Die Senatorin für Umwelt, Klima und Wissenschaft



Die Senatorin für Umwelt, Klima und Wissenschaft An der Reeperbahn 2, 28217 Bremen

Per E-Mail:

An der Reeperbahn 2, 28217 Bremen Barrierefreier Zugang: An der Reeperbahn 2

Tel.: +4<u>9 421 3 61</u>

E-Mail: @umwelt.bremen.de
Internet: www.umwelt.bremen.de

Datum und Zeichen Ihres Schreibens

Unser Zeichen – bitte bei Antwort angeben 318742/2024

Bremen, den 06.08.2024

Antrag auf Informationszugang nach dem IFG

Guten Tag

ich beziehe mich auf Ihren Antrag auf Informationszugang, gestellt am 14.07.2024 per E-Mail. Der Antrag bezieht sich auf die Bereitstellung von aktuell gültigen hydrologischen bzw. hydraulischen Gutachten oder die entsprechenden hydrologische bzw. hydraulische Bemessung für die Kleine Weser/Weser an der sogenannten Stadtstrecke im Verfügungsbereich der Stabsstelle 3-2. Weiterhin wird höchst Allgemein eine Auflistung von derartigen Dokumenten gefordert.

Dem Antrag auf Zugang zu den angeforderten Dokumenten wird teilweise stattgegeben.

In Beantwortung Ihrer allgemeinen Anfrage nach hydraulischen oder hydrologischen Gutachten für die Stadtstrecke übersende ich Ihnen die folgenden Unterlagen:

- 1. Zusätzliche Hydraulische Modellversuche für die Weser in Bremen (Versuchsbericht), Franzius-Institut für Wasserbau und Küsteningenieurwesen, Universität Hannover, Juli 1985
- 2. Untersuchung zur Deichsicherheit der Stadtstrecke Bremen Seehausen bis Bremen-Weserwehr, Bericht Nr. 679 / BWST 2008, Franzius-Institut für Wasserbau und Küsteningenieurwesen, Universität Hannover, Mai 2008

Gutachten Pkt. 1 wurde im Kontext des Ausbaus der Flutrinne oberhalb der Karl-Carstens-Brücke erstellt. Diesem Gutachten sind die maßgeblichen Abflussparameter zu entnehmen.

Gutachten Pkt. 2 stellt eine wesentliche Grundlage für die projektweise Festlegung von Bestickhöhen in Ergänzung zum Generalplan Küstenschutz dar. Die projektbezogene Einzelfestlegung der Parameter erfolgt durch die Wasserbehörde und ist durch die Projektträger zu beachten. Die Zahlen können vom Gutachten abweichen. Ich weise außerdem darauf hin, dass das Gutachten derzeit durch den NLWKN, Forschungsstelle Küste, in der Neuberechnung und -aufstellung befindlich ist, um die aktuellen Erkenntnisse des klimawandelbedingten Meeresspiegelanstiegs einzuarbeiten.

Die Aufstellung einer Liste entsprechender Dokumente lehne ich ab. Die von Ihnen verlangte Liste liegt nicht vor, Einzeldokumente sind im Kontext inhaltlich unabhängiger Genehmigungsverfahren seit den 1950er Jahren verteilt. Eine Liste hierüber könnte nur mit spezieller Fachexpertise nach Analyse und Auswertung der Einzeldokumente zusammengestellt werden und würde die recherchierten Dokumente dann in einen völlig neuen Kontext stellen. Eine derartige Tätigkeit ist nicht durch das IFG gedeckt.

Hinweise

Gemäß § 13 Abs. 1. BremIFG können Sie die Landesbeauftragte für die Informationsfreiheit anrufen, sofern Sie Ihr Recht auf Informationszugang nach diesem Gesetz als verletzt ansehen.

Gegen diesen Bescheid kann innerhalb eines Monats nach seiner Bekanntgabe Widerspruch bei der Senatorin für Umwelt, Klima und Wissenschaft, An der Reeperbahn 2, 28217 Bremen erhoben werden.

Kostenentscheidung

Wird einem Antrag auf Informationszugang nach BremIFG stattgegeben, werden auf Basis der "Verordnung über die Gebühren und Auslagen nach dem BremIFG" Gebühren erhoben. Die festgesetzte Gebühr ist der mit gesonderter Post übermittelten Rechnung zu entnehmen. Der genannte Betrag ist unter Angabe der Rechnungsnummer auf eines der in der Rechnung ausgewiesenen Konten zu überweisen.

Mit freundlichen Grüßen Im Auftrag

Anlagen





Untersuchung zur Deichsicherheit der Stadtstrecke Bremen-Seehausen bis Bremen-Weserwehr

BERICHT Nr. 679 / BWST 2008

Projektleitung: Bearbeitung:

Auftraggeber:

Der Senator für Bau, Umwelt und Verkehr Ansgaritorstraße 2, 28195 Bremen

Inhalt

Inh	alt	l
Abb	pildungsverzeichnis	
1	Veranlassung und Aufgabenstellung	1
2	Randbedingungen	2
2.1	Untersuchungsgebiet	2
2.2	Bathymetrie der Weser	2
2.3	Wasserstände	3
2.4	Windverhältnisse	4
2.5	Methodik	4
3	Grundlagen und Randbedingungen der Seegangsberechnungen	5
4	Ergebnisse der Seegangsberechnungen	8
4.1	Berechnungen des Seegangs aus Windeintrag mit SWAN	8
4.2	Einflüsse aus Diffraktion und Reflexion	17
5	Berechnung des Wellenauflaufs	19
5.1	Wellenauflauf an geneigten Seedeichen	19
5.2	Wellenauflauf und -überlauf an Hochwasserschutzwänden	19
6	Ergebnisse der Berechnungen von Wellenauflauf und Freibord	19
Zus	sammenfassung	32
Unt	terlagen	34
Sch	nrifttum	35
Anł	nang	A-0
A-1	bis A-6: Berechnungsergebnisse für das linke Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)	A-0
A-7	bis A-12: Berechnungsergebnisse für das linke Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)	A-0
A-1	3 bis A-20: Berechnungsergebnisse für das rechte Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)	A-0
A-2	21 bis A-28: Berechnungsergebnisse für das rechte Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)	A-0
CD	-ROM mit Seegangsatlas und digitaler Version des Gutachtens (ndf-Datei)	

Abbildungsverzeichnis

Abb. 2-1: Stadtstrecke Bremen-Seehausen bis Bremen-Weserwehr (U3)	2
Abb. 2-2: Bathymetrie für die Seegangsberechnungen	3
Abb. 2-3: Bemessungswasserstände 2008 nach Berechnungen der Forschungsstelle Küste, NLÖ (linkes Weserufer, Stationsnummern nach Abb. 3-2)	3
Abb. 2-4: Bemessungswasserstände 2008 nach Berechnungen der Forschungsstelle Küste, NLÖ (rechtes Weserufer, Stationsnummern nach Abb. 3-2)	
Abb. 3-1: Randwerte des Seegangsmodells (Weser km 15) (oben: signifikante Wellenhöhen, Mitte: mittlere Wellenperioden, unten: mittlere Richtung	6
Abb. 3-2: Auslesepunkte für Seegangsdaten	7
Abb. 4-1: Signifikante Wellenhöhe (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtung: 270°)	8
Abb. 4-2: Mittlere Wellenperiode T _{0,2} (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtung: 270°)	9
Abb. 4-3: Wellenperiode T _{-1,0} (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtung: 270°)	9
Abb. 4-4: Mittlere Wellenrichtung (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtung: 270°)	10
Abb. 4-5: Seegangsparameter entlang der Deichlinie des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°)	
Abb. 4-6: Seegangsparameter entlang der Deichlinie des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°)	12
Abb. 4-7: Seegangsparameter entlang der Deichlinie des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°)	13
Abb. 4-8: Seegangsparameter entlang der Deichlinie des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°)	14
Abb. 4-9: Maximale signifikante Wellenhöhen entlang der Deichlinie des rechten Weserufers und zugehörige Wellenperiode und Windrichtung (Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s)	15
Abb. 4-10: Maximale signifikante Wellenhöhen entlang der Deichlinie des linken Weserufers und zugehörige Wellenperiode und Windrichtung (Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s)	16
Abb. 4-11: Lageplan der Deichstrecke bei Bremen-Seehausen mit den durch Diffraktion beeinflussten Positionen L20 bis L 26	17
Abb. 4-12: Lageplan des Getreidehafens mit den durch Diffraktion beeinflussten Positionen R137 und R136	18
Abb. 6-1 Wellenauflaufwerte R _{3%} nach Gl. 5.8 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	20
Abb. 6-2: Wellenauflaufwerte R _{3%} nach Gl. 5.8 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	20
Abb. 6-3: Wellenauflaufwerte R _{3%} nach Gl. 5.8 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	21

Abb. 6-4: V	Vellenauflaufwerte R _{3%} nach Gl. 5.8 entlang des linken Weserufers	
	Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	.21
Abb. 6-5: V	Vellenauflaufwerte $R_{2\%}$ nach Gl. 5.7 entlang des rechten Weserufers	
	Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	.22
Abb. 6-6: V	Vellenauflaufwerte $R_{2\%}$ nach Gl. 5.7 entlang des rechten Weserufers	
	Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	.22
Abb. 6-7: V	Vellenauflaufwerte $R_{2\%}$ nach Gl. 5.7 entlang des linken Weserufers	
	Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	.23
Abb. 6-8: V	Vellenauflaufwerte R _{2%} nach Gl. 5.7 entlang des linken Weserufers	
	Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	.23
Abb. 6-9: F	reibord F _{0,5} nach Gl. 5.16 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°	.24
Δhh 6-10:	Freibord F _{0.5} nach Gl. 5.16 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit:	
7100.0 10.	24 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°	.24
Abb. 6-11:	Freibord F _{0.5} nach Gl. 5.16 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit:	
	20 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°	.25
Abb. 6-12:	Freibord F _{0.5} nach Gl. 5.16 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit:	
	24 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°	.25
Abb. 6-13:	Freibord R _c nach Gl. 5.15 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit:	
	20 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°	.26
Abb. 6-14:	Freibord R_{c} nach Gl. 5.15 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit:	
	24 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°	.26
Abb. 6-15:	Freibord R_{c} nach Gl. 5.15 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s,	
	Windrichtungen: 240 bis 360°	.27
Abb. 6-16:	Freibord R_{c} nach Gl. 5.15 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s,	
	Windrichtungen : 240 bis 360°	.27
Abb. 6-17 I	Maximale Wellenauflaufwerte $R_{3\%}$ nach Gl. 5.8 entlang des rechten Weserufers	
	Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s°	.28
Abb. 6-18:	Maximale Wellenauflaufwerte R _{3%} nach Gl. 5.8 entlang des linken Weserufers	
	Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s	.28
Abb. 6-19 I	Maximale Wellenauflaufwerte R _{2%} nach Gl. 5.7 entlang des rechten Weserufers	
	Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s°	.29
Abb. 6-20:	Maximale Wellenauflaufwerte R _{2%} nach Gl. 5.7 entlang des linken Weserufers	00
ALL 0.04	Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s	.29
ADD. 6-21 I	Maximaler Freibord F _{0,5} nach Gl. 5.16 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s	30
Abb C 20:		.50
AUU. 6-22:	Maximaler Freibord F _{0,5} nach Gl. 5.16 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s	30
	Thinage Solithing Notion 20 and 27 m/s	

Forschungs- und Entwicklungsvorhaben Deichsicherheit Stadtstrecke Bremen-Seehausen bis Bremen-Weserwehr		
Abb. 6-23 Maximaler Freibord R _c nach Gl. 5.15 entlang des rechten Weserufers		
Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s	31	
Abb. 6-24: Maximaler Freibord R _c nach Gl. 5.15 entlang des linken Weserufers		
Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s	31	

IV

FRANZIUS-INSTITUT FÜR WASSERBAU UND KÜSTENINGENIEURWESEN, UNIVERSITÄT HANNOVER

1 Veranlassung und Aufgabenstellung

Für den Bereich der Stadtstrecke der Unterweser von Bremen-Seehausen bis Bremen-Weserwehr wurden die Seegangsverhältnisse und das Bestick der Deiche und Sturmflutschutzmauern für verschiedene Windgeschwindigkeiten unter Zugrundelegung der von der Forschungsstelle Küste des Niedersächsischen Landesamtes für Ökologie (FSK-NLÖ) in 2003 durchgeführten Berechnungen zu Bemessungswasserständen in der Unterweser (U1) ermittelt. Die Ergebnisse sind in den Berichten Nr. 679 und 679 E wiedergegeben.

Im Jahr 2007 wurde der Verlauf des Bemessungswasserstandes für diesen Bereich von der FOR-SCHUNGSSTELLE KÜSTE des NIEDERSÄCHSISCHEN LANDESAMTES FÜR ÖKOLOGIE mit anderen Annahmen zum säkularen Meeresspiegelanstieg (der Ausgangswasserstand in Bremerhaven wurde für die Berechnungen von NN +6,37 m auf NN +6,62 m erhöht) neu berechnet.

wurde das Franzius-Institut vom Senator für Bau, Umwelt und Verkehr mit Schreiben vom 12.12.2007 mit der Neuberechnung der Seegangsverhältnisse für die neuen Wasserstandswerte und des sich daraus ergebenden Besticks beauftragt.

Die übrigen Berechnungsgrundlagen, die Berechnungen und die Darstellungen entsprechen denen in den Berichten 679, bzw. 697 E.

Der nachfolgende Text nimmt die Gliederung von Bericht Nr. 679 auf, gibt aber nur den Text wieder, der zur eigenständigen Lesbarkeit erforderlich ist.

2 Randbedingungen

2.1 Untersuchungsgebiet

Der zu untersuchende Bereich Stadtstrecke Bremen-Seehausen bis Bremen-Weserwehr umfasst rd. 13 km der tidebeeinflussten Weser von km 9 (Kilometrierung Seeschifffahrtsstraße) bis km 362 (Binnenschifffahrtsstraße). Abb. 2-1 zeigt eine Übersicht zur Lage des eigentlichen Untersuchungsgebietes.

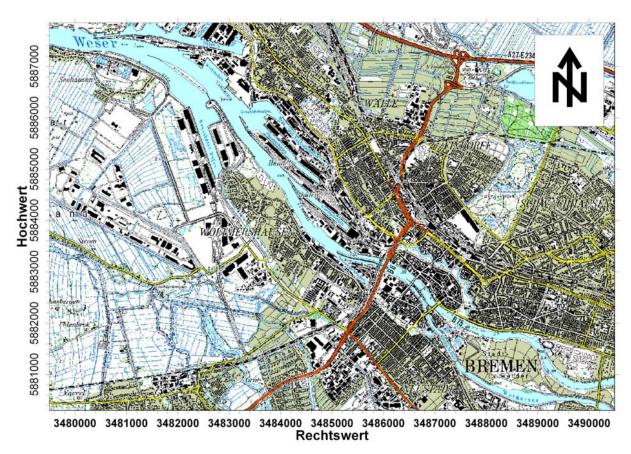


Abb. 2-1: Stadtstrecke Bremen-Seehausen bis Bremen-Weserwehr (U3)

2.2 Bathymetrie der Weser

Das für die Berechnung des Seegangs erforderliche Geländemodell der Unterwassertopographie zwischen den Deichlinien wurde auf der Grundlage der von Geolnformation Bremen und dem Wasserund Schifffahrtsamt Bremen übermittelten Geländehöhen- und Peildaten erstellt. Bedingt durch die zu untersuchenden Windrichtungen von etwa WSW bis NNW wird das Geländemodell bis in den Bereich Vegesack (km 15 Seeschifffahrtsstraße) ausgedehnt, um Randeinflüsse richtig zu erfassen. Abb. 2-2 zeigt die Bathymetrie für die Seegangsberechnungen.

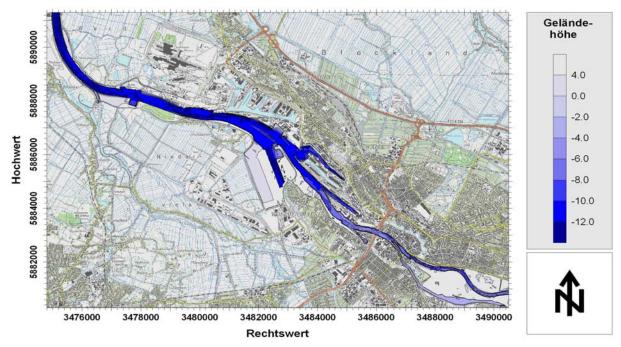


Abb. 2-2: Bathymetrie für die Seegangsberechnungen

2.3 Wasserstände

Den Berechnungen wird vereinbarungsgemäß die Wasserstandsverteilung entsprechend den Berechnungen 2007 der FSK-NLÖ Küste zugrunde gelegt. Die Berechnungen wurden von der FSK-NLÖ für das Projektgebiet als ASCII-Tabelle zur Verfügung gestellt (U 5). Der Verlauf der Wasserstände am linken Weserufer ist in Abb. 2-3 dargestellt, der für das rechte Weserufer in Abb. 2-4. Die Nummerierung entspricht den gewählten und in Abb. 3-2 dargestellten Stationsnummern.

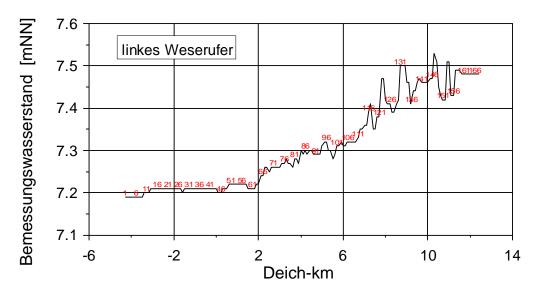


Abb. 2-3: Bemessungswasserstände 2008 nach Berechnungen der Forschungsstelle Küste, NLÖ (linkes Weserufer, Stationsnummern nach Abb. 3-2)

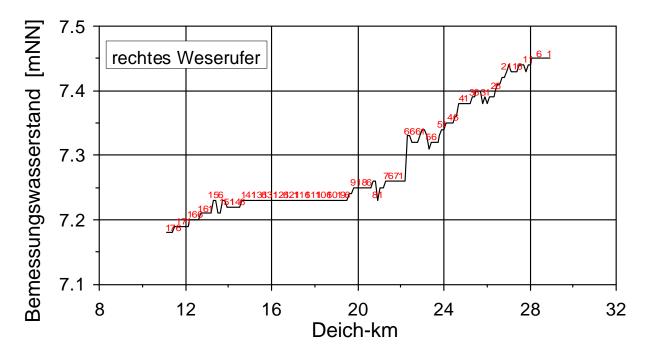


Abb. 2-4: Bemessungswasserstände 2008 nach Berechnungen der Forschungsstelle Küste, NLÖ (rechtes Weserufer, Stationsnummern nach Abb. 3-2)

Diese Wasserstände sind die an den verschiedenen Lokationen von der FSK-NLÖ maximal berechneten Werte, unabhängig vom Zeitpunkt ihres Auftretens.

2.4 Windverhältnisse

Die Seegangsberechnungen wurden entsprechend Bericht Nr. 679 E für Windgeschwindigkeiten von 20 und 24 m/s durchgeführt. Als mögliche Windrichtungen während Sturmflut werden wie in den berichten Nr. 679 und 679 E die Richtungen WSW bis NNW angesehen.

Die Ergebnisse sind im beiliegenden Seegangsatlas und einem Teil der Diagramme enthalten. Der Seegangsatlas enthält darüber hinaus die Seegangsparameter aller Windgeschwindigkeiten (16 m/s bis 32 m/s) für beide Wassertstandsverteilungen.

2.5 Methodik

Wie in den Berichten Nr. 679 und 697 E werden zunächst die Seegangsberechnungen für die verschiedenen Windrichtungen und Geschwindigkeiten im gesamten Modellgebiet vorgenommen.

Die zur Berechnung des Wellenauflaufs und des Freibords notwendigen Seegangsparameter $H_s = H_{m0}$, $T_m = T_{0,2}$, $T_{-1,0}$ und θ_m werden entlang der Schutzlinie etwa 40 m vor den Deichen, Hochwasserschutzmauern oder Kaianlagen gesondert ausgelesen und dargestellt. Die Schutzlinie wird dazu in Abschnitte von 100 m Länge unterteilt.

Auf der Grundlage der so ermittelten Seegangsdaten erfolgt die Berechnung des Bemessungswellenauflaufs $R_{2\%}$ bzw. $R_{3\%}$ an den Deichen und des Bemessungsfreibords an den Sturmflutschutzmauern. Neben den von FSK-NLÖ angesetzten Berechnungsformeln werden auch die in der EAK 2002 empfohlenen Berechnungsformeln angewendet. Die Darstellung der Wellenauflauf- und Freibordberechnungen erfolgt entsprechend für die Positionen entlang der Schutzlinie im Abstand 100 m.

3 Grundlagen und Randbedingungen der Seegangsberechnungen

Die Seegangsberechnungen wurden mit dem numerischen Modell "Simulating Waves Near Shore" SWAN (RIS, 1997) durchgeführt. Die Berechnungen erfolgten in einem Modell (Abb. 2-2) mit Gitterweiten von 10 m und für die folgenden Windbedingungen:

- Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s
- Windrichtungen: 240, 250, 260°, 270°, 280°, 290°, 300°, 310°, 320°, 330°, 340°, 350°, 360°.

Am seeseitigen Modellrand werden als Randwerte die Seegangsparameter aus Modellrechnungen eingegeben, die am Franzius-Institut im Rahmen des BMBF-Forschungsprojektes "Klimawandel und präventives Risiko- und Küstenschutzmanagement an der deutschen Nordseeküste (KRIM, Förderkennzeichen 01 LD 0014) durchgeführt wurden.

In Abb. 3-1 sind die aus diesen Rechnungen ausgelesenen Daten für einen Wasserstand von NN +7,0 m und verschiedene Windgeschwindigkeiten und Windrichtungen dargestellt.

Die Richtungsspektren werden mit einer Richtungsauflösung von 10° (36 Richtungen) und jeweils 20 Frequenzen je Richtung nachgebildet.

Für alle Berechnungspunkte werden die folgenden Seegangsparameter berechnet

 $\begin{array}{ll} H_s = H_{m0} & \text{signifikante Wellenh\"ohe des Spektrums, berechnet zu $H_{m0} = 4 \cdot m_0^{-1/2}$} \\ T_p & \text{Peakperiode des Seegangsspektrums} \\ T_{0,1} & \text{mittlere Wellenperiode des Spektrums, berechnet zu $T_{0,1} = m_0/m_1$} \\ T_m = T_{0,2} & \text{mittlere Wellenperiode des Spektrums, berechnet zu $T_{0,2} = (m_0/m_2)^{1/2}$} \\ T_{-1,0} & \text{Wellenperiode des Spektrums, berechnet zu $T_{-1,0} = m_{-1}/m_0$} \\ \theta_s = \overline{\theta} & \text{mittlere Wellenrichtung des Spektrums} \\ \end{array}$

und soweit erforderlich flächendeckend für das Modellgebiet dargestellt.

Die spektralen Seegangsparameter werden aus den Momenten der Seegangsspektren berechnet, die definiert sind als

$$m_n = \int S(f) \cdot f^n \cdot df \quad \mbox{ mit } \quad S(f) = \mbox{Dichtespektrum des Seegangs} \ .$$

Weiterhin werden diese Seegangsparameter entlang der Schutzlinie etwa 40 m vor den Deichen, Hochwasserschutzmauern oder Kaianlagen gesondert ausgelesen und, soweit für die weiteren Berechnungen benötigt, in Diagrammen und/oder Tabellen dargestellt. Die ausgelesenen Positionen sind in Abb. 3-2 dargestellt. Sie sind auf dem linken Weserufer mit L1 bis L168 bezeichnet, auf dem rechten Weserufer mit R1 bis R179, wobei aus Darstellungsgründen nur jeder 5. Berechnungspunkt mit einer Bezeichnung versehen ist. Dabei beginnt die Nummerierung am linken Weserufer am östlichen Rand des Modellgebietes (Seehausen), am rechten Weserufer am westlichen Rand des Modellgebietes (Weserwehr).

Erläuterungen zur Diffraktion und Reflexion sind in Bericht Nr. 679 gegeben.

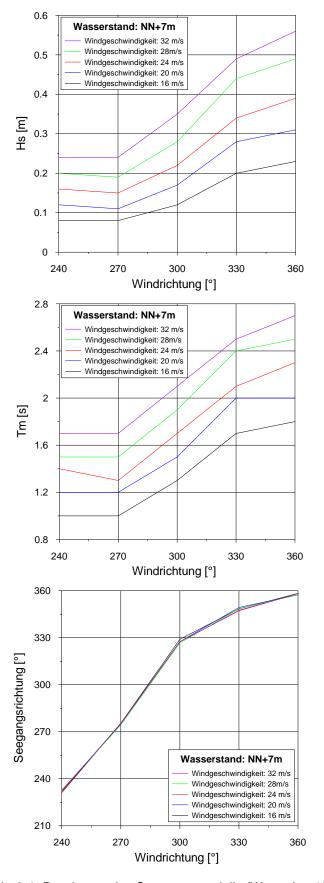


Abb. 3-1: Randwerte des Seegangsmodells (Weser km 15)

(oben: signifikante Wellenhöhen, Mitte: mittlere Wellenperioden, unten: mittlere Richtung

Abb. 3-2: Auslesepunkte für Seegangsdaten

4 Ergebnisse der Seegangsberechnungen

4.1 Berechnungen des Seegangs aus Windeintrag mit SWAN

Im Folgenden sind zunächst Ergebnisse von Seegangsberechnungen mit dem numerischen Modell SWAN beispielhaft für den Fall

Windgeschwindigkeit 24 m/s

Windrichtung 270°

flächig dargestellt. Weitere Ergebnisse sind in einem Seegangsatlas auf der beigefügten CD-ROM zusammengestellt.

Abb. 4-1 zeigt die flächige Darstellung der Berechnungsergebnisse der signifikanten Wellenhöhe H_s . In den Abb. 4-2, Abb. 4-4 und Abb. 4-4 sind die entsprechenden Ergebnisse für die mittlere Wellenperiode $T_{0,2}$, die Periode $T_{-1,0}$ und die mittlere Wellenrichtung $\overline{\theta}$ dargestellt.

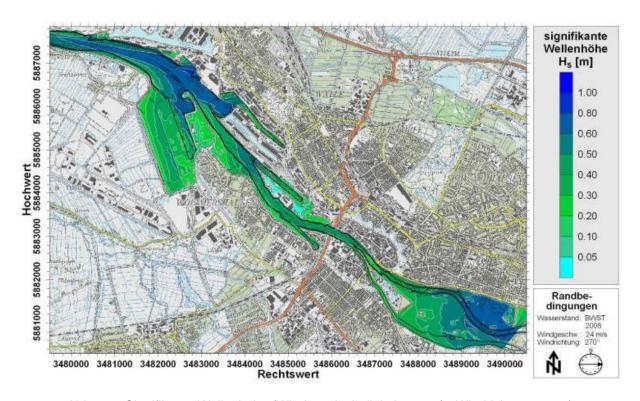


Abb. 4-1: Signifikante Wellenhöhe (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtung: 270°)

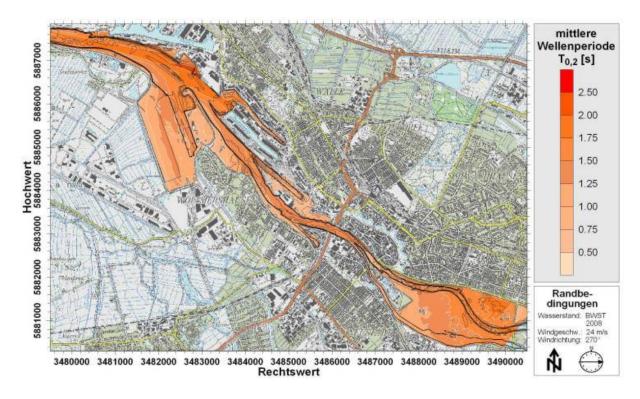


Abb. 4-2: Mittlere Wellenperiode T_{0,2} (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtung: 270°)

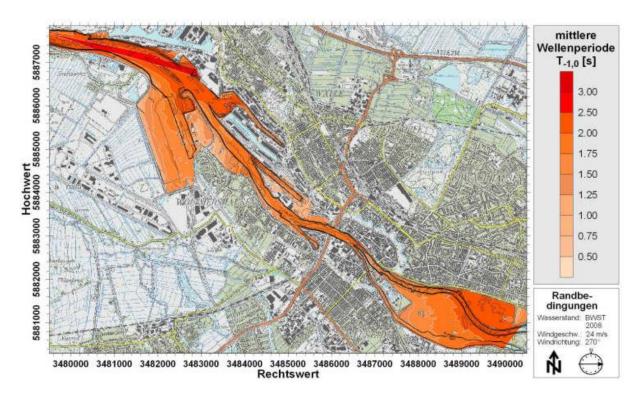


Abb. 4-3: Wellenperiode T_{-1,0} (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtung: 270°)

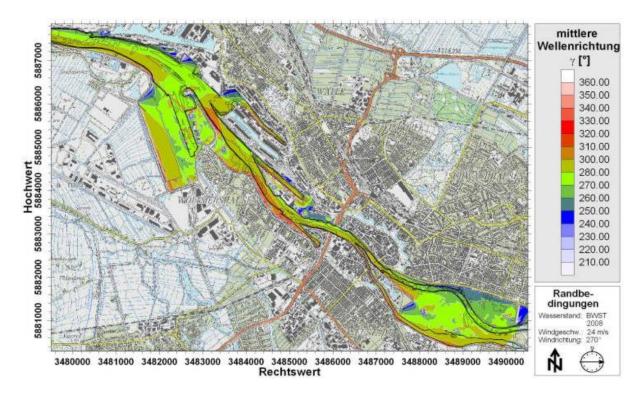


Abb. 4-4: Mittlere Wellenrichtung (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtung: 270°)

Für die Windgeschwindigkeiten von 20 m/s und 24 m/s sind in den nächsten Abbildungen (Abb. 4-5 bis Abb. 4-5) die Berechnungsergebnisse für alle untersuchten Windrichtungen dargestellt.

Zur Berechnung der Auflaufhöhen und des Freibords wurden für jede Lokation die bemessungsrelevanten Wellenparameter ermittelt, d.h. Wellenhöhen, sowie die zugehörigen Wellenperioden und Wellenrichtungen, die den maximalen Wellenauflauf bzw. Freibord ergeben.

Da sich die Verfahren nach EAK 2002 und nach NIEMEYER (2001) / FSK-NLÖ bzw. MÜHLESTEIN (1995) / FSK-NLÖ in den Periodenparametern und den richtungsabhängigen Beiwerten γ_{θ} unterscheiden, aber auch die jeweils entsprechenden Verfahren für Deiche und Hochwasserschutzwände, gibt es insgesamt 4 Varianten des bemessungsrelevanten Seegangs. Um dennoch einen Eindruck der bemessungsrelevanten Wellenparameter zu bekommen wurde auch eine nur auf die maximalen Wellenhöhen bezogene Kombination von Parametern ermittelt. Diese Seegangsparameter sind wie Bericht Nr. 679 für die beiden untersuchten Windgeschwindigkeiten in Abb. 4-9 für das rechte Weserufer und in Abb. 4-10 für das linke Weserufer dargestellt.

