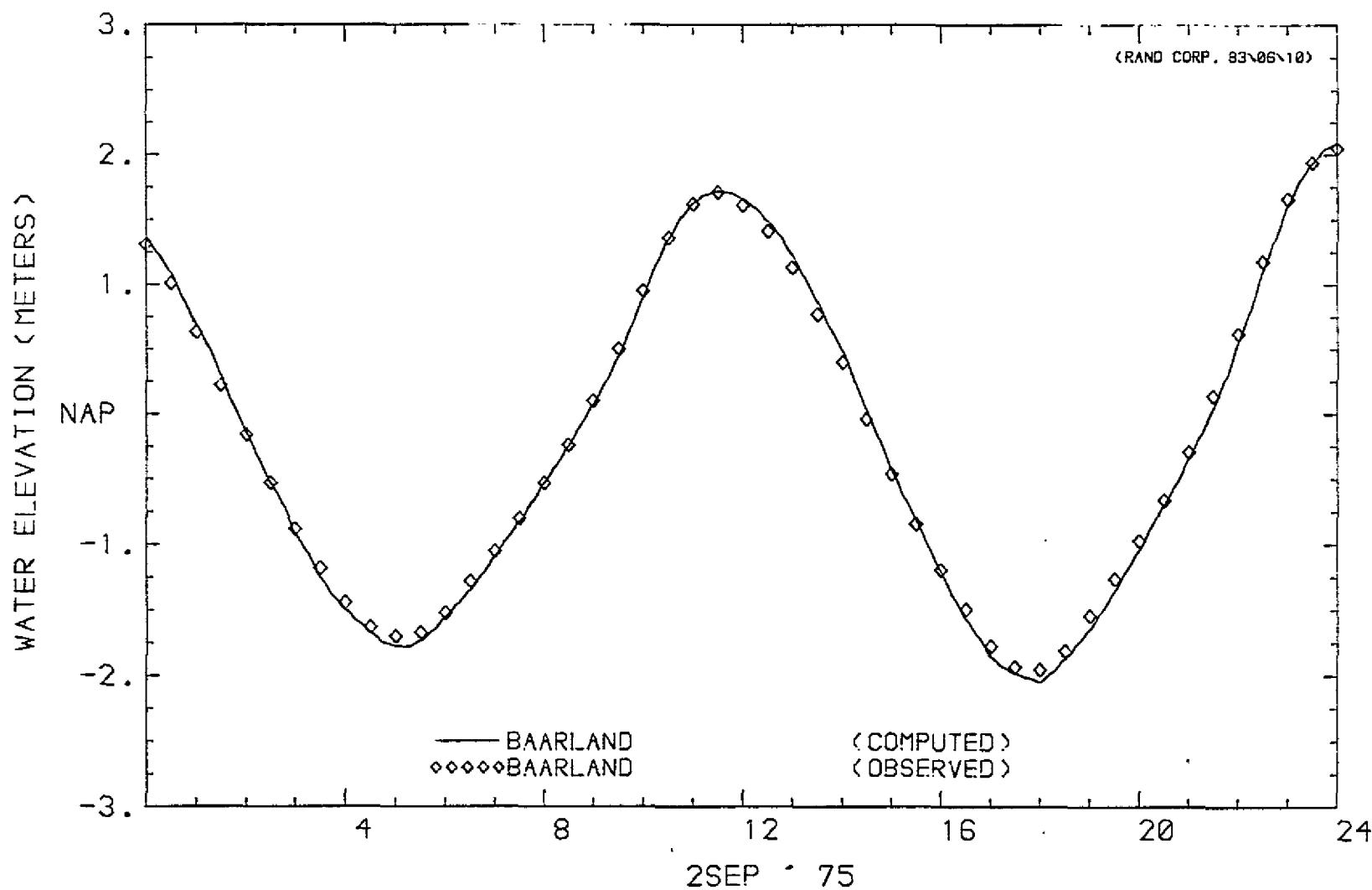




WATER LEVEL AT STATION
OBSERVED WATER LEVEL

O-WEST!!!-TB, 100M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11

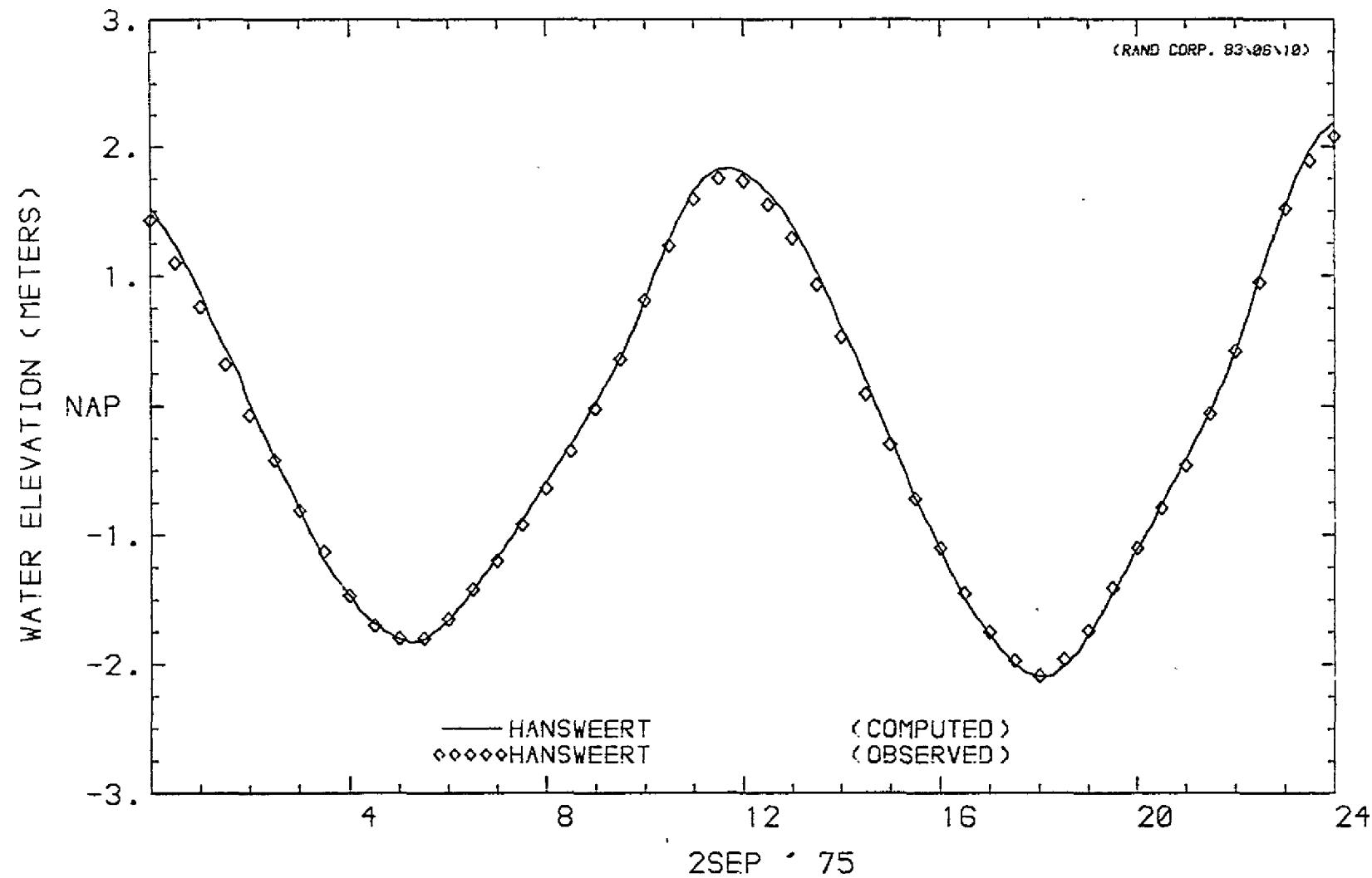
(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\09 18:11:59)
(83\05\04 10:16:43



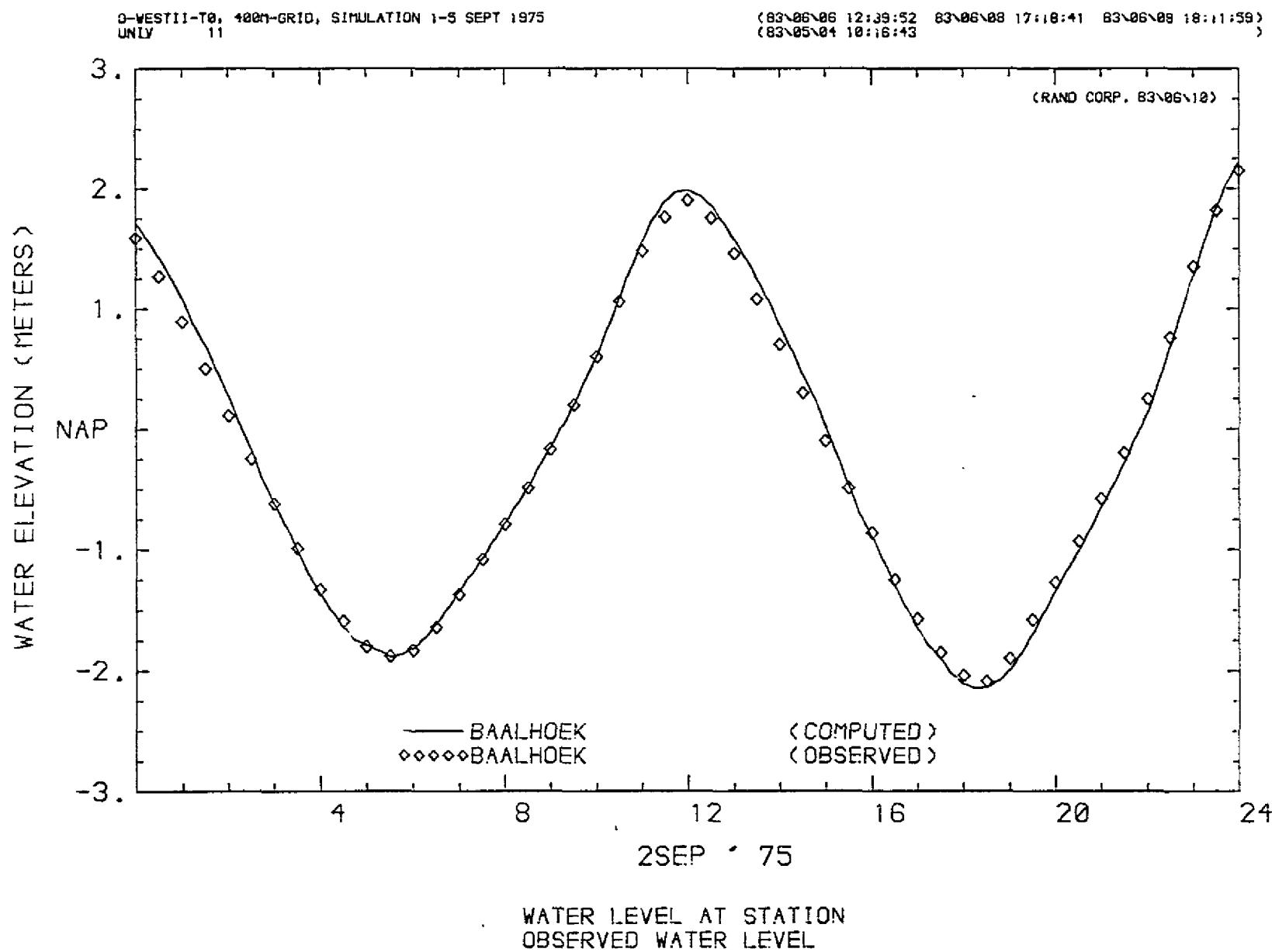
WATER LEVEL AT STATION
OBSERVED WATER LEVEL

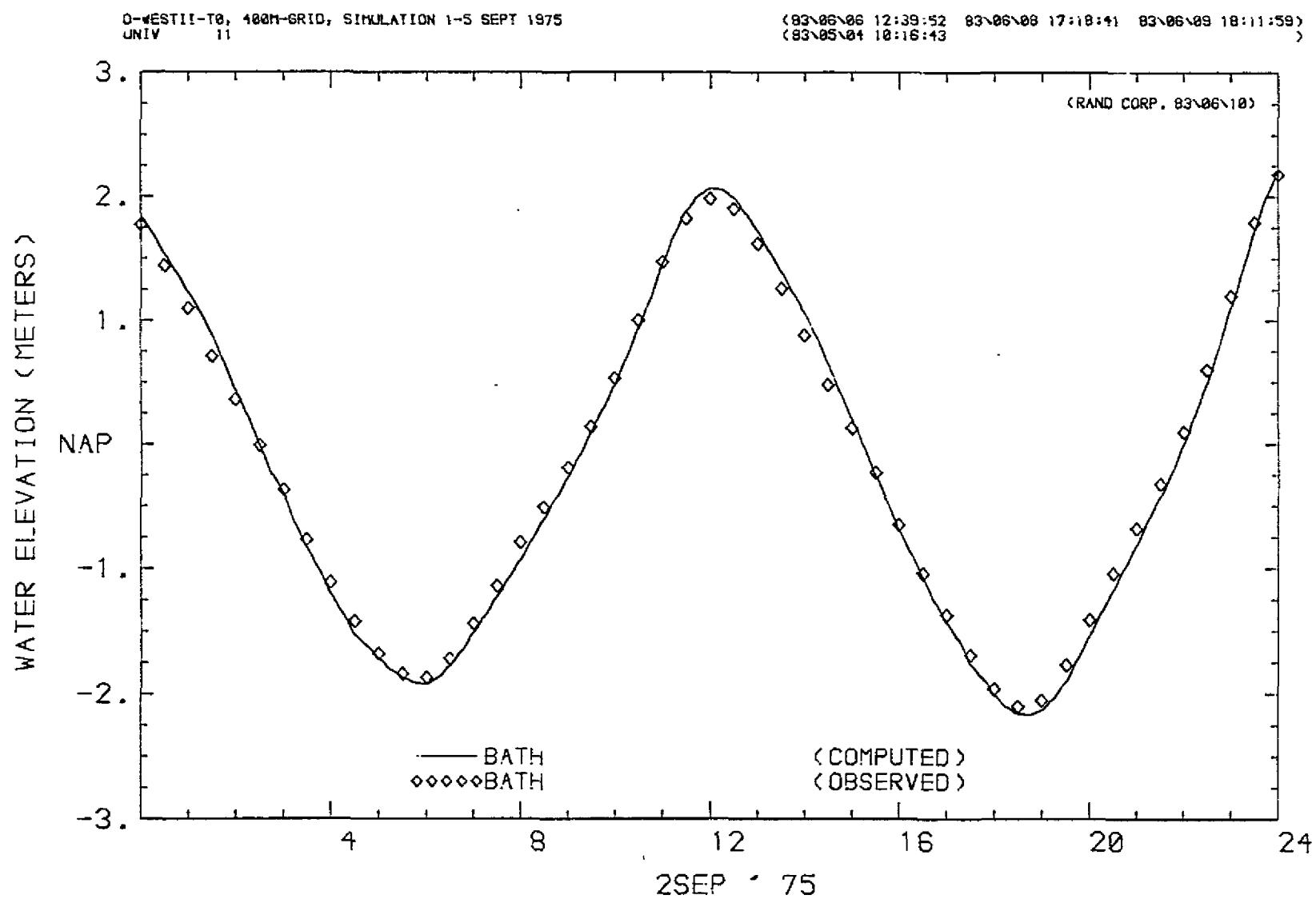
O-WESTIII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11

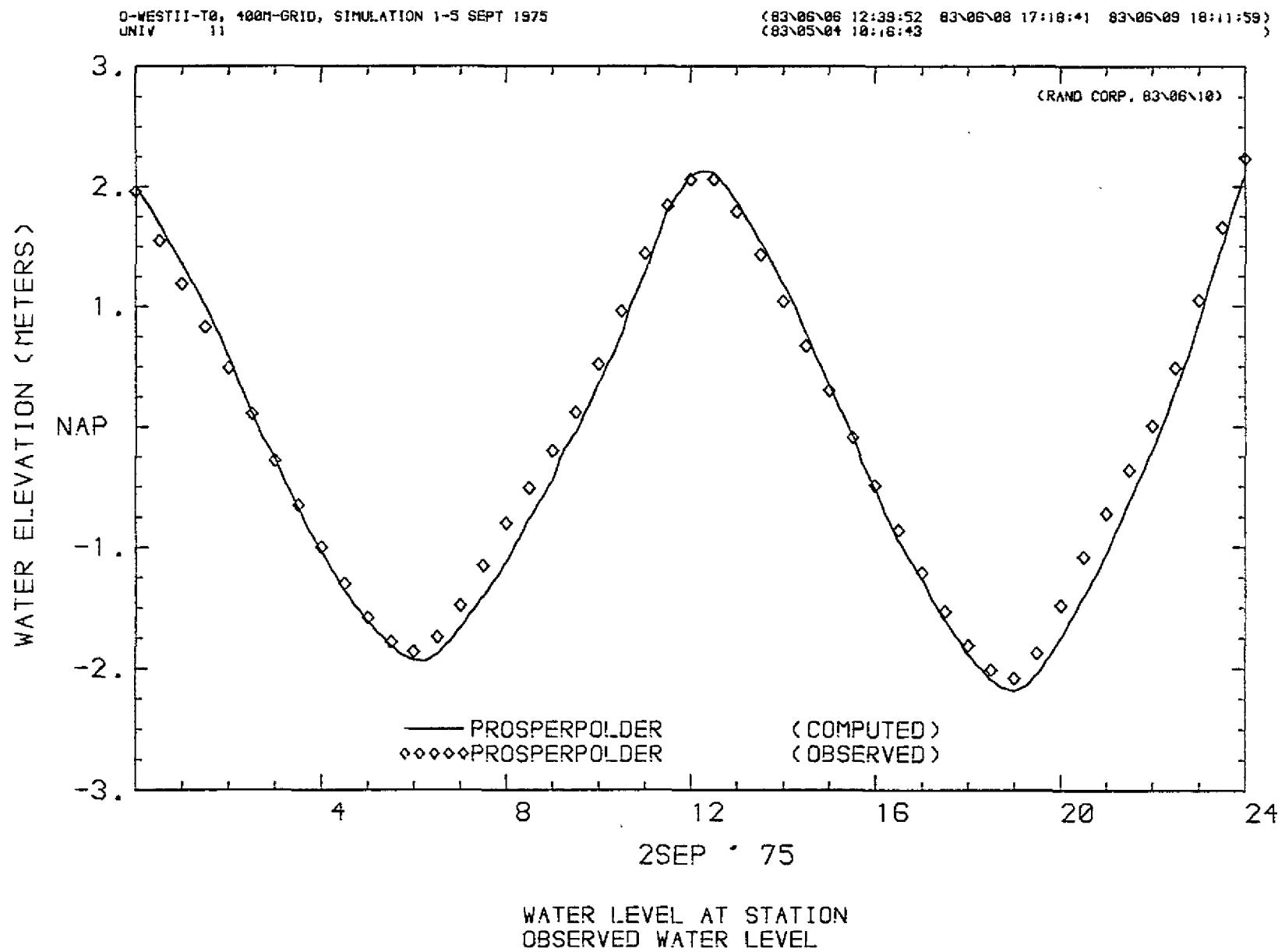
(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\09 18:11:59)
(83\05\04 10:16:43)



WATER LEVEL AT STATION
OBSERVED WATER LEVEL

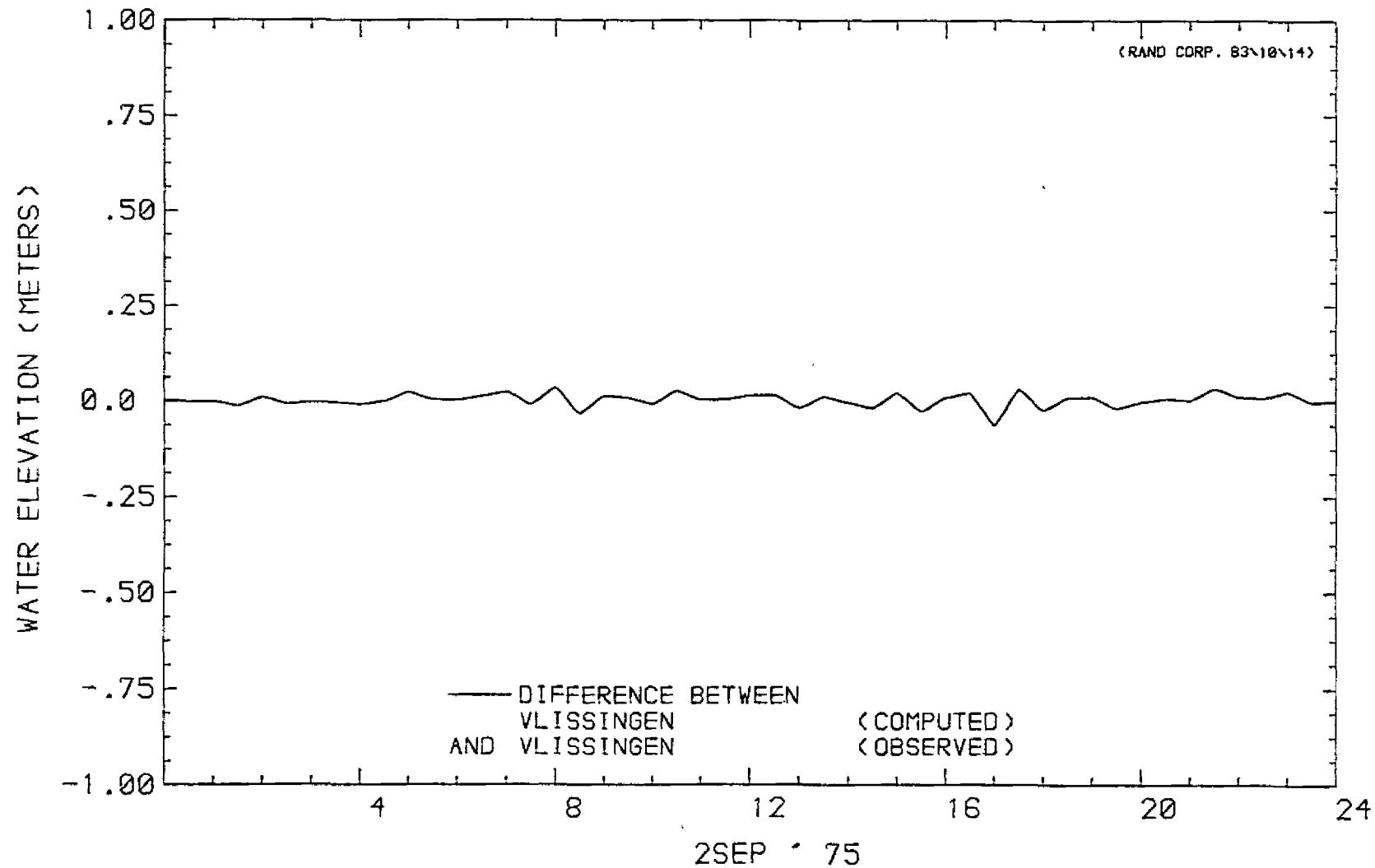






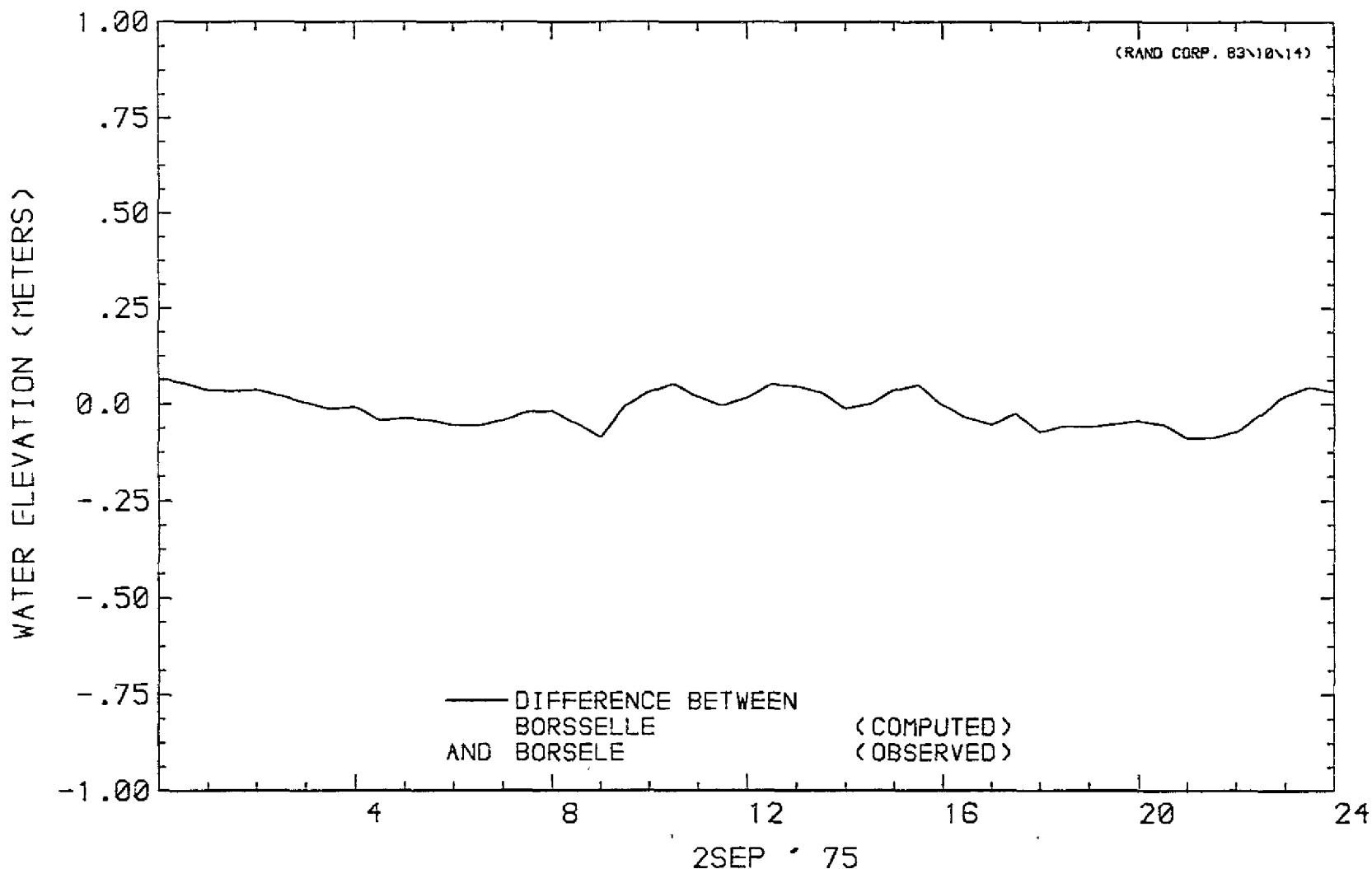
O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11

