

erdstatische Kennwerte

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Steifmodul Niederbayern
Landshut 30.10.2025
gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Bezeichnung der Schichten	Boden-gr. DIN 18196	Wichte erdfreucht γ_k [kN/m³]	Wichte unter Auftrieb γ_k' [kN/m³]	Reibungswinkel φ_k' [°]	Kohäsion c'_k [kN/m²]	Kohäsion undrän. $C_{u,k}$ [kN/m²]	Durchlässigkeit k_f [m/s] DIN 18130	Steifmodul E_s [MN/m³]
1) Vegetationstragschicht/ aufgef. Vegetationstrag.	OU, TL, OT (OH, SU*)	17,0	8,0	27,0	5	40	5,E-07	5
2a) Deichkörper bindig, / Dichtung	TL (UL) (TM, ST*)	19,0	9,0	27,0	4	30	1,E-08	8
2b) Stützkörper alt / Kies (Sand)	GI/GW, GU, SU (SU*/ST* GU*/GT*)	20,0	12,0	33,0 (31,0)	0	0	5,E-04 (5,E-06)	30
2c) sonstige Auffüllung nicht bindig z.B. Berme	GI/GW (GU, GU*)	20,0	12,0	33,0	0	0	5,E-04	40
2d) sonstige Auffüllung bindig	TL, OU	19,0	9,0	27,0	4	30	1,E-08	8
2e) Stützkörper neu (Kies)	GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	5,E-04	60
2f) Schotterband, Tragschichten Wege	GI/GW	21,0	13,0	35,0	1	10	1,E-04	60
2g) Filter 5/56 (Berme) nur DA 1	GE	19,0	11,0	32,5	0	0	1,E-02	40
2h) Zwischenfilter nur DA 1	SI-SW -GI-GW	19,0	11,0	32,5	0	0	1,E-03	40
2i) Sickerschlitz Sand 0/2	SE	18,0	10,0	32,5	0	0	2,E-04	30
2k) Spundwand	[Bauteil]	Hinweis: bei im Modell 20-facher Überhöhung ergibt sich $k = 1E-09$ m/s					5,E-11	
3a) Auelehm	TL-TM (UL) (TA)	20,0	10,0	27,0	6	50	1,E-08	8
3b) organische Bildungen (Vorkommen selten)	OT (F) (HZ)	18,0	8,0	20,0	5	40	1,E-07	2
3c) Auesand/sonstige Hochflutbildungen	SU-SU* UL(TL)	17,0	9,0	30,0	0	2	5,E-06	20
4) Flusskies / -sand	GI/GW, GU, SE(SW, SI)	22,0	13,0	34,0	0	0	5,E-04	160
5a) Tertiärton	TM, TA	20,0	10,0	20,0	25	300	1,E-10	30
5b) Tertiärsand	SU (SE, SU*)	19,0	11,0	34,0	0	0	5,E-05	100

erdstatische Kennwerte

Bezeichnung der Schichten	Bodengr. DIN 18196	Wichte erdfreucht γ_k [kN/m³]	Wichte unter Auftrieb γ'_k [kN/m³]	Reibungswinkel ϕ_k' [°]	Kohäsion c'_k [kN/m²]	Kohäsion undräniert. $C_{u,k}$ [kN/m²]	Durchlässigkeit k_f [m/s] DIN 18130	Steifemodul E_s [MN/m²]
1) Vegetationstragschicht/ aufgef.	OU,TL, OT (OH, SU*)	17,0	8,0	27,0	5	40	5,E-07	5
2c) Dammschüttung / Kiessand, Felszersatz	GU, GU*, SU, SU* GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	5,E-06	80
2d) Auffüllung bindig	UL-TL	19,0	9,0	27,0	4	30	1,E-08	8
2e) Stützkörper neu (Kies)	GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	5,E-04	60
2f) Schotterband, Tragschichten	GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	1,E-04	60
2g) Reibungsfuß (Landseite)	GE	19,0	11,0	40,0	0	0	5,E-02	60
2h) Zwischenfilter	SI-SW -GI-GW	19,0	11,0	32,5	0	0	1,E-03	40
2i) Sickerschlitz Sand 0/2	SE	18,0	10,0	32,5	0	0	2,E-04	30
2k) Spundwand	[Bauteil]	Hinweis: bei im Modell 20-facher Überhöhung ergibt sich $k = 1E-09$ m/s					5,E-11	
3a) Auelehm	TL-UL TM	20,0	10,0	27,0	6	50	1,E-08	8
3c) sonstige Hochflutbildungen	SU-SU* UL(TL)	19,0	10,0	28,0	0	2	5,E-06	10
4) Flusskies / -sand	GI/GW, GU, SE-SI ((SU))	22,0	13,0	34,0	0	0	5,E-04	160
5a) Tertiäerton	TM, TA	20,0	10,0	20,0	25	300	1,E-10	30
5b) Tertiärsand	SE-SU	19,0	11,0	34,0	0	0	5,E-05	120