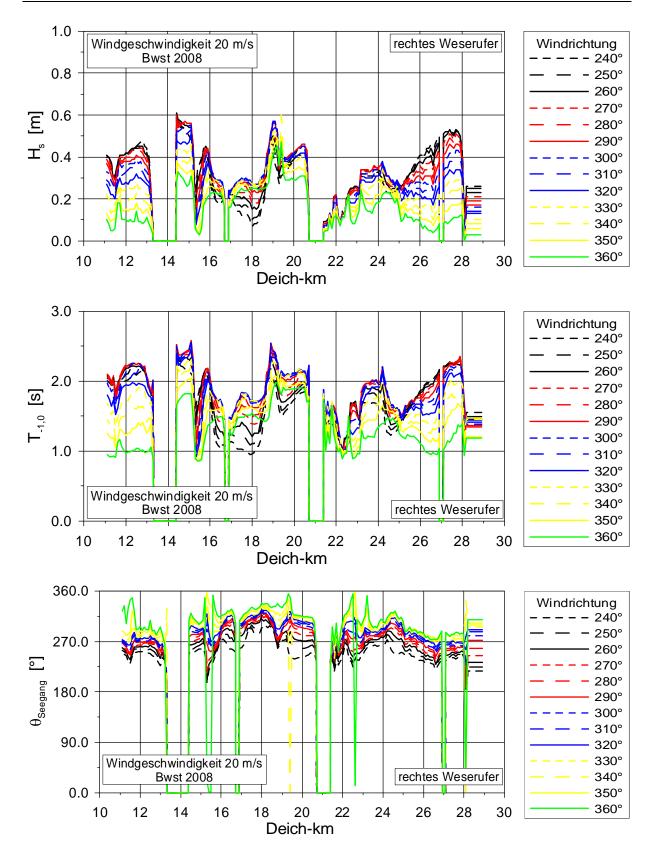


Abb. 4-5: Seegangsparameter entlang der Deichlinie des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°)

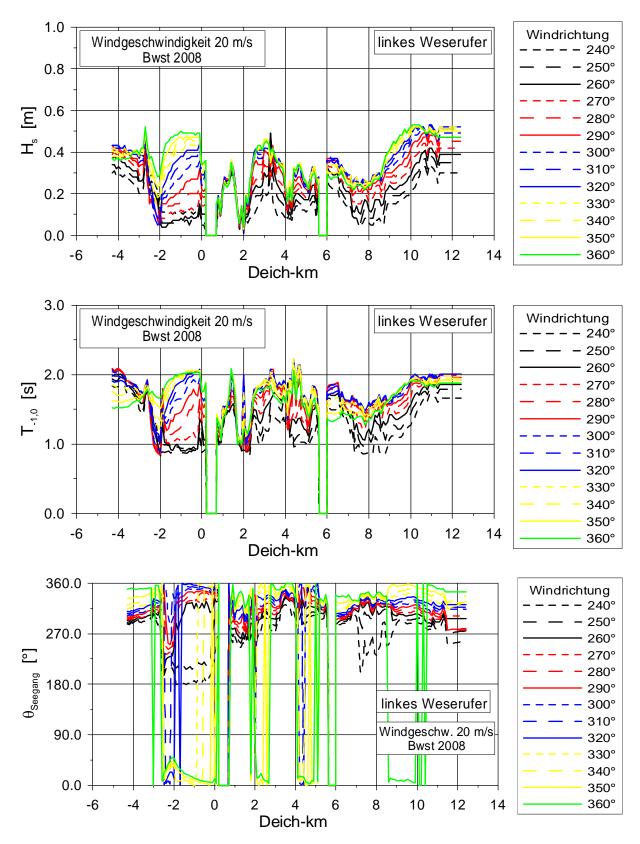


Abb. 4-6: Seegangsparameter entlang der Deichlinie des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°)

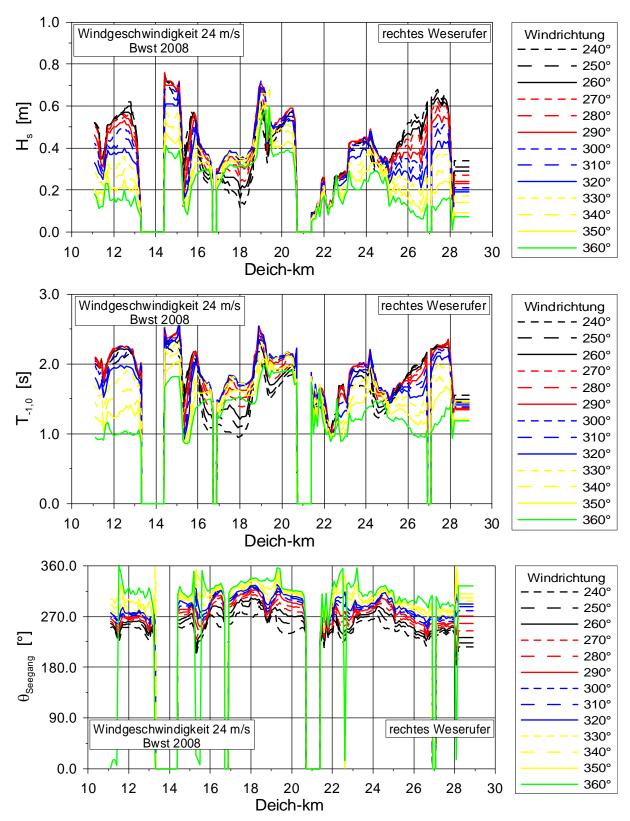


Abb. 4-7: Seegangsparameter entlang der Deichlinie des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°)

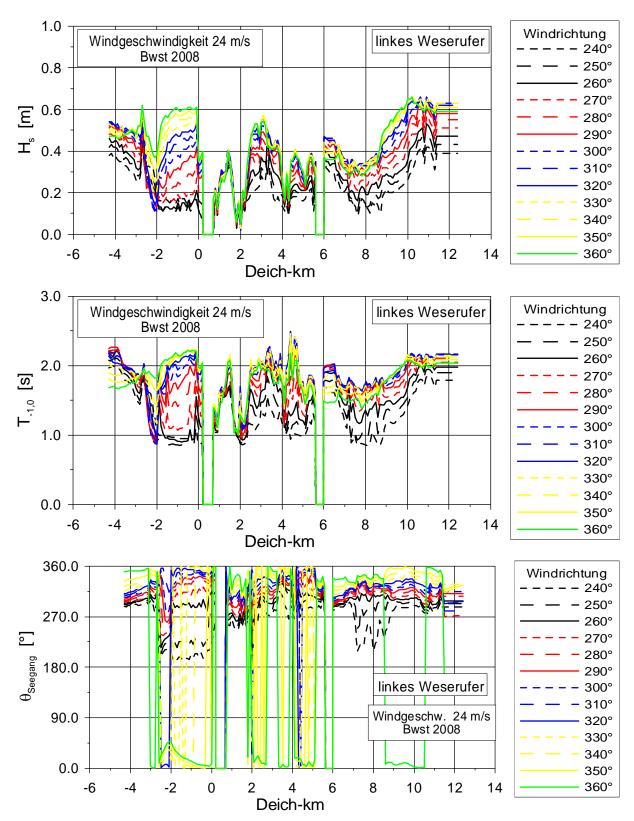


Abb. 4-8: Seegangsparameter entlang der Deichlinie des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°)

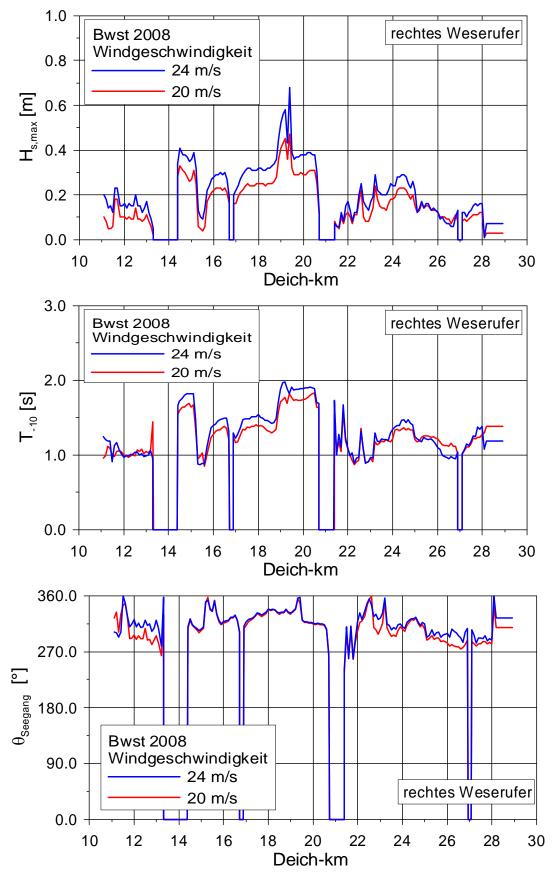


Abb. 4-9: Maximale signifikante Wellenhöhen entlang der Deichlinie des rechten Weserufers und zugehörige Wellenperiode und Windrichtung (Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s)

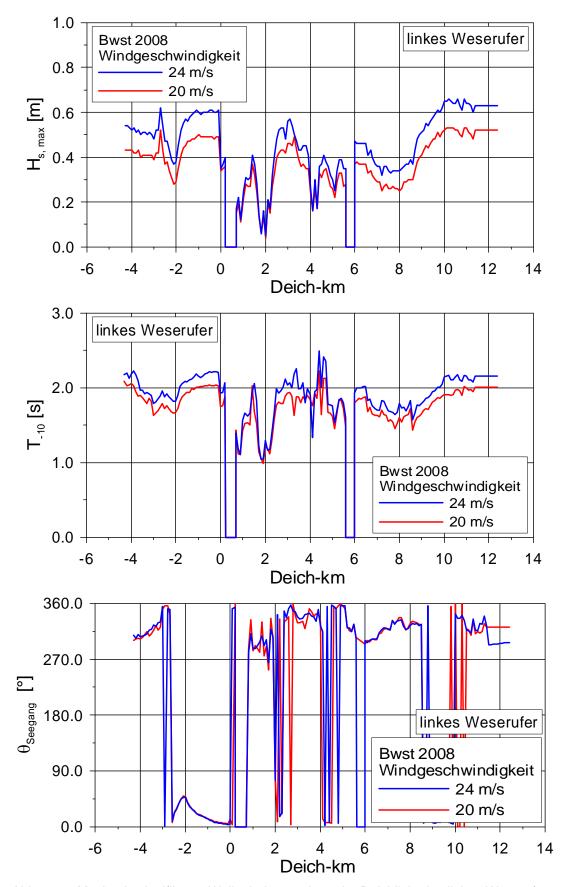


Abb. 4-10: Maximale signifikante Wellenhöhen entlang der Deichlinie des linken Weserufers und zugehörige Wellenperiode und Windrichtung (Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s)

4.2 Einflüsse aus Diffraktion und Reflexion

Aus dem Verlauf der Deichlinie und der durch die Seegangsberechnungen ermittelten Wellenrichtungen wurden zunächst die Bereiche lokalisiert, in denen ein Einfluss aus Diffraktion zu erwarten ist.

Am linken Weserufer ist dies der Bereich östlich von Bremen-Seehausen, in dem die Deichlinie zunächst nach S bis SW und dann wieder nach SSO verschwenkt (Abb. 4-11).

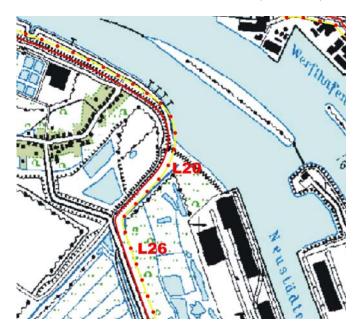


Abb. 4-11: Lageplan der Deichstrecke bei Bremen-Seehausen mit den durch Diffraktion beeinflussten Positionen L20 bis L 26

Aus den Diffraktionsdiagrammen und zusätzlichen Diffraktionsrechnungen wurden die durch Diffraktion gegenüber den aus Windeintrag im Modell SWAN berechneten Wellenhöhen zu rd. 0,05 m ermittelt. Im betroffenen Bereich (Positionen L20 bis L26) werden die Wellenhöhen für die weiteren Berechnungen zum Wellenauflauf und Freibord um 0,05 m erhöht. Änderungen der Wellenperioden und Wellenrichtungen sind nicht signifikant.

Für die weiteren untersuchten Lokationen am linken Weserufer im Bereich Hohentorshafen und dem Bereich der Mündung der kleinen Weser konnte kein bemessungsrelevanter Diffraktionseinfluss festgestellt werden. Das gleiche gilt auch für das rechte Weserufer in diesem Bereich (nahe der Bürgermeister-Smidt-Brücke).

Am rechten Weserufer ist jedoch an der westlichen und nördlichen Kaimauer des Getreidehafens (Positionen R137 und R136) mit Einflüssen aus Diffraktion zu rechnen.

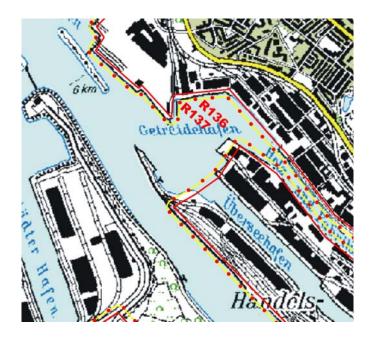


Abb. 4-12: Lageplan des Getreidehafens mit den durch Diffraktion beeinflussten Positionen R137 und R136

Für die unmittelbar in der nordwestlichen Ecke gelegene Position R137 wurde die zusätzliche Wellenhöhe zu rd. 0,1 m ermittelt, für die östliche Nachbarposition R136 eine zusätzliche Wellenhöhe von 0,05 m. Für die weiteren Rechnungen wurden die Wellenhöhen aus SWAN um diese Werte erhöht.

Stärkere Veränderungen der Bemessungswellenparameter sind in lang gestreckten, vergleichsweise schmalen, Hafenbecken mit senkrechten Wänden zu erwarten. Dies betrifft den Holz- und Fabrikenhafen und den Europahafen.

Unter diesen Randbedingungen ist davon auszugehen, dass die am Beginn des Hafenbeckens ermittelten Seegangsbedingungen im gesamten Hafenbecken vorliegen, da die eingetragene Energie wegen der beiderseits senkrechten Kaianlagen im weiteren Verlauf nur unwesentlich abgebaut wird. In beiden Hafenbecken ist jedoch am Beckenende eine Böschung angelegt, so dass kein weiterer Einfluss bezüglich starker Reflexionen vorliegt. Für den Holz- und Fabrikenhafen werden zur weiteren Berechnung die Höchstwerte der Seegangsparameter der Positionen R102 bzw. R132 auf den gesamten Hafenbereich (Positionen R103 bis R131) angewendet. Die Wellenrichtung wird parallel zur Wand vorgegeben.

In gleicher Weise werden für den Europahafen (Positionen 84 bis 70) einheitlich die Wellenparameter von Pos. R85, ebenfalls mit Wellenrichtung parallel zur Wand, den weiteren Berechnungen zugrunde gelegt.

5 Berechnung des Wellenauflaufs

5.1 Wellenauflauf an geneigten Seedeichen

Wie in Bericht Nr. 679

5.2 Wellenauflauf und -überlauf an Hochwasserschutzwänden

Wie in Bericht Nr. 679.

6 Ergebnisse der Berechnungen von Wellenauflauf und Freibord

Mit den unter Berücksichtigung von Diffraktions- und Reflexionseinflüssen ermittelten Seegangswerten wurden nach den in Bericht Nr. 679 in Kapitel 5 dargestellten zwei Verfahren (NIEMEYER, (2001) / FSK-NLÖ und EAK 2002, bzw. MÜHLESTEIN (1995) / FSK-NLÖ und EAK 2002) Wellenauflaufwerte und Freiborde für Windgeschwindigkeiten von 20 und 24 m/s berechnet.

Um die Abhängigkeit von der Windrichtung aufzuzeigen, sind für jeden Fall in den folgenden Abbildungsserien zunächst die Ergebnisse aller Windrichtungen für die untersuchten Windgeschwindigkeiten dargestellt.

In weiteren Diagrammen sind dann die maximalen Werte der zwei untersuchten Windgeschwindigkeiten aufgetragen.

In diesen Diagrammen sind Auflaufwerte und Freiborde für alle Stationen dargestellt, unabhängig davon, welche Bauform (Deich oder Hochwasserschutzwand) zur Zeit vorliegt.

Die maximierten Auflaufwerte, Freiborde und Besticke sind darüber hinaus im Anhang tabellarisch zusammengestellt, wobei für jede Station auch der Bemessungswasserstand nach den Berechnungsergebnissen von FSK-NLÖ angegeben wird. Die Lokationen am rechten Weserufer, an denen Hochwasserschutzwände bzw. Kaianlagen vorzufinden sind, sind in Tabellen mit einem Stern (*) gekennzeichnet. Auch für diese Lokationen wurden Auflaufhöhen $R_{2\%}$ bzw. $R_{3\%}$ für eine Deichneigung von 1 : 3 berechnet.

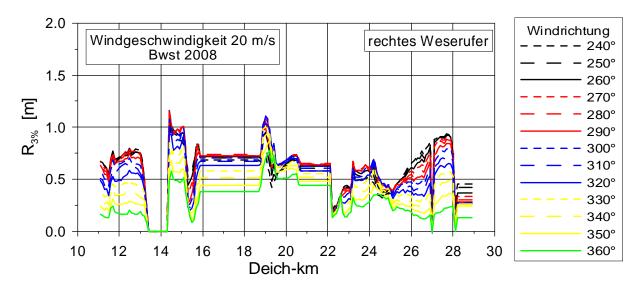


Abb. 6-1 Wellenauflaufwerte R_{3%} nach Gl. 5.8 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°

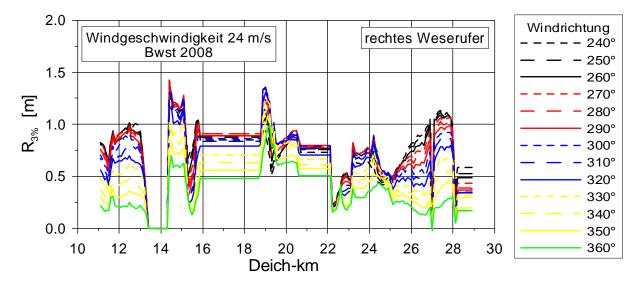


Abb. 6-2: Wellenauflaufwerte R_{3%} nach Gl. 5.8 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°

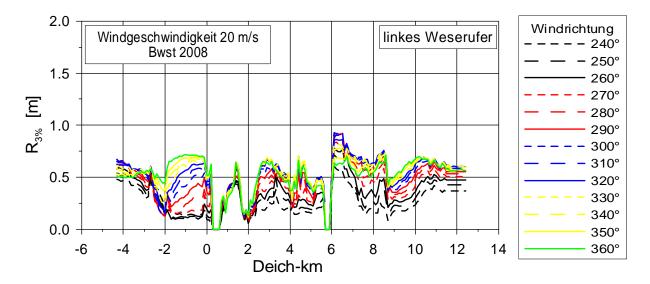


Abb. 6-3: Wellenauflaufwerte R_{3%} nach Gl. 5.8 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°

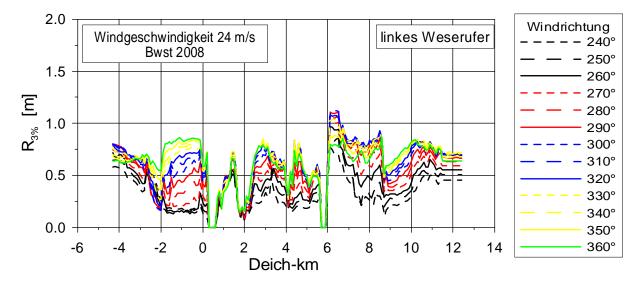


Abb. 6-4: Wellenauflaufwerte R_{3%} nach Gl. 5.8 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°

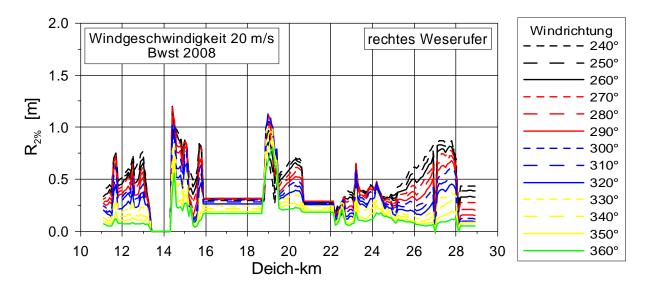


Abb. 6-5: Wellenauflaufwerte $R_{2\%}$ nach Gl. 5.7 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°

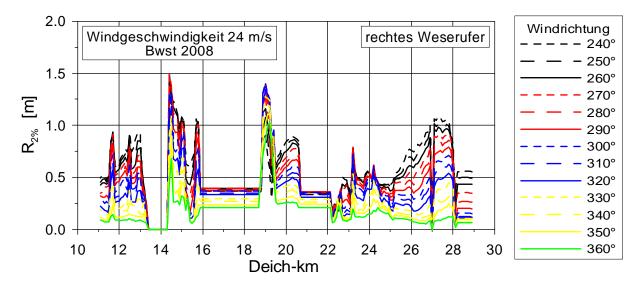


Abb. 6-6: Wellenauflaufwerte R_{2%} nach Gl. 5.7 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°

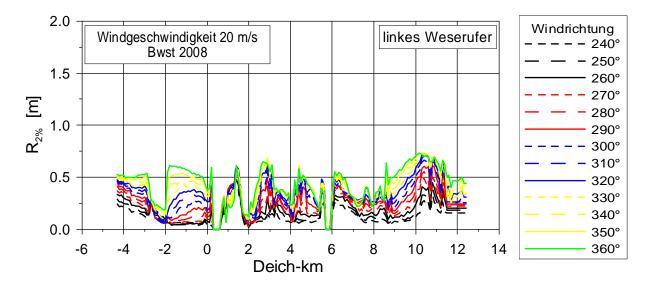


Abb. 6-7: Wellenauflaufwerte R_{2%} nach Gl. 5.7 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°

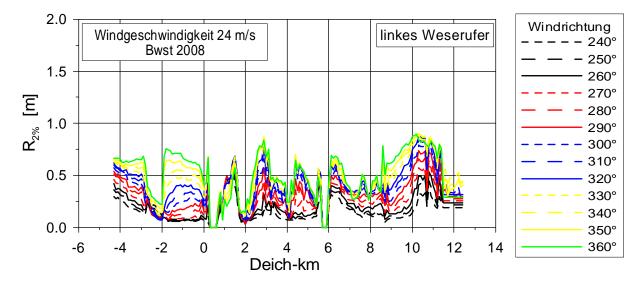


Abb. 6-8: Wellenauflaufwerte R_{2%} nach Gl. 5.7 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen: 240 bis 360°

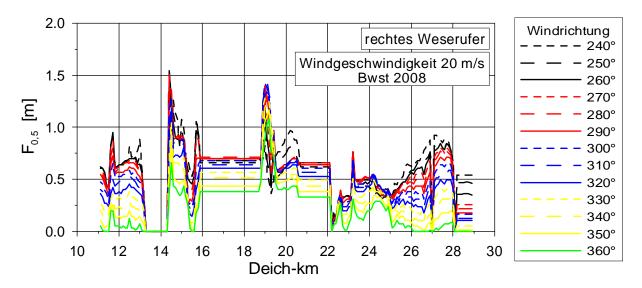


Abb. 6-9: Freibord F_{0,5} nach Gl. 5.16 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°

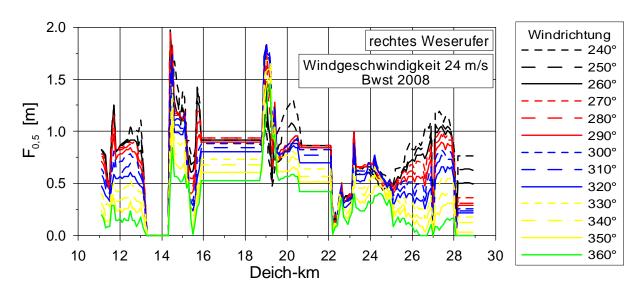


Abb. 6-10: Freibord F_{0,5} nach Gl. 5.16 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°

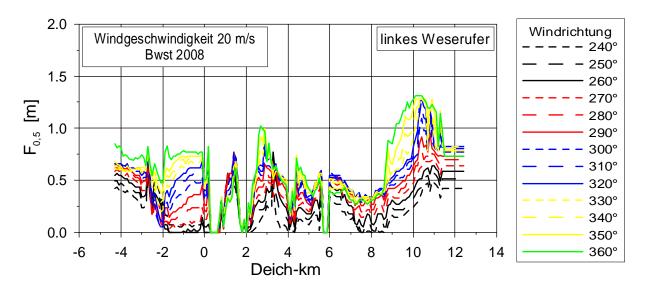


Abb. 6-11: Freibord $F_{0,5}$ nach Gl. 5.16 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°

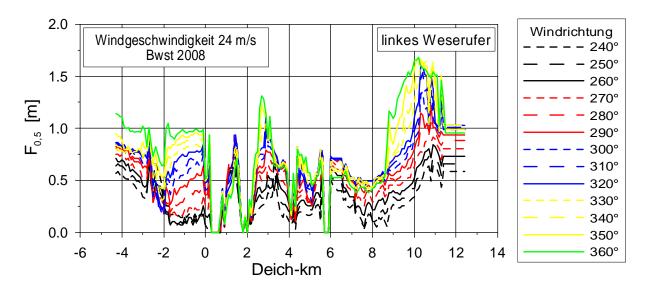


Abb. 6-12: Freibord $F_{0,5}$ nach Gl. 5.16 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°

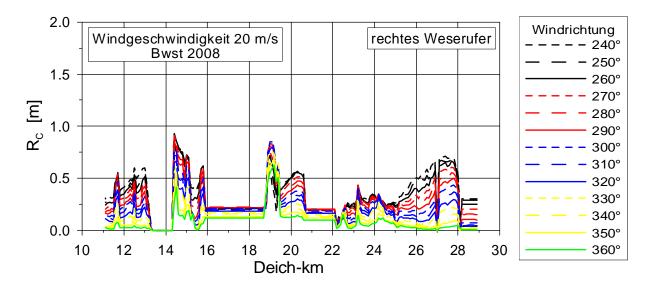


Abb. 6-13: Freibord R_c nach Gl. 5.15 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°

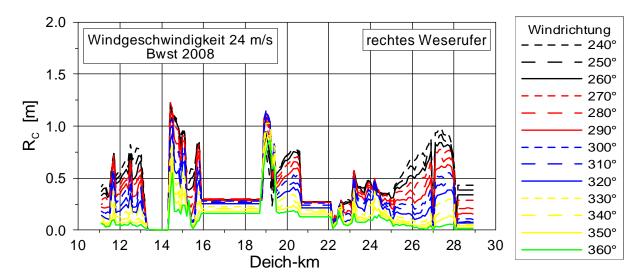


Abb. 6-14: Freibord R_c nach Gl. 5.15 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°

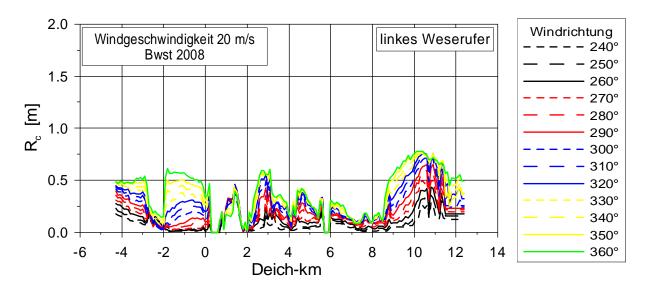


Abb. 6-15: Freibord R_c nach Gl. 5.15 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°

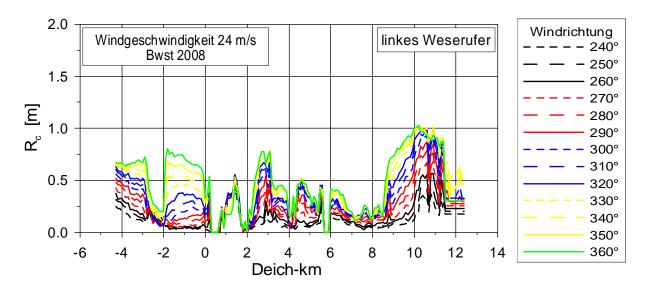


Abb. 6-16: Freibord R_c nach Gl. 5.15 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeit: 24 m/s, Windrichtungen : 240 bis 360°

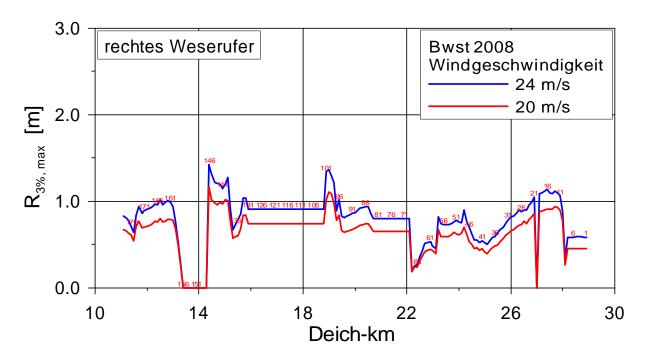


Abb. 6-17 Maximale Wellenauflaufwerte R_{3%} nach Gl. 5.8 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s°

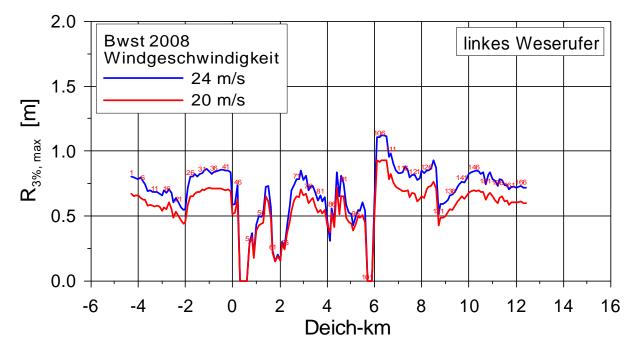


Abb. 6-18: Maximale Wellenauflaufwerte $R_{3\%}$ nach Gl. 5.8 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s