(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\09 18:11:58)
(83\05\04 10:16:43)



D-WESTIII-T8, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11

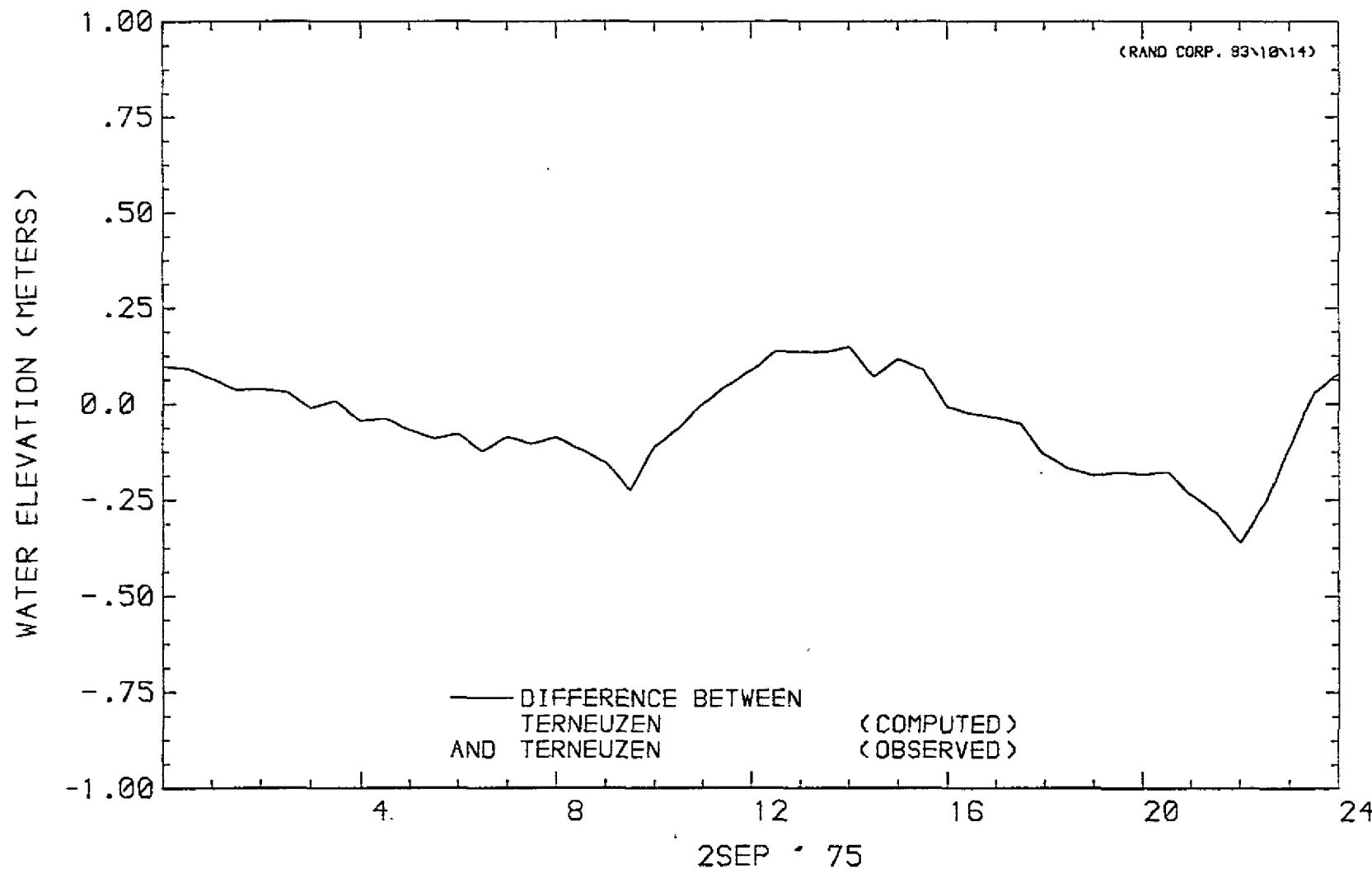
(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\09 18:11:59)
(83\05\04 10:16:43)



DIFFERENCE BETWEEN
WATER LEVEL AT STATION
AND OBSERVED WATER LEVEL

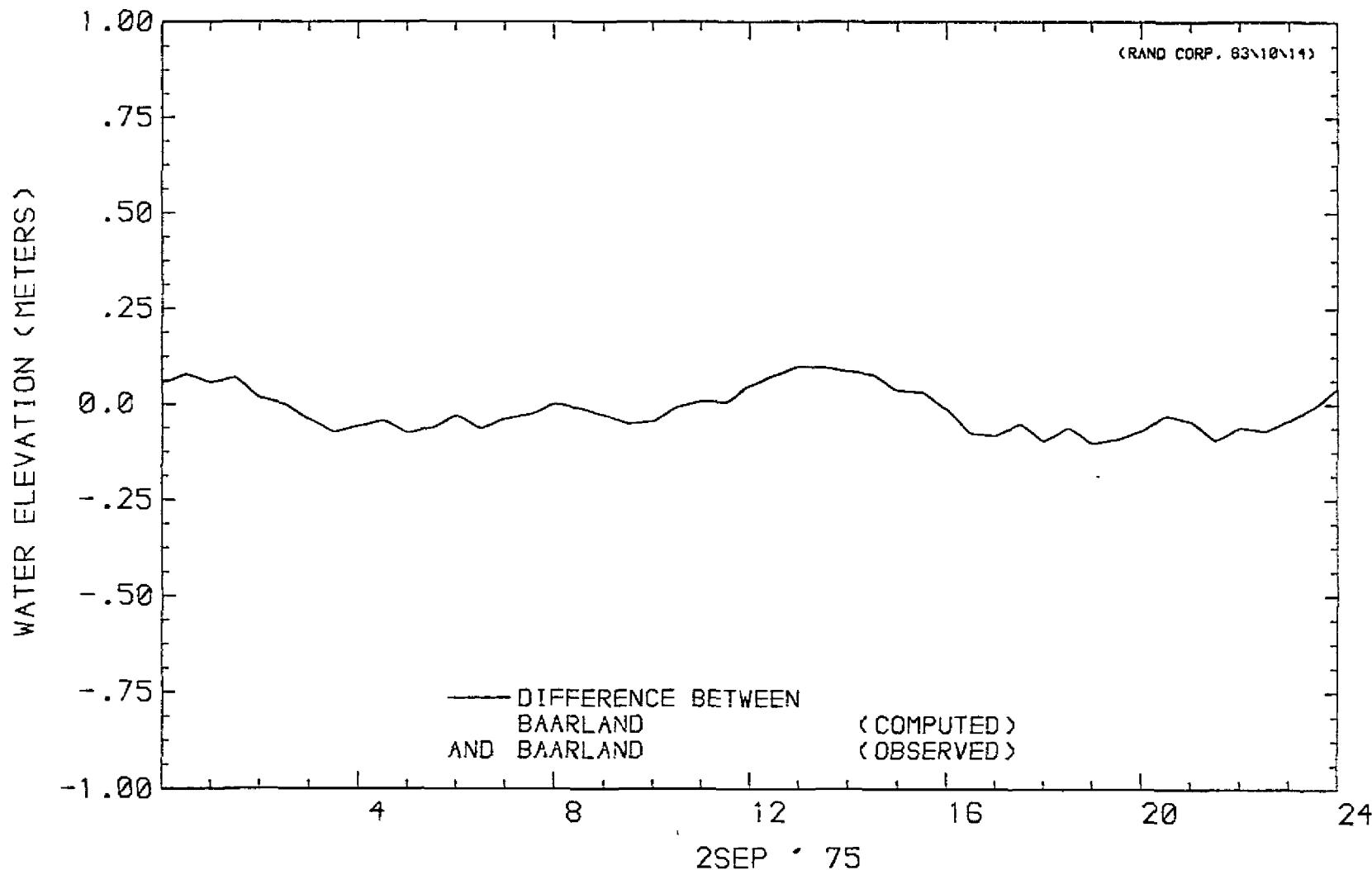
D-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11

(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\09 18:11:59)
(83\05\04 10:16:43)

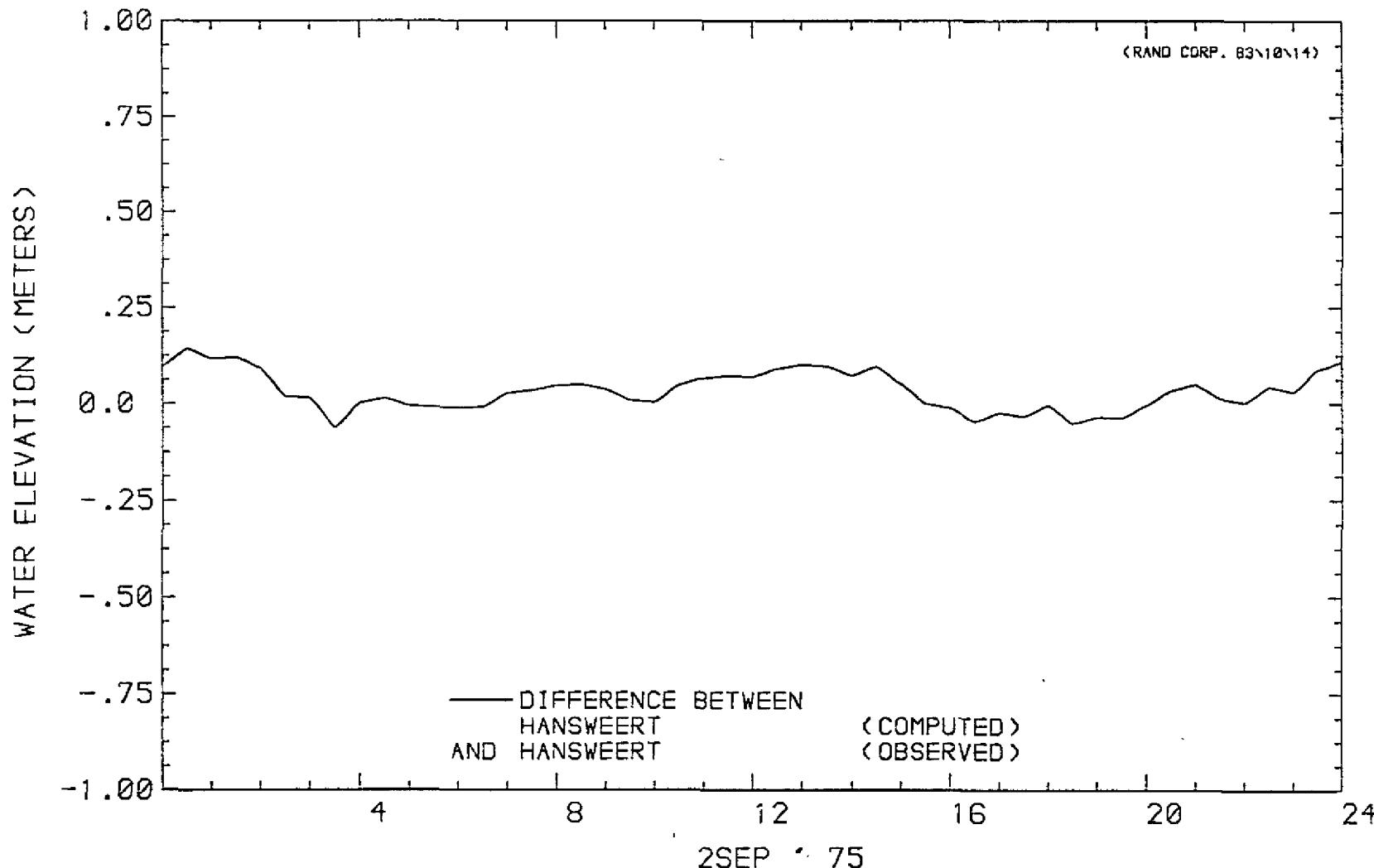


O-WESTIII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11

(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\08 18:11:59)
(83\05\04 10:16:43)

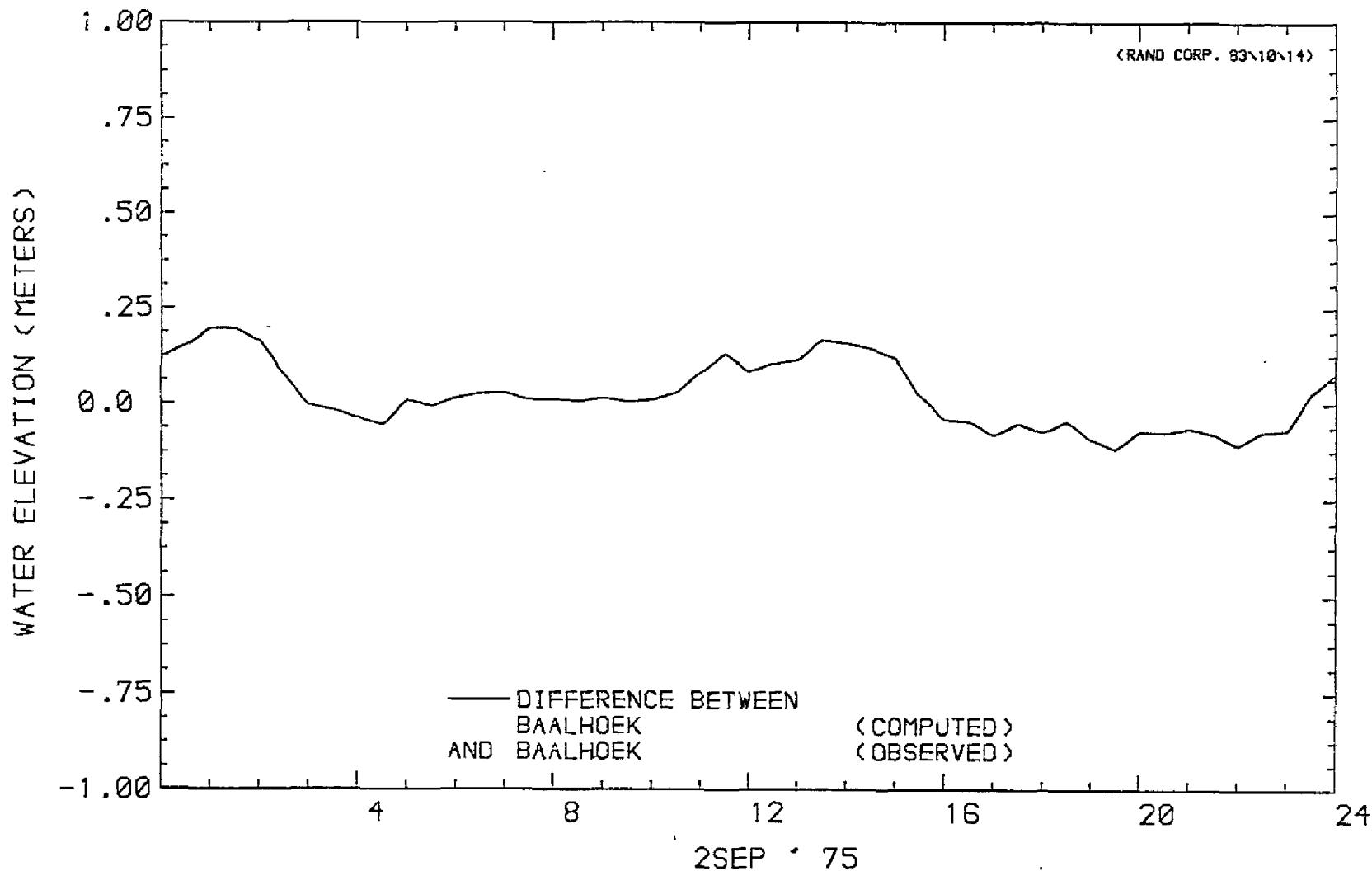


DIFFERENCE BETWEEN
WATER LEVEL AT STATION
AND OBSERVED WATER LEVEL

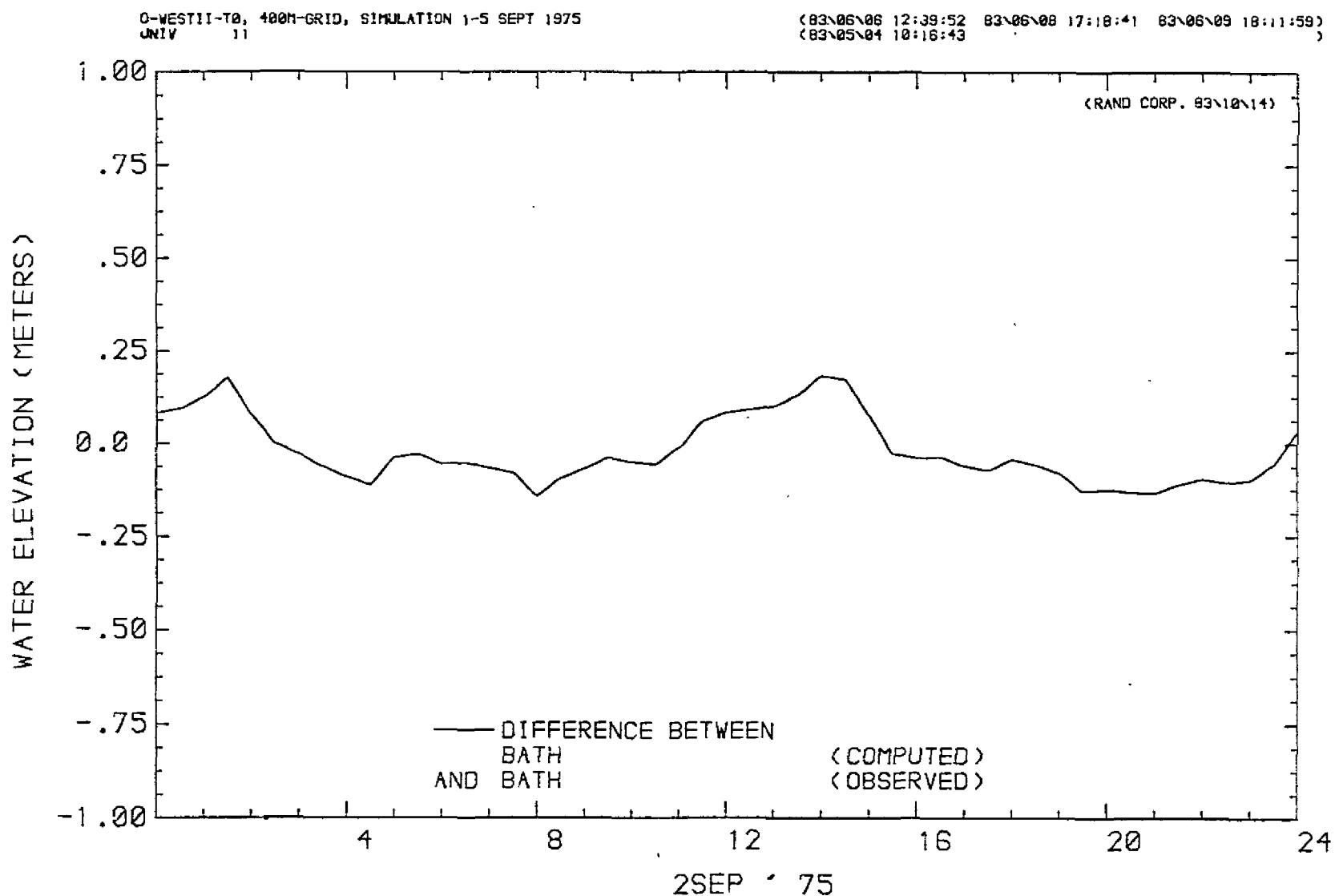
Q-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\09 18:11:59)
(83\05\04 10:16:43)DIFFERENCE BETWEEN
WATER LEVEL AT STATION
AND OBSERVED WATER LEVEL

D-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11

(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\09 18:11:59)
(83\05\04 10:16:43)