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

erdstatische Kennwerte

Bezeichnung der Schichten	Bodengr. DIN 18196	Wichte erdfeucht γ_k [kN/m ³]		Wichte unter Auftrieb γ_k' [kN/m ³]		Reibungs-winkel φ_k' [°]		Kohäsion c'_k [kN/m ²]		Kohäsion undräniert. $C_{u,k}$ [kN/m ²]		Durchlässigkeit k_f [m/s] DIN 18130		Steifemodul E_s [MN/m ²]									
Tragwiderstandsbedingung DIN 19700		A	C	A	C	A	C	A	C	A	C	A	C	A	C								
1) Vegetationstragschicht/aufgef. Vegetationstrag.	(OH, SU*)	15,0	15,0	6,0	6,0	30,0	30,0	5	3	40	40	1,E-05	1,E-05	5	2,5								
2a) Filterschicht neu z.B. 0/32	GI/GW	20,0		12,0		35,0	33	0		0		5,E-04		80									
2b) Damm kiesig-sandig	GU, SU (GI-GW)	21,0	21,0	13,0	13,0	35,0	33	0	0	0	0	5,E-05	5,E-05	80	40								
2c) Damm/Auffüllung sandig-schluffig	SU*-ST* (ST*-TL)	19,5		10,0		31(30)	29(28)	2,5(3)		20		5E-07 (1E-07)		10									
2f) Tragschichten	GI/GW (GU)	21,0		13,0		35,0	33	0		0		5,E-05		60									
2g) Schmalwand	[Bauteil]													1,E-08	1,E-08								
2k) Spundwand	[Bauteil]	Hinweis: bei im Modell 20-facher Überhöhung ergibt sich $k = 1E-09$ m/s												5,E-11	5,E-11								
3a) Auelehm	TL-TM	20,0	19,0	10,0	9,0	27,0	27,0	5	3	40	20	1,E-08	1,E-08	8	4								
4) Flusskies / -sand	GI/GW, GU, SE(SU)	21,0	21,0	13,0	13,0	34,0	32,0	0	0	0	0	5,E-04	5,E-04	160	80								
5a) Tertiärton	TM (TA)	20,0	20,0	10,0	10,0	26,0	23	15	15	250	150	3,E-09	3,E-09	30	15								

Anmerkung: Schicht 2c) im Querschnitt Damm-km 3+300 gelten die Scherparameter in Klammern gemäß [1]