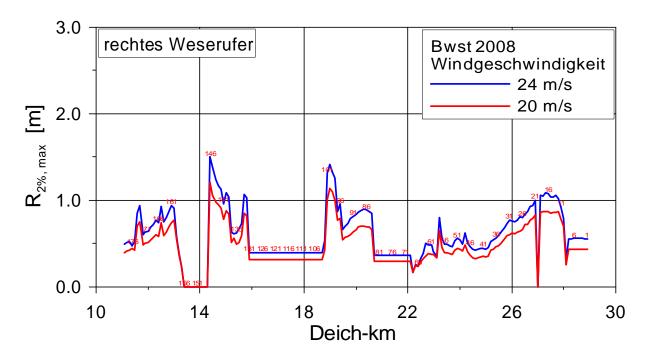


Abb. 6-19 Maximale Wellenauflaufwerte R_{2%} nach Gl. 5.7 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s°

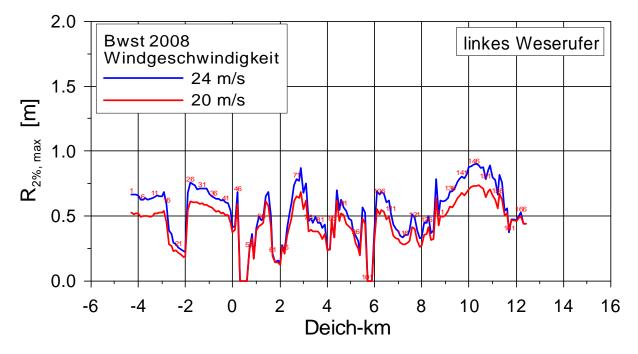


Abb. 6-20: Maximale Wellenauflaufwerte $R_{2\%}$ nach Gl. 5.7 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s

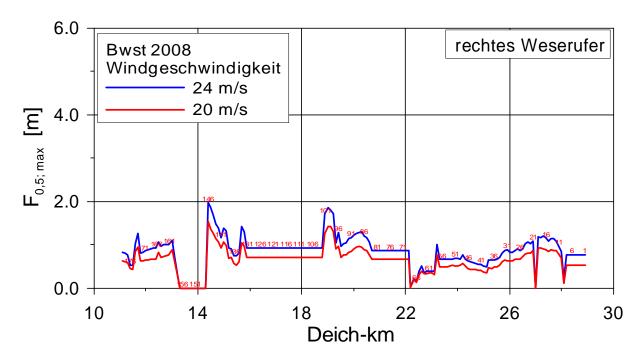


Abb. 6-21 Maximaler Freibord $F_{0,5}$ nach Gl. 5.16 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s

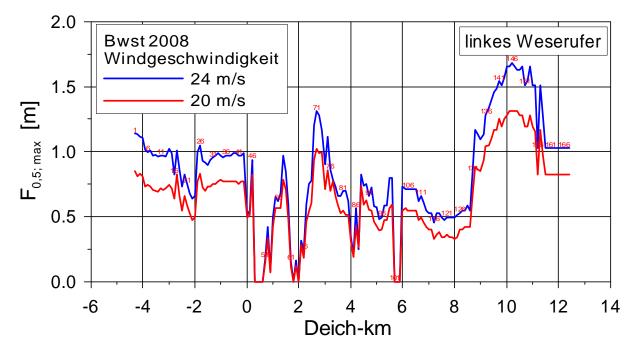


Abb. 6-22: Maximaler Freibord $F_{0,5}$ nach Gl. 5.16 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s

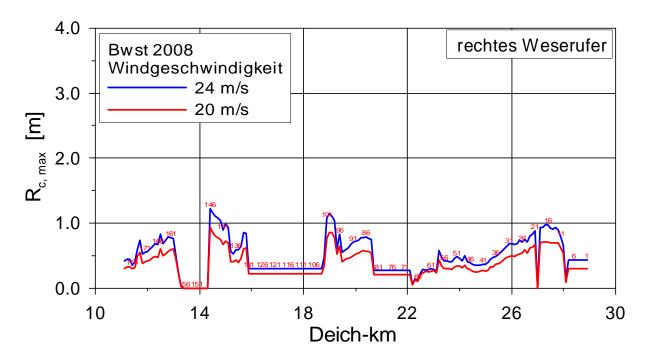


Abb. 6-23 Maximaler Freibord $R_{\rm c}$ nach Gl. 5.15 entlang des rechten Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s

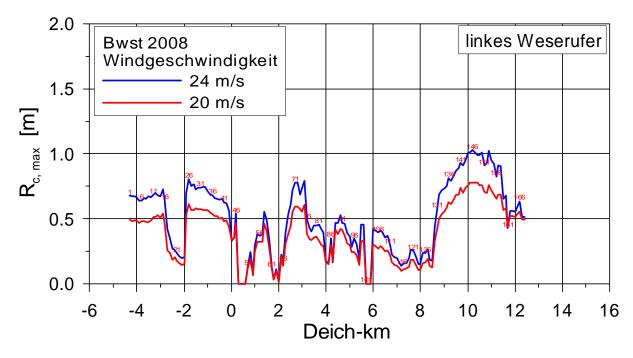


Abb. 6-24: Maximaler Freibord R_c nach GI. 5.15 entlang des linken Weserufers Windgeschwindigkeiten: 20 und 24 m/s

Zusammenfassung

Für die Bestickfestsetzung der Deiche und Sturmflutschutzmauern im Bereich der Stadtstrecke Bremen-Seehausen bis Bremen-Weserwehr wurde der Seegang als Grundlage für die Berechnung von Wellenauflaufhöhen und Freibord ermittelt. Die Seegangsberechnungen erfolgen für Wasserstände nach neuen Berechnungen der FSK-NLÖ.

Die Windrichtungen wurden in 10°-schritten von 240° bis 360° variiert.

Die mit dem numerischen Seegangsmodell flächendeckend für das Modellgebiet berechneten Seegangsparameter werden auf der beiliegenden CD-ROM zur Verfügung gestellt. Für die Berechnungen der Wellenauflaufhöhen und Freiborde wurden darüber hinaus die entsprechenden Seegangsparameter etwa 40 m vor der Schutzlinie, die in Abschnitte von 100 m Länge unterteilt wurde, gesondert ausgelesen.

Da im Seegangsmodell SWAN Diffraktionseinflüsse, auch in Verbindung mit Reflexionen, nicht berücksichtigt werden, wurden diese Einflüsse nach Ergebnissen von gesonderten Diffraktions- und Reflexionsrechnungen ermittelt und die Wellenparameter an den betroffenen Lokationen entsprechend korrigiert.

Die Ergebnisse der Seegangsberechnungen ohne Diffraktions- und Reflexionseinflüsse sind für das rechte und das linke Weserufer zunächst für alle Seegangsrichtungen für die untersuchten Windgeschwindigkeiten von 20 und 24 m/s graphisch dargestellt. Darüber hinaus wurden in gleicher Darstellungsform die maximalen Wellenhöhen und zugehörige Seegangsparameter für beide untersuchte Windgeschwindigkeiten wiedergegeben.

Die so dargestellten Wellenparameter dienen der grundsätzlichen Beschreibung der Seegangsverhältnisse. Da die Wellenauflaufhöhen und Freiborde sowohl mit unterschiedlichen Richtungsabhängigkeiten als auch mit unterschiedlichen Periodenparametern berechnet werden müssen, kann die Ermittlung der maximalen Werte nur unter Berücksichtigung der jeweiligen Bemessungsformeln erfolgen.

Die Wellenauflaufhöhen und Freiborde wurden entsprechend der Aufgabenstellung mit zwei Verfahren (Formeln nach Niemeyer, 2001 / FSK-NLÖ und nach EAK 2002) berechnet, wobei die Ermittlung der maximalen Werte für jede Formel getrennt durchgeführt wurde. Die Berechnungsergebnisse sind graphisch für Windgeschwindigkeiten 20 und 24 m/s wiedergegeben und im Anhang in Tabellenform für die Windgeschwindigkeit von 20 m/s. Für alle Stationen wurden sowohl die Wellenauflaufwerte als auch die bei senkrechten Hochwasserschutzwänden erforderlichen Freiborde angegeben. Die Lokationen am rechten Weserufer, an denen Hochwasserschutzwände vorhanden sind, sind in Tabellen mit einem Stern (*) gekennzeichnet. Auch für diese Lokationen wurden Auflaufhöhen für eine Deichneigung 1: 3 berechnet.

Die aus dem Wellenauflauf resultierenden Höhen der Deiche, Hochwasserschutzwände und Kaianlagen sind im Anhang zusammengestellt.

Die den Berechnungen zugrunde liegenden Bemessungsformeln für den Wellenüberlauf an Hochwasserschutzwänden und Kaianlagen entsprechen dem derzeitigen Stand von Technischen Empfehlungen.

In laufenden Forschungsarbeiten am Franzius-Institut zeichnet sich ab, dass die Datengrundlage zur Entwicklung solcher Bemessungsformeln derzeitig noch erhebliche Streuungen aufweist und bezüglich der Streubreiten sicherer gemacht werden kann. Damit könnten zukünftig abweichende Bemessungsformeln auch in Technischen Empfehlungen gegeben werden. Die Entwicklungen auf diesem Forschungssektor sollten daher weiter verfolgt werden.

In einzelnen speziellen Situationen, z.B. bei projektbedingt besonders stabiler Befestigung der Flächen hinter Schutzanlagen, könnten technisch auch höhere mittlere Überlaufmengen als die den vorliegenden Berechnungen zugrunde liegenden 0,5 l/s/m toleriert werden (insbesondere wenn diese Bedingungen nur in einem sehr begrenzten Zeitraum erreicht werden), was zu geringeren Bauwerkshöhen führen würde.

Hannover, 15.5.2008

Prof. Dr.-Ing. habil Dr.-Ing.

Unterlagen

- U1 Ergebnisse der Untersuchungen zur Sturmflutsicherheit an der Unterweser (Bremerhaven und Bremen). Dienstbericht 09a/2003 Forschungsstelle Küste Niedersächsisches Landesamt für Ökologie von H. D. Niemeyer, R. Kaiser, H. Knaack & M. Witting
- U3 Amtliche topographische Karten Niedersachsen / Bremen, 2. Auflage. Herausgegeben von der Landesvermessung + Geobasisinformation Niedersachsen und Kataster und Vermessung Bremen, 1998
- U5 Email von @nlwkn-ny.niedersachsen.de vom 19.02.2008, 11:06 mit Anhang (bwst_neu_osl_wehr.txt)

Schrifttum

DAEMRICH, K.-F.: Modellversuche zum Wellenauflauf an Polderwänden. Universität Hannover, Franzius-Institut für Wasserbau und Küsteningenieurwesen, Mitteilungen, Heft 72, 1991

DAEMRICH, K.-F.: Overtopping at Vertical Structures. Second German-Chinese Joint Seminar on Recent Developments in Coastal Engineering, Tainan, Taiwan, Republic of China, September 13th to 15th 1999, Coastal Ocean Monitoring Center (COMC), 1999

DAEMRICH, K.-F.: Diffraktion und Reflexion von Richtungsspektren mit linearen Überlagerungsmodellen. Festschrift Prof. Partenscky, Hannover, 1996

DAEMRICH, K.-F., MATHIAS, H.-J.: Overtopping at Vertical Walls with Oblique Wave Approach. Proc. of the HYDRALAB-Workshop on Experimental Research and Synergy Effects with Mathematical Models, Hannover, Germany, 17.-19.2.1999, Forschungszentrum Küste (FZK), 1999a

DAEMRICH, K.-F., MATHIAS, H.-J.: Overtopping at Vertical Walls with Oblique Wave Approach. Fifth Intern. Conference on Coastal & Port Engineering in Developing Countries (COPEDEC V), Cape Town, South Africa, 1999b

EAK 2002: Empfehlungen A 2002, Äußere Belastung als Grundlage für Planung und Bemessung von Küstenschutzwerken. Die Küste, Heft 65, 2002

FRANCO, L., DE GERLONI, M., van der Meer, J.W.: Wave overtopping on vertical and composite breakwaters. ASCE Proc.24th ICCE, Kobe, Japan, 1994

FRANCO, C., FRANCO, L., RESTANO, C., van der Meer, J.W.: The effect of wave obliquity and short-crestedness on the overtopping rate and volume distribution on caisson breakwaters. MAST II-MCS (MONOLITHIC COASTAL STRUCTURES) Final Project Proceedings, 1995

FRANCO, C., FRANCO, L.: Overtopping Formulas for Caisson Breakwaters with Nonbreaking 3D Waves. J. of Waterway, Port, Coastal, and Ocean Engineering, 125, 2, 1999

GODA, Y.: Estimation of the Rate of Overtopping of Seawalls. Report of the Port and Harbour Research Institute, Vol. 9, No. 4, Japan, 1970 (in Japanisch)

GODA, Y.: Random Seas and Design of Maritime Structures. University of Tokyo Press, 1985 (auch 2. geänderte Auflage, Advanced Series of Ocean Engineering – Volume 15, World Scientific, Singapore, 2000)

DE WAAL, J.P. und VAN DER MEER, J.W.: Wave Runup and Overtopping on Coastal Structures. Proc. 23rd Conference on Coastal Engineering, Venedig, 1992

NIEMEYER, H.D.: Bemessung von See- und Ästuardeichen in Niedersachsen. Die Küste, Heft 64, 2001

VAN DER MEER, J.W., JANSSEN, P.F.M.: Wave Run-up and Wave Overtopping at Dikes. In: Wave Forces on Inclined and Vertical Wall Structures. ASCE, 1995

VAN GENT, M.R.A.: Wave Run-up and Wave Overtopping for Double Peaked Wave Energy Spectra. Rep. H3351, WL Delft Hydraulics, 1999

VAN OORSCHOT, J.H., D'ANGREMOND, K.: The Effect of the Wave Energy Spectra on Wave Run-up. Proc. 11th Conference on Coastal Engineering, Vol. II, London, 1968

OUMERACI, H., MÖLLER, J. SCHÜTTRUMPF, H. ZIMMERMANN, C., DAEMRICH, K.-F., OHLE, N.: Schräger Wellenauflauf an Seedeichen. Abschlussbericht zum BMBF Forschungsprojekt KIS 015/016, Dezember 2002

OHLE, N., DAEMRICH, K.-F., ZIMMERMANN, C., MÖLLER, J., SCHÜTTRUMPF, H., OUMERACI, H.: Schräger Wellenauflauf an Seedeichen. Mitteilungen des Franzius-Instituts, Heft 89, 2003

RIS, R.C.: Spectral Modelling of Wind Waves in Coastal Areas. Report No. 97-4, TU Delft, 1997

Anhang

Tabellen

A-1 bis A-6: Berechnungsergebnisse für das linke Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)
A-7 bis A-12: Berechnungsergebnisse für das linke Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)
A-13 bis A-20: Berechnungsergebnisse für das rechte Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)
A-21 bis A-28: Berechnungsergebnisse für das rechte Weserufer

(Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand	Neigung 1/x	Auflauf R _{3%}	erf. Freibord F _{0,5}
				[mNN]		[m]	[m]
L1	3480391	5887267	-4,30	7,19	3,5	0,67	0,85
L2	3480490	5887252	-4,20	7,19	3,5	0,65	0,81
L3	3480588	5887232	-4,10	7,19	3,5	0,66	0,83
L4	3480685	5887210	-4,00	7,19	3,5	0,66	0,81
L5	3480783	5887186	-3,90	7,19	3,5	0,64	0,73
L6	3480878	5887157	-3,80	7,19	3,5	0,62	0,75
L7	3480973	5887125	-3,70	7,19	3,5	0,62	0,73
L8	3481067	5887091	-3,60	7,19	3,5	0,58	0,71
L9	3481160	5887054	-3,50 -3,40	7,19	3,5	0,58	0,70
L10 L11	3481252 3481342	5887014 5886972	-3,40	7,20 7,20	3,5 3,5	0,58 0,57	0,69 0,72
L12	3481432	5886927	-3,20	7,20	3,5	0,58	0,70
L13	3481519	5886878	-3,10	7,21	3,5	0,57	0,72
L14	3481605	5886828	-3,00	7,21	3,5	0,54	0,74
L15	3481689	5886774	-2,90	7,21	3,5	0,57	0,72
L16	3481770	5886715	-2,80	7,21	3,5	0,55	0,64
L17	3481829	5886635	-2,70	7,21	3,5	0,60	0,82
L18	3481855	5886539	-2,60	7,21	3,5	0,55	0,66
L19	3481849	5886440	-2,50	7,21	3,5	0,49	0,55
L20	3481815	5886346	-2,40	7,21	3,5	0,54	0,66
L21	3481759	5886264	-2,30	7,21	3,5	0,50	0,58
L22	3481691	5886191	-2,20	7,21	3,5	0,47	0,53
L23	3481623	5886118	-2,10	7,21	3,5	0,44	0,47
L24	3481555	5886044	-2,00	7,21	3,5	0,45	0,49
L25	3481560	5885950	-1,90	7,21	3,5	0,58	0,77
L26	3481593	5885856	-1,80	7,21	3,5	0,65	0,83
L27 L28	3481626 3481659	5885761 5885667	-1,70 -1,60	7,21 7,20	3,5 3,5	0,65 0,67	0,72 0,70
L29	3481692	5885573	-1,50	7,20	3,5	0,69	0,70
L30	3481726	5885478	-1,40	7,21	3,5	0,68	0,73
L31	3481759	5885384	-1,30	7,21	3,5	0,71	0,75
L32	3481792	5885290	-1,20	7,21	3,5	0,70	0,75
L33	3481825	5885195	-1,10	7,21	3,5	0,71	0,77
L34	3481858	5885101	-1,00	7,21	3,5	0,72	0,79
L35	3481891	5885006	-0,90	7,21	3,5	0,71	0,77
L36	3481924	5884912	-0,80	7,21	3,5	0,71	0,77
L37	3481958	5884818	-0,70	7,21	3,5	0,71	0,77
L38	3481991	5884724	-0,60	7,21	3,5	0,71	0,77
L39	3482024	5884629	-0,50	7,21	3,5	0,71	0,77
L40	3482056	5884535	-0,40	7,21	3,5	0,71	0,77
L41	3482089	5884440	-0,30	7,21	3,5	0,70	0,75
L42 L43	3482123 3482156	5884346 5884252	-0,20 -0,10	7,21 7,21	3,5 3,5	0,71 0,69	0,77 0,77
L43	3482156	5884252	0,00	7,21	3,5	0,69	0,77
L44	3482213	5884061	0,00	7,21	3,5	0,53	0,49
L45	3482254	5883985	0,10	7,20	3,5	0,63	0,82
L47	3482348	5884018	0,30	7,21	3,5	-	-
L48	3482442	5884051	0,40	7,21	3,5	-	-
L49	3482536	5884085	0,50	7,21	3,5	-	-
L50	3482630	5884119	0,60	7,22	3,5	-	-
L51	3482725	5884153	0,70	7,22	3,5	0,29	0,14
L52	3482791	5884213	0,80	7,22	3,5	0,33	0,34
L53	3482853	5884262	0,90	7,22	3,5	0,18	0,07
L54	3482822	5884357	1,00	7,22	3,5	0,39	0,42
L55	3482815	5884454	1,10	7,22	3,5	0,43	0,56
L56	3482794	5884552	1,20	7,22	3,5	0,44	0,56
L57	3482791	5884652	1,30	7,22	3,5	0,45	0,56

Tabelle A-1: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Neigung 1/x	Auflauf R _{3%} [m]	erf. Freibord F _{0,5} [m]
L58	3482803	5884751	1,40	7,22	3,5	0,65	0,78
L59	3482836	5884845	1,50	7,21	3,5	0,61	0,71
L60	3482884	5884932	1,60	7,21	3,5	0,48	0,48
L61	3482956	5885001	1,70	7,21	3,5	0,21	0,12
L62	3483039	5885058	1,80	7,21	3,5	0,15	0,00
L63	3483127	5885072	1,90	7,22	3,5	0,19	0,12
L64	3483192	5884996	2,00	7,22	3,5	0,15	0,00
L65	3483266	5884929	2,10	7,24	3,5	0,28	0,28
L66	3483338	5884859	2,20	7,24	3,5	0,24	0,18
L67	3483408	5884789	2,30	7,26	3,5	0,37	0,46
L68	3483467	5884708	2,40	7,26	3,5	0,45	0,54
L69	3483532	5884632	2,50	7,25	3,5	0,54	0,60
L70	3483593	5884558	2,60	7,26	3,5	0,62	0,94
L71	3483679	5884507	2,70	7,26	3,5	0,65	1,02
L72	3483772	5884470	2,80	7,26	3,5	0,65	0,99
L73	3483861	5884435	2,90	7,26	3,5	0,71	1,00
L74	3483952	5884455	3,00	7,26	3,5	0,66	0,71
L75	3484035	5884398	3,10	7,27	3,5	0,67	0,86
L76	3484124	5884361	3,20	7,27	3,5	0,60	0,70
L77	3484174	5884275	3,30	7,28	3,5	0,63	0,77
L78	3484217	5884185	3,40	7,27	3,5	0,64	0,66
L79	3484258	5884093	3,50	7,27	3,5	0,57	0,58
L80	3484302	5884004	3,60	7,26	3,5	0,53	0,53
L81	3484352	5883918	3,70	7,28	3,5	0,55	0,55
L82	3484403	5883832	3,80	7,28	3,5	0,52	0,51
L83	3484445	5883742	3,90	7,27	3,5	0,55	0,51
L84	3484501	5883659	4,00	7,30	3,5	0,43	0,31
L85	3484566	5883584	4,10	7,29	3,5	0,37	0,19
L86	3484631	5883508	4,20	7,30	3,5	0,52	0,43
L87	3484702	5883438	4,30	7,29	3,5	0,42	0,26
L88	3484785	5883383	4,40	7,30	3,5	0,72	0,74
L89	3484877	5883344	4,50	7,30	3,5	0,51	0,59
L90	3484959	5883288	4,60	7,29	3,5	0,65	0,62
L91	3485038	5883226	4,70	7,29	3,5	0,65	0,55
L92	3485115	5883162	4,80	7,29	3,5	0,49	0,55
L93	3485192	5883099	4,90	7,29	3,5	0,46	0,46
L94	3485269	5883035	5,00	7,31	3,5	0,44	0,42
L95	3485354	5882982	5,10	7,32	3,5	0,39	0,39
L96	3485440	5882931	5,20	7,32	3,5	0,44	0,40
L97	3485525	5882879	5,30	7,30	3,5	0,50	0,47
L98	3485599	5882812	5,40	7,30	3,5	0,49	0,47
L99	3485652	5882728	5,50	7,28	3,5	0,51	0,56
L100	3485704	5882776	5,60	7,29	3,5	0,45	0,59
L101	3485750	5882865	5,70	7,31	3,5	-	-
L102	3485790	5882956	5,80	7,31	3,5	-	-
L103	3485829	5883048	5,90	7,32	3,5	- 0.54	- 0.55
L104	3485897	5883101	6,00	7,31	3,5	0,51	0,55
L105	3485984	5883054	6,10	7,31	2,0	0,93	0,57
L106	3486074	5883011	6,20	7,32	2,0	0,92	0,55
L107	3486161	5882964	6,30	7,32	2,0	0,93	0,55
L108	3486250	5882918	6,40	7,32	2,0	0,93	0,55
L109	3486336	5882868	6,50	7,32	2,0	0,93	0,55
L110	3486415	5882807	6,60	7,32	2,0	0,78	0,47
L111	3486489	5882740	6,70	7,33	2,0	0,82	0,49
L112	3486555	5882665	6,80	7,35	2,0	0,76	0,46
L113	3486618	5882588	6,90	7,35	2,0	0,73	0,42
L114	3486681	5882510	7,00	7,36	2,0	0,65	0,40

Tabelle A-2: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Neigung 1/x	Auflauf R _{3%} [m]	erf. Freibord F _{0,5} [m]
1115	2496744	E002422	7.10	7.26	2.0	0.71	0.40
L115 L116	3486744 3486780	5882433 5882342	7,10 7,20	7,36 7,39	2,0 2,0	0,71 0,71	0,40 0,33
L117	3486809	5882246	7,30	7,41	2,0	0,69	0,36
L118	3486841	5882151	7,40	7,35	2,0	0,69	0,38
L119	3486873	5882057	7,50	7,35	2,0	0,70	0,34
L120	3486916	5881967	7,60	7,38	2,0	0,65	0,34
L121	3486978	5881888	7,70	7,38	2,0	0,68	0,36
L122	3487050	5881819	7,80	7,47	2,0	0,67	0,34
L123	3487115	5881745	7,90	7,47	2,0	0,61	0,34
L124	3487153	5881652	8,00	7,42	2,0	0,63	0,33
L125	3487189	5881559	8,10	7,41	2,0	0,65	0,34
L126	3487241	5881474	8,20	7,41	2,0	0,64	0,40
L127	3487292	5881388	8,30	7,39	2,0	0,70	0,40
L128	3487354	5881310	8,40	7,39	2,0	0,73	0,42
L129	3487401	5881223	8,50	7,41	2,0	0,73	0,42
L130	3487440	5881131	8,60	7,42	2,0	0,76	0,42
L131	3487501	5881053	8,70	7,50	4,0	0,71	0,66
L132	3487570	5880990	8,80	7,50	4,0	0,42	0,88
L133	3487661	5880955	8,90	7,50	4,0	0,49	0,86
L134	3487743	5880897	9,00	7,46	4,0	0,49	0,85
L135	3487823	5880838	9,10	7,46	4,0	0,50	0,93
L136	3487906	5880782	9,20	7,41	4,0	0,53	1,04
L137	3487991	5880729	9,30	7,44	4,0	0,55	1,05
L138	3488080	5880683	9,40	7,44	4,0	0,55	1,10
L139	3488168	5880636	9,50	7,46	4,0	0,58	1,17
L140	3488259	5880593	9,60	7,47	4,0	0,61	1,17
L141	3488351	5880560	9,70	7,46	4,0	0,63	1,25
L142	3488442	5880519	9,80	7,46	4,0	0,65	1,20
L143	3488535	5880481	9,90	7,46	4,0	0,63	1,25
L144	3488629	5880446	10,00	7,46	4,0	0,66	1,28
L145	3488726	5880423	10,10	7,47	4,0	0,68	1,31
L146	3488825	5880409	10,20	7,47	4,0	0,69	1,31
L147	3488925	5880400	10,30	7,53	4,0	0,70	1,31
L148	3489021	5880421	10,40	7,51	4,0	0,69	1,31
L149	3489115	5880455	10,50	7,45	4,0	0,70	1,28
L150	3489213	5880473	10,60	7,43	4,0	0,69	1,28
L151	3489311	5880493	10,70	7,42	4,0	0,68	1,20
L152	3489406	5880467	10,80	7,42	4,0	0,62	1,20
L153	3489495	5880499	10,90	7,51	4,0	0,67	1,28
L154	3489594	5880509	11,00	7,51	4,0	0,68	1,20
L155	3489693	5880499	11,10	7,43	4,0	0,65	1,15
L156	3489790	5880479	11,10	7,43	4,0	0,62	0,82
L157	3489876	5880428	11,30	7,43	4,0	0,60	1,17
	3489971	5880434	11,40	7,49	4,0	0,64	0,98
L158 L159	3499068	5880409	11,50	7,49	4,0	0,65	0,98
L160	3490148	5880351	11,60	7,49	4,0	0,65	0,82
L161		5880296	11,70	7,48	4,0	0,62	0,82
	3490231						
L162	3490292	5880217	11,80	7,48	4,0	0,59	0,82
L163	3490365	5880149	11,90	7,48	4,0	0,60	0,82
L164	3490439	5880082	12,00	7,48	4,0	0,60	0,82
L165	3490509	5880015	12,10	7,48	4,0	0,60	0,82
L166	3490584	5879951	12,20	7,48	4,0	0,61	0,82
L167	3490663	5879890	12,30	7,48	4,0	0,61	0,82
L168	3490732	5879818	12,40	7,48	4,0	0,60	0,82

Tabelle A-3: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
L1	3480391	5887267	-4,30	7,19	7,86	8,04
L2	3480490	5887252	-4,20	7,19	7,84	8,00
L3	3480588	5887232	-4,10	7,19	7,85	8,02
L4	3480685	5887210	-4,00	7,19	7,85	8,00
L5	3480783	5887186	-3,90	7,19	7,83	7,92
L6	3480878	5887157	-3,80	7,19	7,81	7,94
L7	3480973	5887125	-3,70	7,19	7,81	7,92
L8	3481067	5887091	-3,60	7,19	7,77	7,90
L9	3481160	5887054	-3,50	7,19	7,77	7,89
L10	3481252	5887014	-3,40	7,20	7,78	7,89
L11	3481342	5886972	-3,30	7,20	7,77	7,92
L12	3481432	5886927	-3,20	7,20	7,78	7,90
L13 L14	3481519	5886878	-3,10	7,21	7,78	7,93
	3481605 3481689	5886828	-3,00 -2,90	7,21 7,21	7,75 7,78	7,95 7,93
L15 L16	3481770	5886774 5886715	-2,80	7,21	7,76	7,95
L17	3481829	5886635	-2,70	7,21	7,70	8,03
L18	3481855	5886539	-2,60	7,21	7,76	7,87
L19	3481849	5886440	-2,50	7,21	7,70	7,76
L20	3481815	5886346	-2,40	7,21	7,75	7,87
L21	3481759	5886264	-2,30	7,21	7,71	7,79
L22	3481691	5886191	-2,20	7,21	7,68	7,74
L23	3481623	5886118	-2,10	7,21	7,65	7,68
L24	3481555	5886044	-2,00	7,21	7,66	7,70
L25	3481560	5885950	-1,90	7,21	7,79	7,98
L26	3481593	5885856	-1,80	7,21	7,86	8,04
L27	3481626	5885761	-1,70	7,21	7,86	7,93
L28	3481659	5885667	-1,60	7,20	7,87	7,90
L29	3481692	5885573	-1,50	7,21	7,90	7,94
L30	3481726	5885478	-1,40	7,21	7,89	7,94
L31	3481759	5885384	-1,30	7,21	7,92	7,96
L32	3481792	5885290	-1,20	7,21	7,91	7,96
L33 L34	3481825 3481858	5885195 5885101	-1,10 -1,00	7,21 7,21	7,92 7,93	7,98 8,00
L35	3481891	5885006	-0,90	7,21	7,92	7,98
L36	3481924	5884912	-0,80	7,21	7,92	7,98
L37	3481958	5884818	-0,70	7,21	7,92	7,98
L38	3481991	5884724	-0,60	7,21	7,92	7,98
L39	3482024	5884629	-0,50	7,21	7,92	7,98
L40	3482056	5884535	-0,40	7,21	7,92	7,98
L41	3482089	5884440	-0,30	7,21	7,91	7,96
L42	3482123	5884346	-0,20	7,21	7,92	7,98
L43	3482156	5884252	-0,10	7,21	7,90	7,98
L44	3482180	5884156	0,00	7,21	7,72	7,70
L45	3482213	5884061	0,10	7,20	7,73	7,71
L46	3482254	5883985	0,20	7,20	7,83	8,02
L47	3482348	5884018	0,30	7,21	-	-
L48	3482442	5884051	0,40	7,21	-	-
L49	3482536	5884085	0,50	7,21	-	-
L50	3482630	5884119	0,60	7,22	7.54	7.00
L51	3482725	5884153	0,70	7,22	7,51	7,36
L52	3482791	5884213	0,80	7,22	7,55	7,56
L53	3482853	5884262	0,90	7,22	7,40	7,29
L54 L55	3482822 3482815	5884357 5884454	1,00 1,10	7,22 7,22	7,61 7,65	7,64
L55	3482815	5884454	1,10	7,22	7,65 7,66	7,78 7,78
L57	3482791	5884652	1,30	7,22	7,67	7,78