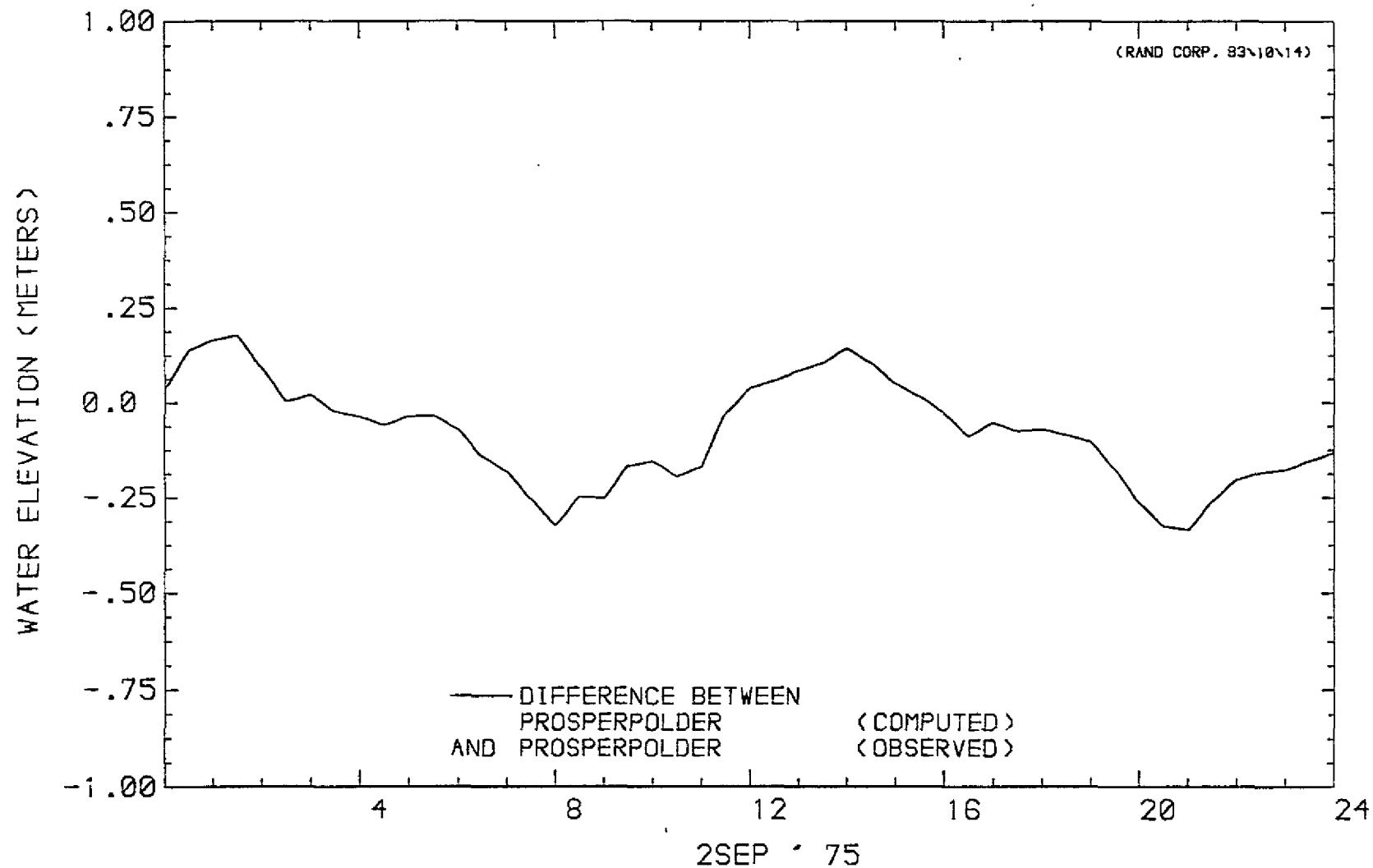
DIFFERENCE BETWEEN
WATER LEVEL AT STATION
AND OBSERVED WATER LEVEL



DIFFERENCE BETWEEN
WATER LEVEL AT STATION
AND OBSERVED WATER LEVEL

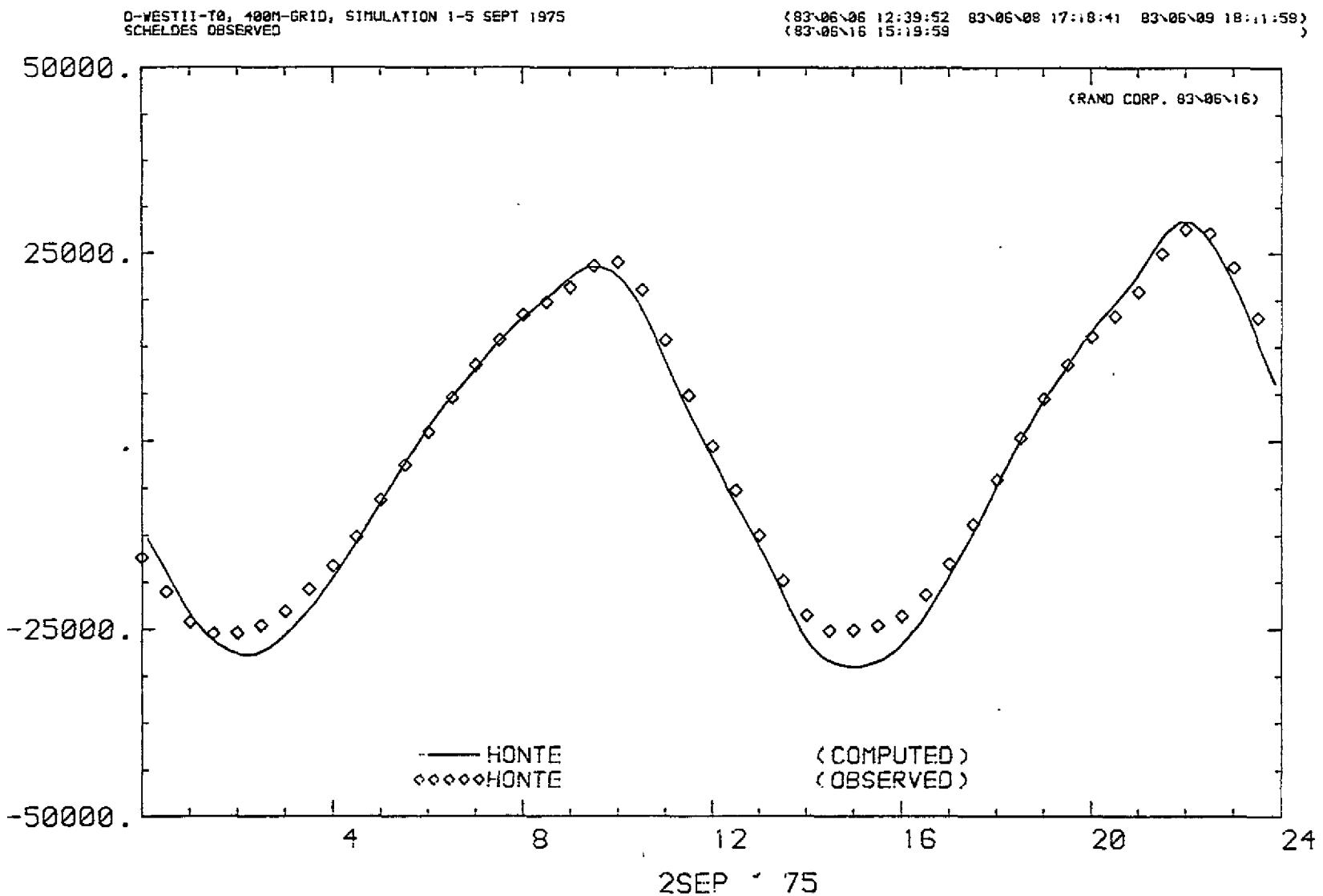
O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
UNIV 11

(83\06\06 12:39:52 83\06\06 17:18:41 83\06\09 18:11:59)
(83\05\04 10:16:43)



DIFFERENCE BETWEEN
WATER LEVEL AT STATION
AND OBSERVED WATER LEVEL

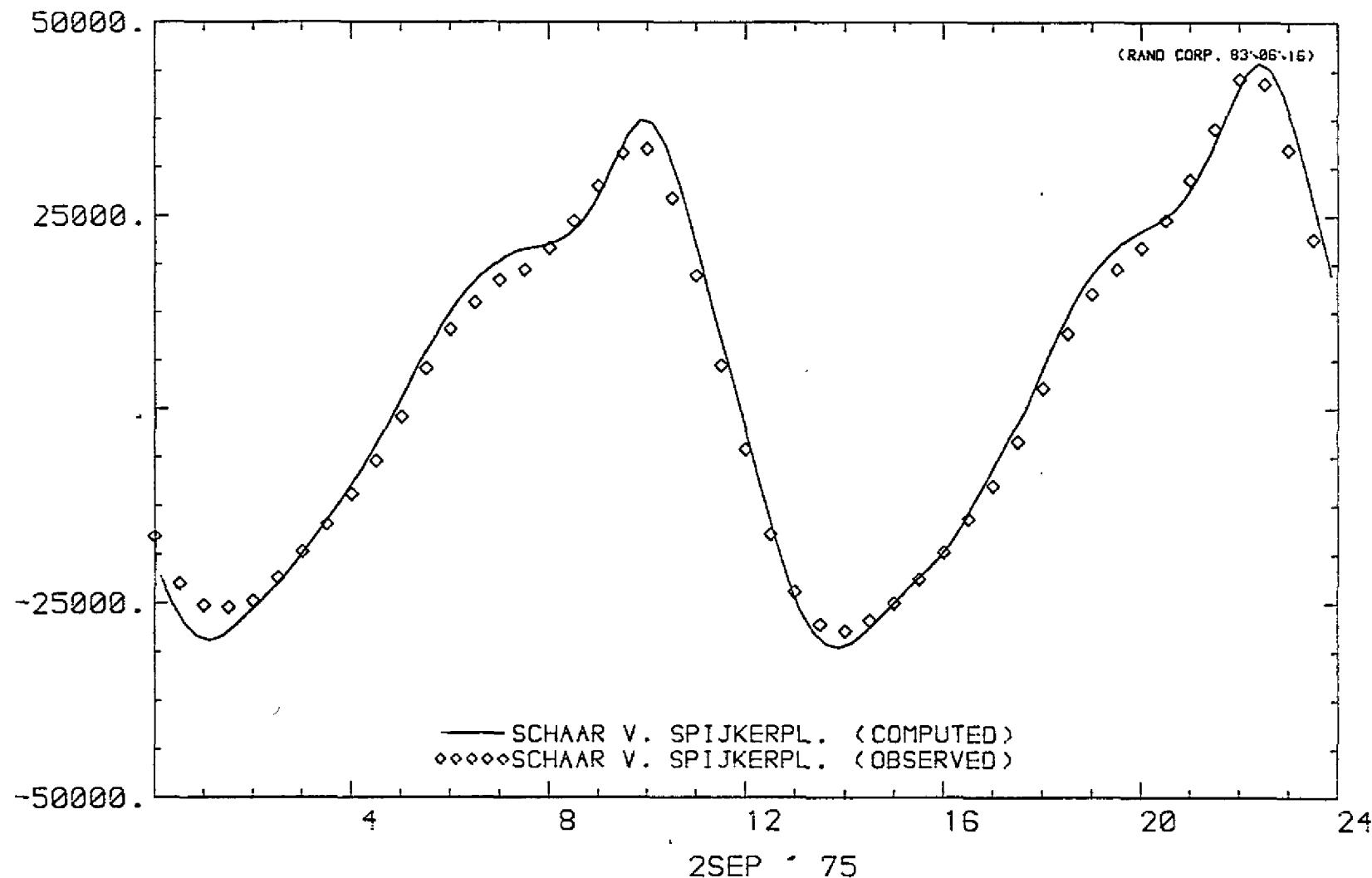
TRANSPORT RATE (CU M/SEC)



MASS TRANSPORT RATE AT U CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

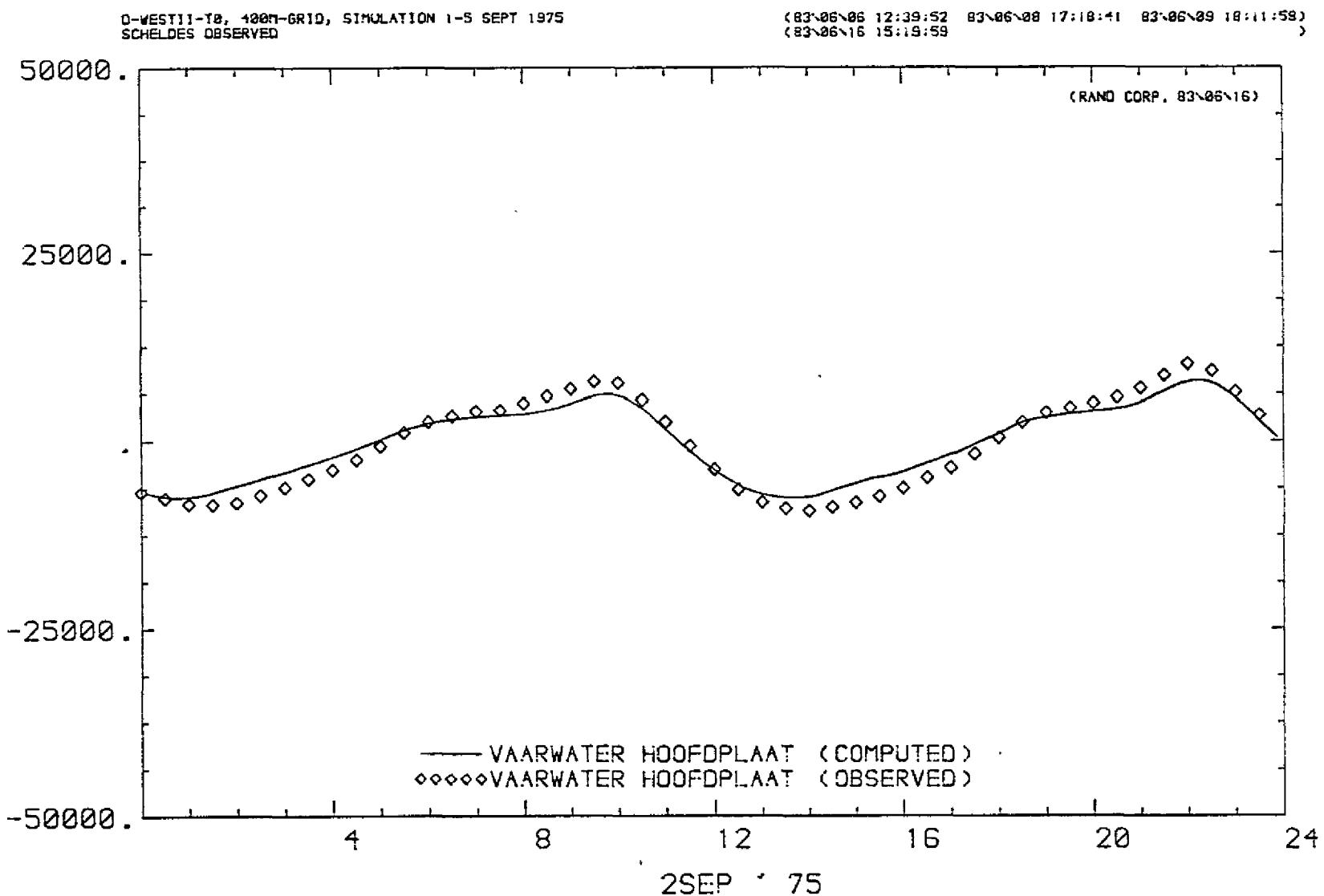
ADVIESDIENST VLASSINGEN

NOTA WWKZ 83.V010 BIJLAGE 25

O-WESTIII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
SCHELDSE OBSERVED(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\08 18:11:59)
(83\06\16 15:19:59)MASS TRANSPORT RATE AT U CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

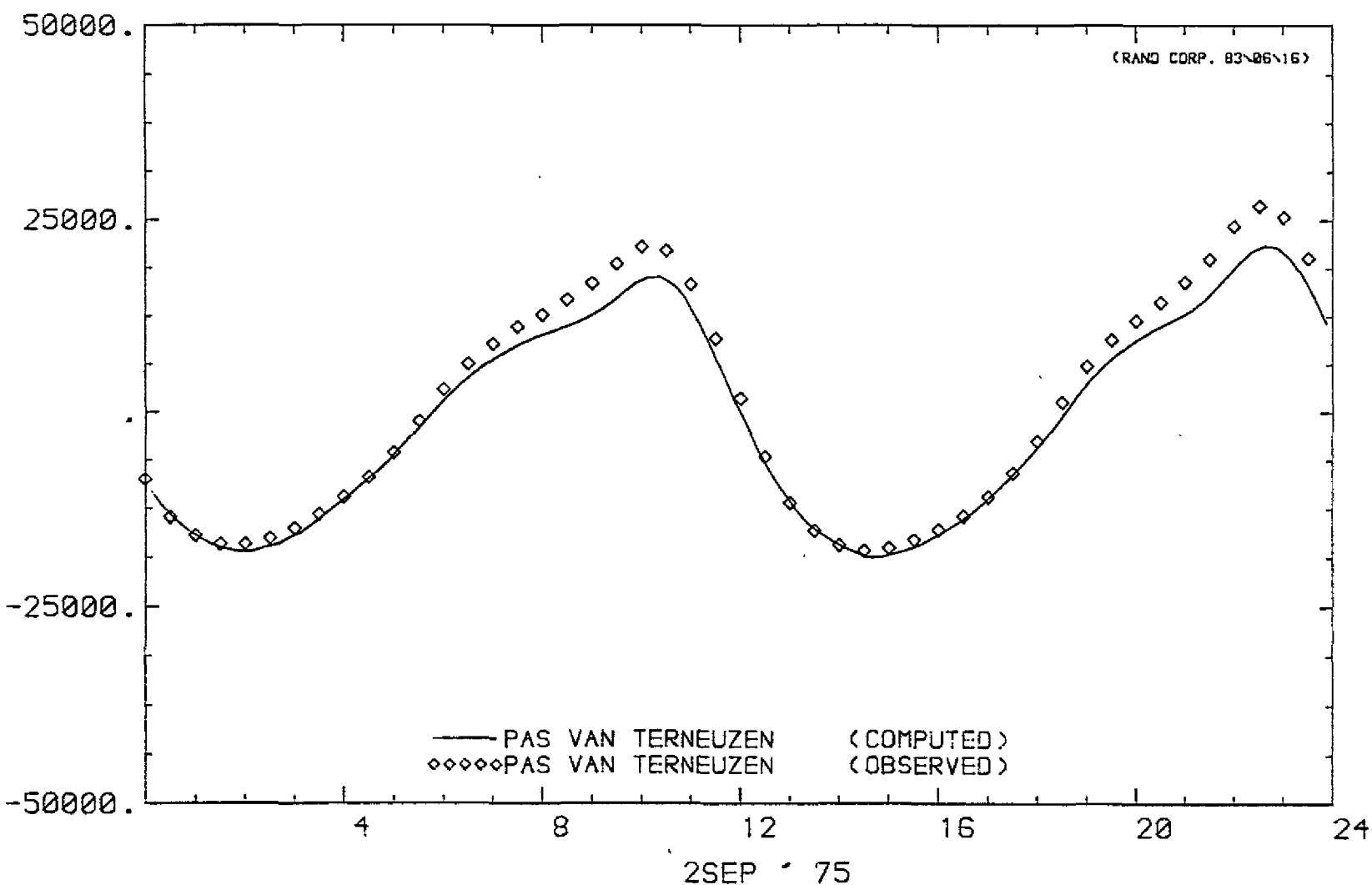
ADVIESDIENST VLIJSSINGEN

NOTA WKZ 83.V010 BIJLAGE 26



MASS TRANSPORT RATE AT U CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

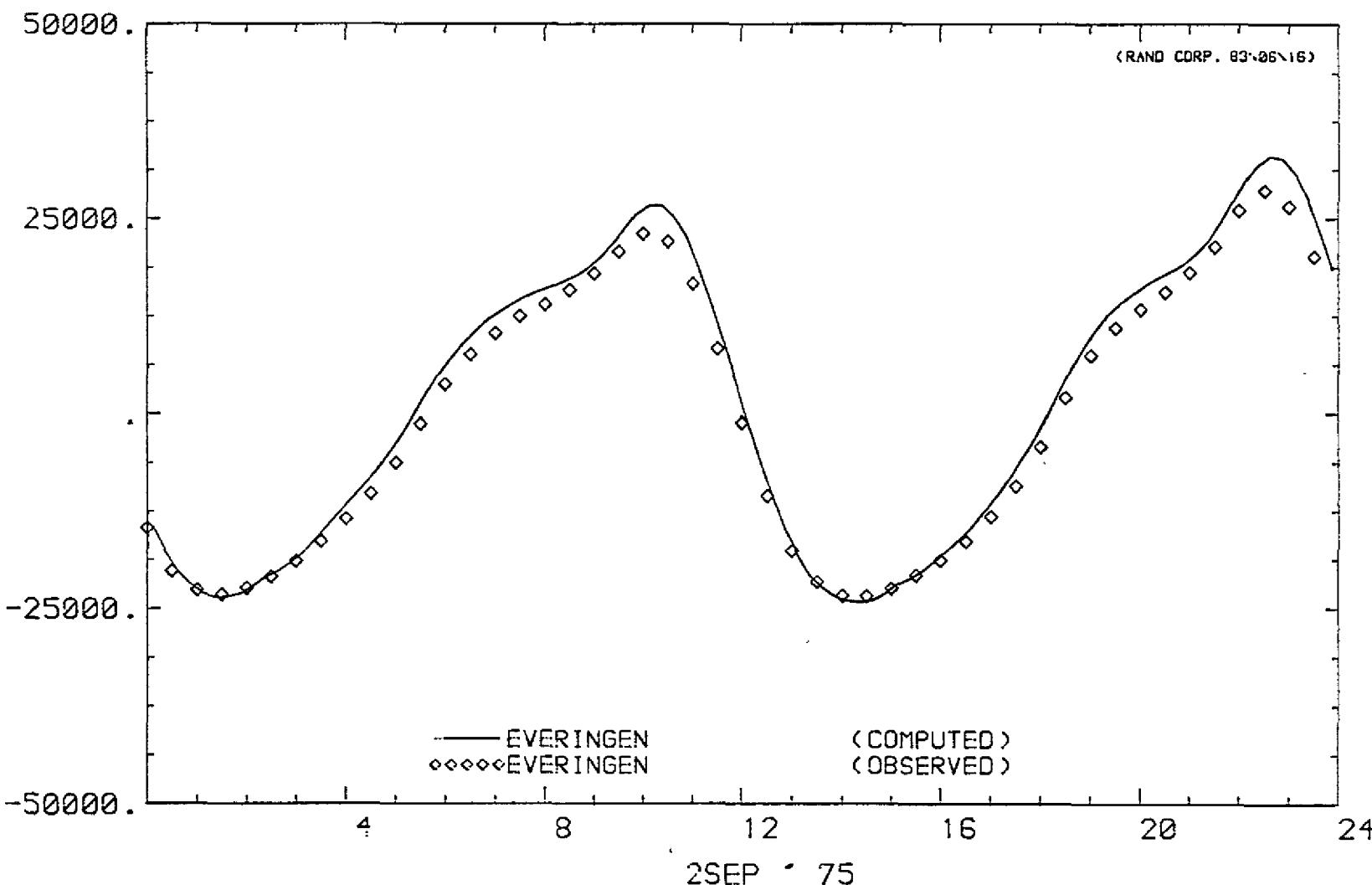
TRANSPORT RATE (CU M/SEC)



O-WESTII-T0, 100M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
SCHEIDES OBSERVED

(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\09 18:11:59)
(83\06\16 15:19:59)