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

erdstatische Kennwerte

Bezeichnung der Schichten	Bodengr. DIN 18196	Wichte erdfeucht γ_k [kN/m³]	Wichte unter Auftrieb γ_k' [kN/m³]	Reibungswinkel ϕ_k' [°]	Kohäsion c_k' [kN/m²]	Kohäsion undrän. $C_{u,k}$ [kN/m²]	Durchlässigkeit k_f [m/s] DIN 18130	Steifemodul E_s [MN/m²]
1) Oberboden / aufgef. Oberboden	OU,TL, OT (OH, SU*)	17,0	8,0	27,0	5	40	5,E-07	5
2c) Anschüttung / Kies	GI/GW/GU SI/SW/SU	21,0	13,0	35,0	0	0	5,E-04	60
2d) sonstige Auffüllung bindig	TM TL-UL	20,0	10,0	27,0	6	50	1,E-08	10
2e) Stützkörper neu (Kies)	GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	5,E-04	60
2f) Schotterband, Tragschichten	GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	1,E-04	60
3a) Auelehm	TM TL-UL	20,0	10,0	27,0	6	50	1,E-08	8
3b) organische Bildungen (Vorkommen selten)	OT	18,0	8,0	20,0	5	40	1,E-08	2
3c) sonstige Hochflutbildungen	SU-SU* UL(TL)	19,0	10,0	28,0	0	2	5,E-06	10
4) Flusskies / -sand	GI/GW, GU,SE (SU)	22,0	13,0	34,0	0	0	5,E-04	160

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

erdstatische Kennwerte

Bezeichnung der Schichten	Boden-gr. DIN 18196	Wichte erdfreucht γ_k [kN/m³]	Wichte unter Auftrieb γ'_k [kN/m³]	Reibungswinkel ϕ_k [°]	Kohäsion c'_k [kN/m²]	Kohäsion undrän. $C_{u,k}$ [kN/m²]	Durchlässigkeit k_f [m/s] DIN 18130	Steifemodul E_s [MN/m²]
1) Vegetationstragschicht/ aufgef. Vegetationstrag.	OU, TL, OT (OH, SU*)	17,0	8,0	27,0	5	40	5,E-07	4
2c) sonstige Auffüllung nichtbindig	GU-GU* (GI)	20,0	12,0	33,0	0	0	1,E-04	20
2d) sonstige Auffüllung bindig	TL-TM	19,0	9,0	27,0	6	50	1,E-08	8
2e) Stützkörper neu (Kies)	GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	5,E-04	60
2f) Schotterband, Tragschichten	GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	1,E-04	60
2k) Spundwand	[Bauteil]	Hinweis: bei im Modell 20-facher Überhöhung ergibt sich $k = 1E-09$ m/s					5,E-11	
3a) Auelehm	TL-TM (UL, ST*)	20,0	10,0	27,0	6	50	1,E-08	8
3b) organische Bildungen (Vorkommen untergeordnet)	OT (HZ)	19,0	9,0	22,0	5	40	1,E-08	2
3c) sonstige Hochflutbildungen	SU-SU* UL(TL)	19,0	10,0	28,0	0	2	5,E-06	16
4) Flusskies / -sand	GI/GW, GU, SE	22,0	13,0	34,0	0	0	5,E-04	160
5a) Tertiärton	TM, TA	20,0	10,0	20,0	25	300	1,E-10	30

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.

Jahn

Oberregierungsrat

erdstatische Kennwerte

Bezeichnung der Schichten	Bodengr. DIN 18196	Wichte erdfeucht γ_k [kN/m ³]	Wichte unter Auftrieb γ_k' [kN/m ³]	Reibungswinkel φ_k' [°]	Kohäsion c'_k [kN/m ²]	Kohäsion undräniert. $C_{u,k}$ [kN/m ²]	Durchlässigkeit k_f [m/s] DIN 18130	Steifemodul E_s [MN/m ²]
1) Oberboden / aufgef. Oberboden	OU, TL, OT (OH, SU*)	17,0	8,0	27,0	5	40	5,E-07	5
2a) Deichkörper bindig, / Dichtung	TL (UL) TM, (TA) SU*-GT*	19,0	9,0	27,0	4	30	1,E-08	8
2b) Stützkörper / Kies (Sand)	GI/GW, GU-GT,SU (SU*,GU*)	20,0	12,0	33,0	0	0	5,E-04	30
2c) sonstige Auffüllung nicht bindig	GU,GI/ GW (SU)	20,0	12,0	33,0	0	0	5,E-04	50
2d) sonstige Auffüllung bindig	TL (UL, TM)	19,0	9,0	27,0	4	30	1,E-08	12
3a) Auelehm	TL-TM (UL)	20,0	10,0	27,0	6	50	1,E-08	8
3c) sonstige Hochflutbildungen	SU-SU* UL(TL)	19,0	10,0	28,0	0	2	5,E-06	20
4) Flusskies / -sand	GI/GW, GU,SE (SW, SI)	22,0	13,0	34,0	0	0	5,E-04	160
5a) Tertiärton	TM, TA	20,0	10,0	20,0	25	300	1,E-10	30

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.