Tabelle A-4: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am linken Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
L58	3482803	5884751	1,40	7,22	7,87	8,00
L59	3482836	5884845	1,50	7,21	7,82	7,92
L60	3482884	5884932	1,60	7,21	7,69	7,69
L61	3482956	5885001	1,70	7,21	7,42	7,33
L62	3483039	5885058	1,80	7,21	7,36	7,21
L63	3483127	5885072	1,90	7,22	7,41	7,34
L64	3483192	5884996	2,00	7,22	7,37	7,22
L65	3483266	5884929	2,10	7,24	7,52	7,52
L66	3483338	5884859	2,20	7,24	7,48	7,42
L67	3483408	5884789	2,30	7,26	7,63	7,72
L68	3483467	5884708	2,40	7,26	7,71	7,80
L69	3483532	5884632	2,50	7,25	7,79	7,85
L70	3483593	5884558	2,60	7,26	7,88	8,20
L71	3483679	5884507	2,70	7,26	7,91	8,28
L72	3483772	5884470	2,80	7,26	7,91	8,25
L73	3483861	5884435	2,90	7,26	7,97	8,26
L74 L75	3483952 3484035	5884455 5884398	3,00 3,10	7,26 7,27	7,92 7,94	7,97 8,13
L76	3484124	5884361	3,10	7,27	7,94	7,97
L77	3484174	5884275	3,30	7,28	7,91	8,05
L78	3484217	5884185	3,40	7,27	7,91	7,93
L79	3484258	5884093	3,50	7,27	7,84	7,85
L80	3484302	5884004	3,60	7,26	7,79	7,79
L81	3484352	5883918	3,70	7,28	7,83	7,83
L82	3484403	5883832	3,80	7,28	7,80	7,79
L83	3484445	5883742	3,90	7,27	7,82	7,78
L84	3484501	5883659	4,00	7,30	7,73	7,61
L85	3484566	5883584	4,10	7,29	7,66	7,48
L86	3484631	5883508	4,20	7,30	7,82	7,73
L87	3484702	5883438	4,30	7,29	7,71	7,55
L88	3484785	5883383	4,40	7,30	8,02	8,04
L89	3484877	5883344	4,50	7,30	7,81	7,89
L90	3484959	5883288	4,60	7,29	7,94	7,91
L91	3485038	5883226	4,70	7,29	7,94	7,84
L92 L93	3485115 3485192	5883162 5883099	4,80 4,90	7,29 7,29	7,78 7,75	7,84 7,75
L94	3485269	5883035	5,00	7,31	7,75	7,73
L95	3485354	5882982	5,10	7,32	7,71	7,71
L96	3485440	5882931	5,20	7,32	7,76	7,72
L97	3485525	5882879	5,30	7,30	7,80	7,77
L98	3485599	5882812	5,40	7,30	7,79	7,77
L99	3485652	5882728	5,50	7,28	7,79	7,84
L100	3485704	5882776	5,60	7,29	7,74	7,88
L101	3485750	5882865	5,70	7,31	-	-
L102	3485790	5882956	5,80	7,31	-	-
L103	3485829	5883048	5,90	7,32	-	-
L104	3485897	5883101	6,00	7,31	7,82	7,86
L105	3485984	5883054	6,10	7,31	8,24	7,88
L106	3486074	5883011	6,20	7,32	8,24	7,87
L107	3486161	5882964	6,30	7,32	8,25	7,87
L108	3486250	5882918	6,40	7,32	8,25	7,87
L109	3486336	5882868	6,50	7,32	8,25	7,87
L110	3486415	5882807	6,60	7,32	8,10 8,15	7,79
L111 L112	3486489 3486555	5882740 5882665	6,70 6.80	7,33 7,35	8,15 8,11	7,82 7,81
L112	3486618	5882588	6,80 6,90	7,35	8,11	7,81
L113	3486681	5882510	7,00	7,35	8,08	7,76

Tabelle A-5: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am linken Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
L115	3486744	5882433	7,10	7,36	8,07	7,76
L116	3486780	5882342	7,10	7,39	8,08	7,76
L117	3486809	5882246	7,30	7,41	8,10	7,77
L118	3486841	5882151	7,40	7,35	8,05	7,73
L119	3486873	5882057	7,50	7,35	8,00	7,69
L120	3486916	5881967	7,60	7,38	8,06	7,72
L121	3486978	5881888	7,70	7,38	8,05	7,74
L122	3487050	5881819	7,80	7,47	8,08	7,81
L123	3487115	5881745	7,90	7,47	8,10	7,81
L124	3487153	5881652	8,00	7,42	8,07	7,75
L125	3487189	5881559	8,10	7,41	8,05	7,75
L126	3487241	5881474	8,20	7,41	8,11	7,81
L127	3487292	5881388	8,30	7,39	8,12	7,79
L128	3487354	5881310	8,40	7,39	8,12	7,81
L129	3487401	5881223	8,50	7,41	8,17	7,83
L130	3487440	5881131	8,60	7,42	8,13	7,84
L131	3487501	5881053	8,70	7,50	7,92	8,16
L132	3487570	5880990	8,80	7,50	7,99	8,38
L133	3487661	5880955	8,90	7,50	7,99	8,36
L134	3487743	5880897	9,00	7,46	7,96	8,31
L135	3487823	5880838	9,10	7,46	7,99	8,39
L136	3487906	5880782	9,20	7,41	7,96	8,45
L137	3487991	5880729	9,30	7,44	7,99	8,49
L138	3488080	5880683	9,40	7,44	8,02	8,54
L139	3488168	5880636	9,50	7,46	8,07	8,63
L140	3488259	5880593	9,60	7,47	8,10	8,64
L141	3488351	5880560	9,70	7,46	8,11	8,71
L142	3488442	5880519	9,80	7,46	8,09	8,66
L143	3488535	5880481	9,90	7,46	8,12	8,71
L144	3488629	5880446	10,00	7,46	8,14	8,74
L145	3488726	5880423	10,10	7,47	8,16	8,78
L146 L147	3488825	5880409	10,20	7,47	8,17	8,78
L147	3488925 3489021	5880400 5880421	10,30 10,40	7,53 7,51	8,22 8,21	8,84 8,82
L149	3489115	5880455	10,50	7,45	8,14	8,73
L149	3489213	5880473	10,60	7,43	8,11	8,71
L151	3489311	5880493	10,70	7,42	8,04	8,62
L152	3489406	5880467	10,80	7,42	8,09	8,62
L153	3489495	5880499	10,90	7,51	8,19	8,79
L154	3489594	5880509	11.00	7.51	8.16	8.71
L155	3489693	5880499	11,10	7,43	8,05	8,58
L156	3489790	5880479	11,20	7,43	8,03	8,25
L157	3489876	5880428	11,30	7,49	8,13	8,66
L158	3489971	5880434	11,40	7,49	8,14	8,47
L159	3490068	5880409	11,50	7,49	8,10	8,31
L160	3490148	5880351	11,60	7,48	8,10	8,30
L161	3490231	5880296	11,70	7,48	8,07	8,30
L162	3490292	5880217	11,80	7,48	8,08	8,30
L163	3490365	5880149	11,90	7,48	8,08	8,30
L164	3490439	5880082	12,00	7,48	8,08	8,30
L165	3490509	5880015	12,10	7,48	8,09	8,30
L166	3490584	5879951	12,20	7,48	8,09	8,30
L167	3490663	5879890	12,30	7,48	8,08	8,30
L168	3490732	5879818	12,40	7,48	8,08	8,30

Tabelle A-6: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am linken Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

12	Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Neigung 1/x	Auflauf R _{2%} [m]	erf. Freibord R _C [m]
12	_1	3480391	5887267	-4.30	7.19	3.5	0.53	0,50
13								0,48
14				, ,				0,49
15								0,49
The	_5							0,47
T								0,48
19	7	3480973		-3,70	7,19	3,5	0,50	0,48
110	8	3481067	5887091	-3,60	7,19	3,5	0,50	0,48
111 3481342 5886972 -3.30 7.20 3.5 0.52 0.53 0.54 0.53 0.54 0.53 0.54 0.53 0.54 0.53 0.54 0.53 0.54 0.53 0.54 0.53 0.54 0.53 0.54 0.53 0.54 0.54 0.55 0.55 0.54 0.55 0.	_9	3481160	5887054	-3,50	7,19	3,5	0,49	0,47
L12	_10	3481252	5887014	-3,40	7,20	3,5	0,50	0,49
L13	_11	3481342	5886972	-3,30	7,20	3,5	0,52	0,52
L14	_12	3481432	5886927	-3,20	7,20	3,5	0,52	0,51
L15	_13	3481519	5886878	-3,10	7,21	3,5	0,53	0,53
L16	_14	3481605	5886828		7,21	3,5		0,51
L17								0,54
L18								0,46
L19								0,26
Columb								0,24
L21								0,18
L22 3481691 5886191 -2,20 7,21 3,5 0,20 L23 3481623 5886118 -2,10 7,21 3,5 0,19 (L24 3481555 5886044 -2,00 7,21 3,5 0,19 (L25 3481560 5885950 -1,90 7,21 3,5 0,55 (L26 3481593 5885661 -1,80 7,21 3,5 0,61 (L27 3481626 5885761 -1,70 7,21 3,5 0,60 (L28 3481629 5885667 -1,60 7,20 3,5 0,60 (L29 3481692 5885673 -1,50 7,21 3,5 0,60 (L30 3481726 5885478 -1,40 7,21 3,5 0,60 (L31 3481722 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 (L33 3481825 5885195 -								0,20
Columbia Columbia								0,18
L24 3481555 5886044 -2,00 7,21 3,5 0,19 L25 3481560 5885950 -1,90 7,21 3,5 0,55 0 L26 3481593 5885856 -1,80 7,21 3,5 0,61 0 L27 3481626 5885761 -1,70 7,21 3,5 0,60 0 L28 3481659 5885677 -1,60 7,20 3,5 0,60 0 L29 3481692 5885673 -1,50 7,21 3,5 0,60 0 L30 3481726 5885478 -1,40 7,21 3,5 0,59 0 L31 3481792 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 0 L32 348192 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 0 L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 0 L33 3481891 588506 -0,								0,16
L25								0,14
L26 3481593 5885856 -1,80 7,21 3,5 0,61 L27 3481626 5885761 -1,70 7,21 3,5 0,60 6 L28 3481659 5885667 -1,60 7,20 3,5 0,60 6 L29 3481692 5885673 -1,50 7,21 3,5 0,60 6 L30 3481726 5885478 -1,40 7,21 3,5 0,59 6 L31 3481792 5885384 -1,30 7,21 3,5 0,60 6 L32 3481792 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 6 L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 6 L34 3481826 5885101 -1,00 7,21 3,5 0,57 6 L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 6 L36 3481924 5884912 -								0,15
L27 3481626 5885761 -1,70 7,21 3,5 0,60 (L28 3481659 5885667 -1,60 7,20 3,5 0,60 (L29 3481692 588573 -1,50 7,21 3,5 0,60 (L30 3481726 5885478 -1,40 7,21 3,5 0,59 (L31 3481759 5885384 -1,30 7,21 3,5 0,60 (L32 3481792 588590 -1,20 7,21 3,5 0,59 (L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 (L34 3481881 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 (L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 (L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,55 (L37 3481958 5884818 </td <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>0,53</td>								0,53
L28 3481659 5885667 -1,60 7,20 3,5 0,60 0 L29 3481692 5885573 -1,50 7,21 3,5 0,60 0 L30 3481726 5885478 -1,40 7,21 3,5 0,59 0 L31 3481759 5885384 -1,30 7,21 3,5 0,60 0 L32 3481792 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 0 L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 0 L34 3481888 5885101 -1,00 7,21 3,5 0,57 0 L35 348194 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 0 L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,55 0 L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L37 3482958 5884518<								0,62
L29 3481692 5885573 -1,50 7,21 3,5 0,60 (a) L30 3481726 5885478 -1,40 7,21 3,5 0,59 (b) L31 3481759 5885384 -1,30 7,21 3,5 0,60 (c) L32 3481792 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 (c) L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 (c) L34 3481858 5885101 -1,00 7,21 3,5 0,57 (c) L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 (c) L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,57 (c) L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,55 (c) L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 (c) L39 348204 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,52 (c) L40 348206 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,53 (c) L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,51 (c) L42 3482123 5884346 -0,20 7,21 3,5 0,51 (c) L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,51 (c) L45 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,38 (c) L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 0,59 (c) L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 0,59 (c) L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 0,59 (c) L49 3482536 5884018 0,30 7,21 3,5 0,59 (c) L49 348254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,39 (c) L49 3482556 5884518 0,40 7,21 3,5 0,59 (c) L49 348254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,39 (c) L49 348254 5883985 0,50 7,21 3,5 0,59 (c) L49 348254 5883985 0,50 7,21 3,5 0,59 (c) L49 3482556 5884085 0,50 7,21 3,5 0,59 (c) L49 348254 5884018 0,30 7,21 3,5 0,59 (c) L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 0,59 (c) L50 348253 588452 0,90 7,22 3,5 0,33 (c) L51 348275 588453 0,80 7,22 3,5 0,33 (c) L52 3482791 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 (c) L52 348253 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 (c) L53 348253 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 (c) L51 348253 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 (c) L52 348253 5884262 0,90 7,22								0,57
L30 3481726 5885478 -1,40 7,21 3,5 0,59 0 L31 3481759 5885384 -1,30 7,21 3,5 0,60 0 L32 3481792 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 0 L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 0 L34 3481858 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,57 0 L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 0 L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,57 0 L37 3481986 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,55 0 L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 0 L39 3482024 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,54 0 L40 3482056 5884535								0,57
L31 3481759 5885384 -1,30 7,21 3,5 0,60 (L32 3481792 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 (L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 (L34 3481858 5885101 -1,00 7,21 3,5 0,57 (L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 (L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,57 (L36 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,55 (L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 (L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 (L39 3482024 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,52 (L40 3482056 5884535								0,58 0,57
L32 3481792 5885290 -1,20 7,21 3,5 0,59 0 L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 0 L34 3481858 5885101 -1,00 7,21 3,5 0,57 0 L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 0 L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,55 0 L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 0 L40 3482056 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,52 0 L41 3482089 5884440								0,58
L33 3481825 5885195 -1,10 7,21 3,5 0,59 0 L34 3481858 5885101 -1,00 7,21 3,5 0,57 0 L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 0 L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,55 0 L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 0 L39 3482024 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,54 0 L40 3482056 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,53 0 L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,51 0 L42 3482123 5884366 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482180 5884156								0,57
L34 3481858 5885101 -1,00 7,21 3,5 0,57 0 L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 0 L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,55 0 L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 0 L39 3482024 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,52 0 L40 3482056 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,53 0 L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,51 0 L42 3482123 5884366 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L44 3482213 5884061<								0,57
L35 3481891 5885006 -0,90 7,21 3,5 0,57 0 L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,55 0 L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 0 L39 3482024 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,52 0 L40 3482056 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,53 0 L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,53 0 L42 3482123 5884366 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482156 5884252 -0,10 7,21 3,5 0,45 0 L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061<								0,56
L36 3481924 5884912 -0,80 7,21 3,5 0,55 0 L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 0 L39 3482024 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,52 0 L40 3482056 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,53 0 L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,51 0 L42 3482123 5884346 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482180 5884252 -0,10 7,21 3,5 0,45 0 L44 3482180 5884056 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 </td <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>0,55</td>								0,55
L37 3481958 5884818 -0,70 7,21 3,5 0,54 0 L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 0 L39 3482024 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,52 0 L40 3482056 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,53 0 L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,51 0 L42 3482123 5884346 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482156 5884252 -0,10 7,21 3,5 0,51 0 L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>0,53</td>								0,53
L38 3481991 5884724 -0,60 7,21 3,5 0,54 0 L39 3482024 5884629 -0,50 7,21 3,5 0,52 0 L40 3482056 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,53 0 L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,51 0 L42 3482123 5884346 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482156 5884252 -0,10 7,21 3,5 0,45 0 L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 <td></td> <td></td> <td></td> <td>-0,70</td> <td>7,21</td> <td>3,5</td> <td></td> <td>0,52</td>				-0,70	7,21	3,5		0,52
L40 3482056 5884535 -0,40 7,21 3,5 0,53 0 L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,51 0 L42 3482123 5884346 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482156 5884252 -0,10 7,21 3,5 0,45 0 L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5	_38		5884724	-0,60	7,21	3,5	0,54	0,52
L41 3482089 5884440 -0,30 7,21 3,5 0,51 0 L42 3482123 5884346 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482156 5884252 -0,10 7,21 3,5 0,45 0 L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24	39	3482024	5884629	-0,50	7,21	3,5		0,50
L42 3482123 5884346 -0,20 7,21 3,5 0,51 0 L43 3482156 5884252 -0,10 7,21 3,5 0,45 0 L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33	_40	3482056	5884535	-0,40	7,21	3,5	0,53	0,51
L43 3482156 5884252 -0,10 7,21 3,5 0,45 0 L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0	_41		5884440	-0,30	7,21	3,5	0,51	0,48
L44 3482180 5884156 0,00 7,21 3,5 0,38 0 L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0	_42			-0,20	7,21	3,5	0,51	0,49
L45 3482213 5884061 0,10 7,20 3,5 0,39 0 L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0								0,43
L46 3482254 5883985 0,20 7,20 3,5 0,59 0 L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0								0,34
L47 3482348 5884018 0,30 7,21 3,5 - L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0								0,36
L48 3482442 5884051 0,40 7,21 3,5 - L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0							0,59	0,47
L49 3482536 5884085 0,50 7,21 3,5 - L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0							-	-
L50 3482630 5884119 0,60 7,22 3,5 - L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0								-
L51 3482725 5884153 0,70 7,22 3,5 0,24 0 L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0							-	-
L52 3482791 5884213 0,80 7,22 3,5 0,33 0 L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 0							- 0.04	- 0.40
L53 3482853 5884262 0,90 7,22 3,5 0,17 (0,12
								0,20
LD4 <u> 3402022 3884357 1,00 </u> /,22 3,5 0,38 (0,07
								0,24
								0,33 0,32
								0,32

Tabelle A-7: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Neigung 1/x	Auflauf R _{2%} [m]	erf. Freibord R _C [m]
L58	3482803	5884751	1,40	7,22	3,5	0,61	0,46
L59	3482836	5884845	1,50	7,21	3,5	0,58	0,40
L60	3482884	5884932	1,60	7,21	3,5	0,42	0,27
L61	3482956	5885001	1,70	7,21	3,5	0,19	0,11
L62	3483039	5885058	1,80	7,21	3,5	0,14	0,03
L63	3483127	5885072	1,90	7,22	3,5	0,15	0,10
L64	3483192	5884996	2,00	7,22	3,5	0,12	0,02
L65	3483266	5884929	2,10	7,24	3,5	0,26	0,20
L66	3483338	5884859	2,20	7,24	3,5	0,21	0,14
L67	3483408	5884789	2,30	7,26	3,5	0,35	0,31
L68	3483467	5884708	2,40	7,26	3,5	0,42	0,38
L69	3483532	5884632	2,50	7,25	3,5	0,48	0,45
L70	3483593	5884558	2,60	7,26	3,5	0,61	0,56
L71	3483679	5884507	2,70	7,26	3,5	0,65	0,59
L72	3483772	5884470	2,80	7,26	3,5	0,64	0,59
L73	3483861	5884435	2,90	7,26	3,5	0,69	0,57
L74	3483952	5884455	3,00	7,26	3,5	0,55	0,55
L75	3484035	5884398	3,10	7,27	3,5	0,62	0,61
L76	3484124	5884361	3,20	7,27	3,5	0,38	0,38
L77	3484174	5884275	3,30	7,28	3,5	0,40	0,34
L78	3484217	5884185	3,40	7,27	3,5	0,38	0,34
L79	3484258	5884093	3,50	7,27	3,5	0,38	0,36
L80	3484302	5884004	3,60	7,26	3,5	0,38	0,36
L81	3484352	5883918	3,70	7,28	3,5	0,36	0,33
L82	3484403	5883832	3,80	7,28	3,5	0,32	0,30
L83	3484445	5883742	3,90	7,27	3,5	0,36	0,29
L84	3484501	5883659	4,00	7,30	3,5	0,24	0,17
L85	3484566	5883584	4,10	7,29	3,5	0,24	0,15
L86	3484631	5883508	4,20	7,30	3,5	0,47	0,29
L87	3484702	5883438	4,30	7,29	3,5	0,33	0,17
L88	3484785	5883383	4,40	7,30	3,5	0,62	0,42
L89	3484877	5883344	4,50	7,30	3,5	0,46	0,38
L90	3484959	5883288	4,60	7,29	3,5	0,52	0,42
L91	3485038	5883226	4,70	7,29	3,5	0,50	0,42
L92	3485115	5883162	4,80	7,29	3,5	0,44	0,37
L93	3485192	5883099	4,90	7,29	3,5	0,42	0,31
L94	3485269	5883035	5,00	7,31	3,5	0,40	0,29
L95	3485354	5882982	5,10	7,32	3,5	0,38	0,24
L96	3485440	5882931	5,20	7,32	3,5	0,29	0,24
L97	3485525	5882879	5,30	7,30	3,5	0,25	0,22
L98	3485599	5882812	5,40	7,30	3,5	0,19	0,14
L99	3485652	5882728	5,50	7,28	3,5	0,48	0,32
L100	3485704	5882776	5,60	7,29	3,5	0,44	0,34
L101	3485750	5882865	5,70	7,31	3,5	-	-
L102	3485790	5882956	5,80	7,31	3,5	-	-
L103	3485829	5883048	5,90	7,32	3,5	- 0.00	-
L104	3485897	5883101	6,00	7,31	3,5	0,32	0,31
L105	3485984	5883054	6,10	7,31	2,0	0,55	0,29
L106	3486074	5883011	6,20	7,32	2,0	0,52	0,27
L107	3486161	5882964	6,30	7,32	2,0	0,55	0,29
L108	3486250	5882918	6,40	7,32	2,0	0,53	0,28
L109	3486336	5882868	6,50	7,32	2,0	0,48	0,25
L110	3486415	5882807	6,60	7,32	2,0	0,49	0,26
L111	3486489	5882740	6,70	7,33	2,0	0,42	0,22
L112	3486555	5882665	6,80	7,35	2,0	0,35	0,16
L113	3486618	5882588	6,90	7,35	2,0	0,33	0,14
L114	3486681	5882510	7,00	7,36	2,0	0,32	0,14

Tabelle A-8: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand	Neigung 1/x	Auflauf R _{2%}	erf. Freibord R _C
				[mNN]		[m]	[m]
L115	3486744	5882433	7,10	7,36	2,0	0,30	0,12
L116	3486780	5882342	7,20	7,39	2,0	0,28	0,10
L117	3486809	5882246	7,30	7,41	2,0	0,28	0,11
L118	3486841	5882151	7,40	7,35	2,0	0,29	0,11
L119	3486873	5882057	7,50	7,35	2,0	0,31	0,13
L120	3486916	5881967	7,60	7,38	2,0	0,42	0,18
L121	3486978	5881888	7,70	7,38	2,0	0,40	0,18
L122	3487050	5881819	7,80	7,47	2,0	0,31	0,14
L123	3487115	5881745	7,90	7,47	2,0	0,26	0,10
L124	3487153	5881652	8,00	7,42	2,0	0,27	0,10
L125	3487189	5881559	8,10	7,41	2,0	0,35	0,16
L126	3487241	5881474	8,20	7,41	2,0	0,36	0,17
L127	3487292	5881388	8,30	7,39	2,0	0,41	0,19
L128	3487354	5881310	8,40	7,39	2,0	0,31	0,14
L129	3487401	5881223	8,50	7,41	2,0	0,32	0,13
L130	3487440	5881131	8,60	7,42	2,0	0,64	0,33
L131	3487501	5881053	8,70	7,50	4,0	0,43	0,43
L132	3487570	5880990	8,80	7,50	4,0	0,50	0,50
L133	3487661	5880955	8,90	7,50	4,0	0,49	0,54
L134	3487743	5880897	9,00	7,46	4,0	0,50	0,55
L135	3487823	5880838	9,10	7,46	4,0	0,54	0,59
L136	3487906	5880782	9,20	7,41	4,0	0,57	0,63
L137	3487991	5880729	9,30	7,44	4,0	0,57	0,61
L138	3488080	5880683	9,40	7,44	4,0	0,60	0,65
L139	3488168	5880636	9,50	7,46	4,0	0,64	0,68
L140	3488259	5880593	9,60	7,47	4,0	0,65	0,68
L141	3488351	5880560	9,70	7,46	4,0	0,68	0,74
L142	3488442	5880519	9,80	7,46	4,0	0,66	0,70
L143	3488535	5880481	9,90	7,46	4,0	0,69	0,74
L144	3488629	5880446	10,00	7,46	4,0	0,71	0,76
L145	3488726	5880423	10,10	7,47	4,0	0,72	0,78
L146	3488825	5880409	10,20	7,47	4,0	0,73	0,78
L147 L148	3488925 3489021	5880400 5880421	10,30 10,40	7,53 7,51	4,0 4,0	0,73 0,74	0,78 0,78
	3489115	5880455	10,40	7,45	4,0	0,74	0,76
L149 L150	3489213	5880473	10,60	7,43	4,0	0,73	0,76
L150	3489311	5880493	10,70	7,42	4,0	0,65	0,70
L151	3489406	5880467	10,80	7,42	4,0	0,69	0,71
L152	3489495	5880499	10,90	7,51	4,0	0,71	0,76
L154	3489594	5880509	11 00	7,51	4.0	0.66	0.72
L155	3489693	5880499	11,10	7,43	4,0	0,63	0,69
L156	3489790	5880479	11,20	7,43	4,0	0,56	0,65
L157	3489876	5880428	11,30	7,49	4,0	0,67	0,68
L158	3489971	5880434	11,40	7,49	4,0	0,62	0,69
L159	3490068	5880409	11,50	7,49	4,0	0,51	0,57
L160	3490148	5880351	11,60	7,48	4,0	0,52	0,58
L161	3490231	5880296	11,70	7,48	4,0	0,40	0,44
L162	3490292	5880217	11,80	7,48	4,0	0,47	0,52
L163	3490365	5880149	11,90	7,48	4,0	0,47	0,52
L164	3490439	5880082	12,00	7,48	4,0	0,46	0,51
L165	3490509	5880015	12,10	7,48	4,0	0,48	0,53
L166	3490584	5879951	12,20	7,48	4,0	0,50	0,56
L167	3490663	5879890	12,30	7,48	4,0	0,44	0,49
L168	3490732	5879818	12,40	7,48	4,0	0,44	0,49

Tabelle A-9: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des linken Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
L1	3480391	5887267	-4,30	7,19	7,72	7,69
L2	3480490	5887252	-4,20	7,19	7,71	7,67
L3	3480588	5887232	-4,10	7,19	7,71	7,68
L4	3480685	5887210	-4,00	7,19	7,71	7,68
L5	3480783	5887186	-3,90	7,19	7,68	7,66
L6	3480878	5887157	-3,80	7,19	7,69	7,67
L7	3480973	5887125	-3,70	7,19	7,69	7,67
L8	3481067	5887091	-3,60	7,19	7,69	7,67
L9	3481160	5887054	-3,50	7,19	7,68	7,66
L10	3481252	5887014	-3,40	7,20	7,70	7,69
L11	3481342	5886972	-3,30	7,20	7,72	7,72
L12	3481432	5886927	-3,20	7,20	7,72	7,71
L13	3481519	5886878	-3,10	7,21	7,74	7,74
L14	3481605	5886828	-3,00	7,21	7,74	7,72
L15	3481689	5886774	-2,90	7,21	7,75	7,75
L16	3481770	5886715	-2,80	7,21	7,67	7,67
L17	3481829	5886635	-2,70	7,21	7,49	7,47
L18	3481855	5886539	-2,60	7,21	7,48	7,45
L19	3481849	5886440	-2,50	7,21	7,44	7,39
L20	3481815	5886346	-2,40	7,21	7,44	7,41
L21	3481759	5886264	-2,30	7,21	7,42	7,39
L22 L23	3481691	5886191	-2,20	7,21	7,41	7,37
L23	3481623	5886118	-2,10 -2,00	7,21	7,40 7,40	7,35
_	3481555	5886044	-1,90	7,21	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	7,36 7,74
L25 L26	3481560 3481593	5885950 5885856	-1,80	7,21 7,21	7,76 7,82	7,74
L27	3481626	5885761	-1,70	7,21	7,81	7,78
L28	3481659	5885667	-1,60	7,20	7,80	7,77
L29	3481692	5885573	-1,50	7,21	7,81	7,79
L30	3481726	5885478	-1,40	7,21	7,80	7,78
L31	3481759	5885384	-1,30	7,21	7,81	7,79
L32	3481792	5885290	-1,20	7,21	7,80	7,78
L33	3481825	5885195	-1,10	7,21	7,80	7,78
L34	3481858	5885101	-1,00	7,21	7,78	7,77
L35	3481891	5885006	-0,90	7,21	7,78	7,76
L36	3481924	5884912	-0,80	7,21	7,76	7,74
L37	3481958	5884818	-0,70	7,21	7,75	7,73
L38	3481991	5884724	-0,60	7,21	7,75	7,73
L39	3482024	5884629	-0,50	7,21	7,73	7,71
L40	3482056	5884535	-0,40	7,21	7,74	7,72
L41	3482089	5884440	-0,30	7,21	7,72	7,69
L42	3482123	5884346	-0,20	7,21	7,72	7,70
L43	3482156	5884252	-0,10	7,21	7,66	7,64
L44	3482180	5884156	0,00	7,21	7,59	7,55
L45	3482213	5884061	0,10	7,20	7,59	7,56
L46	3482254	5883985	0,20	7,20	7,79	7,67
L47	3482348	5884018	0,30	7,21	-	-
L48	3482442	5884051	0,40	7,21	-	-
L49	3482536	5884085	0,50	7,21		
L50 L51	3482630	5884119	0,60	7,22	7.46	7 24
L51	3482725 3482791	5884153 5884213	0,70	7,22 7,22	7,46 7,55	7,34
L52	3482791	5884213 5884262	0,80 0,90	7,22	7,55 7,39	7,42 7,29
L54	3482822	5884357	1,00	7,22	7,60	7,46
L55	3482815	5884454	1,10	7,22	7,64	7,55
L56	3482794	5884552	1,10	7,22	7,66	7,54
L57	3482791	5884652	1,30	7,22	7,67	7,54