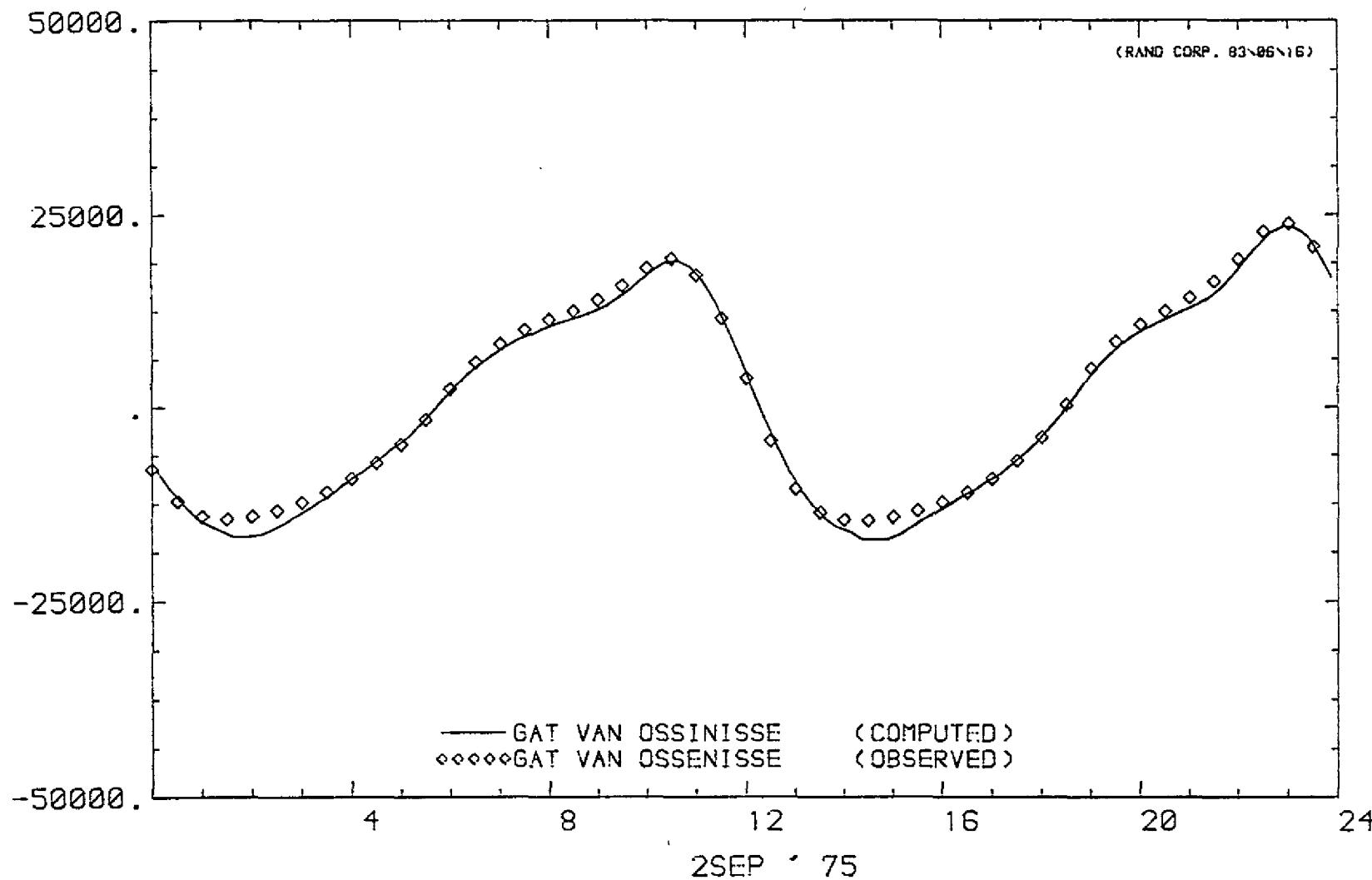
TRANSPORT RATE (CU M/SEC)



MASS TRANSPORT RATE AT U CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

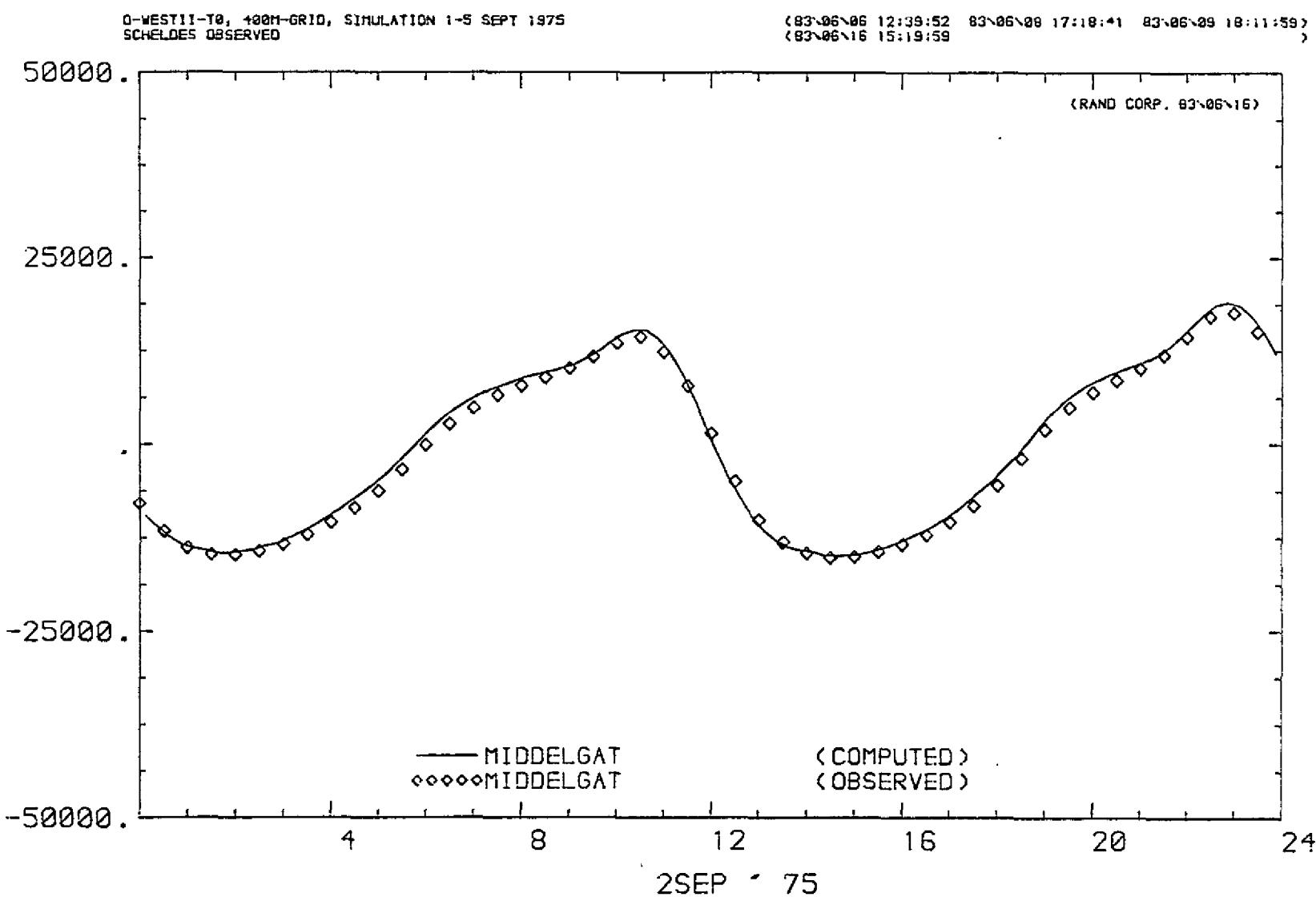
ADVIESDIENST VLissingen

NOTA WWKZ 83.V010 BIJLAGE 29

O-WESTIII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
SCHELDES OBSERVED(83~06~06 12:39:52 83~06~08 17:18:41 83~06~09 18:11:59)
(83~06~16 15:19:59)>MASS TRANSPORT RATE AT V CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

ADVIESDIENST VLISSINGEN

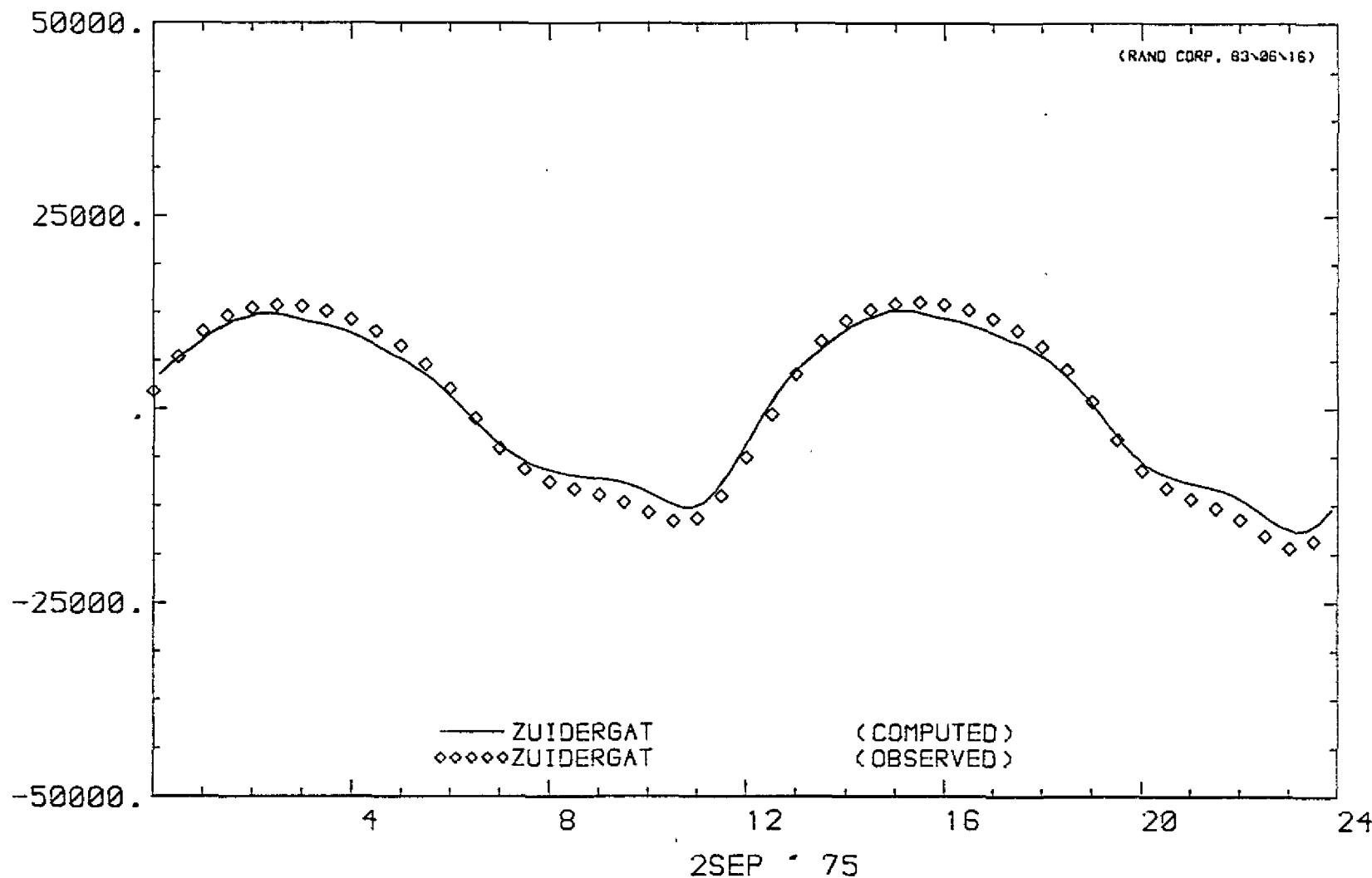
NOTA WWKZ 83.V010 BIJLAGE 30



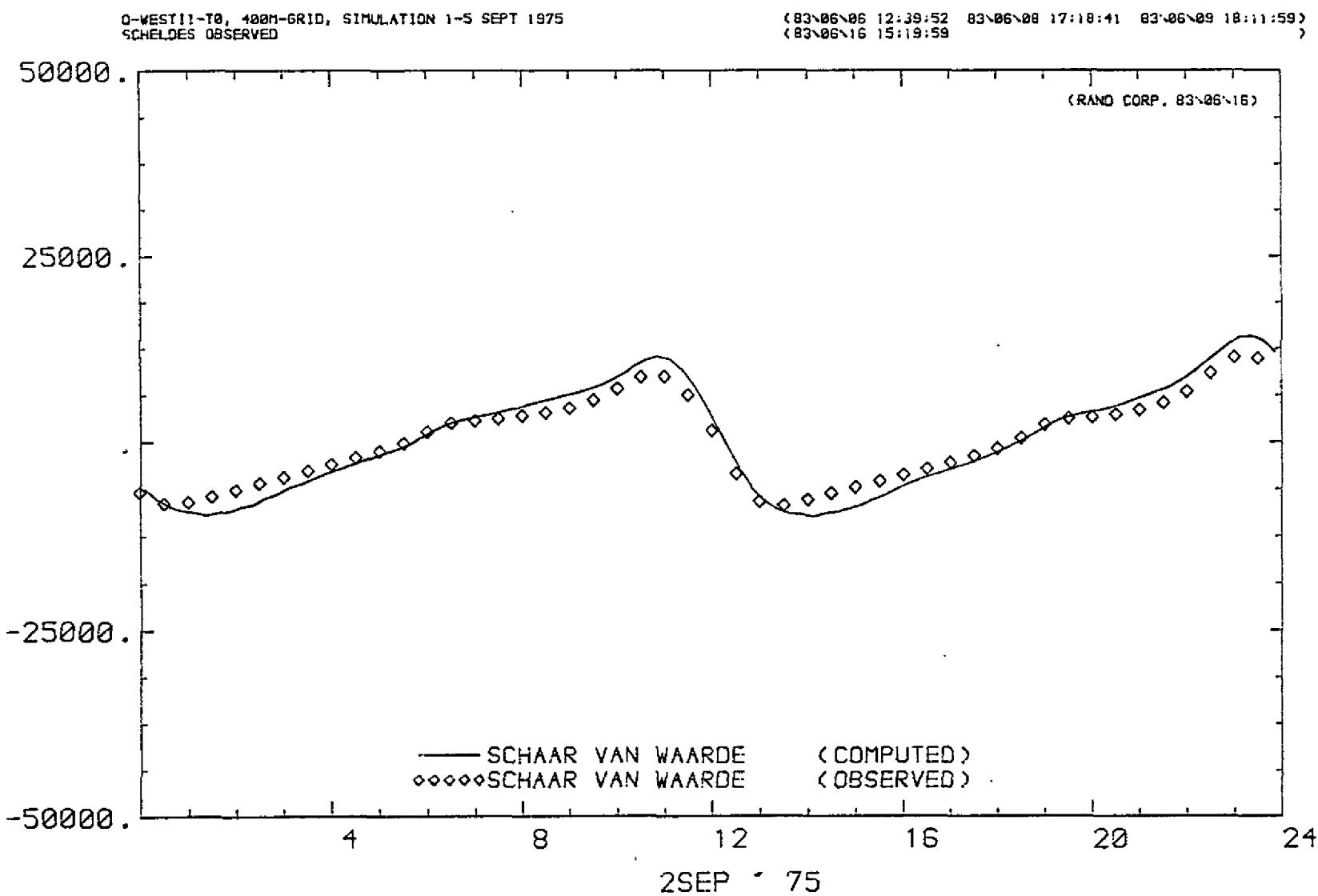
MASS TRANSPORT RATE AT V CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

ADVIESDIENST VLissingen

NOTA WWKZ 83.V010 BIJLAGE 31

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
SCHEDES OBSERVED(83~06~06 12:39:52 83~06~08 17:18:41 83~06~09 18:11:59)
(83~06~16 15:19:59)MASS TRANSPORT RATE AT V CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

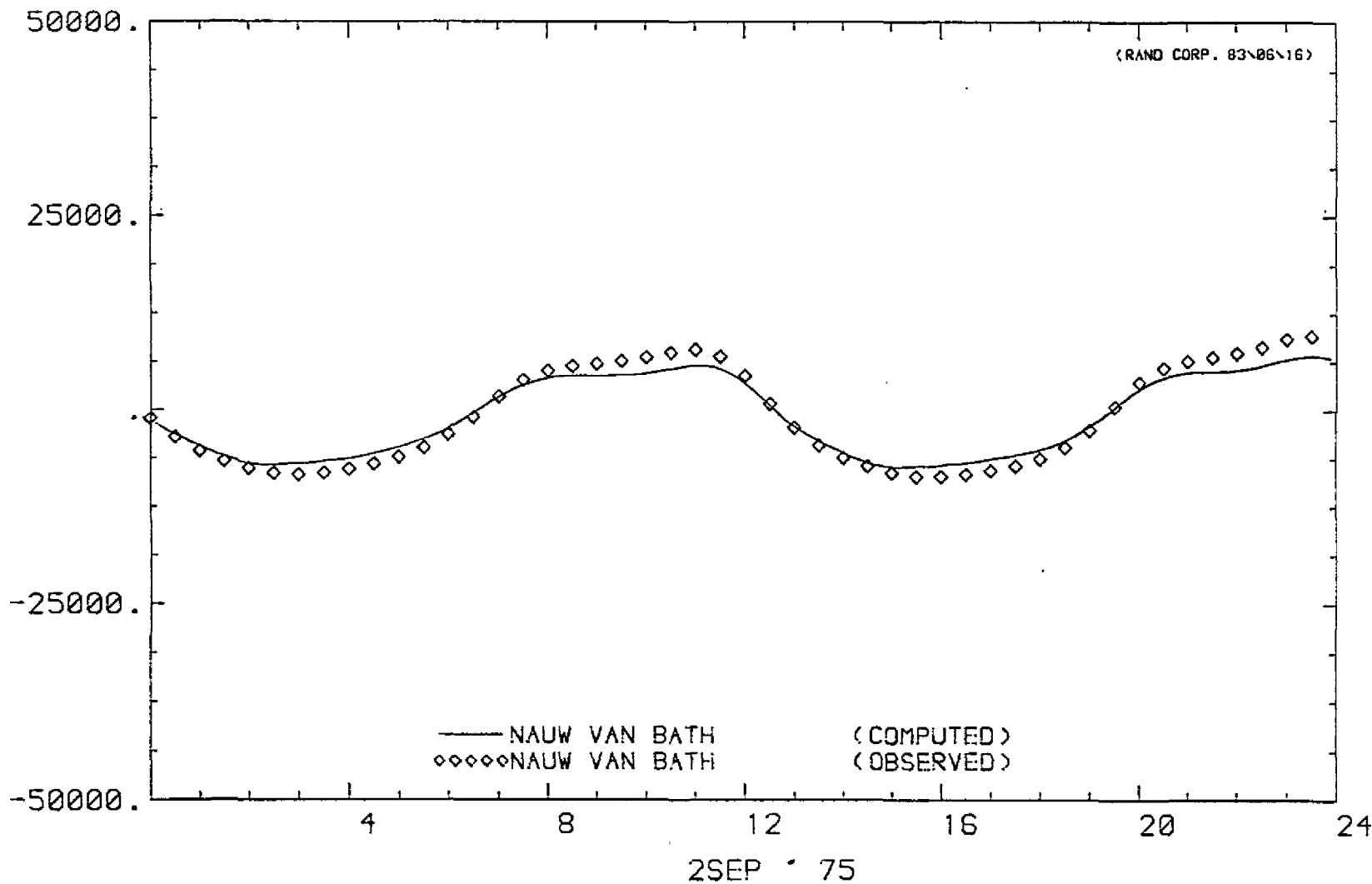
TRANSPORT RATE (CU M/SEC)



MASS TRANSPORT RATE AT U CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

ADVIESDIENST VLissingen

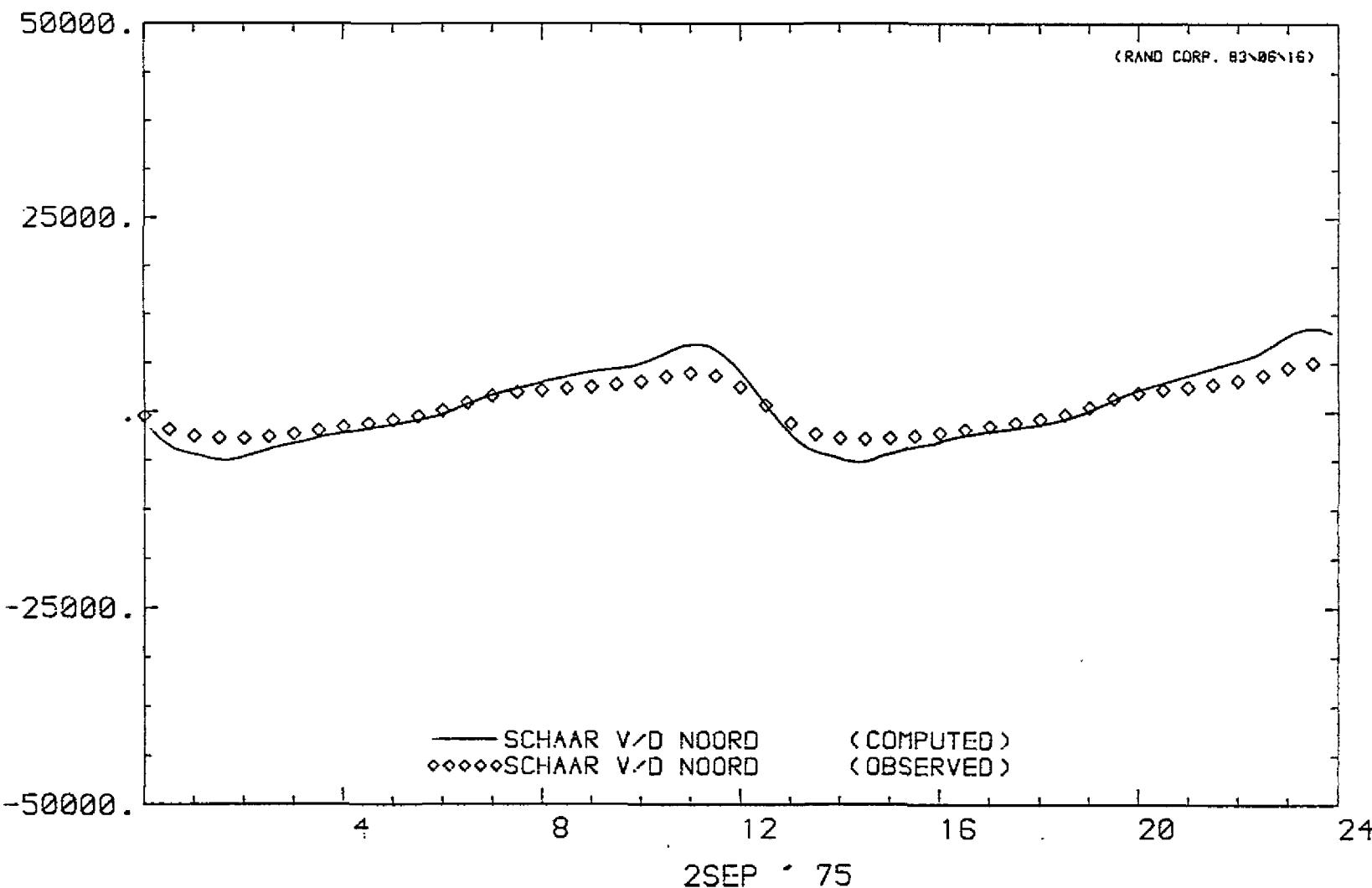
NOTA WWKZ 83.V010 BIJLAGE 33

0-WESTIII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
SCHEIDES OBSERVED(83\06\06 12:39:52 83\06\08 17:18:41 83\06\08 18:11:59)
(83\06\16 15:19:58)MASS TRANSPORT RATE AT U CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

9-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
SCHELDES OBSERVED

(83~06~06 12:39:52 83~06~08 17:18:41 83~06~09 18:11:59)
(83~06~16 15:19:59)