Jahn

Oberregierungsrat

erdstatische Kennwerte

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

[Regierung von Niederbayern](#)
[Landshut, 30.10.2025](#)

gez.
Jahn

Oberregierungsrat

Bezeichnung der Schichten	Boden-gr. DIN 18196	Wichte erdfreucht γ_k [kN/m³]	Wichte unter Auftrieb γ_k' [kN/m³]	Reibungs-winkel φ_k' [°]	Kohäsion c'_k [kN/m²]	Kohäsion undrän. $C_{u,k}$ [kN/m²]	Durchlässigkeit k_f [m/s] DIN 18130	Steifemodul E_s [MN/m³]
1) Vegetationstragschicht/ aufgef. Vegetationstrag.	OU, TL, OT (OH, SU*)	17,0	8,0	27,0	5	40	5,E-07	5
2a) Deichkörper bindig, / Dichtung	TL (UL) (TM, ST*)	19,0	9,0	27,0	4	30	1,E-08	8
2b) Stützkörper alt / Kies (Sand)	GI/GW, GU, SU SU*/ST* GU*/GT*	20,0	12,0	33,0	0	0	5,E-04	30
2c) sonstige Auffüllung nicht bindig z.B. Berme	GI/GW (GU, GU*)	20,0	12,0	33,0	0	0	5,E-04	40
2d) sonstige Auffüllung bindig	TL, OU	19,0	9,0	27,0	4	30	1,E-08	8
2e) Stützkörper neu (Kies)	GI/GW	21,0	13,0	35,0	0	0	5,E-04	60
2f) Schotterband, Tragschichten Wege	GI/GW	21,0	13,0	35,0	1	10	1,E-04	60
2g) Filter 5/56 (Berme) nur DA 1	GE	19,0	11,0	32,5	0	0	1,E-02	40
2h) Zwischenfilter nur DA 1	SI-SW -GI-GW	19,0	11,0	32,5	0	0	1,E-03	40
2i) Sickerschlitz Sand 0/2	SE	18,0	10,0	32,5	0	0	2,E-04	30
2k) Spundwand	[Bauteil]	Hinweis: bei im Modell 20-facher Überhöhung ergibt sich $k = 1E-09$ m/s					5,E-11	
3a) Auelehm	TL-TM (UL) (TA)	20,0	10,0	27,0	6	50	1,E-08	8
3b) organische Bildungen (Vorkommen selten)	OT (F) (HZ)	18,0	8,0	20,0	5	40	1,E-07	2
3c) Auesand/sonstige Hochflutbildungen	SU-SU* UL(TL)	17,0	9,0	30,0	0	2	5,E-06	20
4) Flusskies / -sand	GI/GW, GU, SE(SW, SI)	22,0	13,0	34,0	0	0	5,E-04	160
5a) Tertiärton	TM, TA	20,0	10,0	20,0	25	300	1,E-10	30
5b) Tertiärsand	SU (SE, SU*)	19,0	11,0	34,0	0	0	5,E-05	100