Tabelle A-10: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am linken Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
				[IIIIVIV]	[IIIIVIV]	[IIIIVIV]
L58	3482803	5884751	1,40	7,22	7,83	7,68
L59	3482836	5884845	1,50	7,21	7,79	7,61
L60	3482884	5884932	1,60	7,21	7,63	7,48
L61	3482956	5885001	1,70	7,21	7,40	7,32
L62 L63	3483039 3483127	5885058 5885072	1,80 1,90	7,21 7,22	7,35 7,37	7,24 7,32
L64	3483192	5884996	2,00	7,22	7,34	7,24
L65	3483266	5884929	2,10	7,24	7,50	7,44
L66	3483338	5884859	2,20	7,24	7,45	7,38
L67	3483408	5884789	2,30	7,26	7,61	7,57
L68	3483467	5884708	2,40	7,26	7,68	7,64
L69	3483532	5884632	2,50	7,25	7,73	7,70
L70	3483593	5884558	2,60	7,26	7,87	7,82
L71	3483679	5884507	2,70	7,26	7,91	7,85
L72	3483772	5884470	2,80	7,26	7,90	7,85
L73	3483861	5884435	2,90	7,26	7,95	7,83
L74	3483952	5884455	3,00	7,26	7,81	7,81
L75	3484035	5884398	3,10	7,27	7,89	7,88
L76	3484124	5884361	3,20	7,27	7,65	7,65
L77	3484174	5884275	3,30	7,28	7,68	7,62
L78 L79	3484217 3484258	5884185 5884093	3,40 3,50	7,27 7,27	7,65 7,65	7,61 7,63
L80	3484302	5884004	3,60	7,26	7,64	7,62
L81	3484352	5883918	3,70	7,28	7,64	7,61
L82	3484403	5883832	3,80	7,28	7,60	7,58
L83	3484445	5883742	3,90	7,27	7,63	7,56
L84	3484501	5883659	4,00	7,30	7,54	7,47
L85	3484566	5883584	4,10	7,29	7,53	7,44
L86	3484631	5883508	4,20	7,30	7,77	7,59
L87	3484702	5883438	4,30	7,29	7,62	7,46
L88	3484785	5883383	4,40	7,30	7,92	7,72
L89	3484877	5883344	4,50	7,30	7,76	7,68
L90	3484959	5883288	4,60	7,29	7,81	7,71
L91	3485038	5883226	4,70	7,29	7,79	7,71
L92	3485115	5883162	4,80	7,29	7,73	7,66
L93	3485192	5883099	4,90	7,29	7,71	7,60
L94 L95	3485269 3485354	5883035 5882982	5,00 5,10	7,31 7,32	7,71 7,70	7,60 7,56
L96	3485440	5882931	5,20	7,32	7,61	7,56
L97	3485525	5882879	5,30	7,30	7,55	7,52
L98	3485599	5882812	5,40	7,30	7,49	7,44
L99	3485652	5882728	5,50	7,28	7,76	7,60
L100	3485704	5882776	5,60	7,29	7,73	7,63
L101	3485750	5882865	5,70	7,31	-	-
L102	3485790	5882956	5,80	7,31	-	-
L103	3485829	5883048	5,90	7,32	-	-
L104	3485897	5883101	6,00	7,31	7,63	7,62
L105	3485984	5883054	6,10	7,31	7,86	7,60
L106	3486074	5883011	6,20	7,32	7,84	7,59
L107	3486161	5882964	6,30	7,32	7,87	7,61
L108	3486250	5882918	6,40	7,32	7,85	7,60
L109	3486336	5882868 5882807	6,50	7,32 7,32	7,80 7,81	7,57 7,58
L110 L111	3486415 3486489	5882740	6,60 6,70	7,33	7,81	7,58 7,55
L111	3486555	5882665	6,80	7,35	7,75	7,55
L113	3486618	5882588	6,90	7,35	7,68	7,49
L114	3486681	5882510	7,00	7,36	7,68	7,50

Tabelle A-11: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am linken Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
L115	3486744	5882433	7,10	7,36	7,66	7,48
L116	3486780	5882342	7,20	7,39	7,67	7,49
L117	3486809	5882246	7,30	7,41	7,69	7,52
L118	3486841	5882151	7,40	7,35	7,64	7,46
L119	3486873	5882057	7,50	7,35	7,66	7,48
L120	3486916	5881967	7,60	7,38	7,80	7,56
L121	3486978	5881888	7,70	7,38	7,78	7,56
L122	3487050	5881819	7,80	7,47	7,78	7,61
L123	3487115	5881745	7,90	7,47	7,73	7,57
L124	3487153	5881652	8,00	7,42	7,69	7,52
L125	3487189	5881559	8,10	7,41	7,76	7,57
L126	3487241	5881474	8,20	7,41	7,77	7,58
L127	3487292	5881388	8,30	7,39	7,80	7,58
L128	3487354	5881310	8,40	7,39	7,70	7,53
L129	3487401	5881223	8,50	7,41	7,73	7,54
L130 L131	3487440 3487501	5881131 5881053	8,60 8,70	7,42 7,50	8,06 7,93	7,75 7,93
		5880990	,			
L132 L133	3487570 3487661	5880955	8,80 8,90	7,50 7,50	8,00 7,99	8,00 8,04
L134	3487743	5880897	9,00	7,46	7,99	8,01
L135	3487823	5880838	9,10	7,46	8,00	8,05
L136	3487906	5880782	9,20	7,41	7,98	8,04
L137	3487991	5880729	9,30	7,44	8,01	8,05
L138	3488080	5880683	9,40	7,44	8,04	8,09
L139	3488168	5880636	9,50	7,46	8,10	8,14
L140	3488259	5880593	9,60	7,47	8,12	8,15
L141	3488351	5880560	9,70	7,46	8,14	8,20
L142	3488442	5880519	9,80	7,46	8,12	8,16
L143	3488535	5880481	9,90	7,46	8,15	8,20
L144	3488629	5880446	10,00	7,46	8,17	8,22
L145	3488726	5880423	10,10	7,47	8,19	8,25
L146	3488825	5880409	10,20	7,47	8,20	8,25
L147	3488925	5880400	10,30	7,53	8,26	8,31
L148	3489021	5880421	10,40	7,51	8,25	8,29
L149	3489115	5880455	10,50	7,45	8,18	8,21
L150	3489213	5880473	10,60	7,43	8,14	8,19
L151	3489311	5880493	10,70	7,42	8,07	8,13
L152	3489406	5880467	10,80	7,42	8,11	8,12
L153	3489495	5880499	10,90	7,51	8,22	8,27
L154	3489594	5880509	11,00	7,51	8,17	8,23
L155	3489693	5880499	11,10	7,43	8,06	8,12
L156	3489790	5880479	11,20	7,43	7,99	8,08
L157	3489876	5880428	11,30	7,49	8,16	8,17
L158	3489971	5880434	11,40	7,49	8,11	8,18
L159 L160	3490068 3490148	5880409 5880351	11,50 11,60	7,49 7,48	8,00 8,00	8,06 8,06
L161	3490231	5880296	11,70	7,48	7,88	7,92
L162	3490292	5880290	11,80	7,48	7,88	8,00
L163	3490292	5880149	11,90	7,48	7,95	8,00
L164	3490439	5880082	12,00	7,48	7,94	7,99
L165	3490509	5880015	12,10	7,48	7,96	8,01
L166	3490584	5879951	12,20	7,48	7,98	8,04
L167	3490663	5879890	12,30	7,48	7,92	7,97
L168	3490732	5879818	12,40	7,48	7,92	7,97

Tabelle A-12: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am linken Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand	Neigung 1/x	Auflauf R _{3%}	erf. Freibord F _{0,5}
			Miometer	[mNN]	1/2	[m]	[m]
R1	3491036	5881104	28,90	7,45	3	0,45	0,54
R2	3490941	5881134	28,80	7,45	3	0,46	0,54
R3	3490846	5881166	28,70	7,45	3	0,46	0,54
R4	3490752	5881199	28,60	7,45	3	0,46	0,54
R5	3490658	5881232	28,50	7,45	3	0,46	0,54
R6	3490563	5881264	28,40	7,45	3	0,46	0,54
R7	3490468	5881297	28,30	7,45	3	0,46	0,54
R8	3490373	5881328	28,20	7,45	3	0,46	0,54
R9	3490279	5881360	28,10	7,45	3	0,26	0,11
R10	3490184	5881393	28,00	7,44	3	0,78	0,68
R11	3490090	5881426	27,90	7,44	3	0,90	0,79
R12	3489995	5881458	27,80	7,43	3	0,93	0,86
R13	3489901	5881491	27,70	7,44	3	0,94	0,86
R14	3489806	5881524	27,60	7,44	3	0,91	0,89
R15	3489711	5881554	27,50	7,44	3	0,91	0,85
R16 R17	3489615 3489520	5881583 5881613	27,40 27,30	7,43 7,43	3	0,91 0,90	0,88
					1		
R18 R19	3489424 3489328	5881641 5881670	27,20 27,10	7,43 7,43	3	0,89 0,88	0,92 0,92
R20	3489233	5881699	27,10	7,44	3	-	- 0,92
R21	3489137	5881728	26,90	7,43	3	0,86	0,87
R22	3489040	5881753	26,80	7,42	3	0,82	0,81
R23	3488942	5881774	26,70	7,42	3	0,79	0,81
R24	3488843	5881788	26,60	7,41	3	0,74	0,78
R25	3488744	5881798	26,50	7,41	3	0,77	0,72
R26	3488644	5881807	26,40	7,40	3	0,73	0,68
R27	3488544	5881812	26,30	7,39	3	0,72	0,68
R28	3488444	5881816	26,20	7,39	3	0,70	0,66
R29	3488345	5881821	26,10	7,39	3	0,67	0,62
R30	3488245	5881827	26,00	7,38	3	0,66	0,62
R31	3488147	5881845	25,90	7,39	3	0,63	0,63
R32	3488050	5881871	25,80	7,38	3	0,61	0,64
R33	3487955	5881901	25,70	7,40	3	0,57	0,62
R34	3487860	5881932	25,60	7,40	3	0,53	0,53
R35	3487765	5881964	25,50	7,40	3	0,50	0,49
R36	3487673	5882002	25,40	7,39	3	0,48	0,48
R37	3487581	5882042	25,30	7,39	3	0,46	0,44
R38	3487493	5882089	25,20	7,38	3	0,44	0,46
R39 R40	3487406 3487312	5882139 5882167	25,10 25,00	7,38 7,38	3	0,40 0,42	0,34 0,36
R41	3487221	5882208	24,90	7,38	3	0,42	0,36
R42	3487145	5882273	24,80	7,38	3	0,43	0,40
R43	3487069	5882337	24,70	7,38	3	0,46	0,42
R44	3487001	5882411	24,60	7,36	3	0,45	0,42
R45	3486933	5882484	24,50	7,36	3	0,50	0,44
R46	3486867	5882559	24,40	7,35	3	0,53	0,45
R47	3486815	5882644	24,30	7,35	3	0,62	0,51
R48	3486751	5882721	24,20	7,35	3	0,70	0,57
R49	3486688	5882798	24,10	7,35	3	0,64	0,53
R50	3486608	5882858	24,00	7,34	3	0,61	0,51
R51	3486527	5882916	23,90	7,34	3	0,62	0,51
R52	3486448	5882977	23,80	7,33	3	0,64	0,53
R53	3486362	5883028	23,70	7,32	3	0,61	0,51
R54	3486269	5883063	23,60	7,32	3	0,59	0,49
R55	3486178	5883104	23,50	7,32	3	0,59	0,49
R56	3486087	5883147	23,40	7,32	3	0,59	0,49
R57	3485998	5883190	23,30	7,31	3	0,59	0,49

Tabelle A-13: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Neigung 1/x	Auflauf R _{3%} [m]	erf. Freibord F _{0,5} [m]
R58	3485917	5883245	23,20	7,33	3	0,67	0,77
R59	3485922	5883344	23,10	7,34	3	0,40	0,31
R60	3485834	5883387	23,00	7,34	3	0,43	0,34
R61	3485739	5883417	22,90	7,33	3	0,44	0,34
R62	3485641	5883436	22,80	7,32	3	0,44	0,33
R63	3485541	5883447	22,70	7,32	3	0,41	0,33
R64	3485445	5883468	22,60	7,32	3	0,36	0,39
R65	3485467	5883554	22,50	7,32	3	0,30	0,31
R66	3485528	5883634	22,40	7,33	3	0,24	0,13
R67	3485533	5883712	22,30	7,33	3	0,24	0,19
R68	3485477	5883794	22,20	7,26	3	0,18	0,02
R69	3485412	5883868	22,10	7,26	3	0,65	0,66
R70	3485327	5883920	22,00	7,26	3	0,65	0,66
R71	3485249	5883982	21,90	7,26	3	0,65	0,66
R72	3485171	5884045	21,80	7,26	3	0,65	0,66
R73	3485108	5884121	21,70	7,26	3	0,65	0,66
R74	3485049	5884201	21,60	7,26	3	0,65	0,66
R75	3484972	5884265	21,50	7,26	3	0,65	0,66
R76	3484895	5884328	21,40	7,26	3	0,65	0,66
R77	3484818	5884392	21,30	7,26	3	0,65	0,66
R78	3484741	5884455	21,20	7,25	3	0,65	0,66
R79	3484664	5884519	21,10	7,25	3	0,65	0,66
R80	3484587	5884583	21,00	7,25	3	0,65	0,66
R81	3484508	5884644	20,90	7,23	3	0,65	0,66
R82	3484428	5884704	20,80	7,26	3	0,65	0,66
R83	3484337	5884744	20,70	7,26	3	0,65	0,66
R84	3484249	5884792	20,60	7,25	3	0,70	0,78
R85	3484169	5884851	20,50	7,25	3	0,74	0,87
R86	3484095	5884918	20,40	7,25	3	0,74	0,88
R87	3484022	5884986	20,30	7,25	3	0,73	0,96
R88	3483951	5885057	20,20	7,25	3	0,72	0,97
R89	3483881	5885128	20,10	7,25	3	0,70	0,94
R90	3483811	5885200	20,00	7,25	3	0,69	0,91
R91	3483741	5885271	19,90	7,25	3	0,67	0,85
R92	3483672	5885344	19,80	7,25	3	0,66	0,82
R93	3483603	5885416	19,70	7,24	3	0,65	0,77
R94	3483534	5885488	19,60	7,24	3	0,64	0,77
R95	3483465	5885560	19,50	7,23	3	0,67	0,71
R96	3483396	5885633	19,40	7,23	3	0,84	0,97
R97	3483420	5885711	19,30	7,23	3	0,78	0,91
R98	3483506	5885761	19,20	7,23	3	0,98	1,31
R99	3483589	5885818	19,10	7,23	3	1,08	1,43
R100	3483665	5885881	19,00	7,23	3	1,11	1,43
R101	3483721	5885963	18,90	7,23	3	1,02	1,26
R102	3483778	5886046	18,80	7,23	3	0,74	0,71
R103	3483864	5886029	18,70	7,23	3	0,74	0,71
R104	3483944	5885969	18,60	7,23	3	0,74	0,71
R105	3484024	5885909	18,50	7,23	3	0,74	0,71
R106	3484092	5885836	18,40	7,23	3	0,74	0,71
R107	3484153	5885757	18,30	7,23	3	0,74	0,71
R108	3484214	5885677	18,20	7,23	3	0,74	0,71
R109	3484275	5885598	18,10	7,23	3	0,74	0,71
R110	3484336	5885519	18,00	7,23	3	0,74	0,71
R111	3484413	5885455	17,90	7,23	3	0,74	0,71
R112	3484491	5885393	17,80	7,23	3	0,74	0,71
R113	3484569	5885331	17,70	7,23	3	0,74	0,71
R114	3484647	5885268	17,60	7,23	3	0,74	0,71

Tabelle A-14: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand	Neigung 1/x	Auflauf R _{3%}	erf. Freibord F _{0,5}
			Kilometei	[mNN]	1/X	[m]	[m]
R115	3484726	5885206	17,50	7,23	3	0,74	0,71
R116	3484804	5885144	17,40	7,23	3	0,74	0,71
R117	3484883	5885083	17,30	7,23	3	0,74	0,71
R118	3484840	5885146	17,20	7,23	3	0,74	0,71
R119	3484773	5885220	17,10	7,23	3	0,74	0,71
R120	3484700	5885288	17,00	7,23	3	0,74	0,71
R121	3484623	5885352	16,90	7,23	3	0,74	0,71
R122	3484549	5885419	16,80	7,23	3	0,74	0,71
R123	3484472	5885483	16,70	7,23	3	0,74	0,71
R124	3484393	5885544	16,60	7,23	3	0,74	0,71
R125	3484319	5885610	16,50	7,23	3	0,74	0,71
R126	3484258	5885690	16,40	7,23	3	0,74	0,71
R127	3484197	5885769	16,30	7,23	3	0,74	0,71
R128	3484135	5885847	16,20	7,23	3	0,74	0,71
R129	3484072	5885925	16,10	7,23	3	0,74	0,71
R130	3484006	5886000	16,00	7,23	3	0,74	0,71
R131	3483939	5886074	15,90	7,23	3	0,74	0,71
R132	3483873	5886149	15,80	7,23	3	0,84	0,97
R133	3483807	5886224	15,70	7,23	3	0,84	1,05
R134	3483740	5886299	15,60	7,23	3	0,68	0,60
R135	3483646	5886303	15,50	7,23	3	0,61	0,53
R136	3483547	5886294	15,40	7,23	3	0,59	0,57
R137	3483456	5886275	15,30	7,23	3	0,58	0,71
R138	3483445	5886176	15,20	7,23	3	0,77	0,70
R139	3483365	5886175	15,10	7,23	3	1,01	0,99
R140	3483298	5886249	15,00	7,23	3	1,02	1,07
R141	3483230	5886322	14,90	7,23	3	0,96	0,92
R142	3483146	5886366	14,80	7,23	3	0,98	1,07
R143	3483071	5886432	14,70	7,23	3	0,96	1,13
R144	3482996	5886498	14,60	7,23	3	0,98	1,26
R145	3482926	5886567	14,50	7,22	3	1,02	1,37
R146	3482965	5886656	14,40	7,22	3	1,17	1,54
R147	3482938	5886744	14,30	7,22	3	-	-
R148	3483007	5886817	14,20	7,22	3	-	-
R149	3483076	5886889	14,10	7,22	3	-	-
R150	3483011	5886959	14,00	7,22	3	-	-
R151	3482941	5887030	13,90	7,22	3	-	-
R152	3482870	5887101	13,80	7,23	3	-	-
R153	3482805	5887176	13,70	7,23	3	-	-
R154	3482710	5887201	13,60	7,21	3	-	-
R155	3482613	5887222	13,50	7,21	3	-	-
R156	3482514	5887225	13,40	7,23	3	-	-
R157	3482431	5887259	13,30	7,23	3	-	-
R158	3482331	5887259	13,20	7,21	3	0,49	0,31
R159	3482231	5887259	13,10	7,21	3	0,68	0,60
R160	3482132	5887269	13,00	7,21	3	0,78	0,88
R161	3482036	5887297	12,90	7,21	3	0,78	0,77
R162	3481939	5887319	12,80	7,21	3	0,79	0,75
R163	3481839	5887327	12,70	7,21	3	0,77	0,73
R164	3481739	5887335	12,60	7,20	3	0,76	0,71
R165	3481640	5887344	12,50	7,20	3	0,80	0,82
R166	3481557	5887395	12,40	7,20	3	0,76	0,68
R167	3481460	5887413	12,30	7,20	3	0,77	0,68
R168	3481364	5887441	12,20	7,20	3	0,74	0,66

Tabelle A-15: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Neigung 1/x	Auflauf R _{3%} [m]	erf. Freibord F _{0,5} [m]
R169	3481267	5887464	12,10	7,19	3	0,72	0,64
R170	3481169	5887483	12,00	7,19	3	0,71	0,64
R171	3481070	5887497	11,90	7,19	3	0,70	0,62
R172	3480971	5887511	11,80	7,19	3	0,69	0,62
R173	3480871	5887521	11,70	7,19	3	0,77	0,95
R174	3480825	5887599	11,60	7,19	3	0,71	0,85
R175	3480780	5887663	11,50	7,19	3	0,55	0,44
R176	3480681	5887653	11,40	7,18	3	0,62	0,46
R177	3480581	5887643	11,30	7,18	3	0,63	0,58
R178	3480482	5887632	11,20	7,18	3	0,66	0,60
R179	3480382	5887622	11,10	7,18	3	0,67	0,62

Tabelle A-16: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
R1	3491036	5881104	28,90	7,45	7,90	7,99
R2	3490941	5881134	28,80	7,45	7,91	7,99
R3	3490846	5881166	28,70	7,45	7,91	7,99
R4	3490752	5881199	28,60	7,45	7,91	7,99
R5	3490658	5881232	28,50	7,45	7,91	7,99
R6 R7	3490563 3490468	5881264 5881297	28,40 28,30	7,45 7,45	7,91 7,91	7,99 7,99
R8	3490373	5881328	28,20	7,45	7,91	7,99
R9	3490279	5881360	28,10	7,45	7,71	7,56
R10	3490184	5881393	28,00	7,44	8,22	8,12
R11	3490090	5881426	27,90	7,44	8,34	8,23
R12	3489995	5881458	27,80	7,43	8,36	8,29
R13	3489901	5881491	27,70	7,44	8,38	8,30
R14	3489806	5881524	27,60	7,44	8,35	8,33
R15	3489711	5881554	27,50	7,44	8,35	8,29
R16	3489615	5881583	27,40	7,43	8,34	8,31
R17	3489520	5881613	27,30	7,43	8,33	8,33
R18	3489424	5881641	27,20	7,43	8,32	8,35
R19	3489328	5881670	27,10	7,43	8,31	8,35
R20	3489233	5881699	27,00	7,44	-	-
R21	3489137	5881728	26,90	7,43	8,29	8,30
R22	3489040	5881753	26,80	7,42	8,24	8,23
R23	3488942	5881774	26,70	7,42	8,21	8,23
R24	3488843	5881788	26,60	7,41	8,15	8,19
R25	3488744	5881798	26,50	7,41	8,18	8,13
R26	3488644	5881807	26,40	7,40	8,13	8,08
R27	3488544	5881812	26,30	7,39	8,11	8,07
R28	3488444	5881816	26,20	7,39	8,09	8,05
R29	3488345	5881821	26,10	7,39	8,06	8,01
R30	3488245	5881827	26,00	7,38	8,04	8,00
R31	3488147	5881845	25,90	7,39	8,02	8,02
R32 R33	3488050 3487955	5881871 5881901	25,80 25,70	7,38 7,40	7,99 7,97	8,02 8,02
R34	3487860	5881932	25,60	7,40	7,93	7,93
R35	3487765	5881964	25,50	7,40	7,90	7,89
R36	3487673	5882002	25,40	7,39	7,87	7,87
R37	3487581	5882042	25,30	7,39	7,85	7,83
R38	3487493	5882089	25,20	7,38	7,82	7,84
R39	3487406	5882139	25,10	7,38	7,78	7,72
R40	3487312	5882167	25,00	7,38	7,80	7,74
R41	3487221	5882208	24,90	7,38	7,83	7,79
R42	3487145	5882273	24,80	7,38	7,81	7,78
R43	3487069	5882337	24,70	7,38	7,84	7,80
R44	3487001	5882411	24,60	7,36	7,81	7,78
R45	3486933	5882484	24,50	7,36	7,86	7,80
R46	3486867	5882559	24,40	7,35	7,88	7,80
R47	3486815	5882644	24,30	7,35	7,97	7,86
R48	3486751	5882721	24,20	7,35	8,05	7,92
R49	3486688	5882798	24,10	7,35	7,99	7,88
R50	3486608	5882858	24,00	7,34	7,95	7,85
R51	3486527	5882916	23,90	7,34	7,96	7,85
R52	3486448	5882977	23,80	7,33	7,97	7,86
R53	3486362	5883028	23,70	7,32	7,93	7,83
R54	3486269	5883063	23,60	7,32	7,91	7,81
R55	3486178	5883104	23,50	7,32	7,91	7,81
R56	3486087	5883147	23,40	7,32	7,91	7,81
R57	3485998	5883190	23,30	7,31	7,90	7,80

Tabelle A-17: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am rechten Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand	Deichhöhe	Höhe senkr. HSW
				[mNN]	[mNN]	[mNN]
R58	3485917	5883245	23,20	7,33	8,00	8,10
R59	3485922	5883344	23,10	7,34	7,74	7,65
R60	3485834	5883387	23,00	7,34	7,77	7,68
R61	3485739	5883417	22,90	7,33	7,77	7,67
R62	3485641	5883436	22,80	7,32	7,76	7,65
R63	3485541	5883447	22,70	7,32	7,73	7,65
R64	3485445	5883468	22,60	7,32	7,68	7,71
R65	3485467	5883554	22,50	7,32	7,62	7,63
R66	3485528	5883634	22,40	7,33	7,57	7,46
R67 R68	3485533 3485477	5883712 5883794	22,30 22,20	7,33	7,57 7,44	7,52 7,28
R69	3485412	5883868	22,20	7,26 7,26	7,44	7,92
R70	3485327	5883920	22,10	7,26	7,91	7,92
R71	3485249	5883982	21,90	7,26	7,91	7,92
R72	3485171	5884045	21,80	7,26	7,91	7,92
R73	3485108	5884121	21,70	7,26	7,91	7,92
R74	3485049	5884201	21,60	7,26	7,91	7,92
R75	3484972	5884265	21,50	7,26	7,91	7,92
R76	3484895	5884328	21,40	7,26	7,91	7,92
R77	3484818	5884392	21,30	7,26	7,91	7,92
R78	3484741	5884455	21,20	7,25	7,90	7,91
R79	3484664	5884519	21,10	7,25	7,90	7,91
R80	3484587	5884583	21,00	7,25	7,90	7,91
R81	3484508	5884644	20,90	7,23	7,88	7,89
R82	3484428	5884704	20,80	7,26	7,91	7,92
R83	3484337	5884744	20,70	7,26	7,91	7,92
R84	3484249	5884792	20,60	7,25	7,95	8,03
R85	3484169	5884851	20,50	7,25	7,99	8,12
R86	3484095	5884918	20,40	7,25	7,99	8,13
R87	3484022	5884986	20,30	7,25	7,98	8,21
R88	3483951	5885057	20,20	7,25	7,97	8,22
R89	3483881	5885128	20,10	7,25	7,95	8,19
R90	3483811	5885200	20,00	7,25	7,94	8,16
R91	3483741	5885271	19,90	7,25	7,92	8,10
R92	3483672	5885344	19,80	7,25	7,91	8,07
R93	3483603	5885416	19,70	7,24	7,89	8,01
R94 R95	3483534 3483465	5885488 5885560	19,60 19,50	7,24 7,23	7,88 7,90	8,01 7,94
R96	3483396	5885633	19,50	7,23	7,90 8,07	7,94 8,20
R97	3483420	5885711	19,30	7,23	8,01	8 14
R98	3483506	5885761	19,20	7,23	8,21	8,54
R99	3483589	5885818	19,10	7,23	8,31	8,66
R100	3483665	5885881	19,00	7,23	8,34	8,66
R101	3483721	5885963	18,90	7,23	8,25	8,49
R102	3483778	5886046	18,80	7,23	7,97	7,94
R103	3483864	5886029	18,70	7,23	7,97	7,94
R104	3483944	5885969	18,60	7,23	7,97	7,94
R105	3484024	5885909	18,50	7,23	7,97	7,94
R106	3484092	5885836	18,40	7,23	7,97	7,94
R107	3484153	5885757	18,30	7,23	7,97	7,94
R108	3484214	5885677	18,20	7,23	7,97	7,94
R109	3484275	5885598	18,10	7,23	7,97	7,94
R110	3484336	5885519	18,00	7,23	7,97	7,94
R111	3484413	5885455	17,90	7,23	7,97	7,94
R112	3484491	5885393	17,80	7,23	7,97	7,94
R113	3484569	5885331	17,70	7,23	7,97	7,94
R114	3484647	5885268	17,60	7,23	7,97	7,94

Tabelle A-18: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am rechten Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
				[IIIIVIV]	[IIIIAIA]	[IIIIAIA]
R115	3484726	5885206	17,50	7,23	7,97	7,94
R116	3484804	5885144	17,40	7,23	7,97	7,94
R117	3484883	5885083	17,30	7,23	7,97	7,94
R118	3484840	5885146	17,20	7,23	7,97	7,94
R119	3484773	5885220	17,10	7,23	7,97	7,94
R120	3484700	5885288	17,00	7,23	7,97	7,94
R121	3484623	5885352	16,90	7,23	7,97	7,94
R122	3484549	5885419	16,80	7,23	7,97	7,94
R123	3484472	5885483	16,70	7,23	7,97	7,94
R124	3484393	5885544	16,60	7,23	7,97	7,94
R125	3484319	5885610	16,50	7,23	7,97	7,94
R126	3484258	5885690	16,40	7,23	7,97	7,94
R127	3484197	5885769	16,30	7,23	7,97	7,94
R128	3484135	5885847	16,20	7,23	7,97	7,94
R129	3484072	5885925	16,10	7,23	7,97	7,94
R130	3484006	5886000	16,00	7,23	7,97	7,94
R131	3483939	5886074	15,90	7,23	7,97	7,94
R132	3483873	5886149	15,80	7,23	8,07	8,20
R133	3483807	5886224	15,70	7,23	8,07	8,28
R134	3483740	5886299	15,60	7,23	7,91	7,83
R135	3483646	5886303	15,50	7,23	7,84	7,76
R136	3483547	5886294	15,40	7,23	7,82	7,80
R137	3483456	5886275	15,30	7,23	7,81	7,94
R138	3483445	5886176	15,20	7,23	8,00	7,93
R139	3483365	5886175	15,10	7,23	8,24	8,22
R140	3483298	5886249	15,00	7,23	8,25	8,30
R141	3483230	5886322	14,90	7,23	8,19	8,15
R142	3483146	5886366	14,80	7,23	8,21	8,30
R143	3483071	5886432	14,70	7,23	8,19	8,36
R144 R145	3482996	5886498	14,60 14,50	7,23 7,22	8,21 8,24	8,49 8,59
	3482926	5886567				
R146	3482965	5886656	14,40	7,22	8,39	8,76
R147 R148	3482938 3483007	5886744 5886817	14,30 14,20	7,22 7,22	-	-
R149	3483076	5886889	14,20	7,22	-	-
R150	3483011	5886959	14,00	7,22	-	-
R151	3482941	5887030	13,90	7,22		
R152	3482870	5887101	13,80	7,23		
R153	3482805	5887176	13,70	7,23	-	-
R154	3482710	5887201	13,60	7,23	_	_
R155	3482613	5887222	13,50	7,21	-	-
R156	3482514	5887225	13,40	7,23	_	-
R157	3482431	5887259	13,30	7,23	7,49	7,23
R158	3482331	5887259	13,20	7,21	7,70	7,52
R159	3482231	5887259	13,10	7,21	7,89	7,81
R160	3482132	5887269	13,00	7,21	7,99	8,09
R161	3482036	5887297	12,90	7,21	7,99	7,98
R162	3481939	5887319	12,80	7,21	8,00	7,96
R163	3481839	5887327	12,70	7,21	7,98	7,94
R164	3481739	5887335	12,60	7,20	7,96	7,91
R165	3481640	5887344	12,50	7,20	8,00	8,02
R166	3481557	5887395	12,40	7,20	7,96	7,88
R167	3481460	5887413	12,30	7,20	7,97	7,88
R168	3481364	5887441	12,20	7,20	7,94	7,86