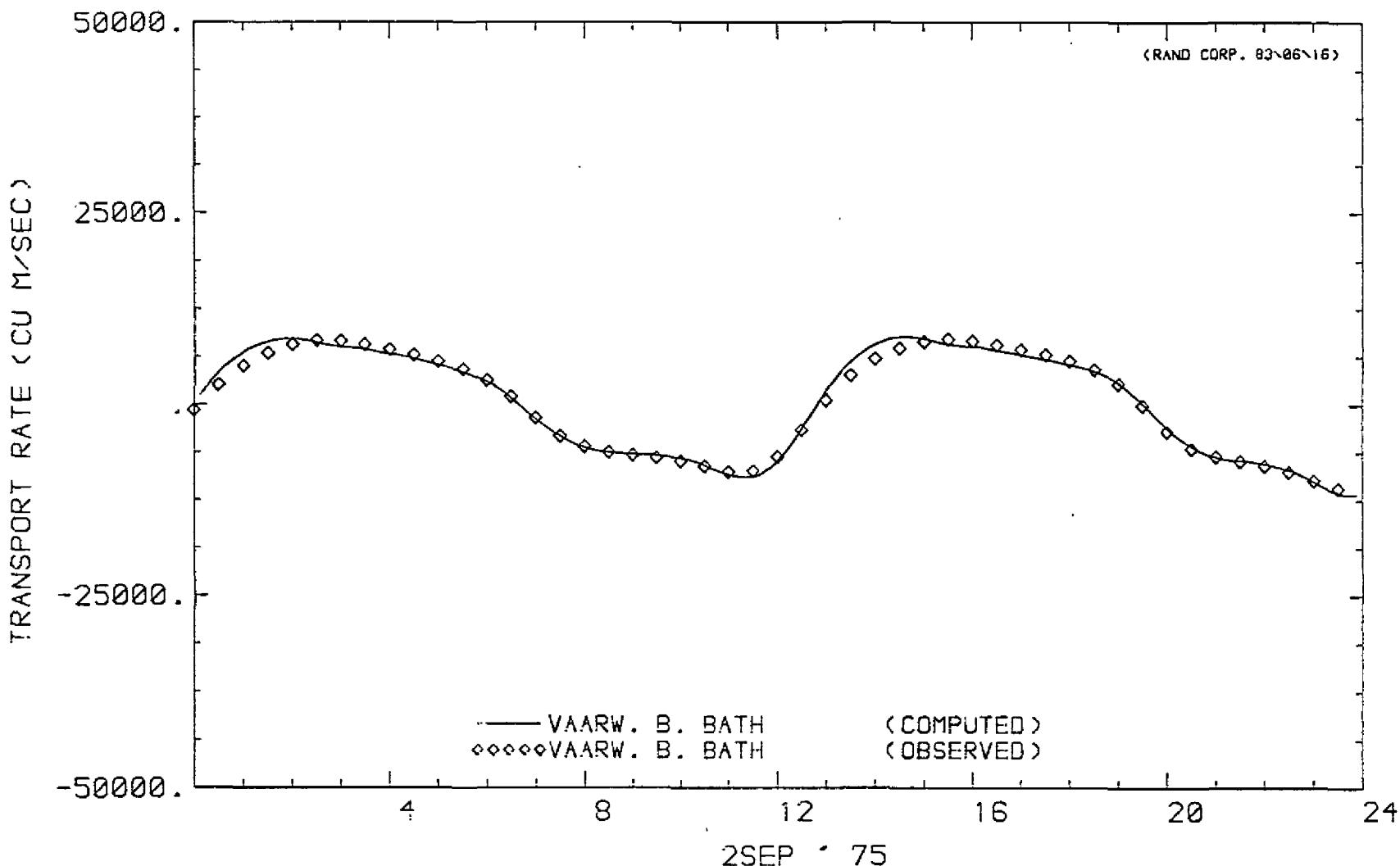
TRANSPORT RATE (CU M/SEC)



MASS TRANSPORT RATE AT U CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

O-WEST!!!-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
SCHELDES OBSERVED

(83~06~06 12:39:52 83~06~08 17:18:41 83~06~09 18:11:59)
(83~06~16 15:19:59)



MASS TRANSPORT RATE AT V CROSS-SECTION
MASS TRANSPORT RATE OBSERVED

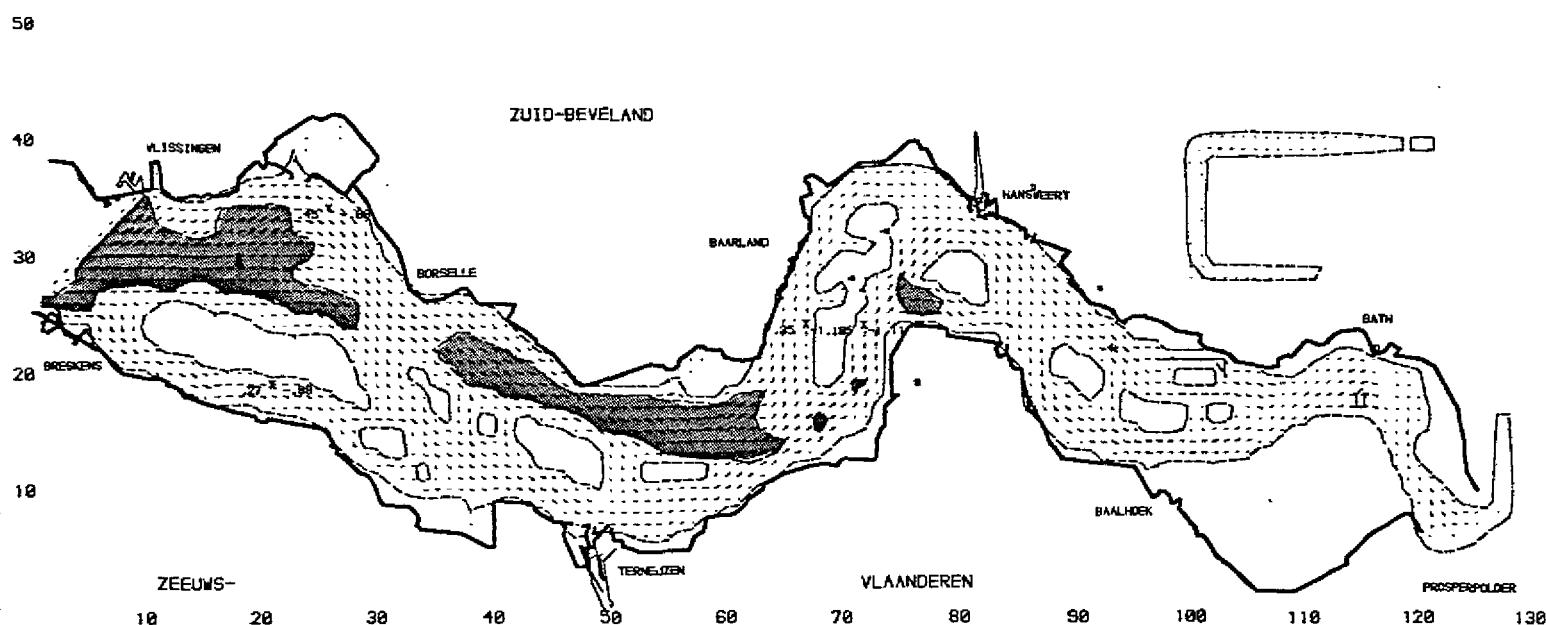
0 5 10 20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT

x1 .200000E 1,
x2 .150000E 1,
x3 .100000E 1,
x4 .500000E 2,
x5 .100000E 0



78 9 2 07 00 WIND SPEED = 10.0 KNOT
TIME STEP 1860 WIND ANGLE = 30. DEG



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLASSINGEN	

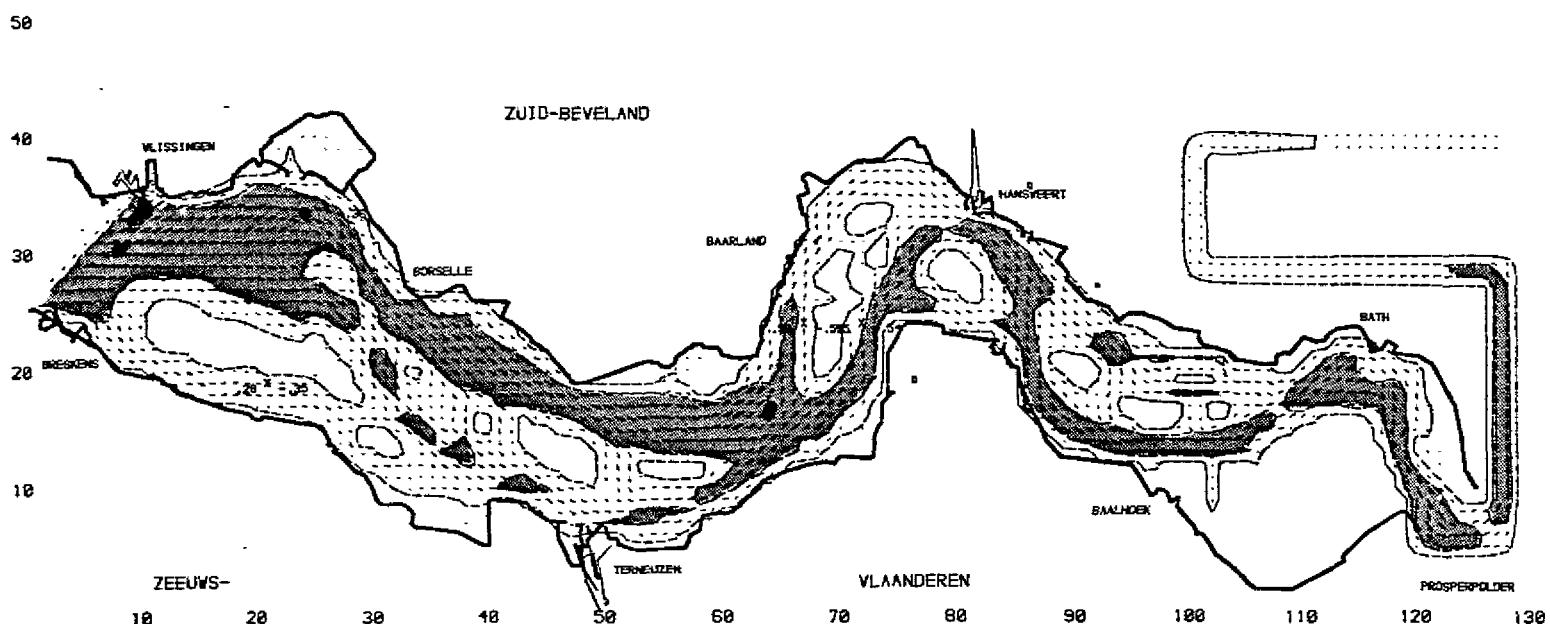
0 5 10 20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT

x1 .200000E 1,
x2 .150000E 1,
x3 .100000E 1,
x4 .500000E 0,
x5 .100000E 0



78 9 2 08 00 WIND SPEED = 11.0 KNOT
TIME STEP 1920 WIND ANGLE = 30. DEG

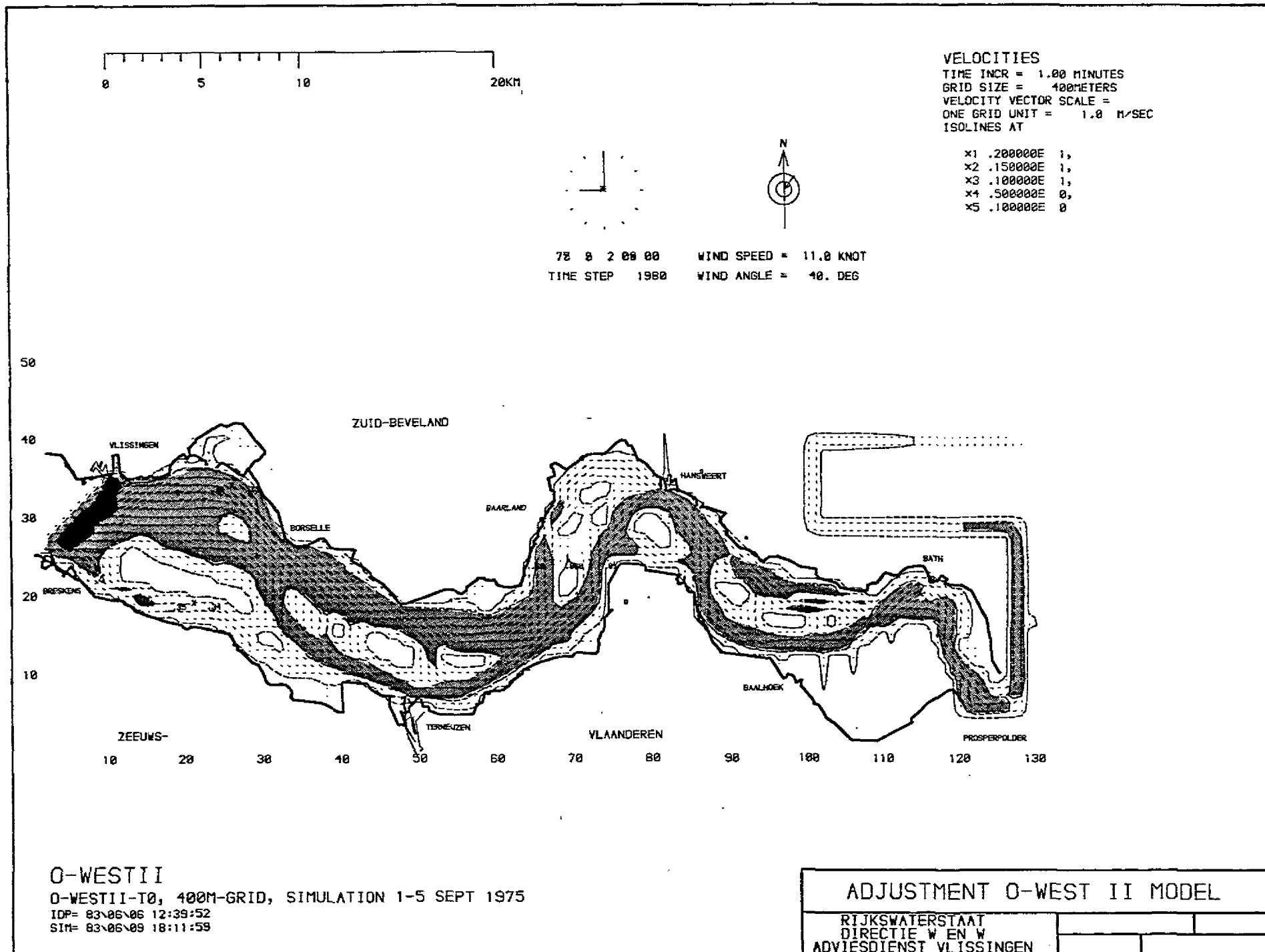


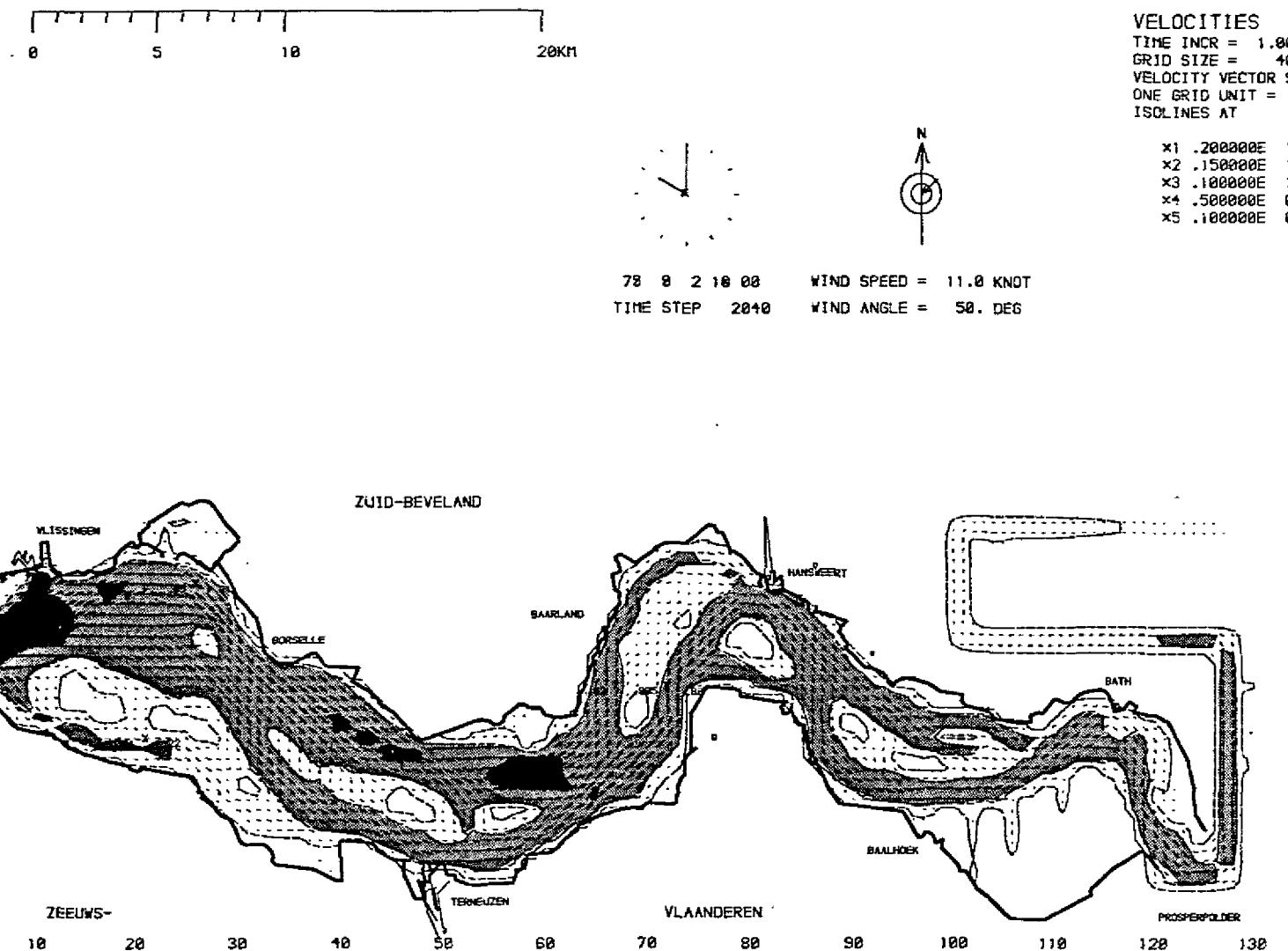
O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLASSINGEN	





O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLISSINGEN	

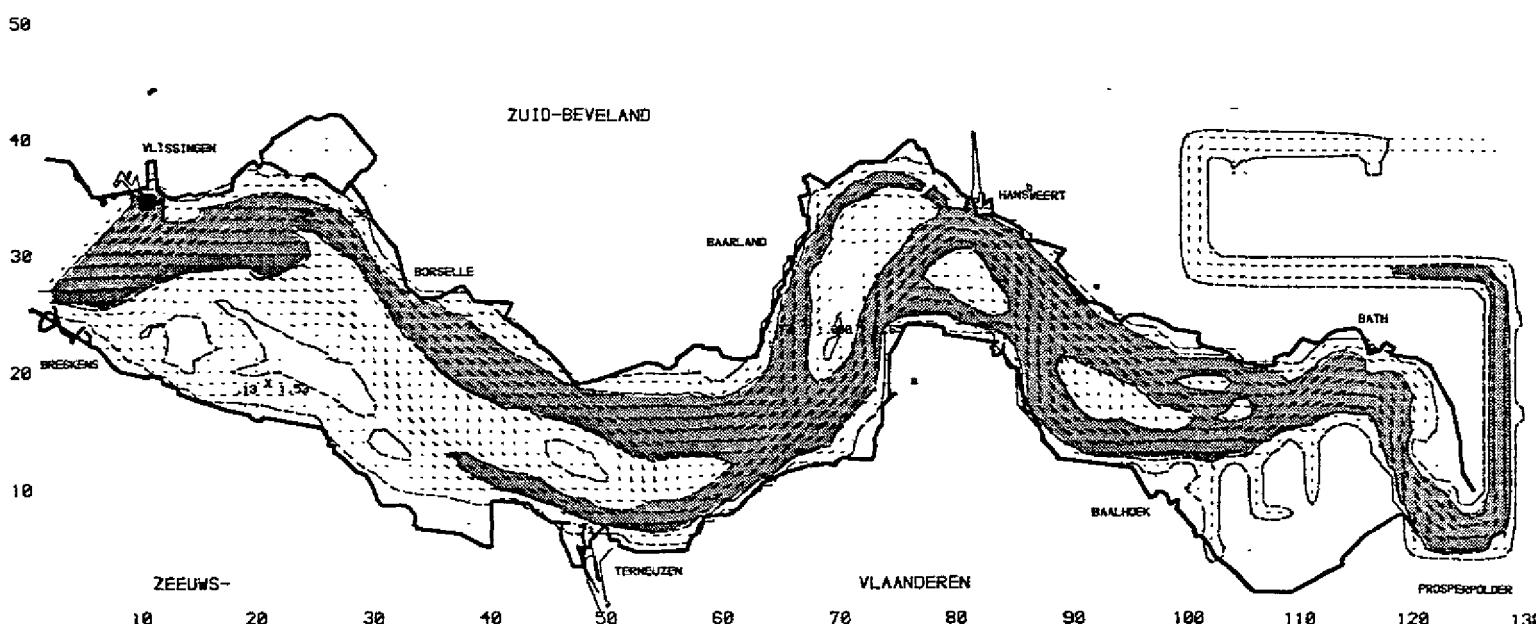
0 5 10
20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT

X1 .20000E 1,
X2 .15000E 1,
X3 .10000E 1,
X4 .50000E 0,
X5 .10000E 0

N

78 8 2 14 00 WIND SPEED = 9.0 KNOT
TIME STEP 2100 WIND ANGLE = 30. DEG



O-WEST II

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLASSINGEN	

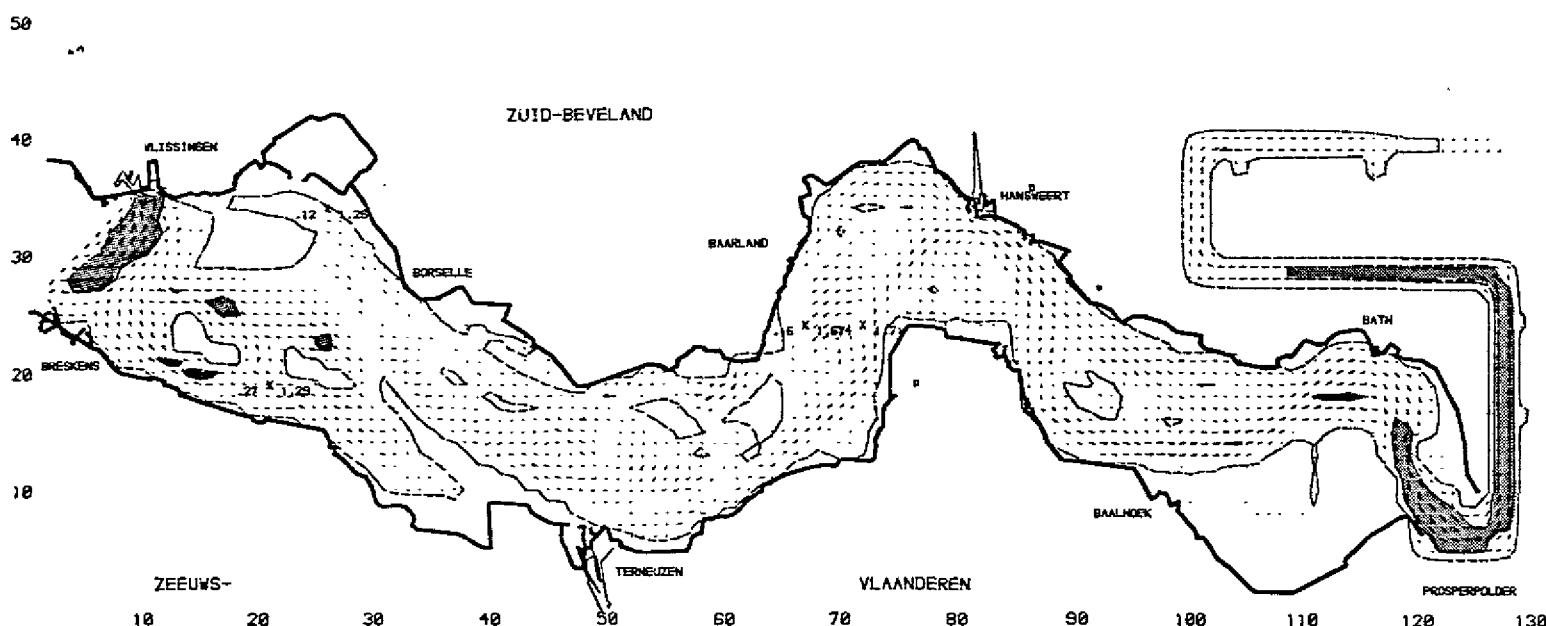
0 5 10
20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT



x1 .200000E 1,
x2 .150000E 1,
x3 .100000E 1,
x4 .500000E 0,
x5 .100000E 0

78 8 2 12 00 WIND SPEED = 10.0 KNOT
TIME STEP 2160 WIND ANGLE = 30. DEG

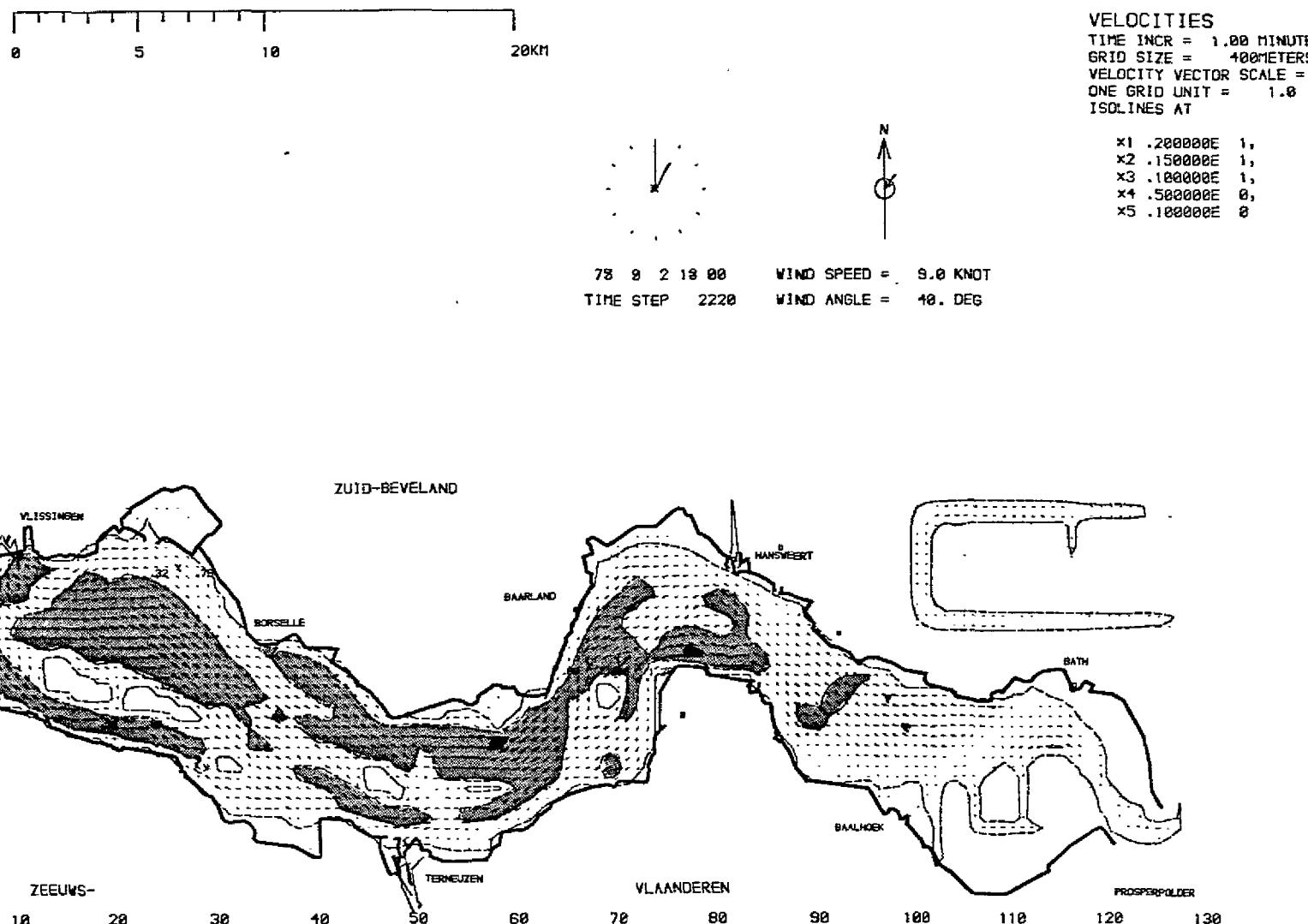


O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLISSEN	



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
 IDP= 83\06\06 12:39:52
 SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIJSSINGEN	

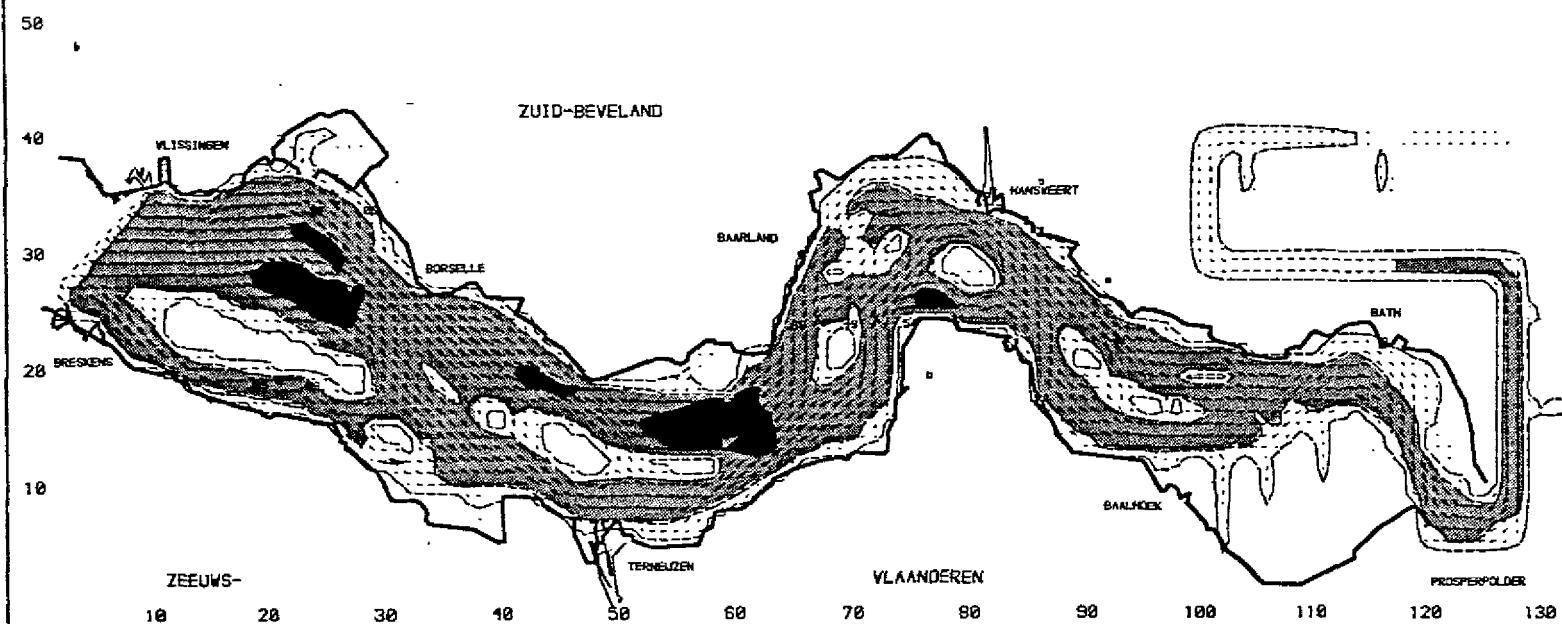
0 5 10 20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT



x1 .200000E 1,
x2 -.150000E 1,
x3 .100000E 1,
x4 .500000E 0,
x5 .100000E 0

78 8 2 14 00 WIND SPEED = 13.0 KNOT
TIME STEP 2280 WIND ANGLE = 10. DEG



O-WEST II

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIZZINGEN	

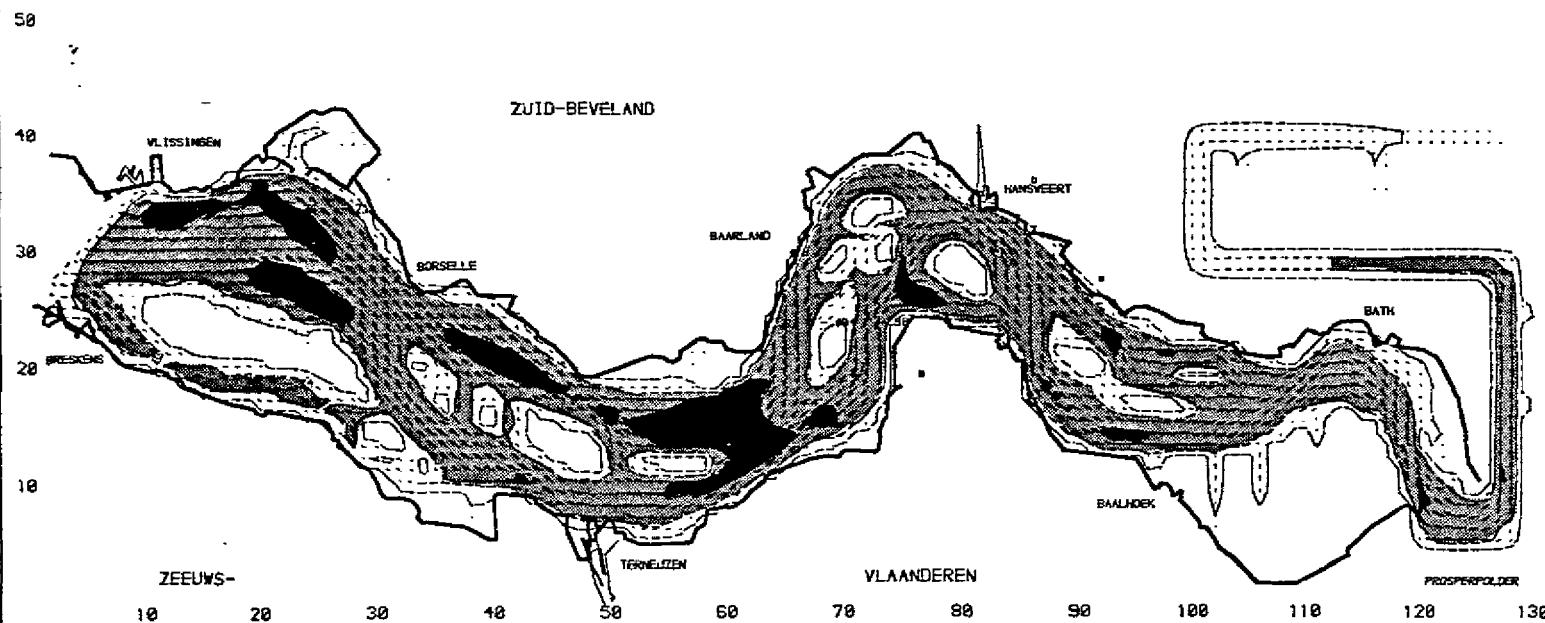
0 5 10
20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT

x1 .200000E 1,
x2 .150000E 1,
x3 .100000E 1,
x4 -.500000E 0,
x5 .100000E 0



78 8 2 15 00 WIND SPEED = 12.0 KNOT
TIME STEP 2348 WIND ANGLE = 360. DEG



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIJSSINGEN	

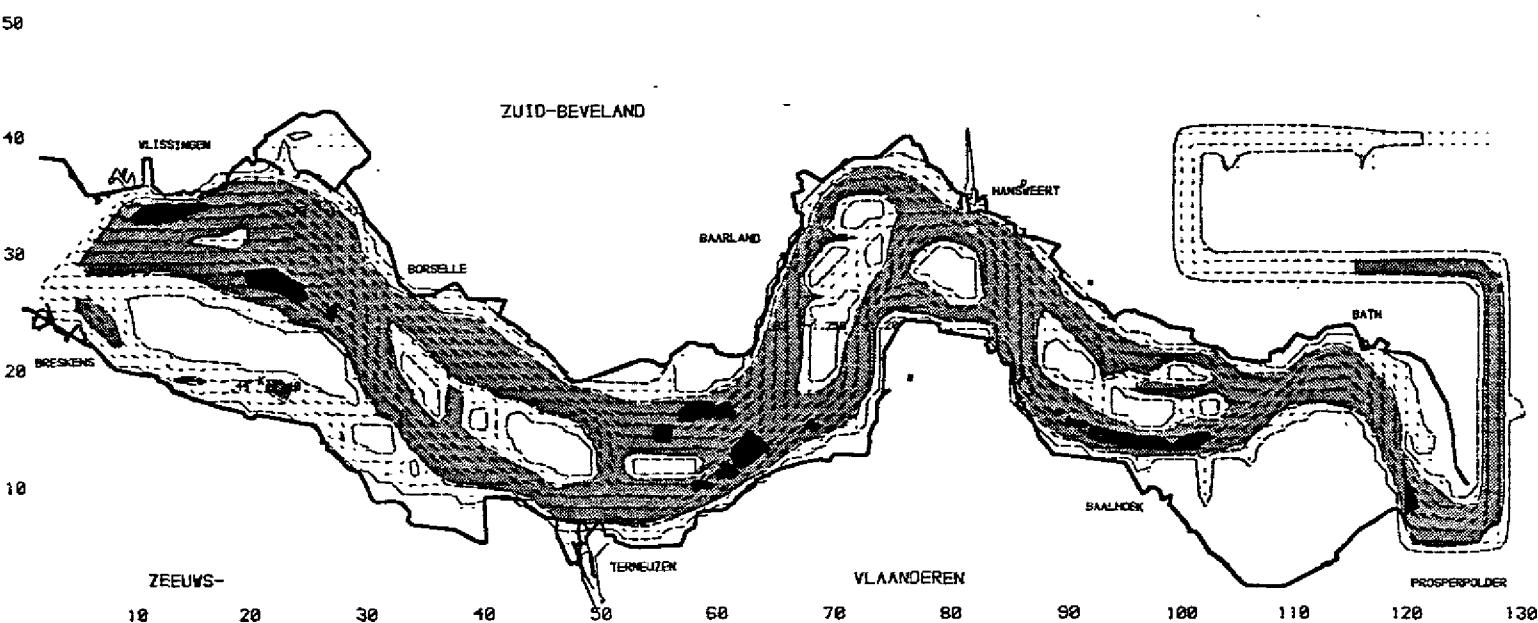
0 5 10 20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT



x1 .200000E 1,
x2 .150000E 1,
x3 .100000E 1,
x4 .500000E 0,
x5 .100000E 0

78 8 2 18 80 WIND SPEED = 10.0 KNOT
TIME STEP 2100 WIND ANGLE = 360. DEG



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

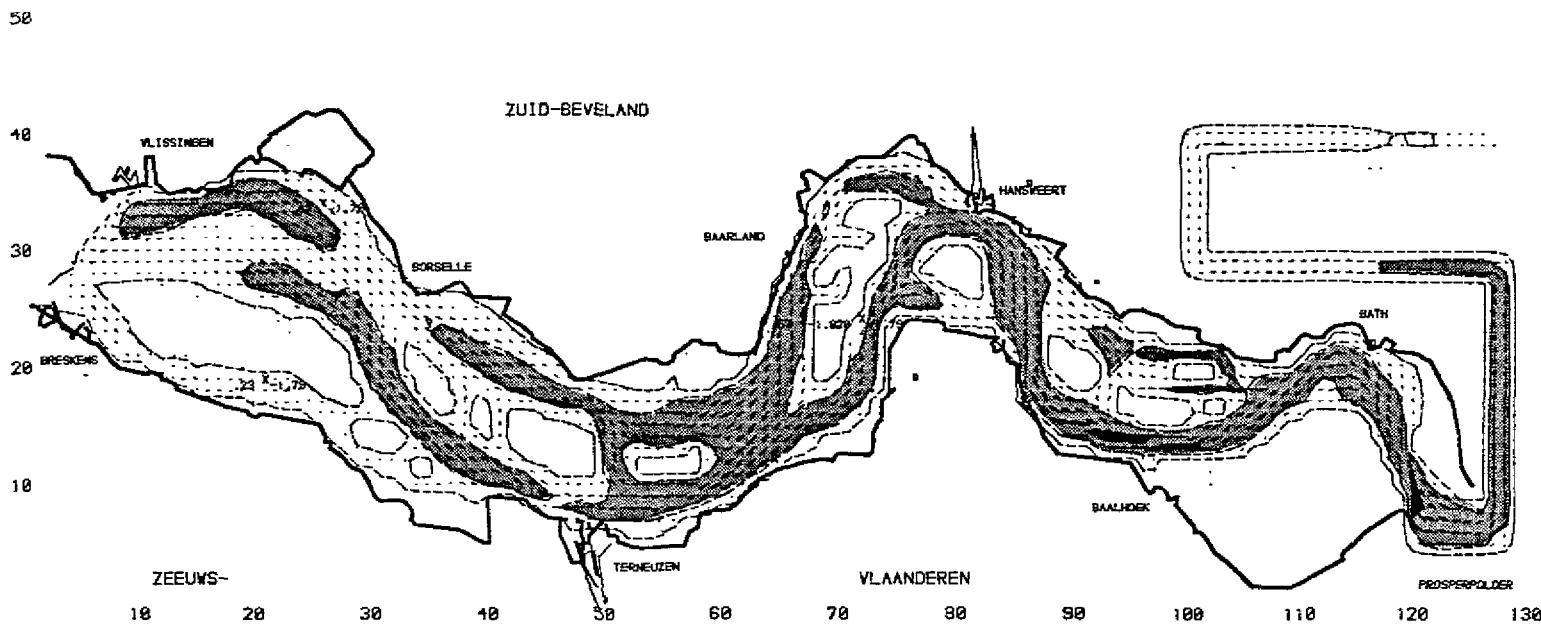
RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIZINGEN	

0 5 10
20KN

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT

x1 .20000E 1,
x2 .15000E 1,
x3 .10000E 1,
x4 .50000E 0,
x5 .10000E 0

78 8 2 17 00 WIND SPEED = 10.0 KNOT
TIME STEP 2460 WIND ANGLE = 350. DEG



O-WEST II

O-WEST III-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLissingen	

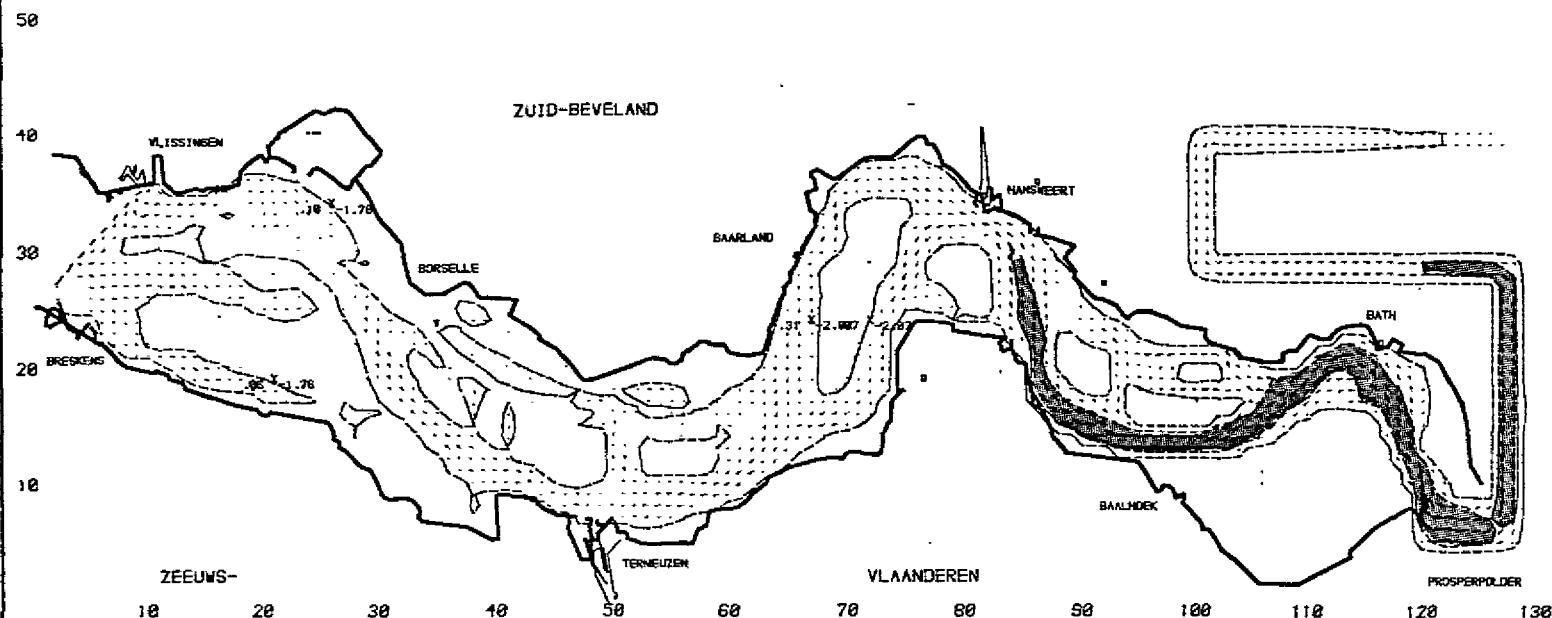
0 5 10
20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT

x1 .200000E 1,
x2 .150000E 1,
x3 .100000E 1,
x4 .500000E 0,
x5 .100000E 0

73 9 2 18 00 WIND SPEED = 9.8 KNOT
TIME STEP 2520 WIND ANGLE = 358. DEG

N



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIZZINGEN	

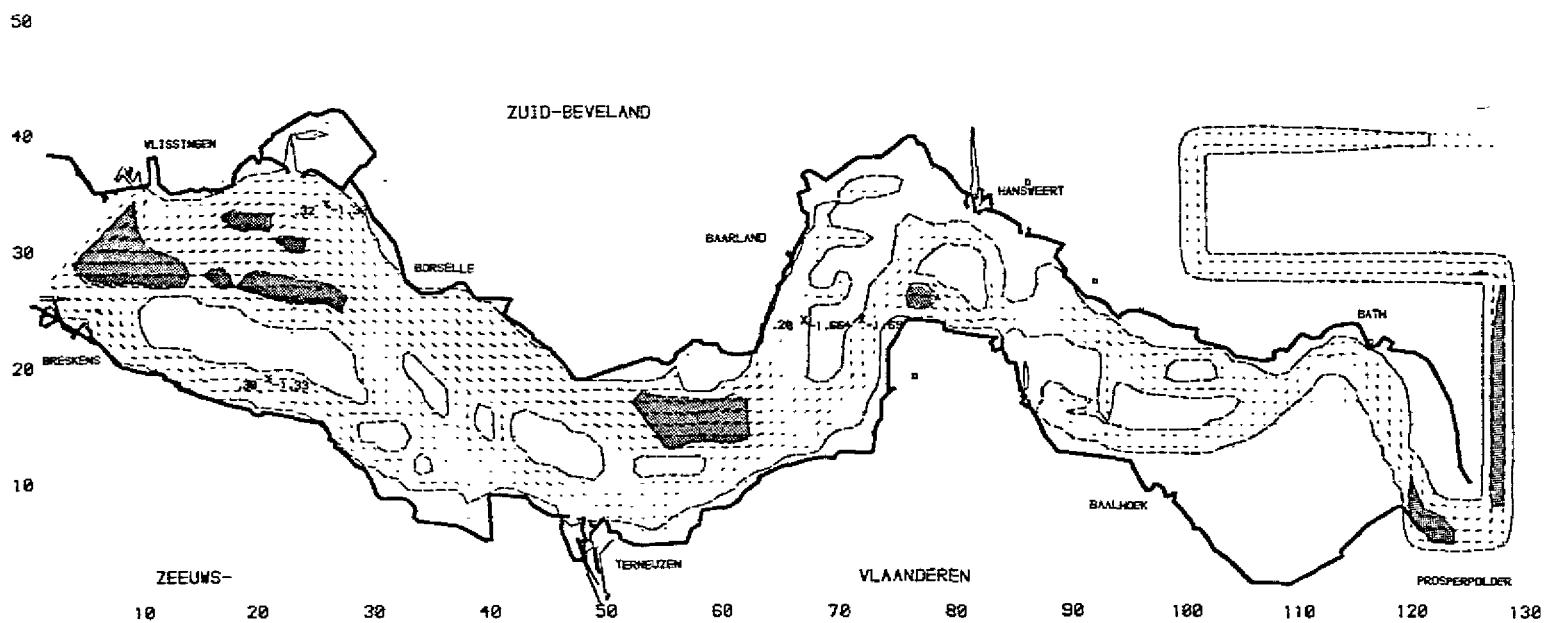
0 5 10
20KM

VELOCITIES
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
VELOCITY VECTOR SCALE =
ONE GRID UNIT = 1.0 M/SEC
ISOLINES AT