GB 2.1
Anl. 4.1.1EIGENSCHENK
INGENIEURLEISTUNGEN | FORSCHUNG | BERATUNG

Prüfungs-Nr. : 150415, 2.7/D1

Anlage :

zu : Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025

Nr. RNB-55.1 W 4543-1-25

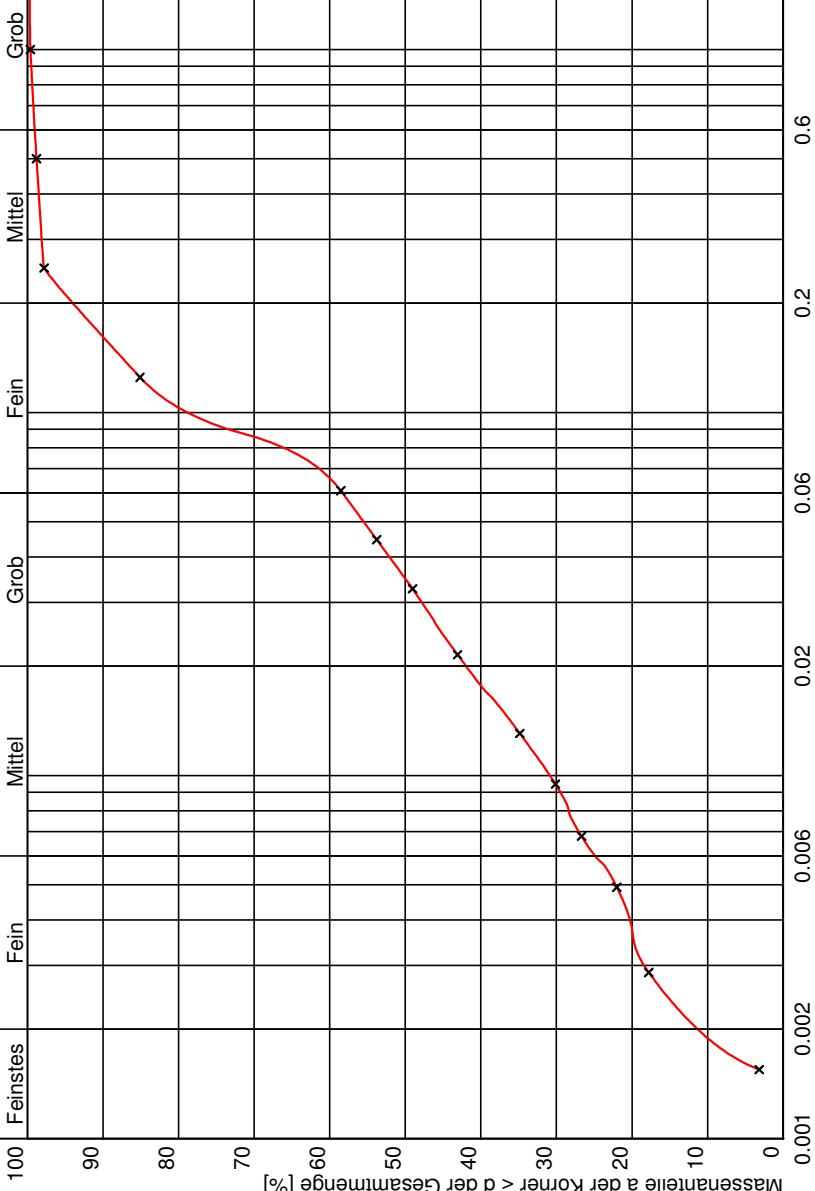
Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.

Jahn
Oberregierungsrat

Prüfungs-Nr. : 150415, 2.7/D1
Bauvorhaben : Hochwasserrückhaltung
Öberauer Schleife
Ausgeführt durch : MF
am : 08.02.2016
Bemerkung :