Tabelle A-19: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am rechten Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
R169	3481267	5887464	12,10	7,19	7,91	7,83
R170	3481169	5887483	12,00	7,19	7,90	7,83
R171	3481070	5887497	11,90	7,19	7,89	7,81
R172	3480971	5887511	11,80	7,19	7,88	7,81
R173	3480871	5887521	11,70	7,19	7,96	8,14
R174	3480825	5887599	11,60	7,19	7,90	8,04
R175	3480780	5887663	11,50	7,19	7,74	7,63
R176	3480681	5887653	11,40	7,18	7,80	7,64
R177	3480581	5887643	11,30	7,18	7,81	7,76
R178	3480482	5887632	11,20	7,18	7,84	7,78
R179	3480382	5887622	11,10	7,18	7,85	7,80

Tabelle A-20: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am rechten Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: FSK-NLÖ)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich-	Bemessungs- wasserstand	Neigung	Auflauf R _{2%}	erf. Freibord R _C
			Kilometer	[mNN]	1/x	[m]	[m]
R1	3491036	5881104	28,90	7,45	3	0,43	0,30
R2	3490941	5881134	28,80	7,45	3	0,43	0,30
R3	3490846	5881166	28,70	7,45	3	0,43	0,30
R4	3490752	5881199	28,60	7,45	3	0,43	0,30
R5	3490658	5881232	28,50	7,45	3	0,43	0,30
R6	3490563	5881264	28,40	7,45	3	0,43	0,30
R7	3490468	5881297	28,30	7,45	3	0,43	0,30
R8	3490373	5881328	28,20	7,45	3	0,43	0,30
R9	3490279	5881360	28,10	7,45	3	0,25	0,09
R10	3490184	5881393	28,00	7,44	3	0,70	0,54
R11	3490090	5881426	27,90	7,44	3	0,78	0,61
R12	3489995	5881458	27,80	7,43	3	0,87	0,70
R13	3489901	5881491	27,70	7,44	3	0,86	0,70
R14	3489806	5881524	27,60	7,44	3	0,86	0,69
R15	3489711	5881554	27,50	7,44	3	0,85	0,69
R16	3489615	5881583	27,40	7,43	3	0,87	0,71
R17	3489520	5881613	27,30	7,43	3	0,87	0,71
R18	3489424	5881641	27,20	7,43	3	0,87	0,71
R19	3489328	5881670	27,10	7,43	3	0,86	0,70
R20	3489233	5881699	27,00	7,44	3	-	
R21	3489137	5881728	26,90	7,43	3	0,83	0,68
R22	3489040	5881753	26,80	7,42	3	0,78	0,64
R23	3488942	5881774	26,70	7,42	3	0,77	0,61
R24	3488843	5881788	26,60	7,41	3	0,72	0,54
R25	3488744	5881798	26,50	7,41	3	0,72	0,59
R26	3488644	5881807	26,40	7,40	3	0,66	0,54
R27	3488544	5881812	26,30	7,39	3	0,64	0,53
R28	3488444	5881816	26,20	7,39	3	0,63	0,52
R29	3488345	5881821	26,10	7,39	3	0,61	0,49
R30 R31	3488245 3488147	5881827 5881845	26,00 25,90	7,38 7,39	3	0,62 0,60	0,50 0,49
R32	3488050	5881871	25,80	7,38	3	0,59	0,48
R33	3487955	5881901	25,70	7,40	3	0,55	0,45
R34	3487860	5881932	25,60	7,40	3	0,50	0,40
R35	3487765	5881964	25,50	7,40	3	0,48	0,37
R36	3487673	5882002	25,40	7,39	3	0,46	0,36
R37	3487581	5882042	25,30	7,39	3	0,43	0,33
R38	3487493	5882089	25,20	7,38	3	0,42	0,32
R39	3487406	5882139	25,10	7,38	3	0,35	0,27
R40	3487312	5882167	25,00	7,38	3	0,34	0,26
R41	3487221	5882208	24,90	7,38	3	0,35	0,27
R42	3487145	5882273	24,80	7,38	3	0,34	0,25
R43	3487069	5882337	24,70	7,38	3	0,33	0,25
R44	3487001	5882411	24,60	7,36	3	0,32	0,25
R45	3486933	5882484	24,50	7,36	3	0,34	0,26
R46	3486867	5882559	24,40	7,35	3	0,37	0,28
R47	3486815	5882644	24,30	7,35	3	0,40	0,30
R48	3486751	5882721	24,20	7,35	3	0,48	0,35
R49	3486688	5882798	24,10	7,35	3	0,42	0,31
R50	3486608	5882858	24,00	7,34	3	0,43	0,34
R51	3486527	5882916	23,90	7,34	3	0,45	0,35
R52	3486448	5882977	23,80	7,33	3	0,42	0,33
R53	3486362	5883028	23,70	7,32	3	0,37	0,29
R54	3486269	5883063	23,60	7,32	3	0,39	0,30
R55	3486178	5883104	23,50	7,32	3	0,40	0,31
R56	3486087	5883147	23,40	7,32	3	0,39	0,30
R57	3485998	5883190	23,30	7,31	3	0,45	0,35

Tabelle A-21: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich-	Bemessungs- wasserstand	Neigung	Auflauf R _{2%}	erf. Freibord R _C
			Kilometer	[mNN]	1/x	[m]	[m]
R58	3485917	5883245	23,20	7,33	3	0,65	0,43
R59	3485922	5883344	23,10	7,34	3	0,34	0,24
R60	3485834	5883387	23,00	7,34	3	0,37	0,27
R61	3485739	5883417	22,90	7,33	3	0,38	0,26
R62	3485641	5883436	22,80	7,32	3	0,39	0,25
R63	3485541	5883447	22,70	7,32	3	0,36	0,26
R64	3485445	5883468	22,60	7,32	3	0,33	0,24
R65	3485467	5883554	22,50	7,32	3	0,28	0,19
R66	3485528	5883634	22,40	7,33	3	0,23	0,10
R67	3485533	5883712	22,30	7,33	3	0,24	0,13
R68	3485477	5883794	22,20	7,26	3	0,17	0,05
R69	3485412	5883868	22,10	7,26	3	0,29	0,20
R70	3485327	5883920	22,00	7,26	3	0,29	0,20
R71	3485249	5883982	21,90	7,26	3	0,29	0,20
R72	3485171	5884045	21,80	7,26	3	0,29	0,20
R73	3485108	5884121	21,70	7,26	3	0,29	0,20
R74	3485049	5884201	21,60	7,26	3	0,29	0,20
R75	3484972	5884265	21,50	7,26	3	0,29	0,20
R76	3484895	5884328	21,40	7,26	3	0,29	0,20
R77	3484818	5884392	21,30	7,26	3	0,29	0,20
R78	3484741	5884455	21,20	7,25	3	0,29	0,20
R79	3484664	5884519	21,10	7,25	3	0,29	0,20
R80	3484587	5884583	21,00	7,25	3	0,29	0,20
R81	3484508	5884644	20,90	7,23	3	0,29	0,20
R82	3484428	5884704	20,80	7,26	3	0,29	0,20
R83	3484337	5884744	20,70	7,26	3	0,29	0,20
R84	3484249	5884792	20,60	7,25	3	0,66	0,54
R85	3484169	5884851	20,50	7,25	3	0,70	0,57
R86	3484095	5884918	20,40	7,25	3	0,69	0,56 0,57
R87 R88	3484022 3483951	5884986 5885057	20,30 20,20	7,25 7,25	3	0,70 0,70	0,56
R89	3483881	5885128	20,10	7,25	3	0,69	0,54
R90	3483811	5885200	20,00	7,25	3	0,67	0,52
R91	3483741	5885271	19,90	7,25	3	0,63	0,49
R92	3483672	5885344	19,80	7,25	3	0,61	0,48
R93	3483603	5885416	19,70	7,24	3	0,58	0,46
R94	3483534	5885488	19,60	7,24	3	0,57	0,44
R95	3483465	5885560	19,50	7,23	3	0,54	0,40
R96	3483396	5885633	19,40	7,23	3	0,79	0,64
R97	3483420	5885711	19,30	7,23	3	0,77	0,52
R98	3483506	5885761	19,20	7,23	3	1,00	0,78
R99	3483589	5885818	19,10	7,23	3	1,09	0,85
R100	3483665	5885881	19,00	7,23	3	1,14	0,85
R101	3483721	5885963	18,90	7,23	3	1,01	0,76
R102	3483778	5886046	18,80	7,23	3	0,43	0,34
R103	3483864	5886029	18,70	7,23	3	0,32	0,22
R104	3483944	5885969	18,60	7,23	3	0,32	0,22
R105	3484024	5885909	18,50	7,23	3	0,32	0,22
R106	3484092	5885836	18,40	7,23	3	0,32	0,22
R107	3484153	5885757	18,30	7,23	3	0,32	0,22
R108	3484214	5885677	18,20	7,23	3	0,32	0,22
R109	3484275	5885598	18,10	7,23	3	0,32	0,22
R110	3484336	5885519	18,00	7,23	3	0,32	0,22
R111	3484413	5885455	17,90	7,23	3	0,32	0,22
R112	3484491	5885393	17,80	7,23	3	0,32	0,22
R113	3484569	5885331	17,70	7,23	3	0,32	0,22
R114	3484647	5885268	17,60	7,23	3	0,65	0,22

Tabelle A-22: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand	Neigung 1/x	Auflauf R _{2%}	erf. Freibord R _C
				[mNN]		[m]	[m]
R115	3484726	5885206	17,50	7,23	3	0,32	0,22
R116	3484804	5885144	17,40	7,23	3	0,32	0,22
R117	3484883	5885083	17,30	7,23	3	0,32	0,22
R118	3484840	5885146	17,20	7,23	3	0,32	0,22
R119	3484773	5885220	17,10	7,23	3	0,32	0,22
R120	3484700	5885288	17,00	7,23	3	0,32	0,22
R121	3484623	5885352	16,90	7,23	3	0,32	0,22
R122	3484549	5885419	16,80	7,23	3	0,32	0,22
R123	3484472	5885483	16,70	7,23	3	0,32	0,22
R124	3484393	5885544	16,60	7,23	3	0,32	0,22
R125	3484319	5885610	16,50	7,23	3	0,32	0,22
R126	3484258	5885690	16,40	7,23	3	0,32	0,22
R127	3484197	5885769	16,30	7,23	3	0,32	0,22
R128	3484135	5885847	16,20	7,23	3	0,32	0,22
R129	3484072	5885925	16,10	7,23	3	0,32	0,22
R130	3484006	5886000	16,00	7,23	3	0,32	0,22
R131	3483939	5886074	15,90	7,23	3	0,32	0,22
R132	3483873	5886149	15,80	7,23	3	0,82	0,62
R133	3483807	5886224	15,70	7,23	3	0,85	0,61
R134	3483740	5886299	15,60	7,23	3	0,59	0,46
R135	3483646	5886303	15,50	7,23	3	0,51	0,40
R136	3483547	5886294	15,40	7,23	3	0,50	0,43
R137	3483456	5886275	15,30	7,23	3	0,56	0,40
R138	3483445	5886176	15,20	7,23	3	0,51	0,41
R139	3483365	5886175	15,10	7,23	3	0,84	0,70
R140	3483298	5886249	15,00	7,23	3	0,88	0,72
R141	3483230	5886322	14,90	7,23	3	0,78	0,67
R142	3483146	5886366	14,80	7,23	3	0,91	0,76
R143	3483071	5886432	14,70	7,23	3	0,94	0,78
R144	3482996	5886498	14,60	7,23	3	0,98	0,80
R145	3482926	5886567	14,50	7,22	3	1,06	0,86
R146	3482965	5886656	14,40	7,22	3	1,20	0,93
R147 R148	3482938 3483007	5886744 5886817	14,30 14,20	7,22 7,22	3		+
R149				7,22	3	-	-
R149	3483076 3483011	5886889 5886959	14,10 14,00	7,22	3	-	-
R151	3482941	5887030	13,90	7,22	3	-	-
R152	3482870	5887101	13,80	7,23	3		-
R153	3482805	5887176	13,70	7,23	3	-	-
R154	3482710	5887201	13,60	7,23	3	-	-
R155	3482613	5887222	13,50	7,21	3	-	-
R156	3482514	5887225	13,40	7,23	3		-
R157	3482431	5887259	13,30	7,23	3	0,22	0,02
R158	3482331	5887259	13,20	7,21	3	0,37	0,22
R159	3482231	5887259	13,10	7,21	3	0,55	0,44
R160	3482132	5887269	13,00	7,21	3	0,77	0,60
R161	3482036	5887297	12,90	7,21	3	0,74	0,59
R162	3481939	5887319	12,80	7,21	3	0,69	0,57
R163	3481839	5887327	12,70	7,21	3	0,63	0,52
R164	3481739	5887335	12,60	7,20	3	0,59	0,49
R165	3481640	5887344	12,50	7,20	3	0,74	0,60
R166	3481557	5887395	12,40	7,20	3	0,58	0,48
R167	3481460	5887413	12,30	7,20	3	0,60	0,49
R168	3481364	5887441	12,20	7,20	3	0,57	0,47

Tabelle A-23: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Neigung 1/x	Auflauf R _{2%} [m]	erf. Freibord R _c [m]
R169	3481267	5887464	12,10	7,19	3	0,55	0,44
R170	3481169	5887483	12,00	7,19	3	0,51	0,41
R171	3481070	5887497	11,90	7,19	3	0,50	0,40
R172	3480971	5887511	11,80	7,19	3	0,48	0,38
R173	3480871	5887521	11,70	7,19	3	0,75	0,56
R174	3480825	5887599	11,60	7,19	3	0,70	0,49
R175	3480780	5887663	11,50	7,19	3	0,42	0,31
R176	3480681	5887653	11,40	7,18	3	0,44	0,31
R177	3480581	5887643	11,30	7,18	3	0,42	0,33
R178	3480482	5887632	11,20	7,18	3	0,41	0,32
R179	3480382	5887622	11,10	7,18	3	0,39	0,30

Tabelle A-24: Wellenauflauf an Deichen und erforderlicher Freibord an senkrechten Wänden des rechten Weserufers (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
D4	0.404.000	5004404	20.00	7.45		
R1 R2	3491036 3490941	5881104 5881134	28,90 28,80	7,45 7,45	7,88 7,88	7,75 7,75
R3	3490846	5881166	28,70	7,45	7,88	7,75
R4	3490752	5881199	28,60	7,45	7,88	7,75
R5	3490658	5881232	28,50	7,45	7,88	7,75
R6	3490563	5881264	28,40	7,45	7,88	7,75
R7	3490468	5881297	28,30	7,45	7,88	7,75
R8	3490373	5881328	28,20	7,45	7,88	7,75
R9	3490279	5881360	28,10	7,45	7,70	7,54
R10	3490184	5881393	28,00	7,44	8,14	7,98
R11	3490090	5881426	27,90	7,44	8,22	8,05
R12	3489995	5881458	27,80	7,43	8,30	8,13
R13	3489901	5881491	27,70	7,44	8,30	8,14
R14	3489806	5881524	27,60	7,44	8,30	8,13
R15	3489711	5881554	27,50	7,44	8,29	8,13
R16	3489615	5881583	27,40	7,43	8,30	8,14
R17	3489520	5881613	27,30	7,43	8,30	8,14
R18	3489424	5881641	27,20	7,43	8,30	8,14
R19	3489328	5881670	27,10	7,43	8,29	8,13
R20	3489233	5881699	27,00	7,44	-	-
R21	3489137	5881728	26,90	7,43	8,26	8,11
R22	3489040	5881753 5881774	26,80	7,42	8,20	8,06
R23 R24	3488942 3488843	5881788	26,70 26,60	7,42 7,41	8,19 8,13	8,03 7,95
R25	3488744	5881798	26,50	7,41	8,13	8,00
R26	3488644	5881807	26,40	7,41	8,06	7,94
R27	3488544	5881812	26,30	7,39	8,03	7,92
R28	3488444	5881816	26,20	7,39	8,02	7,91
R29	3488345	5881821	26,10	7,39	8,00	7,88
R30	3488245	5881827	26,00	7,38	8,00	7,88
R31	3488147	5881845	25,90	7,39	7,99	7,88
R32	3488050	5881871	25,80	7,38	7,97	7,86
R33	3487955	5881901	25,70	7,40	7,95	7,85
R34	3487860	5881932	25,60	7,40	7,90	7,80
R35	3487765	5881964	25,50	7,40	7,88	7,77
R36	3487673	5882002	25,40	7,39	7,85	7,75
R37	3487581	5882042	25,30	7,39	7,82	7,72
R38	3487493	5882089	25,20	7,38	7,80	7,70
R39	3487406	5882139	25,10	7,38	7,73	7,65
R40	3487312	5882167	25,00	7,38	7,72	7,64
R41	3487221	5882208	24,90	7,38	7,73	7,65
R42 R43	3487145 3487069	5882273 5882337	24,80	7,38	7,72	7,63 7,63
R44	3487009	5882411	24,70 24,60	7,38 7,36	7,71 7,68	7,63 7,61
R45	3486933	5882484	24,50	7,36	7,70	7,61
R46	3486867	5882559	24,40	7,35	7,70	7,63
R47	3486815	5882644	24,30	7,35	7,75	7,65
R48	3486751	5882721	24,20	7,35	7,83	7,70
R49	3486688	5882798	24,10	7,35	7,77	7,66
R50	3486608	5882858	24,00	7,34	7,77	7,68
R51	3486527	5882916	23,90	7,34	7,79	7,69
R52	3486448	5882977	23,80	7,33	7,75	7,66
R53	3486362	5883028	23,70	7,32	7,69	7,61
R54	3486269	5883063	23,60	7,32	7,71	7,62
R55	3486178	5883104	23,50	7,32	7,72	7,63
R56	3486087	5883147	23,40	7,32	7,71	7,62
R57	3485998	5883190	23,30	7,31	7,76	7,66

Tabelle A-25: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am rechten Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
DEO	0.405047	5000045	00.00	7.00		
R58 R59	3485917 3485922	5883245 5883344	23,20	7,33 7,34	7,98	7,76 7,58
			23,10	,	7,68	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
R60 R61	3485834	5883387	23,00 22,90	7,34 7,33	7,71 7,71	7,61 7,59
R62	3485739 3485641	5883417 5883436	22,90	7,33	7,71	7,59
R63	3485541	5883447	22,70	7,32	7,71	7,57
R64	3485445	5883468	22,60	7,32	7,65	7,56
R65	3485467	5883554	22,50	7,32	7,60	7,51
R66	3485528	5883634	22,40	7,33	7,56	7,43
R67	3485533	5883712	22,30	7,33	7,57	7,46
R68	3485477	5883794	22,20	7,26	7,43	7,31
R69	3485412	5883868	22,10	7,26	7,55	7,46
R70	3485327	5883920	22,00	7,26	7,55	7,46
R71	3485249	5883982	21,90	7,26	7,55	7,46
R72	3485171	5884045	21,80	7,26	7,55	7,46
R73	3485108	5884121	21,70	7,26	7,55	7,46
R74	3485049	5884201	21,60	7,26	7,55	7,46
R75	3484972	5884265	21,50	7,26	7,55	7,46
R76	3484895	5884328	21,40	7,26	7,55	7,46
R77	3484818	5884392	21,30	7,26	7,55	7,46
R78	3484741	5884455	21,20	7,25	7,54	7,45
R79	3484664	5884519	21,10	7,25	7,54	7,45
R80	3484587	5884583	21,00	7,25	7,54	7,45
R81	3484508	5884644	20,90	7,23	7,52	7,43
R82	3484428	5884704	20,80	7,26	7,55	7,46
R83	3484337	5884744	20,70	7,26	7,55	7,46
R84	3484249	5884792	20,60	7,25	7,91	7,79
R85	3484169	5884851	20,50	7,25	7,95	7,82
R86	3484095	5884918	20,40	7,25	7,94	7,81
R87	3484022	5884986	20,30	7,25	7,95	7,82
R88	3483951	5885057	20,20	7,25	7,95	7,81
R89	3483881	5885128	20,10	7,25	7,94	7,79
R90	3483811	5885200	20,00	7,25	7,92	7,77
R91	3483741	5885271	19,90	7,25	7,88	7,74
R92	3483672	5885344	19,80	7,25	7,86	7,73
R93	3483603	5885416	19,70	7,24	7,82	7,70
R94	3483534	5885488	19,60	7,24	7,81	7,68
R95	3483465	5885560	19,50	7,23	7,77	7,63
R96	3483396	5885633	19,40	7,23	8,02	7,87
R97	3483420	5885711	19,30	7,23	8,00	7,75
R98	3483506	5885761	19,20	7,23	8,23	8,01
R99	3483589	5885818 5885881	19,10	7,23	8,32	8,08
R100 R101	3483665 3483721	5885881	19,00 18,90	7,23 7,23	8,37 8,24	8,08 7,99
R102	3483721	5886046	18,90	7,23	7,66	7,99
R102	3483864	5886029	18,70	7,23	7,55	7,57
R104	3483944	5885969	18,60	7,23	7,55	7,45
R104	3484024	5885909	18,50	7,23	7,55	7,45
R106	3484092	5885836	18,40	7,23	7,55	7,45
R107	3484153	5885757	18,30	7,23	7,55	7,45
R108	3484214	5885677	18,20	7,23	7,55	7,45
R109	3484275	5885598	18,10	7,23	7,55	7,45
R110	3484336	5885519	18,00	7,23	7,55	7,45
R111	3484413	5885455	17,90	7,23	7,55	7,45
R112	3484491	5885393	17,80	7,23	7,55	7,45
R113	3484569	5885331	17,70	7,23	7,55	7,45
R114	3484647	5885268	17,60	7,23	7,55	7,45

Tabelle A-26: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am rechten Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
R115	3484726	5885206	17,50	7,23	7,55	7,45
R116	3484804	5885144	17,40	7,23	7,55	7,45
R117	3484883	5885083	17,30	7,23	7,55	7,45
R118	3484840	5885146	17,20	7,23	7,55	7,45
R119	3484773	5885220	17,10	7,23	7,55	7,45
R120	3484700	5885288	17,00	7,23	7,55	7,45
R121	3484623	5885352	16,90	7,23	7,55	7,45
R122	3484549	5885419	16,80	7,23	7,55	7,45
R123	3484472	5885483	16,70	7,23	7,55	7,45
R124	3484393	5885544	16,60	7,23	7,55	7,45
R125	3484319	5885610	16,50	7,23	7,55	7,45
R126	3484258	5885690	16,40	7,23	7,55	7,45
R127	3484197	5885769	16,30	7,23	7,55	7,45
R128	3484135	5885847	16,20	7,23	7,55	7,45
R129	3484072	5885925	16,10	7,23	7,55	7,45
R130	3484006	5886000	16,00	7,23	7,55	7,45
R131	3483939	5886074	15,90	7,23	7,55	7,45
R132	3483873	5886149	15,80	7,23	8,05	7,85
R133	3483807	5886224	15,70	7,23	8,08	7,84
R134	3483740	5886299	15,60	7,23	7,82	7,69
R135	3483646	5886303	15,50	7,23	7,74	7,63
R136	3483547	5886294	15,40	7,23	7,73	7,66
R137	3483456	5886275	15,30	7,23	7,79	7,63
R138	3483445	5886176	15,20	7,23	7,74	7,64
R139	3483365	5886175	15,10	7,23	8,07	7,93
R140	3483298	5886249	15,00	7,23	8,11	7,95
R141	3483230	5886322	14,90	7,23	8,01	7,90
R142	3483146		14,80	7,23	8,14	7,99
R143	3483071	5886366 5886432	14,70	7,23		
R144	3482996			7,23	8,17 8,21	8,01
		5886498	14,60			8,03
R145	3482926	5886567	14,50	7,22	8,28	8,08
R146	3482965	5886656	14,40	7,22	8,42	8,15
R147	3482938	5886744	14,30	7,22	-	-
R148	3483007	5886817	14,20	7,22	-	-
R149	3483076	5886889	14,10	7,22	-	-
R150	3483011	5886959	14,00	7,22	-	-
R151	3482941	5887030	13,90	7,22	-	-
R152	3482870	5887101	13,80	7,23	-	-
R153	3482805	5887176	13,70	7,23	-	-
R154	3482710	5887201	13,60	7,21	-	-
R155	3482613	5887222	13,50	7,21	-	-
R156	3482514	5887225	13,40	7,23	-	-
R157	3482431	5887259	13,30	7,23	7,45	7,25
R158	3482331	5887259	13,20	7,21	7,58	7,43
R159	3482231	5887259	13,10	7,21	7,76	7,65
R160	3482132	5887269	13,00	7,21	7,98	7,81
R161	3482036	5887297	12,90	7,21	7,95	7,80
R162	3481939	5887319	12,80	7,21	7,90	7,78
R163	3481839	5887327	12,70	7,21	7,84	7,73
R164	3481739	5887335	12,60	7,20	7,79	7,69
R165	3481640	5887344	12,50	7,20	7,94	7,80
R166	3481557	5887395	12,40	7,20	7,78	7,68
R167	3481460	5887413	12,30	7,20	7,80	7,69
R168	3481364	5887441	12,20	7,20	7,77	7,67

Tabelle A-27: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am rechten Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Nr.	Rechtswert	Hochwert	Deich- Kilometer	Bemessungs- wasserstand [mNN]	Deichhöhe [mNN]	Höhe senkr. HSW [mNN]
R169	3481267	5887464	12,10	7,19	7,74	7,63
R170	3481169	5887483	12,00	7,19	7,70	7,60
R171	3481070	5887497	11,90	7,19	7,69	7,59
R172	3480971	5887511	11,80	7,19	7,67	7,57
R173	3480871	5887521	11,70	7,19	7,94	7,75
R174	3480825	5887599	11,60	7,19	7,89	7,68
R175	3480780	5887663	11,50	7,19	7,61	7,50
R176	3480681	5887653	11,40	7,18	7,62	7,49
R177	3480581	5887643	11,30	7,18	7,60	7,51
R178	3480482	5887632	11,20	7,18	7,59	7,50
R179	3480382	5887622	11,10	7,18	7,57	7,48

Tabelle A-28: Höhen der Deiche und senkrechten Hochwasserschutzwände am rechten Weserufer (Windgeschwindigkeit: 20 m/s, Formelsystem: EAK 2002)

Untersuchungen zur Deichsicherheit Stadtstrecke Bremen-Seehausen bis Bremen-Weserwehr Bericht Nr. 679 / Bwst 200

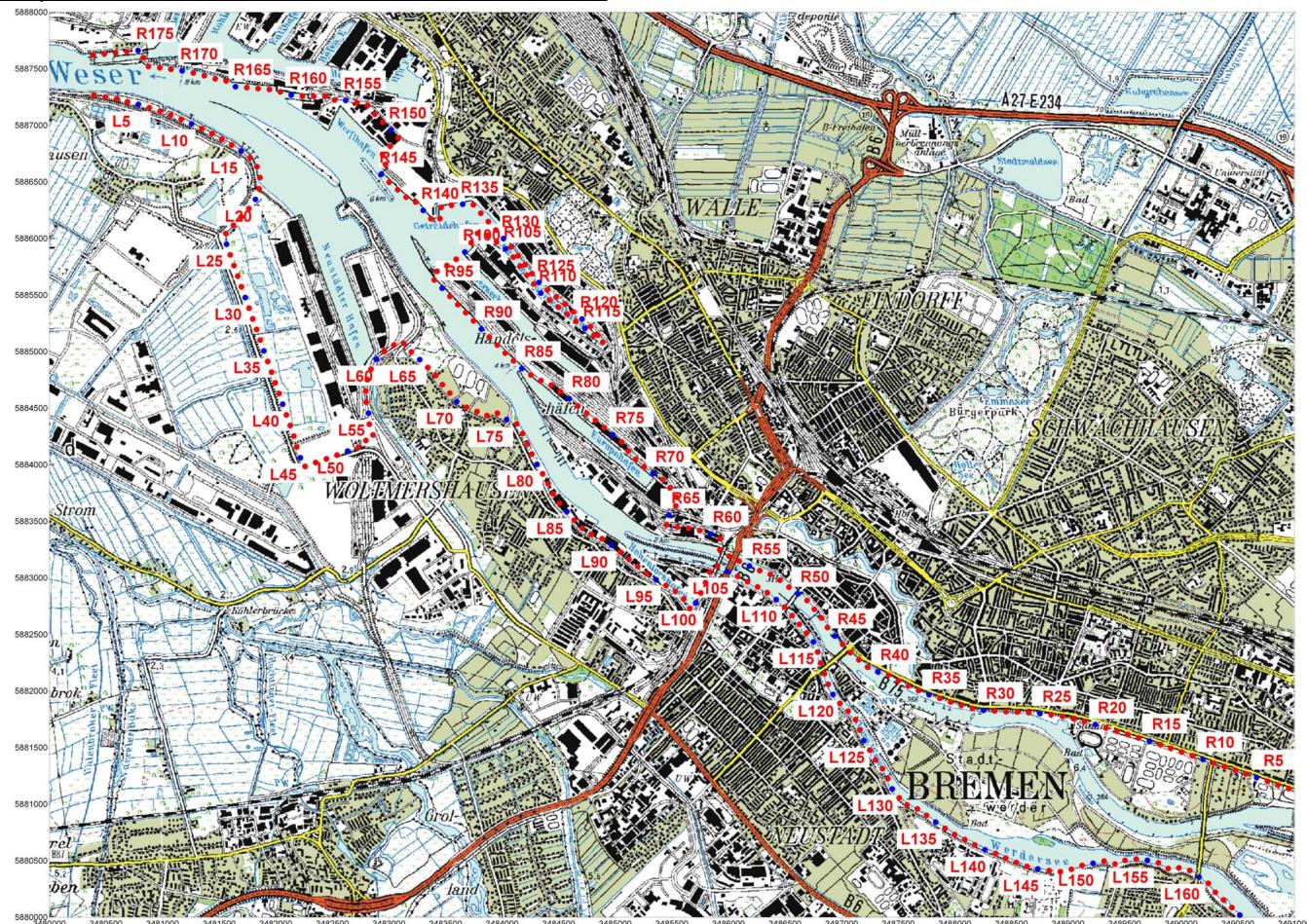


Abb. 3-2: Auslesepunkte für Seegangsdaten

FRANZIUS - INSTITUT FÜR WASSERBAU UND KÜSTENINGENIEURWESEN DER UNIVERSITÄT HANNOVER

ZUSÄTZLICHE HYDRAULISCHE MODELLVERSUCHE FÜR DIE WESER IN BREMEN

Versuchsbericht

Hierzu: 3 Anlagen

Inhalt

1.	Veranlassung und Aufgabe	1								
1		7.								
2.	Unterlagen	, 2								
, N										
3.	Zum Versuchsmodell	3								
		* 11								
4.	Hydrologische Randbedingungen	3								
5.	Ergebnisse der Modellversuche									
5.1	Tideeinfluß am verlängerten Werdersee	5								
5.2	Leistungsfähigkeit der Überlaufstrecke	* 85.50								
5.2.1	Allgemeines	7								
5.2.2	Variante Z1	13								
5.2.3	Variante Z2	13								
5.2.4	Variante Z3	15								
5.2.5	Variante Z4	15								
5.2.6	Variante Z5	17								
		2								
c	R. a. a. b. a. C. a.	20								

1. Veranlassung und Aufgabe

Eine gemeinsame Wertung der Versuchsergebnisse der hydraulischen Modellversuche für die Hochwasserabführung im Stadtgebiet Bremen (Versuchsbericht des FRANZIUS-INSTITUTS vom März 1983, Unterlage 1) durch die beteiligten Bundesund Landesbehörden führte zu der Erkenntnis, daß das Projekt einer neuen Weser-Staustufe Hemelingen gezielt weiter verfolgt werden müsse. Dazu sollten detaillierte Untersuchungen an einem unverzerrten Staustufenmodell im Maßstab 1:50 bei der BUNDESANSTALT FÜR WASSERBAU (BAW) in Hamburg durchgeführt werden. Die Randbedingungen für den Betrieb dieses Ausschnittsmodells sollten an dem bestehenden Wesermodell (1:120/60) im FRANZIUS-INSTITUT bestimmt werden.