x1 .200000E 1,
x2 .150000E 1,
x3 .100000E 1,
x4 .500000E 0,
x5 .100000E 0



78 8 2 18 80 WIND SPEED = 7.0 KNOT
TIME STEP 2580 WIND ANGLE = 350. DEG



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIZZINGEN	

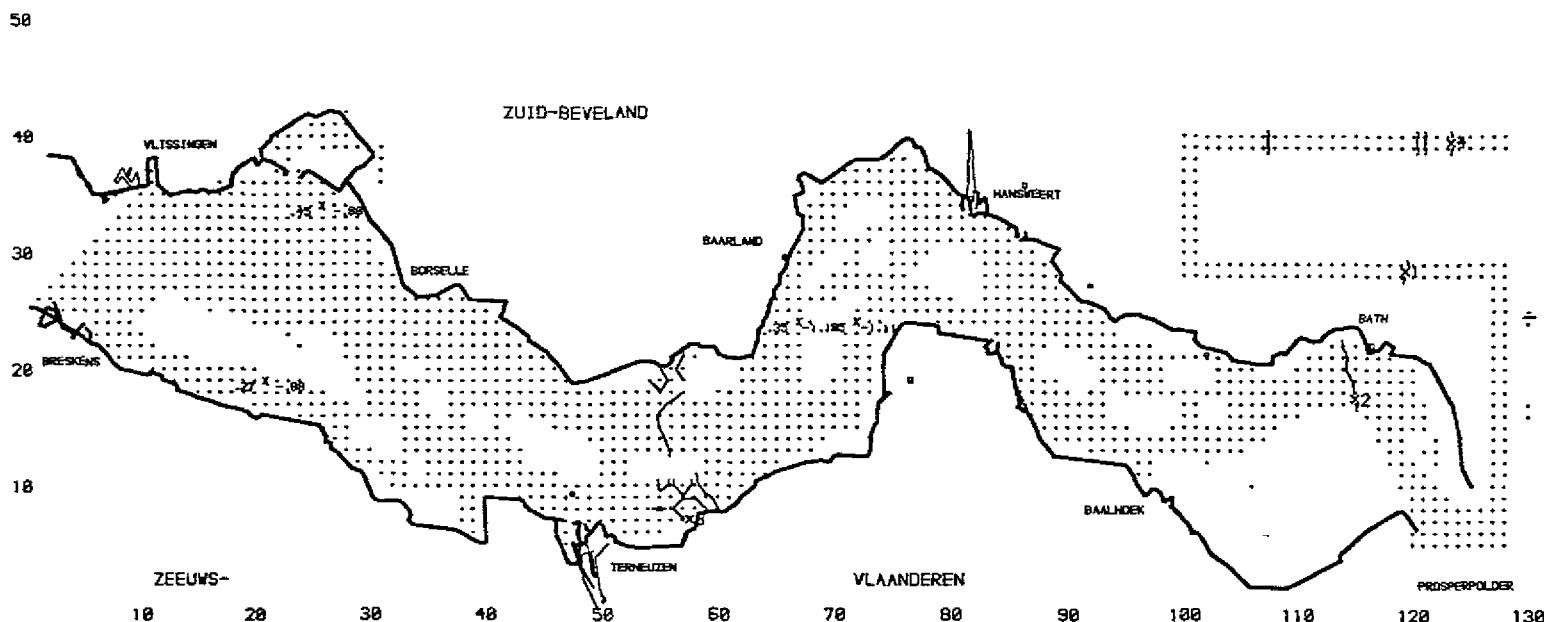
0 5 10
20 Km

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
• FLOODED
ISOLINES AT

x1-.280000E 1,
x2-.150000E 1,
x3-.100000E 1,
x4-.500000E 0,
x5 .100000E -3,
x6 .500000E 0,
x7 .100000E 1,
x8 .150000E 1,
x9 .200000E 1



78 8 2 07 00 WIND SPEED = 10.0 KNOT
TIME STEP 1860 WIND ANGLE = 30. DEG



O-WEST II

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIJSSINGEN	

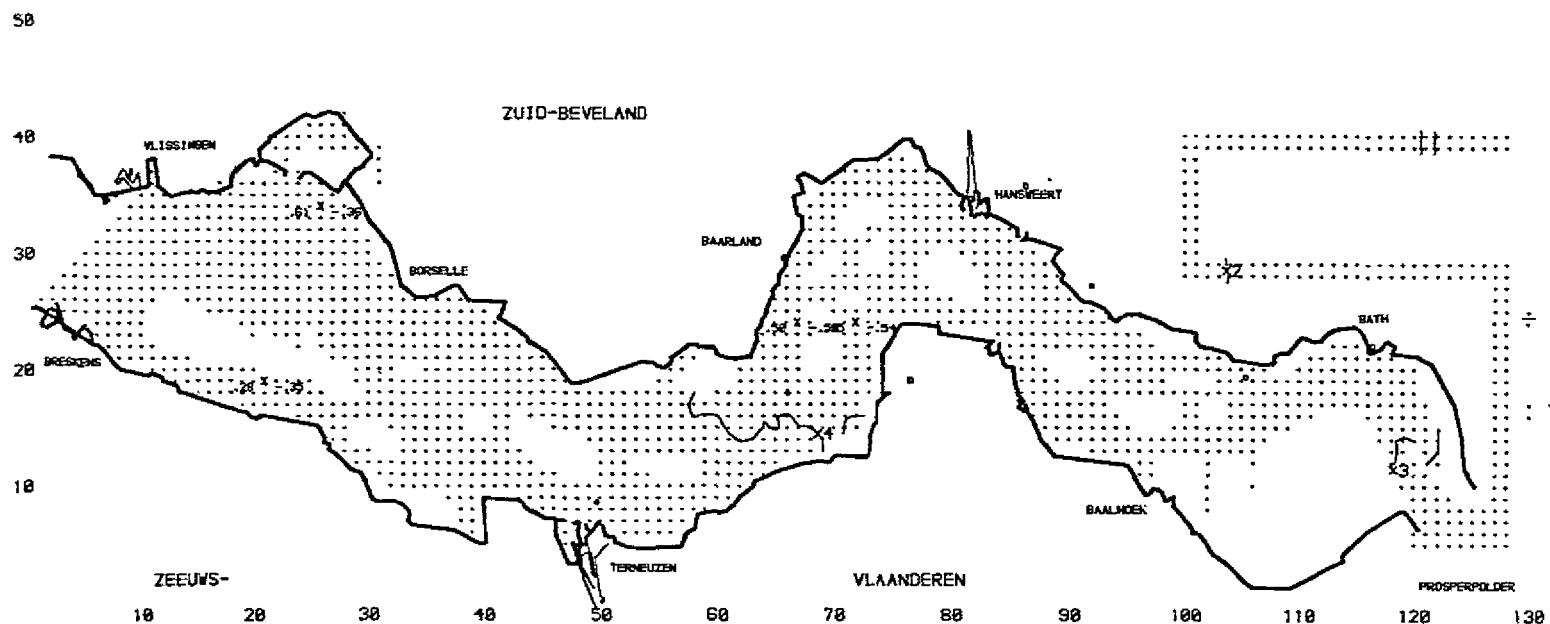
0 5 10
20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
• FLOODED
ISOLINES AT



73 8 2 06 00 WIND SPEED = 11.0 KNOT
TIME STEP 1920 WIND ANGLE = 30. DEG

x1-.20000E 1,
x2-.15000E 1,
x3-.10000E 1,
x4-.50000E 0,
x5 .10000E -3,
x6 .50000E 0,
x7 .10000E 1,
x8 .15000E 1,
x9 .20000E 1



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

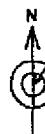
ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIZZINGEN	

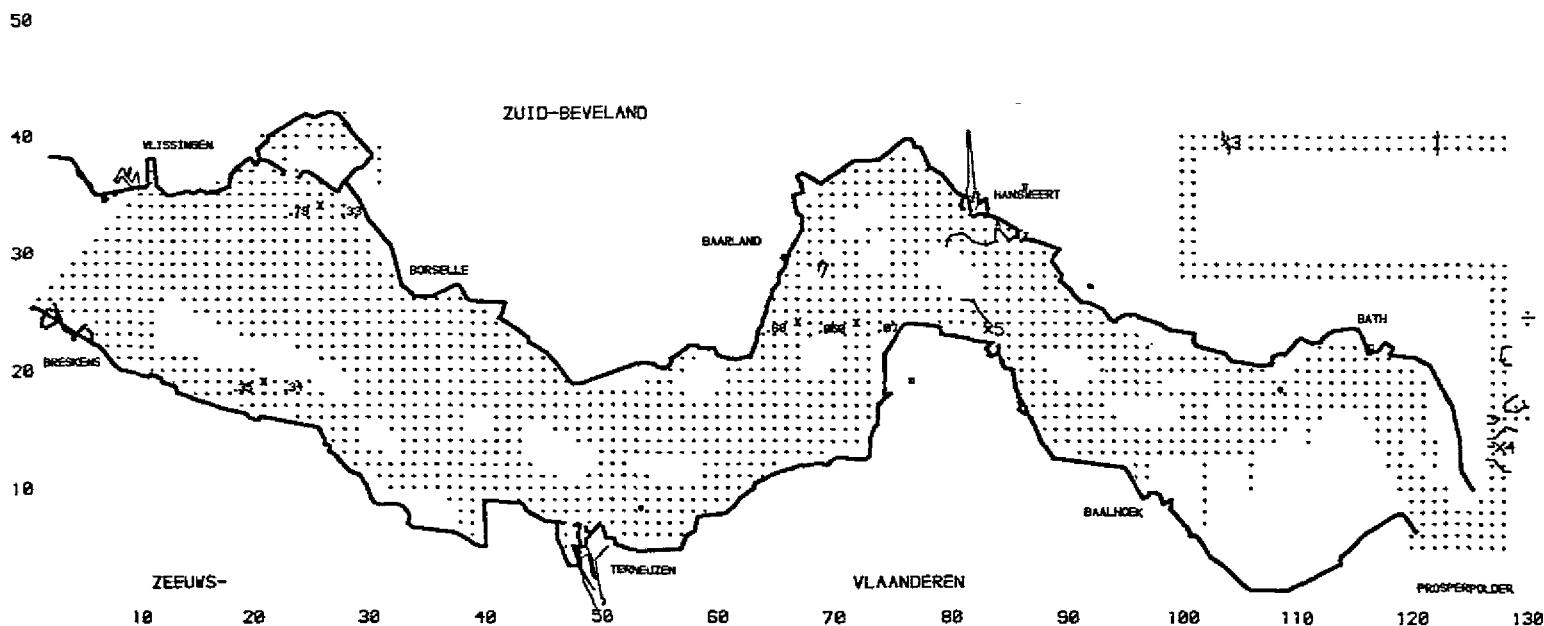
0 5 10 20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
FLOODED
ISOLINES AT

x1-.20000E 1,
x2-.15000E 1,
x3-.10000E 1,
x4-.50000E 0,
x5 .10000E -3,
x6 .50000E 0,
x7 .10000E 1,
x8 .15000E 1,
x9 .20000E 1



78 9 2 08 00 WIND SPEED = 11.0 KNOT
TIME STEP 1980 WIND ANGLE = 40. DEG



O-WEST II

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\96 12:39:52
SIM= 83\06\99 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIJSSINGEN	

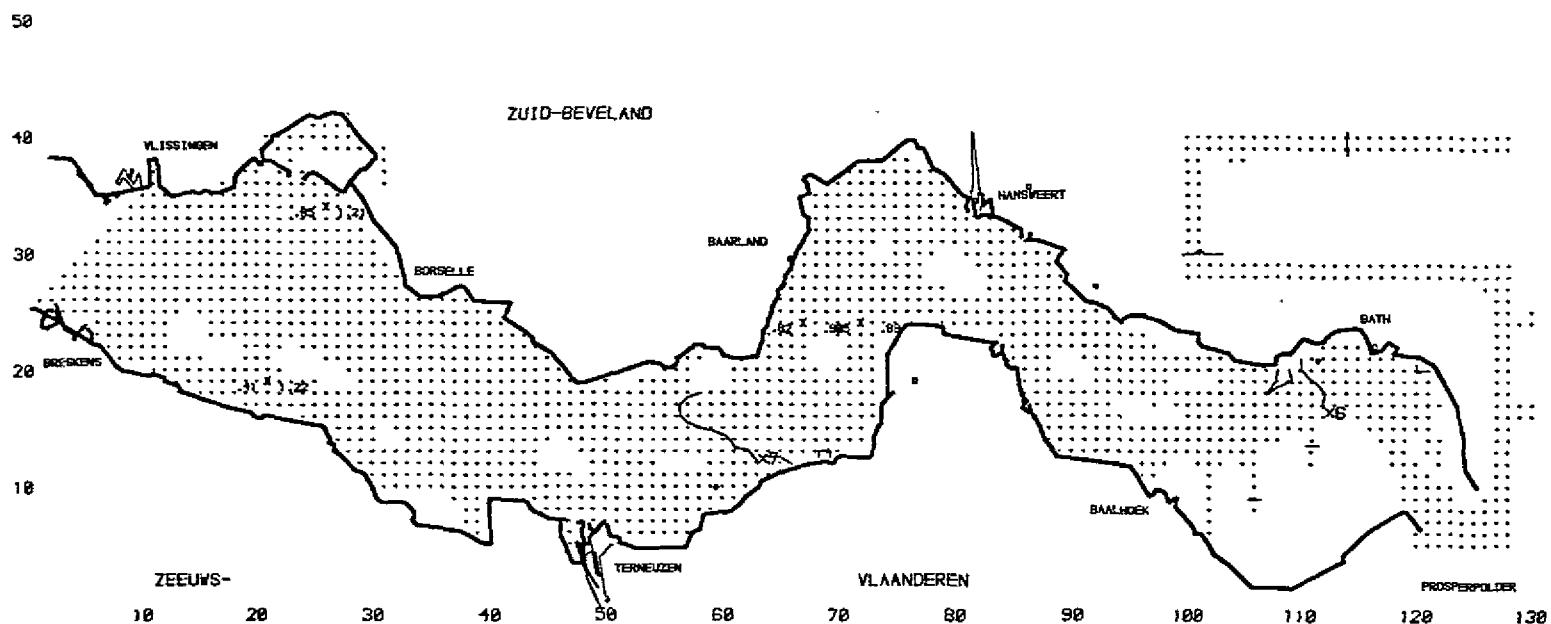
0 5 10 20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
* FLOODED
ISOLINES AT

x1-.20000E 1,
x2-.15000E 1,
x3-.10000E 1,
x4-.50000E 0,
x5 .10000E -3,
x6 .50000E 0,
x7 .10000E 1,
x8 .15000E 1,
x9 .20000E 1



78 9 2 18 00 WIND SPEED = 11.0 KNOT
TIME STEP 2040 WIND ANGLE = 50. DEG



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83-06-06 12:39:52
SIM= 83-06-09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIJSSINGEN	

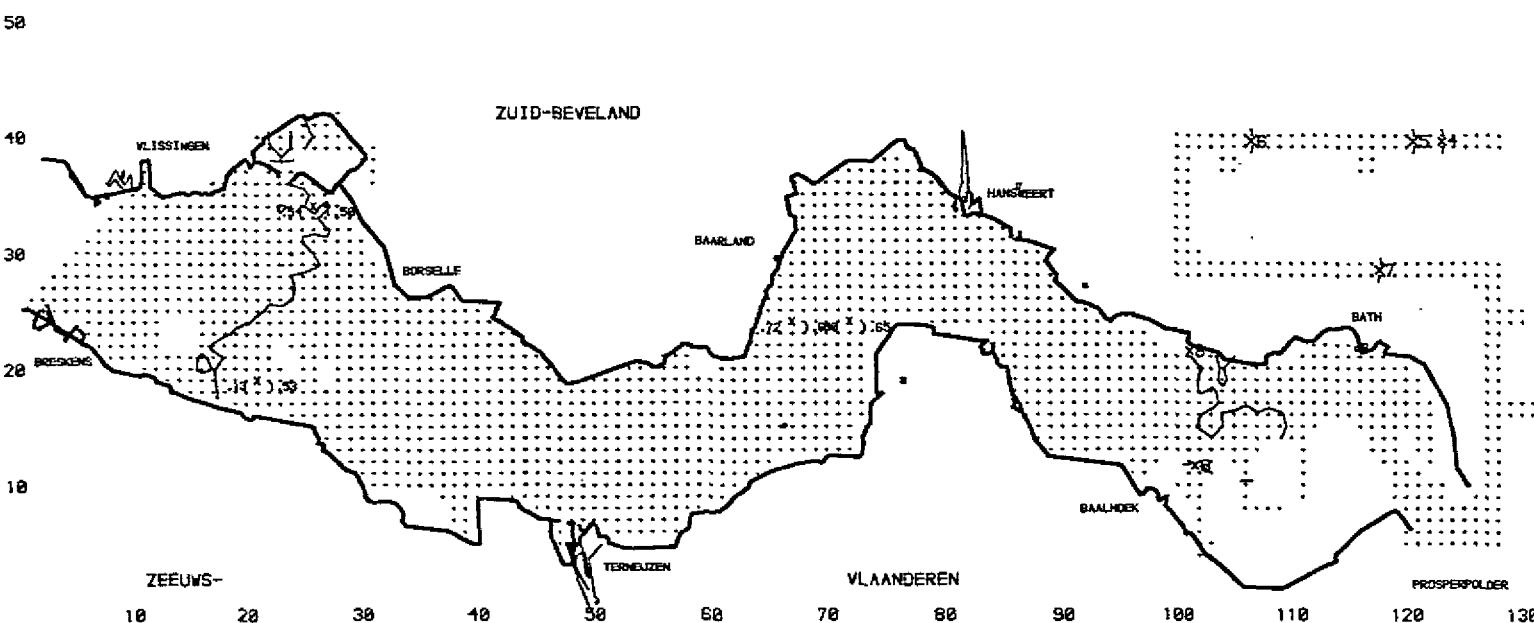
0 5 10
20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
FLOODED
ISOLINES AT

x1-.20000E 1,
x2-.15000E 1,
x3-.10000E 1,
x4-.50000E 0,
x5 .10000E -3,
x6 .50000E 0,
x7 .10000E 1,
x8 .15000E 1,
x9 .20000E 1

N
↑
↓

73 8 2 14 00 WIND SPEED = 9.0 KNOT
TIME STEP 2100 WIND ANGLE = 30. DEG

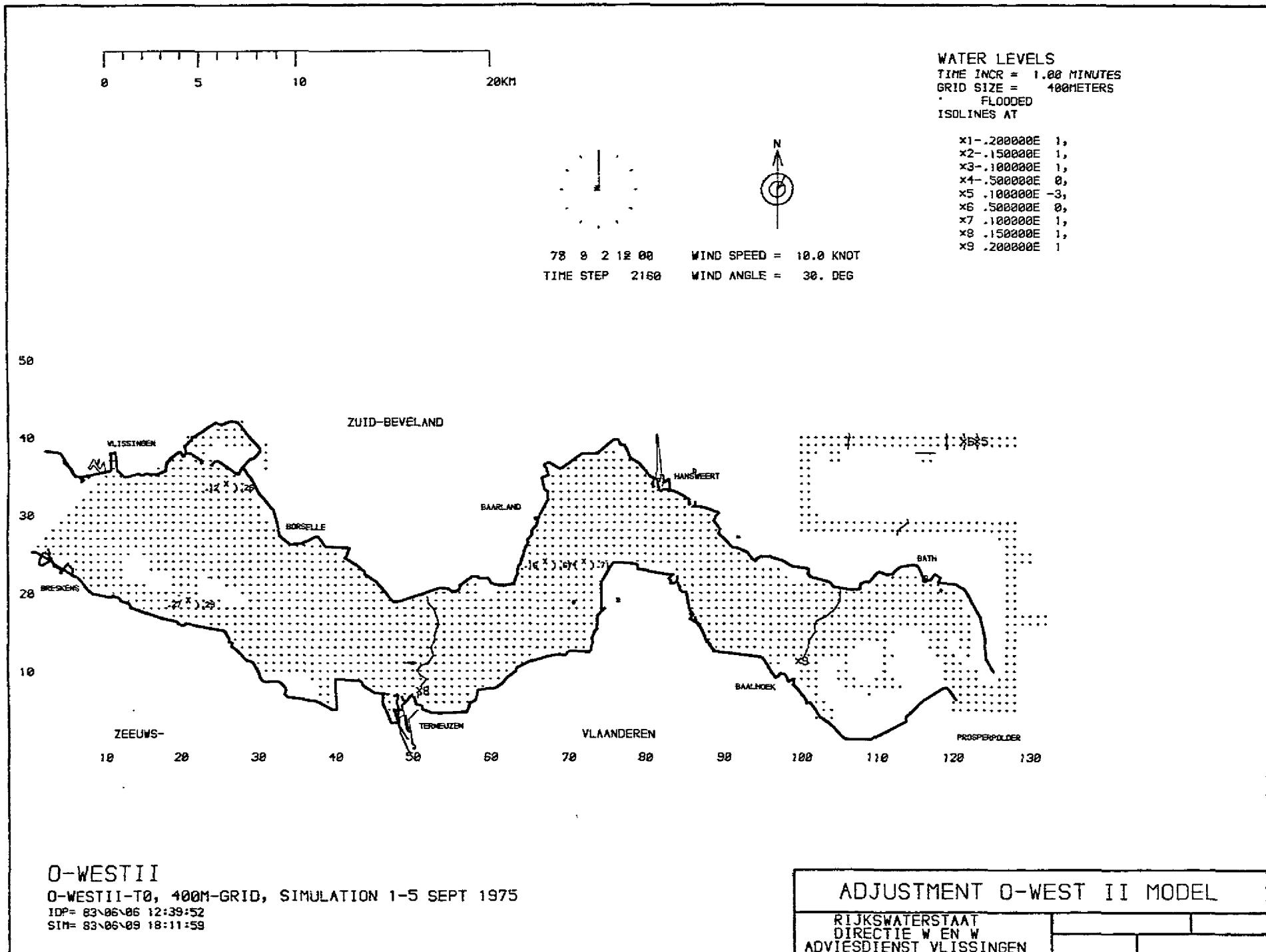


O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\86\86 12:39:52
SIM= 83\86\89 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT DIRECTIE W EN W ADVIESDIENST VLIJSSINGEN	
--	--