kombinierte Sieb-/Schlämmanalyse
nach DIN 18123

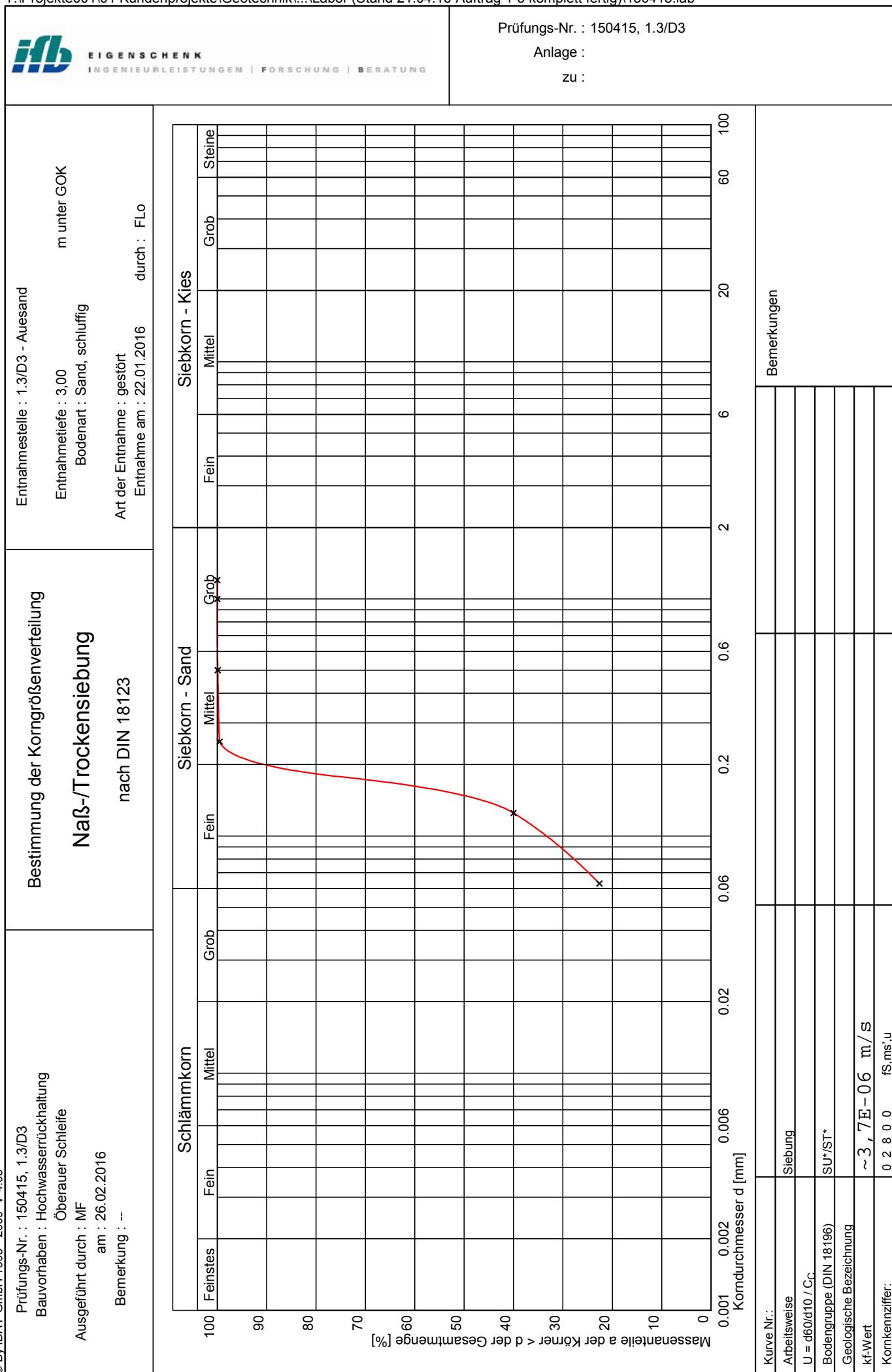
Schlämmkorn

Kurve Nr.:

Arbeitsweise : Siebung und Sedimentation
 $U = d_{60}/d_{10} / C_C$ 34.91 0,71

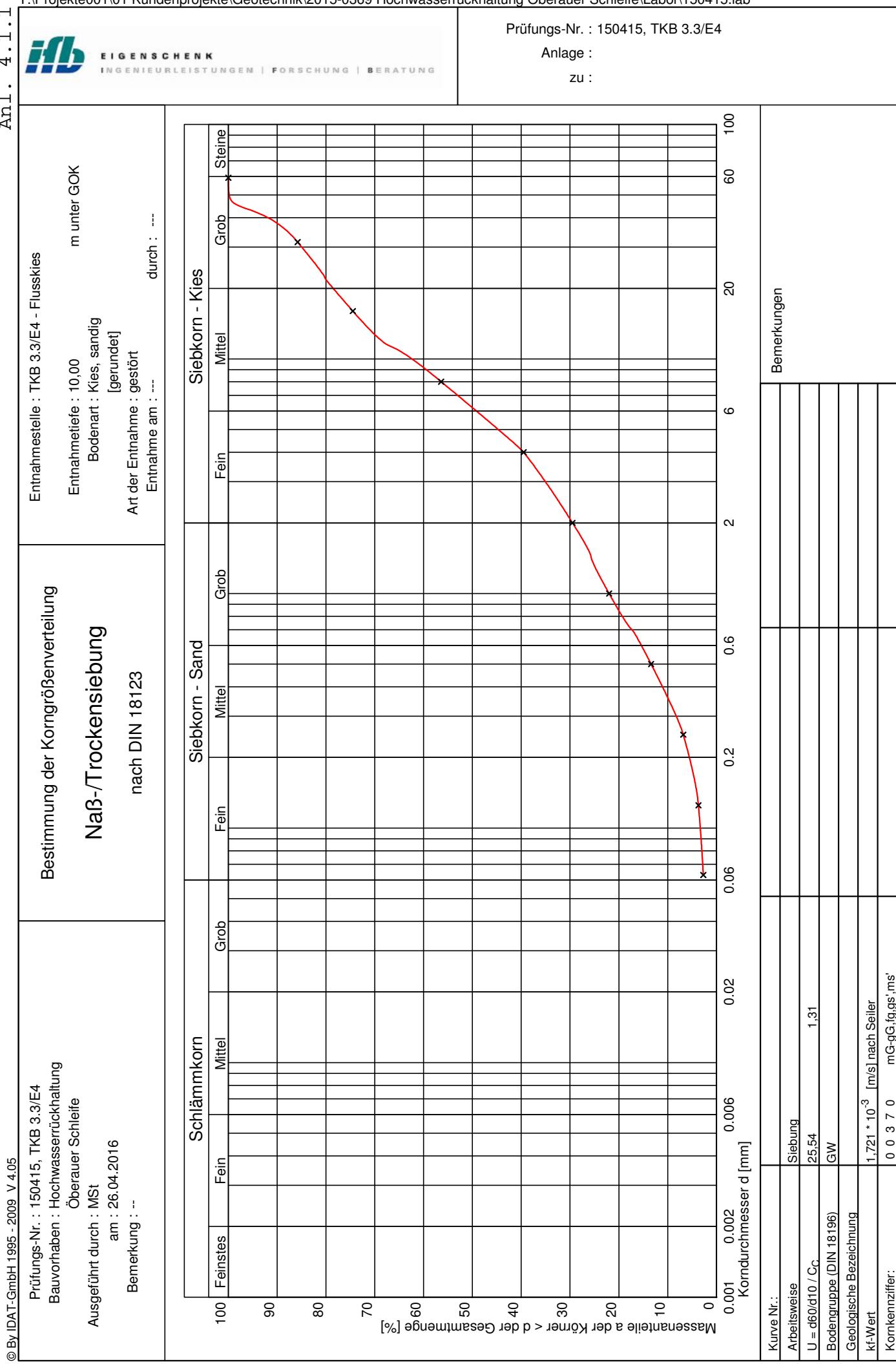
Bodengruppe (DIN 18196)
 Geologische Bezeichnung
 k_f -Wert 9,643 * 10⁻⁹ [m/s] nach USBR/Bialas
 Kennziffer: 1 5 4 0 0 U,ls*,ms',t'