Das Staustufenmodell der BAW, Hamburg, erstreckt sich etwa von km 360,5 bis km 362,8. Je nach der Größe des Abflußanteils über den Habenhauser Sommerdeich wird die Staustufe nicht mit HHQ = 4200 m³/s, sondern mit einem entsprechend geringeren Abflußanteil beaufschlagt. Das Ausschnittsmodell kann demnach nur naturähnlich betrieben werden, wenn für unterschiedliche Kronenhöhen des Sommerdeiches, der oberhalb der Modellgrenze des Staustufenmodells der BAW gelegen ist, und für unterschiedliche Wasserstände der Weser am oberstromigen Bezugspegel dieses Modells (Pegel 5a, km 360,75) der jeweilige Abfluß über den Sommerdeich und damit auch die Beaufschlagung der Staustufe bekannt ist. Diese Untersuchungen waren quasistationär hauptsächlich für den Fall des Tidehochwassers in der Weser bei HHQ = 4200 m³/s durchzuführen.

Für die geplante Gestaltung des Habenhauser Vorlandes mit einem rd. 440 m langen Sommerdeich und verlängertem Werdersee etwa bis zur Wehrstraße waren zunächst die Scheitelwasserstände am Pegel 16 im verlängerten Werdersee (Abb. 1, S. 6) bei unterschiedlicher Abflußbeaufschlag der Nebenrinne Werdersee-Kleine Weser zu bestimmen. Diese Daten waren, soweit vorhanden, aus den vorangegangenen Messungen (Versuchsbericht 1983), z.B. wegen der veränderten Morphologie auf dem Habenhauser Vorland durch die Verlängerung des Werdersees, nicht zu übernehmen.

Um während der Bauphase eines Wehrneubaus das Hemelinger Wehr bei HHQ möglichst gering zu beaufschlagen, war in weiteren Modellversuchen bei +6,00 mNN Kronenhöhe des Sommerdeiches zum Zwecke einer möglichen Abflußvergrößerung über den Sommerdeich der Einfluß von Entlastungsöffnungen im rechtsseitigen Leitdeich des verlängerten Werdersees zu bestimmen. In einer weiteren Meßreihe waren die "Kronenhöhe" auf +4,80 mNN abgesenkt und das Vorland zwischen Sommerdeich und Weser auf die gleiche Höhe abgegraben.

Die WASSER- UND SCHIFFAHRTSVERWALTUNG des Bundes, vertreten durch das WASSER- UND SCHIFFAHRTSAMT BREMEN, sowie der SENATOR FÜR BAUWESEN DER FREIEN HANSESTADT BREMEN, vertreten durch das WASSERWIRTSCHAFTSAMT BREMEN, beauftragten das FRANZIUS-INSTITUT mit Schreiben vom 21.3.1984 und zusätzlich mit Schreiben vom 7.6.1985 entsprechende ergänzende Modellversuche zu den in ihrem Auftrag im Jahre 1982 ausgeführten Modelluntersuchungen durchzuführen.

2. Unterlagen

1. FRANZIUS-INSTITUT

Hydraulische Modellversuche für die Hochwasserabführung im Stadtgebiet Bremen, Versuchsbericht, 1983

2. BAW, Hamburg

Gutachten für das Weserwehr Hemelingen, unterwasserseitige Wasserstände in Abhängigkeit vom Oberwasserzufluß, 1982

3. WWA BREMEN WSA BREMEN

Deichhöhen und Grenzwasserstände in der Weser (km 356,0 bis km 362,0). Darstellung mit Anschreiben vom 11.5.1984

4. WWA BREMEN WSA BREMEN

5. über WWA BREMEN

Katastrophen-Grenzwasserstände in der Weser (km 356,0 bis km 362,0). Darstellung mit Anschreiben vom 22.5.1984

Lageplan des verlängerten Werdersees, M = 1:25000, mit Anschreiben vom 27.3.1984

3. Zum Versuchsmodell

Zur Durchführung der ergänzenden Modellversuche am bestehenden Wesermodell im Maßstab 1:120/60 wurde zusätzlich im Werdersee unterhalb der Werderbrücke ein verschließbarer seitlicher Auslaß mit einem geeichten Meßwehr angeordnet. Hierdurch konnte der Abfluß im Nebengerinne Werdersee-Kleine Weser zusätzlich kontrolliert werden, wenn jeweils stromab der seitlichen Meßeinrichtung der Werdersee abgeschottet wurde und gleichzeitig oberhalb der Meßeinrichtung die gleichen Wasserstände und damit auch das gleiche Spiegelgefälle wie in der zu untersuchenden Variante durch Verbau der Meßewehranströmung erzeugt wurden.

Ein Lageplan für die Gestaltung der Verlängerung des Werdersees (Unterlage 5) zeigt in der dortigen Konzeption in den seitlichen Randbereichen ökologisch wertvolle Seichtwasserzonen, die im Modell <u>nicht</u> nachgebildet wurden. Für den Hochwasserabfluß wurde der ungünstigere Fall einer einheitlichen 100 m breiten Sohle und steiler Seitenböschung (1:2) im Modell untersucht, zumal die hydraulische Wirksamkeit der Seichtwasserzonen stark jahreszeitlichen Schwankungen unterworfen ist.

4. Hydrologische Randbedingungen

Im Versuchsbericht des FRANZIUS-INSTITUTS (Unterlage 1) ist ausführlich dargelegt, mit welchen Wasserständen am Pegel 2 (Große Weserbrücke) bei HHQ = 4200 m³/s (Pegel Intschede)

und einer anteiligen Beaufschlagung der Kleinen Weser von $800~\text{m}^3/\text{s}$ zu rechnen ist. Hierbei wurden auch Meßergebnisse am Weser-Jade-Modell der BAW, Hamburg (2) berücksichtigt.

Grundsätzlich werden bei gleichem Oberwasser der Weser und unterschiedlicher Aufteilung des Abflusses auf die Stadtstrecke und die Nebenrinne Werdersee-Kleine Weser die Wasserstände am Pegel Große Weserbrücke von dieser Abflußaufteilung beeinflußt. Die Lage dieses Pegels ist daher für die vorgesehenen Untersuchungen als unterstromiger Bezugspegel nicht geeignet.

In den durchgeführten stationären Untersuchungen wurden deshalb am unterstromigen Modellende am Pegel 1 (km 2,25) <u>nach</u> Zusammenfluß von Stadtstrecke und Nebenrinne die folgenden Scheitelwerte, entsprechend mittleren Tideverhältnissen in Bremerhaven, eingesteuert:

	Tidescheitelwerte	Wasserstand in cm NN -5 m
Bremerhaven- Alter L.T.	MTnw76/80 MThw76/80	301 668
Steuerpegel P1 (km 2,25) bei Qo = 4200 m³/s	Tnw Thw	790 845

Tafel 1
Hydrologische Grundlagen

Der zu berücksichtigende Tidehub am Pegel 1 wurde zu 0,55 m (bei $Q_0 = 4200 \text{ m}^3/\text{s}$) ermittelt. Messungen am Weser-Jade-Modell der BAW, Hamburg, ergaben an gleicher Stelle aufgrund der ungünstigeren Maßstabsverhältnisse nur 0,52 m.

Ein weiterer Zwangspunkt in der Steuerung der Modellversuche lag in der Vorgabe des Wasserstandes in der Kleinen Weser am Deichschartweg auf +6,50 mNN (Pegel 8, Abb. 1). Die Einhaltung dieses Wasserstandes war im Modell mit der Steuerung des unterströmten Wehres in der Kleinen Weser möglich, wobei bei Thw und maximalem Abfluß im Nebengerinne das Wehr fast vollständig geöffnet werden mußte. Die Regelcharakteristik des Wehres wurde allerdings äußerst ungünstig.

5. Ergebnisse der Modellversuche

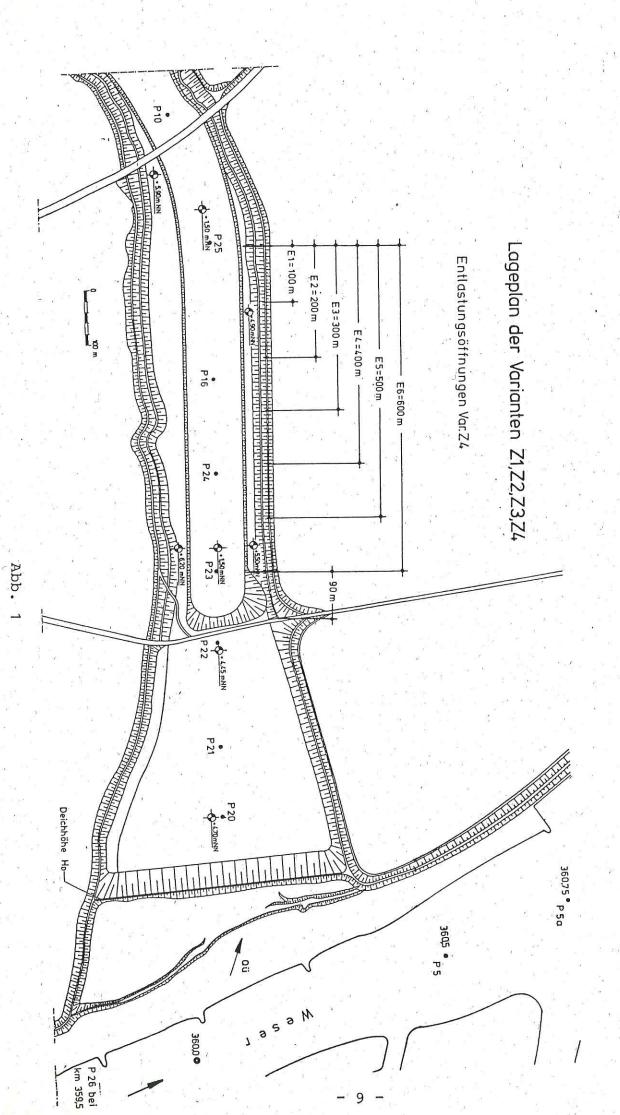
5.1 Tideeinfluß am verlängerten Werdersee

Einen überblick über den im Modell eingebauten verlängerten Werdersee gibt Abb. 1. Zur Stadtstrecke der Weser hin wird der Werdersee durch einen Leitdeich abgeschlossen. Das oberstromige Ende geht mit einer flachen Böschung an der Wehrstraße in das Habenhauser Vorland über.

Die zusätzlichen hydraulischen Modellversuche wurden vorwiegend bei HHQ = 4200 m³/s durchgeführt. Der dadurch bedingte geringe Tidehub von 0,55 m am unteren Modellende nimmt stromauf bis zum Hemelinger Wehr je nach Abflußaufteilung Stadtstrecke-Nebenrinne auf weniger als 0,30 m ab.

Der Wasserstand im verlängerten Werdersee am Pegel 16 wird bei baulich vollständig separater Nebenrinne Werdersee-Kleine Weser einerseits durch den vorgegebenen Wasserstand am Pegel 8 (Deichschartweg) und zum anderen durch den Abfluß über die rd. 440 m lange Überlaufstrecke (Q_{ij}) bestimmt. Die Abhängigkeit des Wasserstandes am Pegel 16 als Funktion von Q_{ii} für Thw und Tnw ist in Abb. 2 dargestellt.

Aus Abb. 2 ist ersichtlich, daß der Tideeinfluß an diesem Pegel bei der vorgegebenen Betriebsart vernachlässigt werden kann. Zwei Faktoren können dieses Ergebnis anschaulich erklären. Erstens führt die feste Wasserstandsvorgabe am Pegel 8 durch Steuerung des beweglichen Wehres in der Kleinen



Lag la des verlängerten Werd se im Modell

Wasserstand am Pegel 16 cmNN-5m

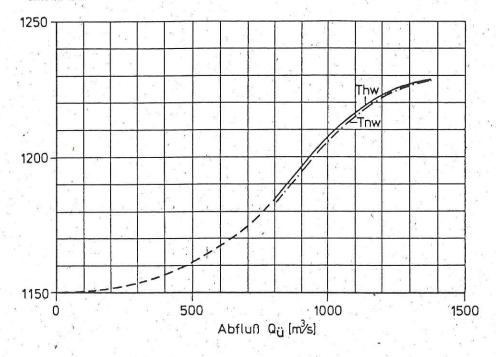


Abb. 2 Einfluß der Tide am Pegel 16 bei $Q_0 = 4200 \text{ m}^3/\text{s}$

Weser an dieser Stelle zu einer absoluten Gegenregelung gegen einen Tideeinfluß auf P16 von der Kleinen Weser aus, und zweitens geschieht eine tideabhängige Beaufschlagung der Nebenrinne über das Hemelinger Wehr so indirekt, daß von dem ohnehin geringen Tidehub im Unterwasser des Wehres (bei $Q_{\rm O}$ = 4200 m³/s) an P16 maximal noch rd. 3 cm Tidehub gemessen wurden.

5.2 Leistungsfähigkeit der Überlaufstrecke

5.2.1 Allgemeines

Bei zunächst vier unterschiedlichen Höhen der Überlaufstrecke $H_{\rm D}$ = +6,00 mNN, +6,50 mNN, +6,90 mNN sowie +7,10 mNN wurden im Modell der durch Aufstau bzw. Absenken des Wasserstandes

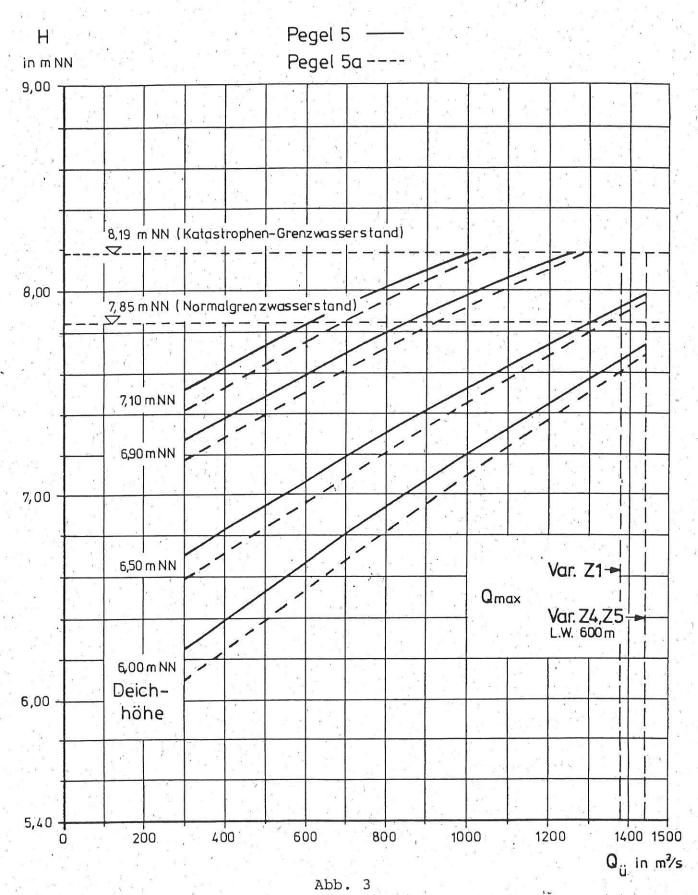
oberhalb des Wehres (im Modell standen max. bis zu 3 öffnungen zu je 54 m lichter Weite sowie die Schleusen zur Verfügung) bedingte Abflußanteil über die Überlaufstrecke sowie die zugehörigen Wasserstände an den Pegeln P5 (km 360,5) und P5a (km 360,75) gemessen.

Der Normalgrenzwasserstand an P5 ergibt sich aus dem vorhandenen Deichbestick (3) zu +7,85 mNN. Er wurde bei +6,00mNN Kronenhöhe nicht erreicht. Ein Katastrophen-Grenzwasserstand von +8,19 mNN ist am Pegel 5 in (4) angegeben. Bis zu dieser Spiegelhöhe wurde die Weser im Modell bei Sommerdeichöhen von +6,90 mNN und +7,10 mNN angestaut.

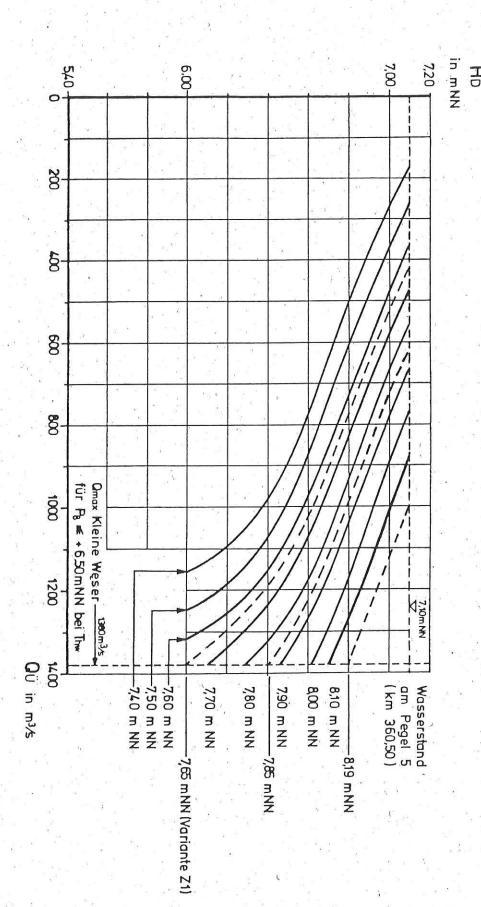
Die Abhängigkeit des möglichen Abflusses durch die Nebenrinne von der Sommerdeichhöhe H_D bei Vorgabe eines bestimmten Wasserstandes am Pegel 5 in der Weser ist in Abb. 4 dargestellt. Hierzu waren für einige Bereiche des Diagramms zusätzliche Messungen erforderlich, um vorweg durchgeführte Interpolationen und Extrapolationen weiter abzusichern und auch ggf. zu korrigieren.

Da Pegel 5 etwa an der Modellgrenze des Staustufenmodells der BAW in Hamburg gelegen ist, wurde diese Darstellungs-weise zusätzlich auch für den 250 m weiter stromab gelegenen Pegel 5a durchgeführt. Auch hier war es ratsam, die notwendigerweise durchgeführten Extrapolationen und Interpolationen im nachhinein noch einmal im Modell zu überprüfen und ggf. zu korrigieren. Die Darstellung zur Bestimmung der erforderlichen Sommerdeichhöhe zeigt Abb. 5.

Für eine Kronenhöhe von ${\rm H}_{\rm D}$ = +6,00 mNN wurde die generelle Aufteilung des Abflusses über das Hemelinger Wehr einerseits und die Überlaufstrecke andererseits auch bei gerin-



Wasserstände an den Pegeln P5 und P5a als Funktion des Abflusses über den Sommerdeich (Qü) sowie der Deichhöhe ${\rm H}_{\rm D}$



bei

Erforderliche Deichhöhe HD Vorgabe von Qu und H (Pegel

5)

Abb.

- ol -

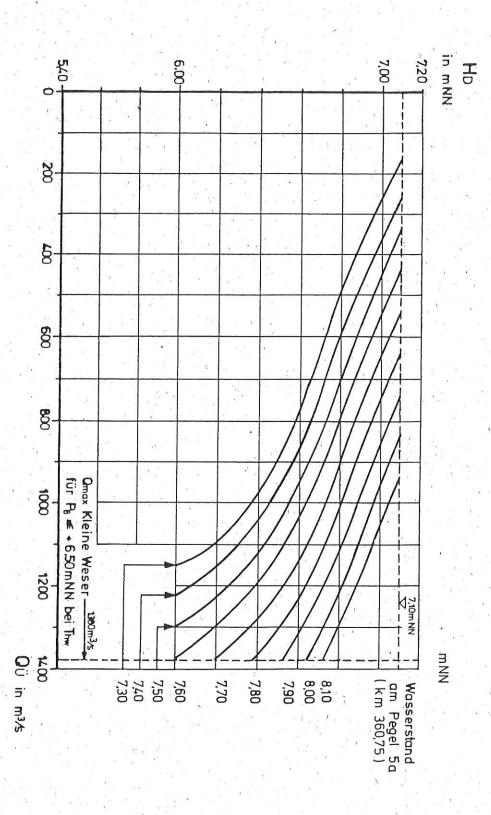


Abb. 5 Erforderliche Deichhöhe H_D bei Vorgabe von Q_ü und H (Pegel 5a)

gerem Abfluß als HHQ = 4200 m³/s gemessen. Die Ergebnisse sind in Abb. 6 dargestellt und zeigen ein "Anspringen" der Überlaufstrecke bei rd. 1800 m³/s. Bei etwa 3180 m³/s in der Weser (jetziges Wehr voll geöffnet) werden am Pegel 5 +7,00 mNN erreicht, vom Gesamtabfluß gelangen rund 630 m³/s über den Sommerdeich und die Nebenrinne, während 2550 m³/s über das Hemelinger Wehr die Stadtstrecke beaufschlagen.

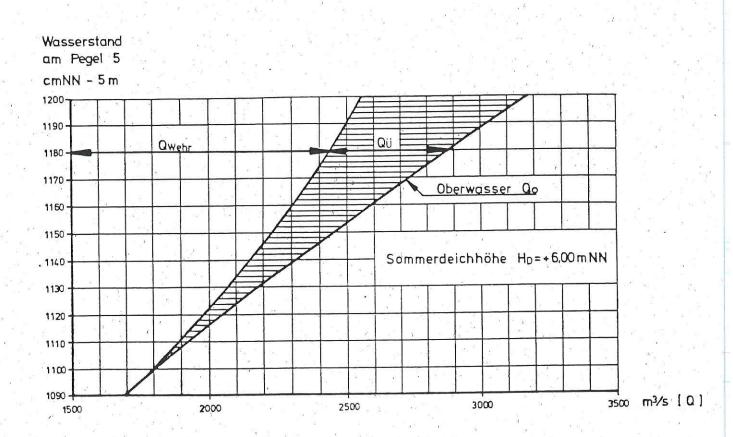


Abb. 6
Aufteilung des Abflusses der Weser auf Stadtstrecke und Nebenrinne (Qü)

5.2.2 Variante 21

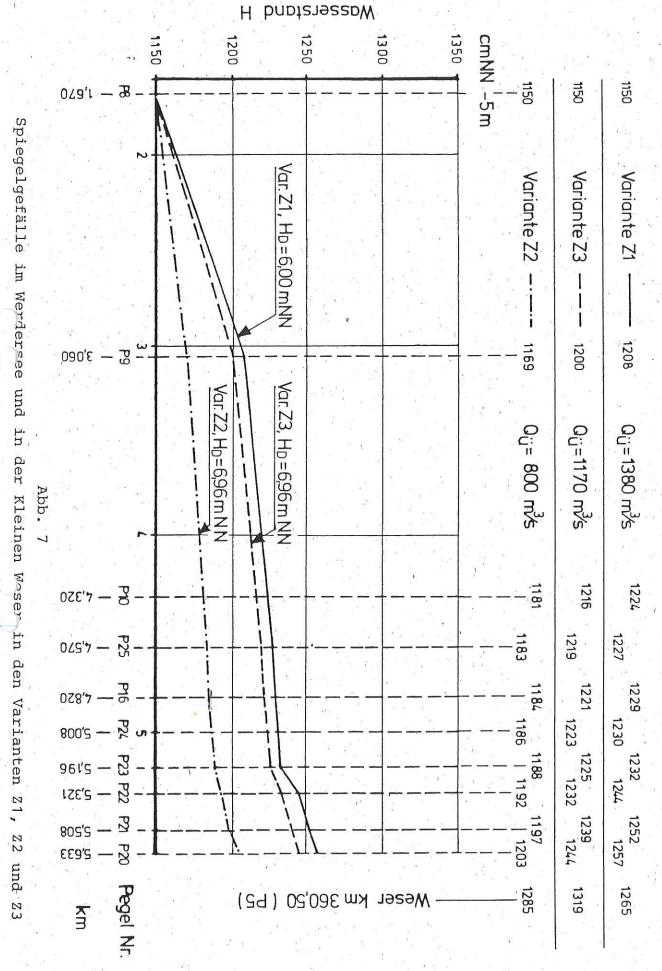
Die bauliche Variante Z1 weist eine Kronenhöhe von $H_D = +$ 6,00 m NN auf. Über die Nebenrinne gelangen rd. 1.300 m³/s bei + 7,65 m NN Wasserstand am Pegel 5 (+ 7,61 m NN am Pegel 5a). Für diesen Zustand wurden die Oberflächengeschwindigkeiten in der Nebenrinne zwischen dem oberstromigen Anströmbereich der Weser und der Werderbrücke fotografisch aufgenommen und nach Auswertung in Anlage 1 dargestellt. Das Spiegelgefälle im Nebengerinne (Abb. 7) weist auf das Ende des Werdersees zwischen den Pegeln P22 und P23 hin.

Das horizontale Geschwindigkeitsprofil zwischen Wehrstraße und Weser ist infolge der Anströmeinwirkungen stark unsymmetrisch, am Habenhauser Landesschutzdeich bildet sich eine längliche Walzenzone aus, die die ungleichmäßige Beaufschlagung des Gerinnes unterstützt.

Bei Q_o = 4.200 m³/s konnten bei H_D = +6,00 m NN Sommerdeichhöhe insgesamt 1.380 m³/s über die Nebenrinne abgeführt werden. In der Kleinen Weser am Deichschartweg (Pegel 8) wurde dabei der Wasserstand auf +6,50 m NN eingeregelt. Die größten Fließgeschwindigkeiten traten im Übergangsbereich zwischen der auf +4,45 m NN gelegenen Flutmulde und dem Werdersee auf und erreichten dort bis zu 240 cm/s. Wegen der hier vorhandenen Beschleunigungsstrekke über der Wehrstraße und der Böschungsoberkante sollte die flache Böschung am Ende des Werdersees ausreichend befestigt werden, um auch noch größeren Geschwindigkeiten standzuhalten.

5.2.3 Variante Z2

Um bei HHQ = $4.200~\text{m}^3/\text{s}$ und Normalgrenzwasserstand von + 7.85~m NN an P5 das Nebengerinne Werdersee - Kleine Weser gerade mit rd. $800~\text{m}^3/\text{s}$ zu beaufschlagen, ist für die Überlaufstrecke eine Kronenhöhe von rd. + $6.96~\text{m}^3/\text{NN}$ erfor-



derlich (vgl. Abb. 4). Bei dieser Variante wurden im hydraulischen Modell die Fließgeschwindigkeiten an der Oberfläche zwischen Weser und Werderbrücke gemessen und in Anlage 2 als Treibkörperbahnen dargestellt. Generell sind die Fließgeschwindigkeiten geringer als in Variante Z1; es wurden jedoch auch hier noch maximal 215 cm/s gemessen. Für den Übergang in den Werdersee gilt das unter 5.2.2 für Variante Z1 Gesagte entsprechend.

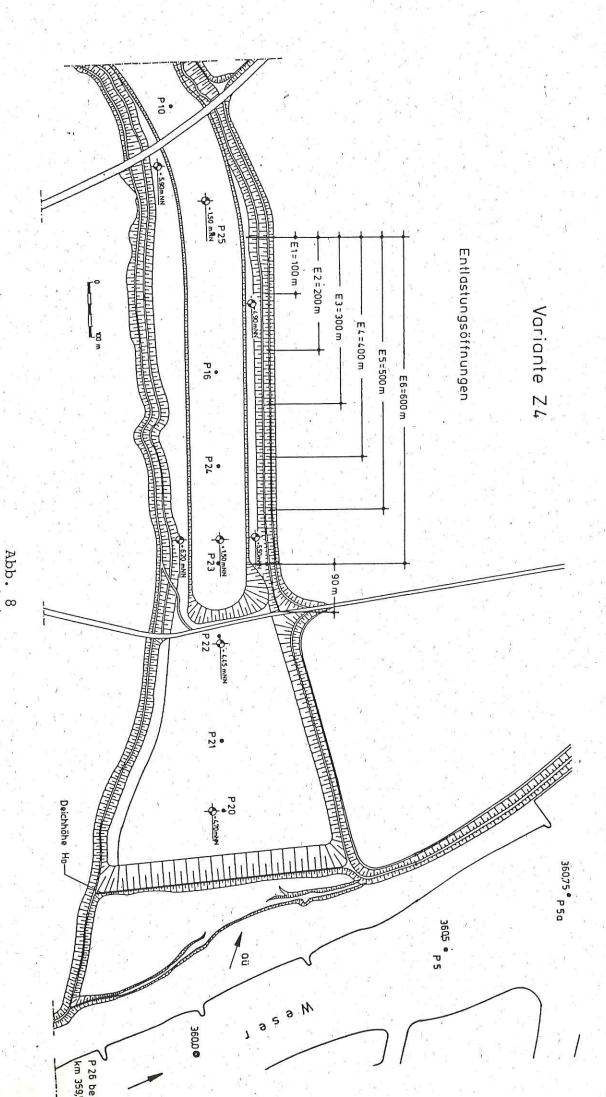
5.2.4 Variante Z3

Ausgehend von der Kronenhöhe $H_D=+6.96\,\mathrm{m}$ NN wurden in Variante Z3 bei HHQ = $4.200\,\mathrm{m}^3/\mathrm{s}$ der Katastrophen-Grenzwasserstand von + $8.19\,\mathrm{m}$ NN in der Weser am Pegel 5 und ansonsten unveränderte Randbedingungen (Thw in der Weser, Wasserstand an P_8) eingestellt. Die Fließgeschwindigkeiten an der Oberfläche zwischen Weser und Werderbrücke sind in Anlage 3 als Treibkörperbahnen aufgetragen.