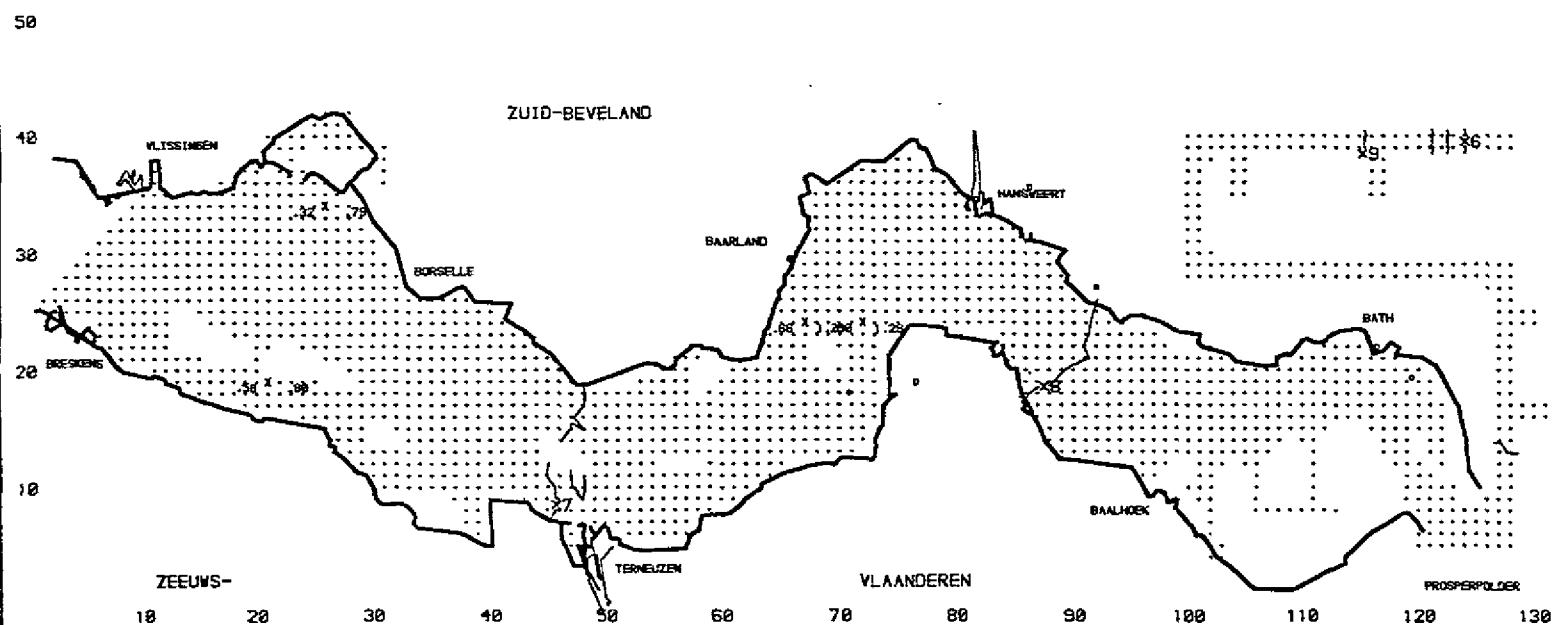
0 5 10 20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 100METERS
FLOODED
ISOLINES AT

x1-.20000E 1,
x2-.15000E 1,
x3-.10000E 1,
x4-.50000E 0,
x5-.10000E -3,
x6-.50000E 0,
x7-.10000E 1,
x8-.15000E 1,
x9-.20000E 1

N
↓
←

78 9 2 18 00 WIND SPEED = 9.0 KNOT
TIME STEP 2220 WIND ANGLE = 40. DEG



O-WEST II

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLASSINGEN	

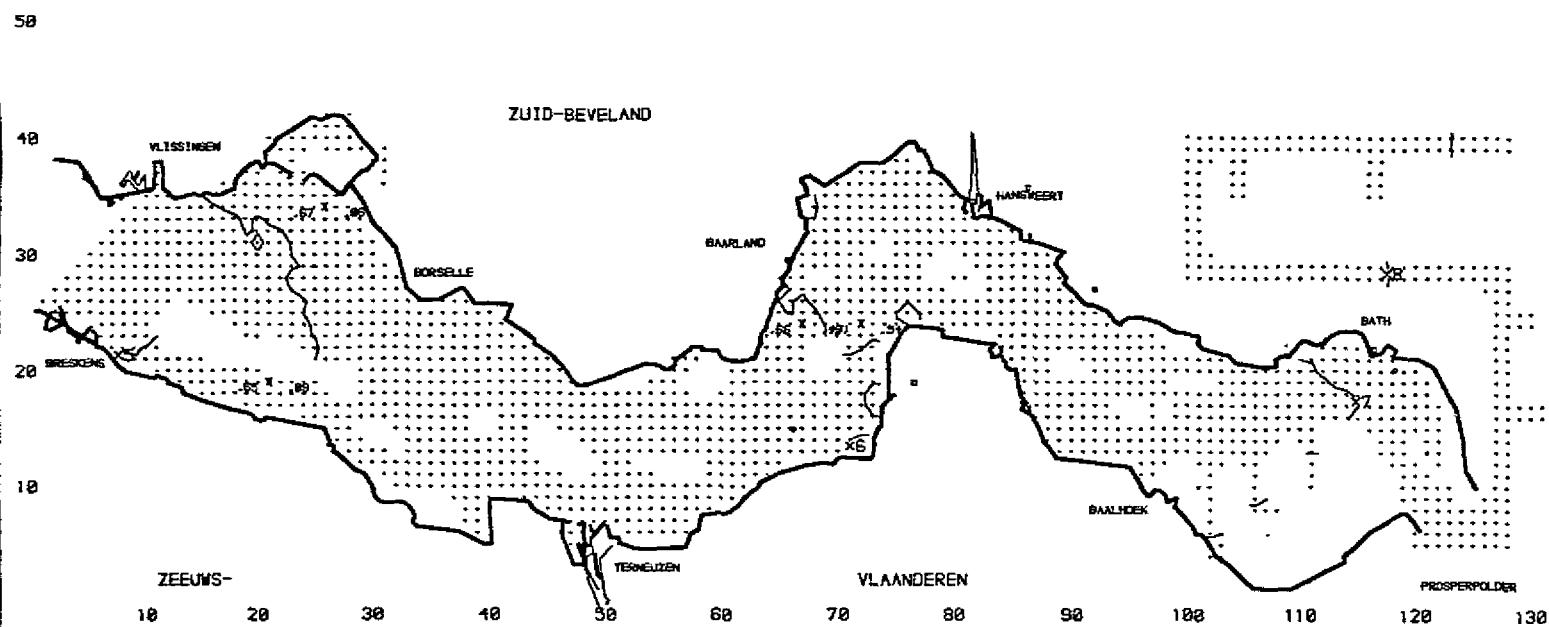
0 5 10 20KM



WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
FLOODED
ISOLINES AT

x1-.20000E 1,
x2-.15000E 1,
x3-.10000E 1,
x4-.50000E 0,
x5 .10000E -3,
x6 .50000E 0,
x7 .10000E 1,
x8 .15000E 1,
x9 .20000E 1

78 8 2 14 00 WIND SPEED = 13.8 KNOT
TIME STEP 2280 WIND ANGLE = 18. DEG



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIZZINGEN	

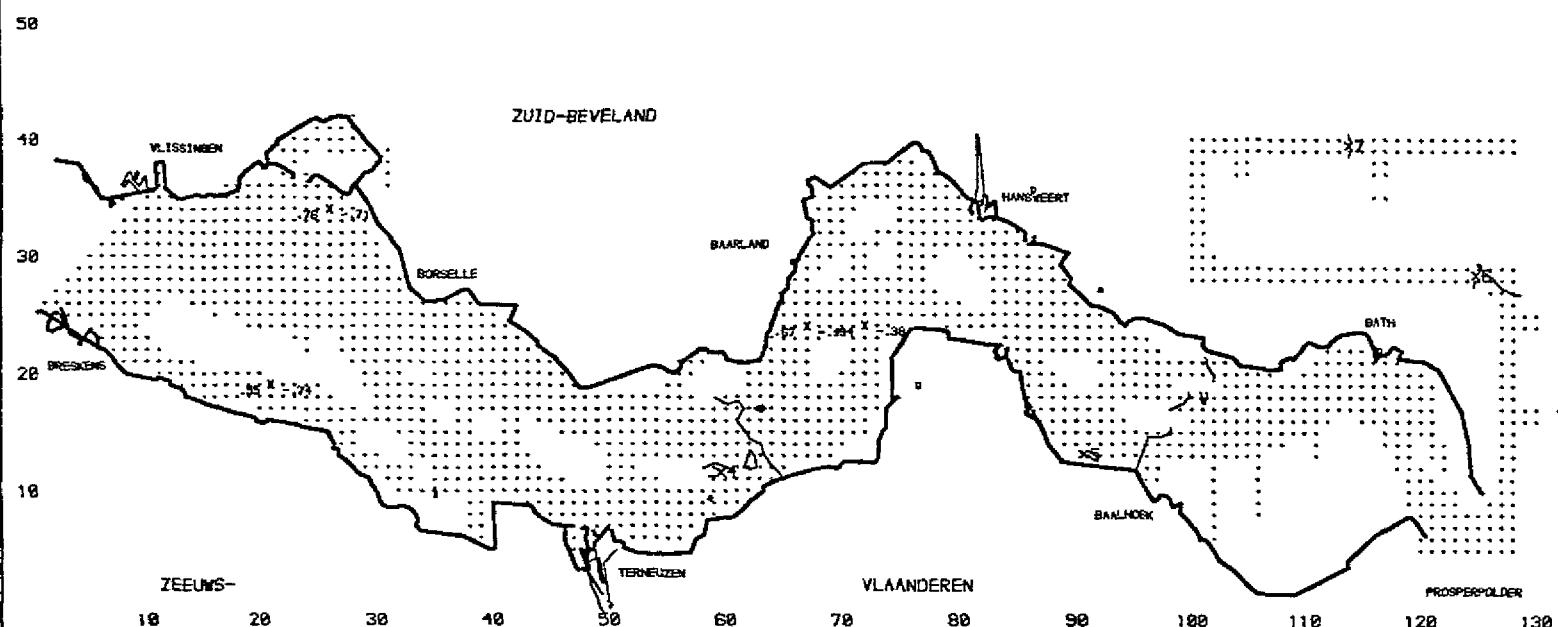
0 5 10
20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
FLOODED
ISOLINES AT



73 8 2 15 00 WIND SPEED = 12.0 KNOT
TIME STEP 2348 WIND ANGLE = 360. DEG

x1-.200000E 1,
x2-.150000E 1,
x3-.100000E 1,
x4-.500000E 0,
x5 .100000E -3,
x6 .500000E 0,
x7 .100000E 1,
x8 .150000E 1,
x9 .200000E 1



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLissingen	

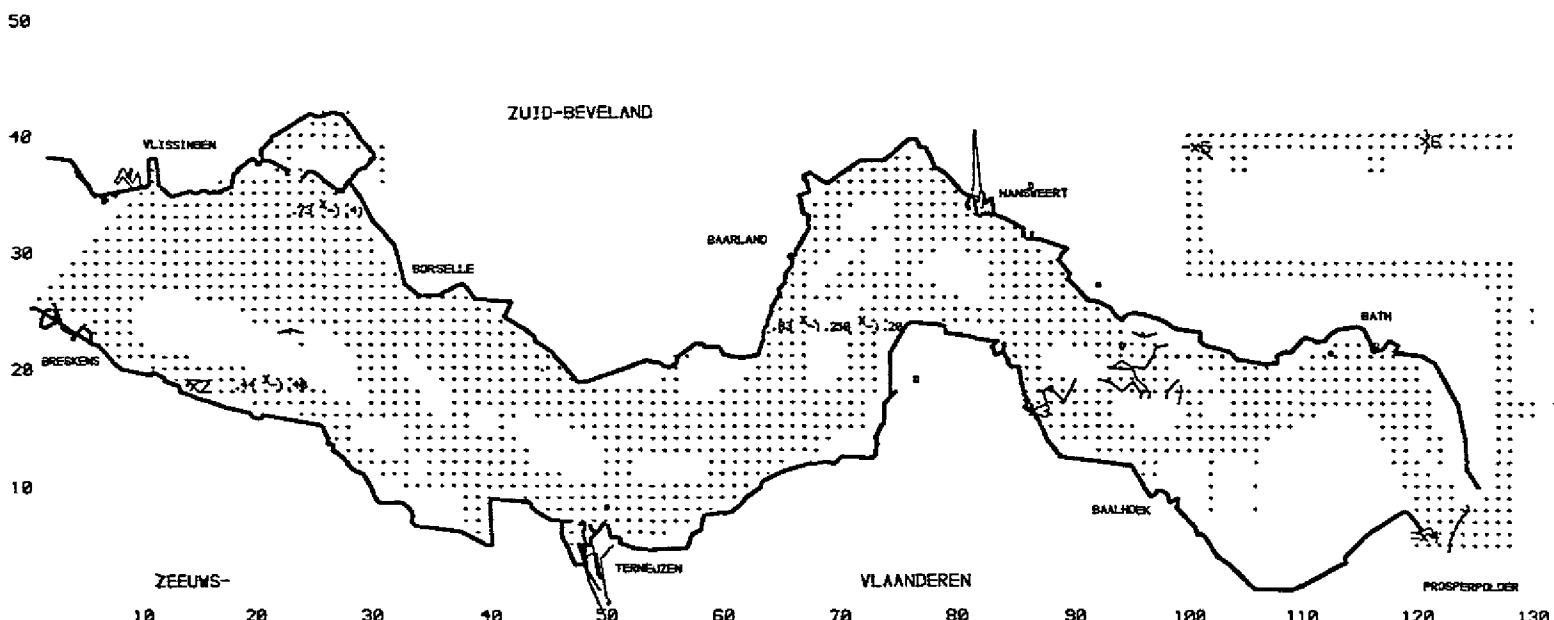
0 5 10 20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
FLOODED
ISOLINES AT

X1-.20000E 1,
X2-.15000E 1,
X3-.10000E 1,
X4-.50000E 0,
X5 .10000E -3,
X6 .50000E 0,
X7 .10000E 1,
X8 .15000E 1,
X9 .20000E 1



78 8 2 18 00 WIND SPEED = 10.8 KNOT
TIME STEP 2400 WIND ANGLE = 360. DEG



O-WEST II

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:58

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

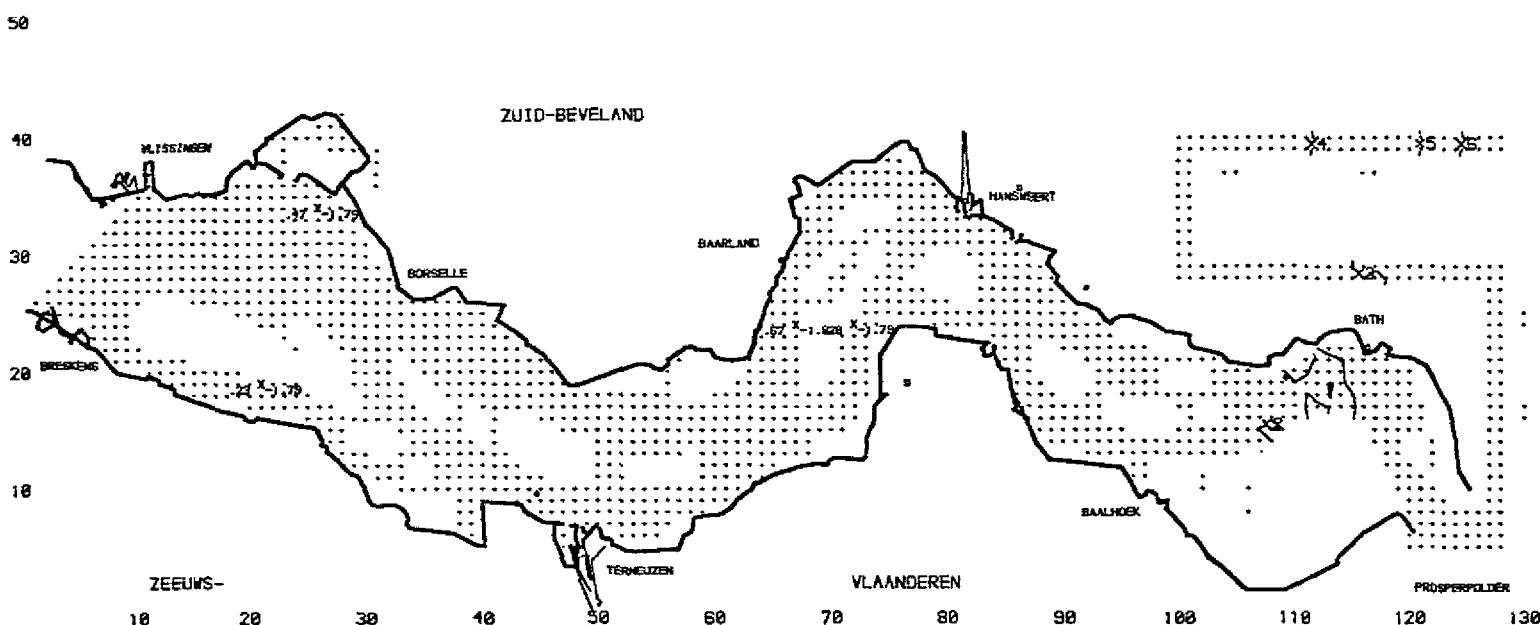
RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLASSINGEN	

0 5 10 20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
· FLOODED
ISOLINES AT

x1-.20000E 1,
x2-.15000E 1,
x3-.10000E 1,
x4-.50000E 0,
x5 .10000E -3,
x6 .50000E 0,
x7 .10000E 1,
x8 .15000E 1,
x9 .20000E 1

78 8 2 17 00 WIND SPEED = 10.0 KNOT
TIME STEP 2460 WIND ANGLE = 350. DEG



O-WEST II

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\86\86 12:39:52
SIM= 83\86\89 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

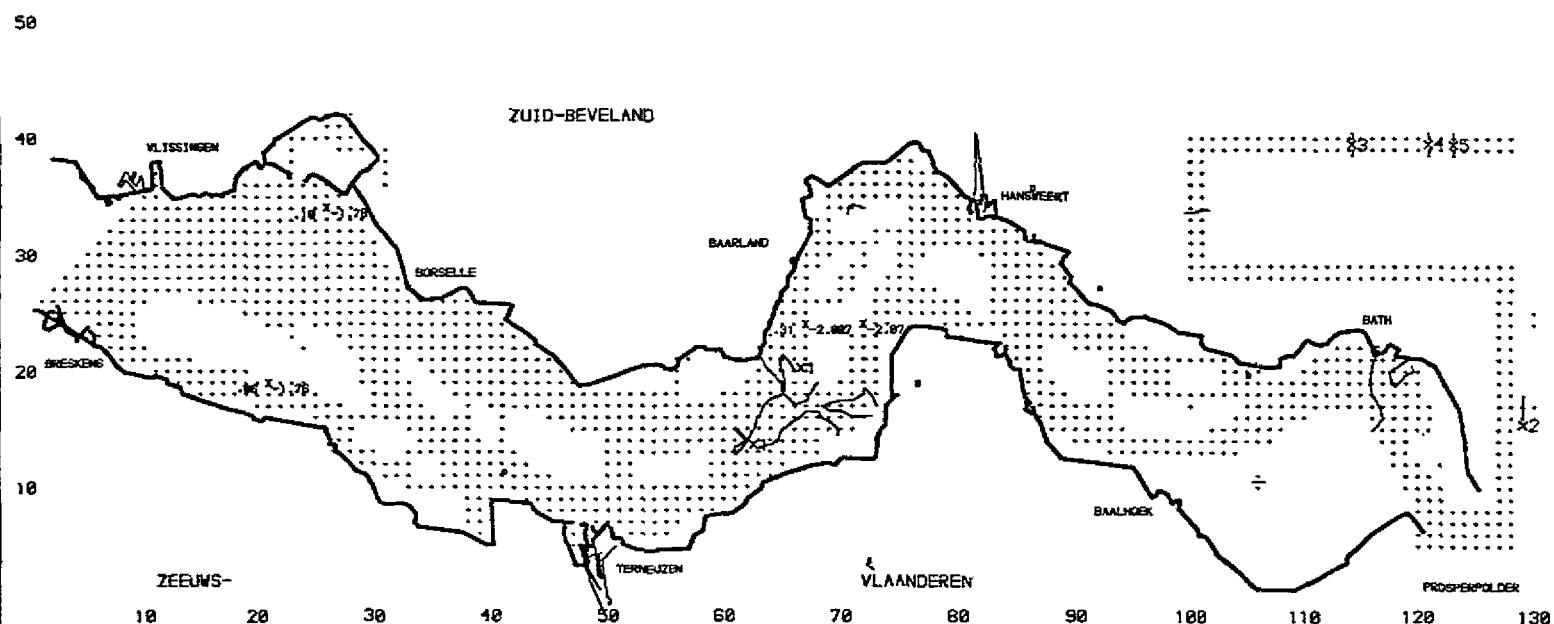
RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLASSINGEN	

0 5 10
20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
FLOODED
ISOLINES AT

x1-.200000E 1,
x2-.150000E 1,
x3-.100000E 1,
x4-.500000E 0,
x5 .100000E -3,
x6 .500000E 0,
x7 .100000E 1,
x8 .150000E 1,
x9 .200000E 1

N
78 9 2 18 00 WIND SPEED = 9.0 KNOT
TIME STEP 2520 WIND ANGLE = 350. DEG



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIZZINGEN	

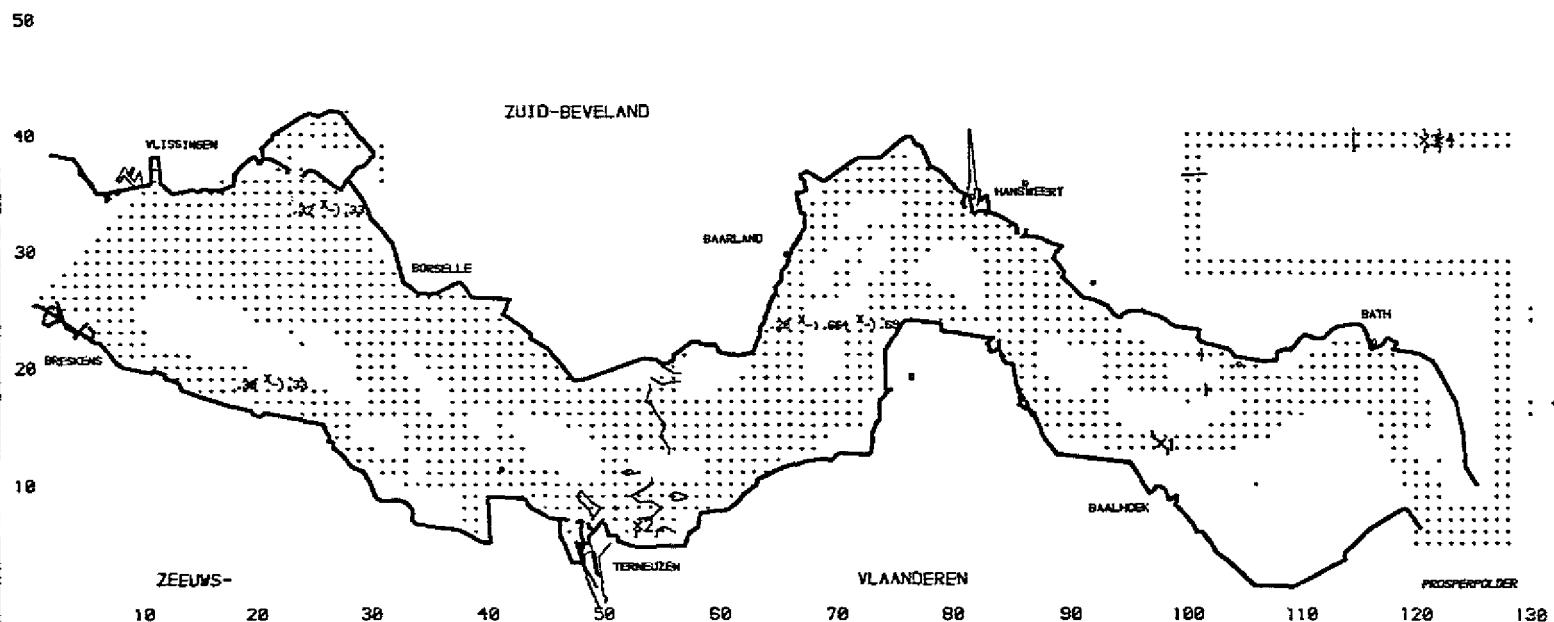
0 5 10
20KM

WATER LEVELS
TIME INCR = 1.00 MINUTES
GRID SIZE = 400METERS
* FLOODED
ISOLINES AT

x1-.20000E 1,
x2-.15000E 1,
x3-.10000E 1,
x4-.50000E 0,
x5 .10000E -3,
x6 .50000E 0,
x7 .10000E 1,
x8 .15000E 1,
x9 .20000E 1

78 8 2 18 00 WIND SPEED = 7.0 KNOT
TIME STEP 2500 WIND ANGLE = 350. DEG

N
↑



O-WESTII

O-WESTII-T0, 400M-GRID, SIMULATION 1-5 SEPT 1975
IDP= 83\06\06 12:39:52
SIM= 83\06\09 18:11:59

ADJUSTMENT O-WEST II MODEL

RIJKSWATERSTAAT	
DIRECTIE W EN W	
ADVIESDIENST VLIJSSINGEN	