Die Beaufschlagung der Nebenrinne betrug rd. 1.170 m³/s. Die größten Fließgeschwindigkeiten lagen analog zu Variante Z1 in der Übergangszone Flutmulde/Werdersee. Die gemessenen Strömungsgeschwindigkeiten erreichten bis zu 2,50 m/s. Das Spiegelgefälle in der Nebenrinne ist aus Abb. 7 ersichtlich.

5.2.5 Variante Z4

Um die Leistungsfähigkeit der Überlaufstrecke bei + 6,00 m NN Kronenhöhe möglichst weiter zu steigern, wurden schrittweise in Variante 4 die Entlastungsöffnungen E1 bis E6 mit Öffnungsweiten von 100 bis 600 m (Abb. 8) im rechten Leitdeich parallel zum verlängerten Werdersee geöffnet. Die mögliche Abflußleistung über den Sommerdeich (Q_{ij}) in Abhängigkeit von der vorhandenen Öffnungsweite ist in Abb. 9 dargestellt. Ohne seitliche Öffnung konnten bei einem Wasserstand von + 7,65 m NN am Pegel 5 1.380 m 3 /s abgeführt werden. Bei



Lageplan der Variante Z4

max. 600 m lichter öffnungsweite (E6) betrug $Q_{\ddot{u}}$ rd. 1.440 m³/s und der Wasserstand an P5 + 7,62 m NN. Eine wesentliche Entlastung im Hemelinger Wehrquerschnitt konnte demnach nicht mit den Entlastungsöffnungen erreicht werden (gestrichelte Kurve in Abb. 9).

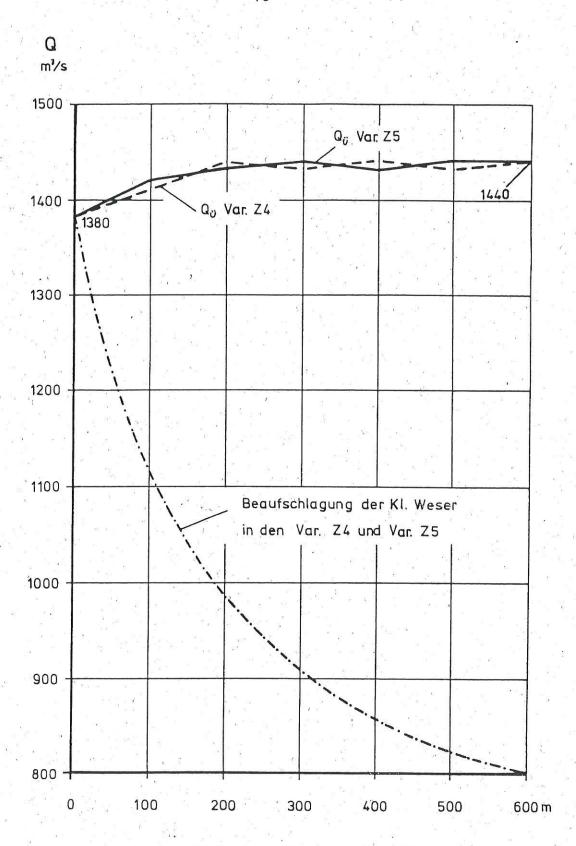
Die Entlastungsöffnungen E1 bis E6 führten mit zunehmender Öffnungsweite vorwiegend zu einer Entlastung des unterhalb liegenden Nebengerinnes Werdersee - Kleine Weser und kaum zu einer nennenswerten Steigerung des Abflußanteils über den Sommerdeich. Diese Abhängigkeit ist in Abb. 9 als untere strichpunktierte Kurve eingetragen.

Der aus den Entlastungsöffnungen gelangende Abfluß kann infolge des bis zur Werderbrücke auf + 6,50 m NN liegenden Weserdeiches erst unterhalb der Brücke in die Stadtstrecke der Weser gelangen. (vorwiegend zwischen km 361,1 und km 365,5). Die Rückführung des Entlastungsabflusses zur Stadtstrecke der Weser wird vorwiegend durch die Weserdeichhöhe bestimmt, so daß Verfälschungen der Modellmessungen durch höhere Grünlandverbauung (je nach Naturzustand bei HHQ) in diesem Fall weniger ins Gewicht fallen.

5.2.6 Variante Z5

Durch Abgrabung des Habenhauser Vorlandes zwischen Sommerdeich und Weser bis auf + 4,80 m NN wurde, ebenfalls mit zusätzlichen Entlastungsöffnungen E1 bis E6, versucht, den Abfluß über den Sommerdeich ($Q_{\ddot{\mathbf{u}}}$) noch weiter zu vergrößern. In Abb. 10 ist der Lageplan dieser Variante dargestellt.

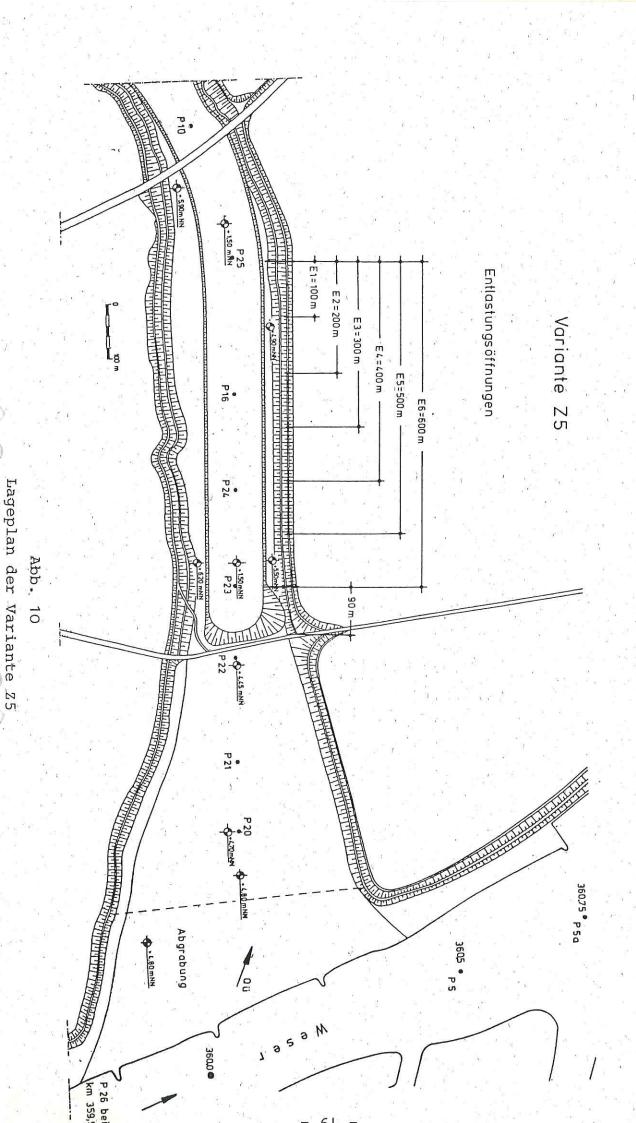
Im Rahmen der Meßgenauigkeit unterschieden sich im Ergebnis die Varianten Z5 und Z4 kaum. Der maximale Abfluß über den Sommerdeich erreichte bei 600 m öffnungsweite rd. $1.440~\text{m}^3/\text{s}$, d.h. über das Hemelinger Wehr waren noch $2.760~\text{m}^3/\text{s}$ abzuführen.



L.W. der Entlastungsöffnung

Abb. 9

Abfluß über den Sommerdeich (Q $_{\ddot{\mathbf{u}}}$) sowie Entlastung der Nebenrinne Kleine Weser in den Varianten Z4- und Z5



6. Zusammenfassung

In den zusätzlichen hydraulischen Modellversuchen für die Weser in Bremen wurde in ersten Untersuchungen die gegenseitige Abhängigkeit der Kronenhöhe des rd. 440 m langen Habenhauser Sommerdeiches, des Abflusses über diesen Deich sowie der zugehörigen Wasserstände an den Weserpegeln 5 und 5a (Höhe Fuldahafen) bei jeweils HHQ = $4.200~\text{m}^3/\text{s}$ (Pegel Intschede) sowie Thw in der Weser ermittelt. In sämtlichen zusätzlichen Untersuchungen wurde durch Steuerung des Wehres in der Kleinen Weser am Deichschartweg ein Wasserstand von + 6.50~m NN gehalten. Die Untersuchungen wurden quasistationär durchgeführt; im verlängerten Werdersee kann infolge der Zwangssteuerung am Wehr in der Kleinen Weser und des ohnehin geringen Tidehubes bei $Q_0 = 4.200~\text{m}^3/\text{s}$ ein Tideeinfluß vernachlässigt werden.

Um den sogenannten Anspringbereich zu erfassen, wurden für die generelle Aufteilung des Abflusses bei + 6,00 m NN Kronenhöhe auf Stadtstrecke und Nebenrinne auch Untersuchungen mit Oberwasserabflüssen zwischen 1.700 m 3 /s und 3.200 m 3 /s durchgeführt.

Die maximale Leistungsfähigkeit des Sommerdeichabflusses lag bei vollständig geöffnetem Hemelinger Wehr und + 6,00 m Kronenhöhe bei rd. 1.380 m³/s sowie bei Thw in der Weser und einem Wasserstand von + 6,50 m NN am Pegel P8. Versuche, diesen Abfluß zur Entlastung des Wehres zu steigern, erbrachten trotz 600 m breiter Entlastungsöffnungen im Leitdeich des verlängerten Werdersees sowie einer Vorlandabgrabung auf + 4,80 m NN (entsprechend der dann vorhandenen "Kronenhöhe") insgesamt einen maximalen Abfluß von rd. 1.440 m³/s.

In Tafel 2 sind für die einzelnen Versuchsvarianten die wichtigsten Meßergebnisse zusammengestellt.

		70.5					8.				
Ausbau-	Wasse	rstä	nde (der I	ege.	l in	cm NN	Ab	flüsse in	m^3/s	
zustand Variante		1	P4	P5a	1		P16	Kleine Weser	Stadt Strecke	Hem. Wehr	Qü
variance			1 92		00		1 E a	,,,cocr	DELCORC	, icale	7 = 74
Z1	345	544	737	761	765		729	1380	2820	2820	1380
Z2	345	610		-	785	-	721	800	3400	3400	800
Z3	345	564	-	-	819	_	684	1170	3030	3030	1170
Z4 mit Έ6	345	605	733	758	762	770	685	800	3400	2760	1440
E5	345	601	734	757	763	770	686	830	3370	2760	1440
E4	345	597	733	758	762	771	687	850	3350	2770	1430
E3	345	593	734	759	763	771	689	910	3290	2760	1440
E2	345	584	736	759	764	773	694	990	3210	2770	1430
E1	. 345	565	736	760	764	773	701	1120	3080	2780	1420
Z5 mit E6	345	604	732	758	762	769	686	800	3400	2760	1440
E5	345	603	733	759	762	770	687	830	3370	2770	1430
E4	345	598	734	758	763	770	687	850	3350	2760	1440
E3	345	594	734	759	763	772	690	910	3290	2770	1430
E2	345	585	735	760	764	772	694	990	3210	2760	1440
E1	345	563	736	761	765	773	-	1120	3080	2790	1410

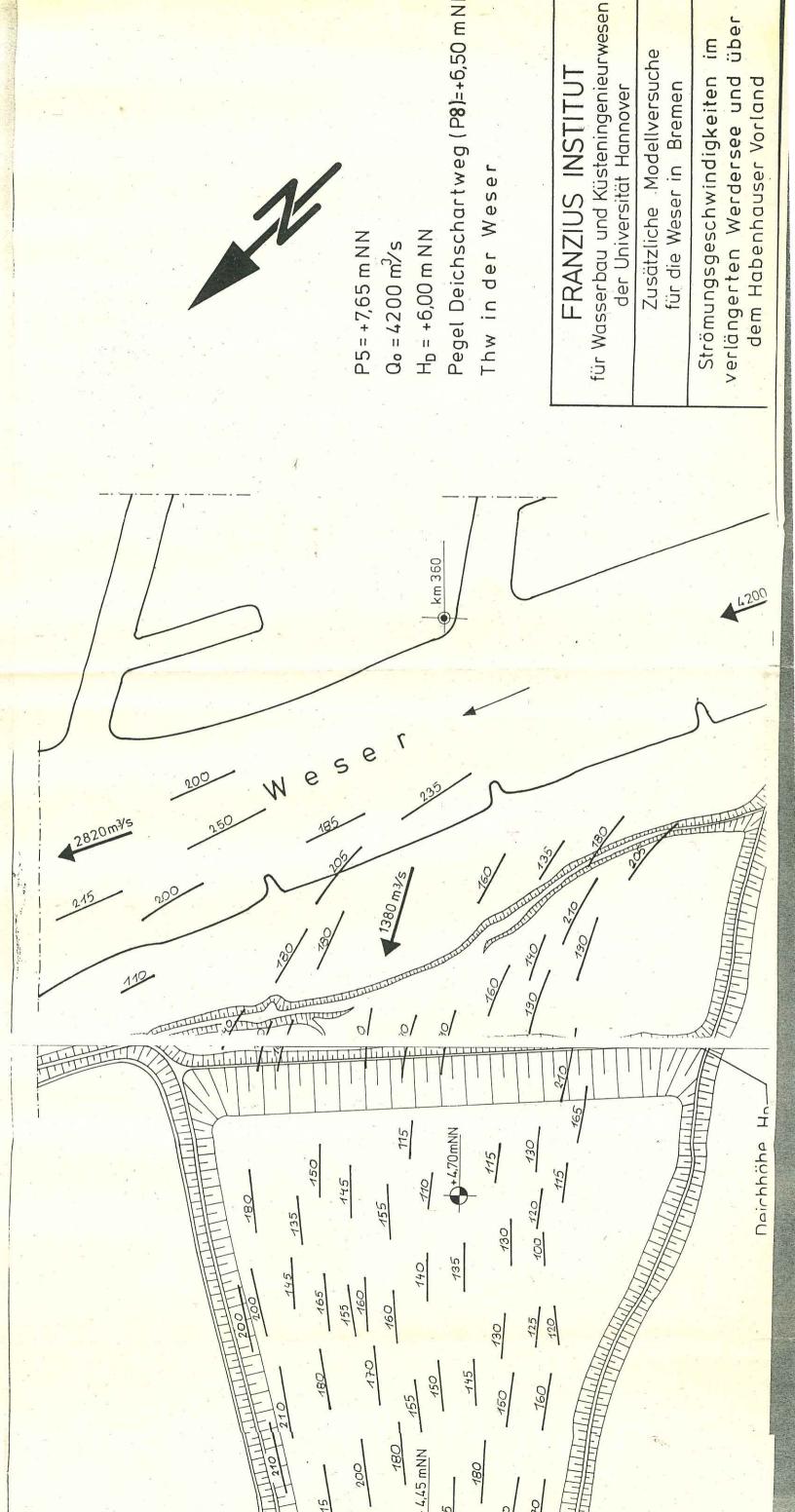
Tafel·2

Zusammenstellung von Wasserständen und Teilabflüssen bei den untersuchten Ausbauzuständen (HHQ = 4200 m³/s; + 6,50 m NN am Pegel P8 in der Kleinen Weser am Deichschartweg)

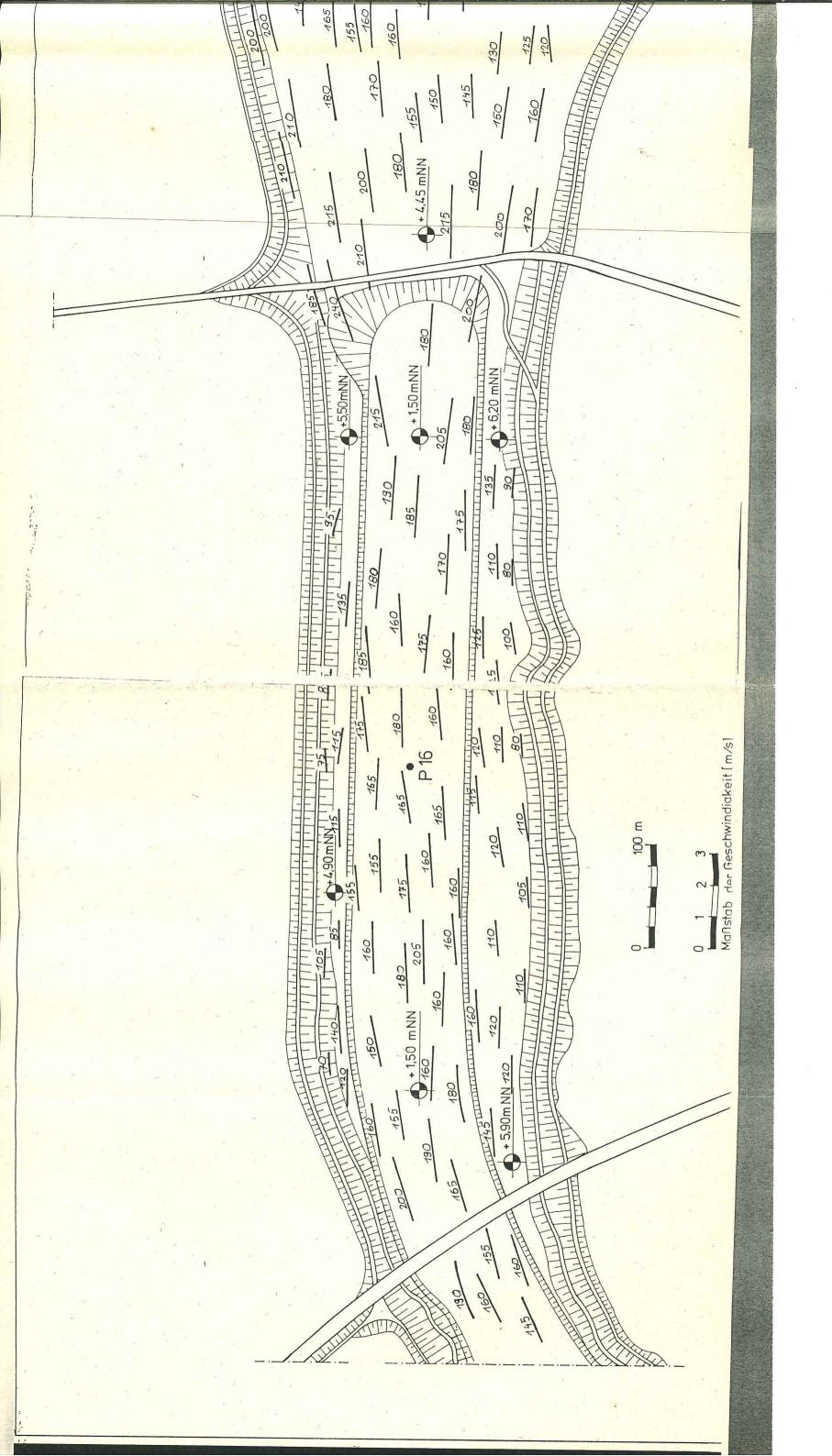
Hannover, im Juli 1985

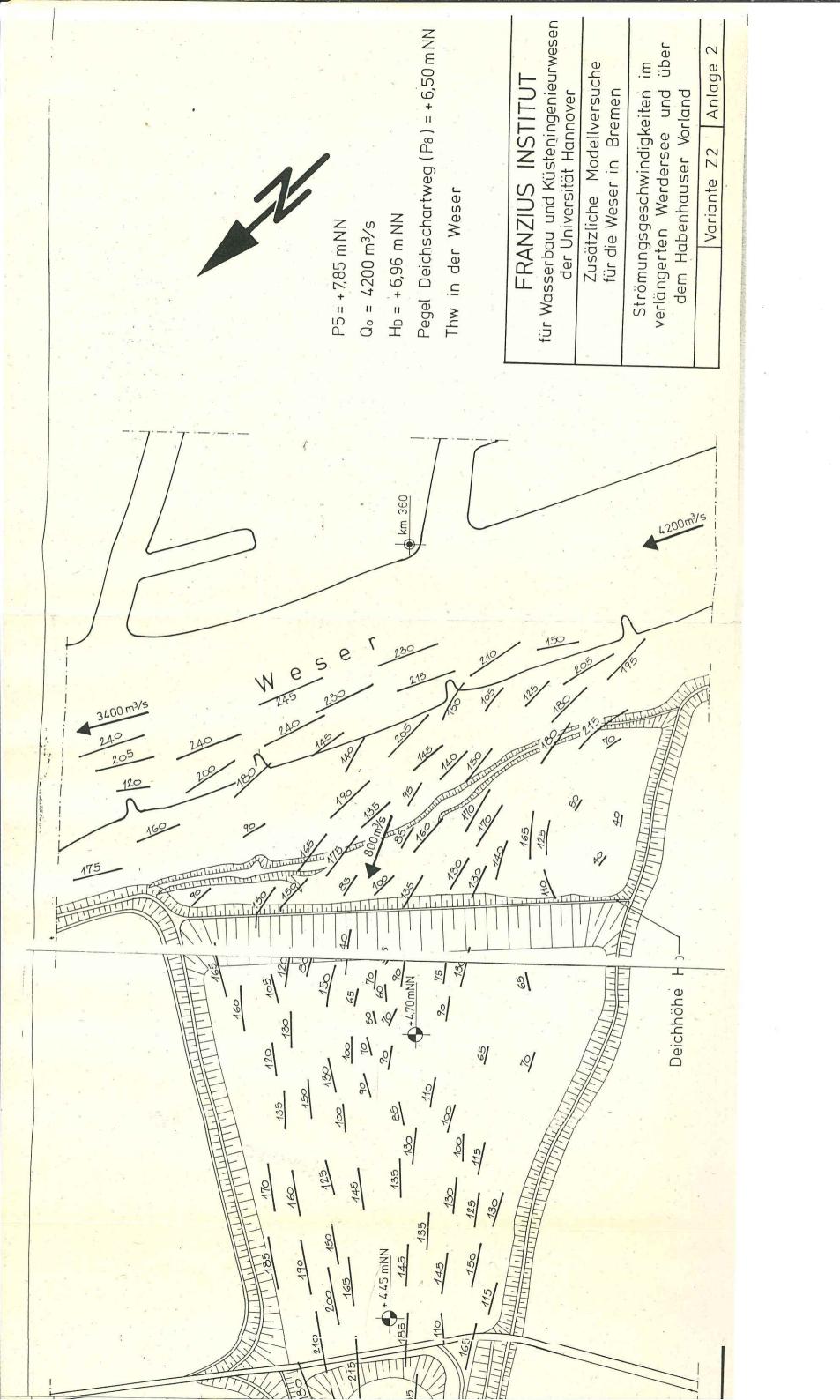
Der Geschäftsführende Leiter des FRANZIUS-INSTITUTS:

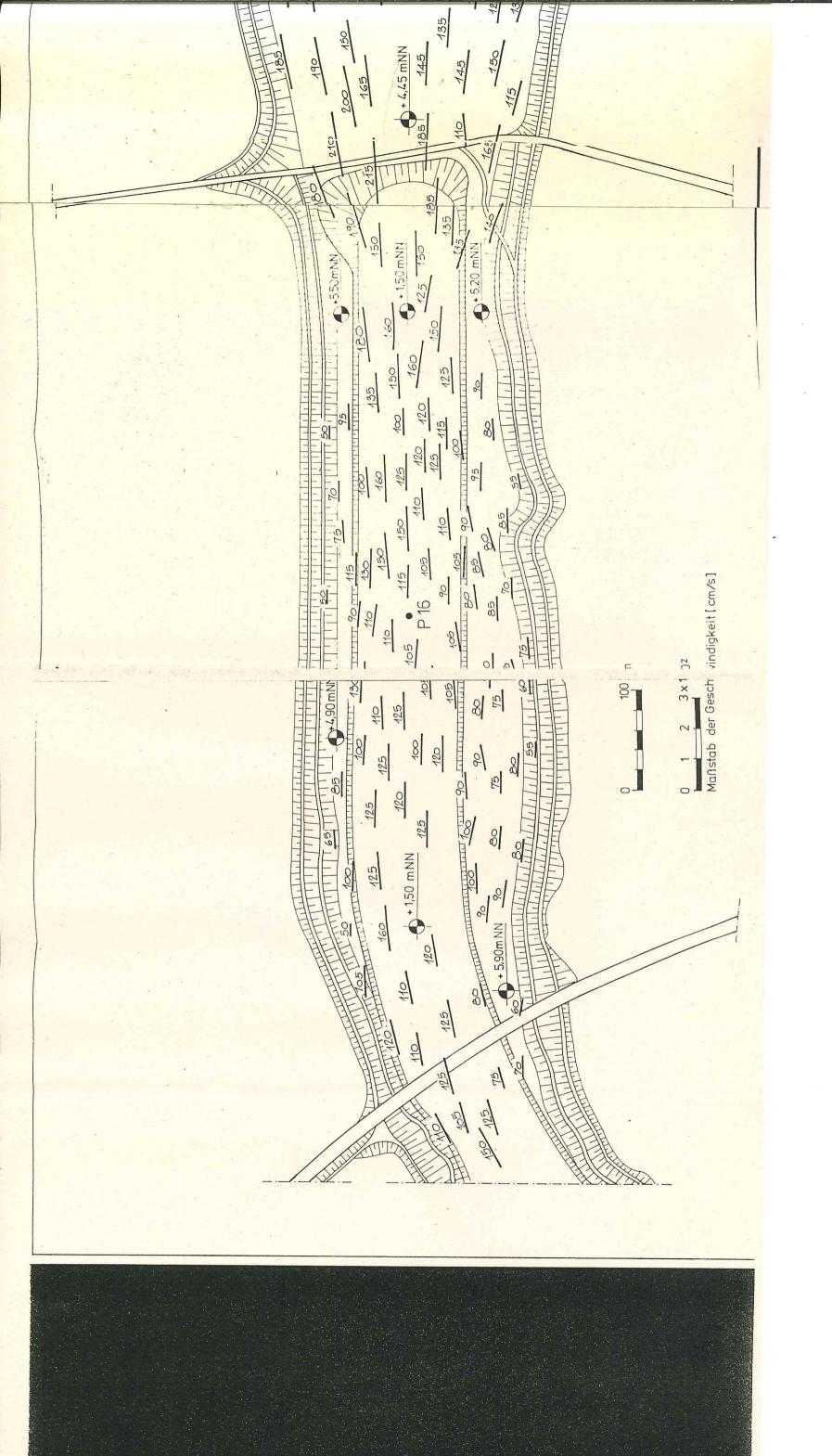
Die Sachbearbeiter:

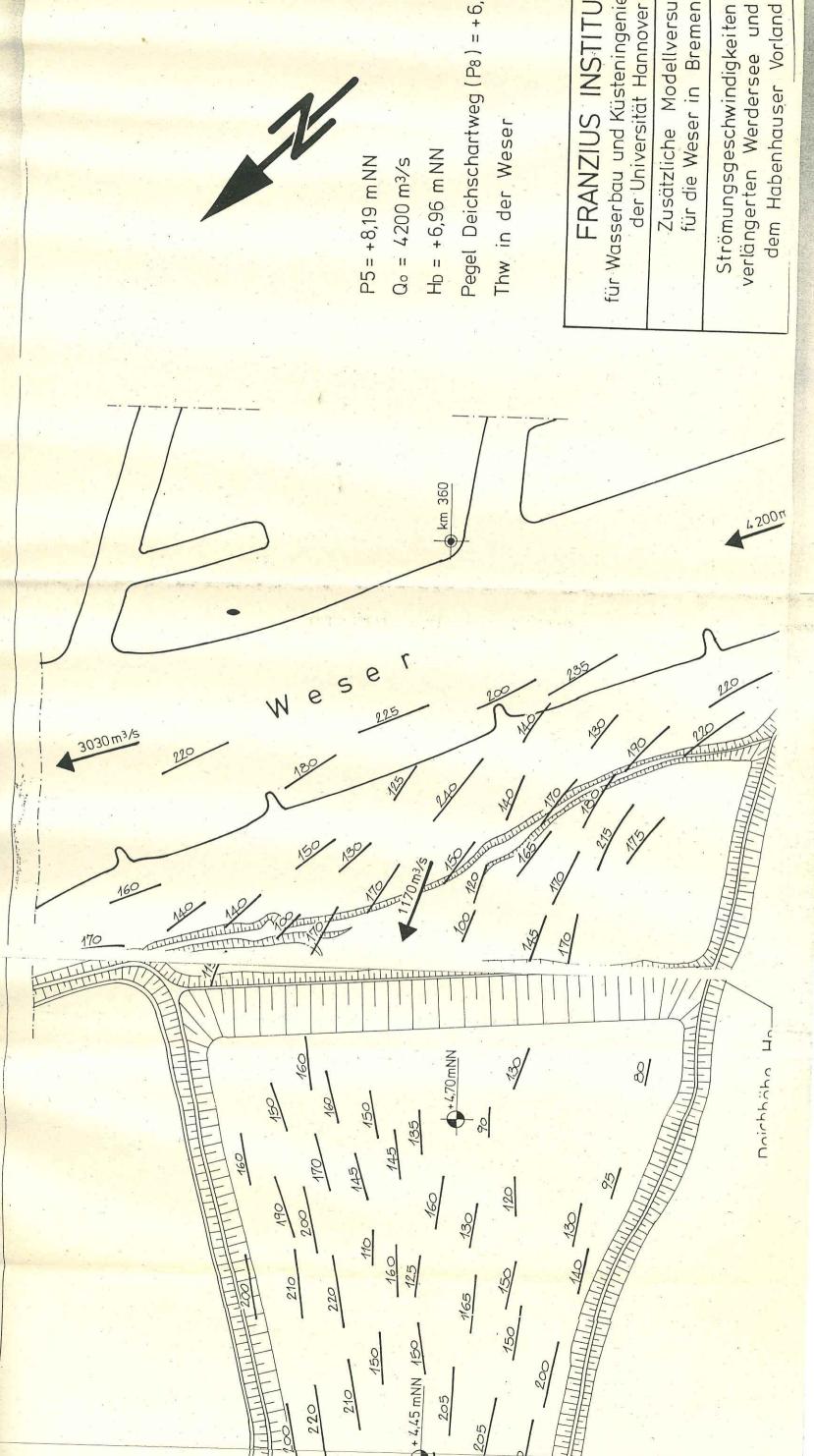


Pegel Deichschartweg (P8)=+6,50 mNN









Pegel Deichschartweg (P8) = +6,50 m NN

FRANZIUS INSTITUT

für Wasserbau und Küsteningenieurwesen der Universität Hannover

Zusätzliche Modellyersuche für die Weser in Bremen

über Strömungsgeschwindigkeiten verlängerten Werdersee und