Bemerkungen

GB 2.1
Anl. 4.1.1

GB 2.2

Anl. 4.1.1

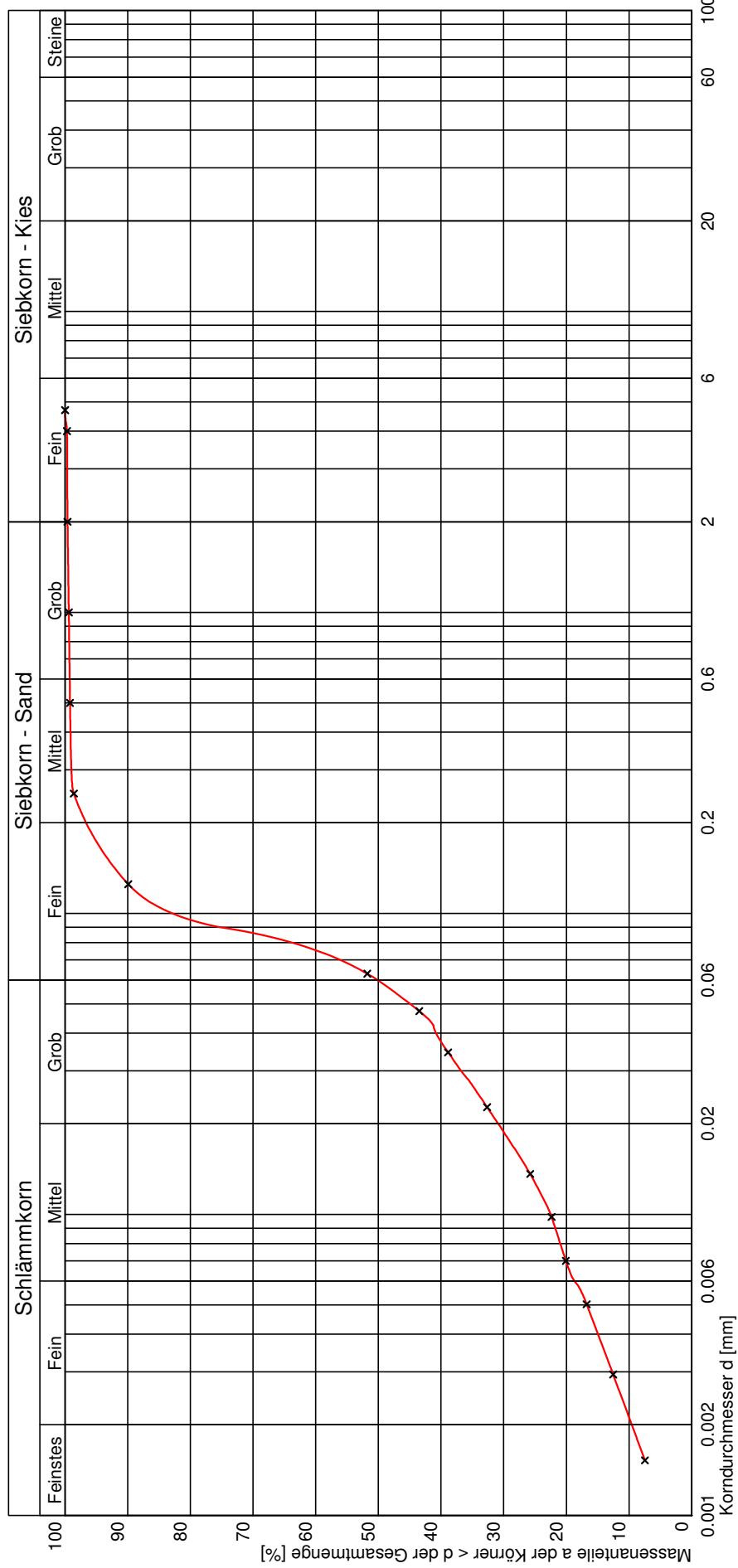


Entnahmetiefe : 4:00	m unter GOK
Bodenart :	Sand, stark schluffig, schwach tonig
	o. Schluff, schwach tonig, stark sandig
Art der Entnahme :	gestört
Entnahme am :	11.02.2016
durch :	El-O

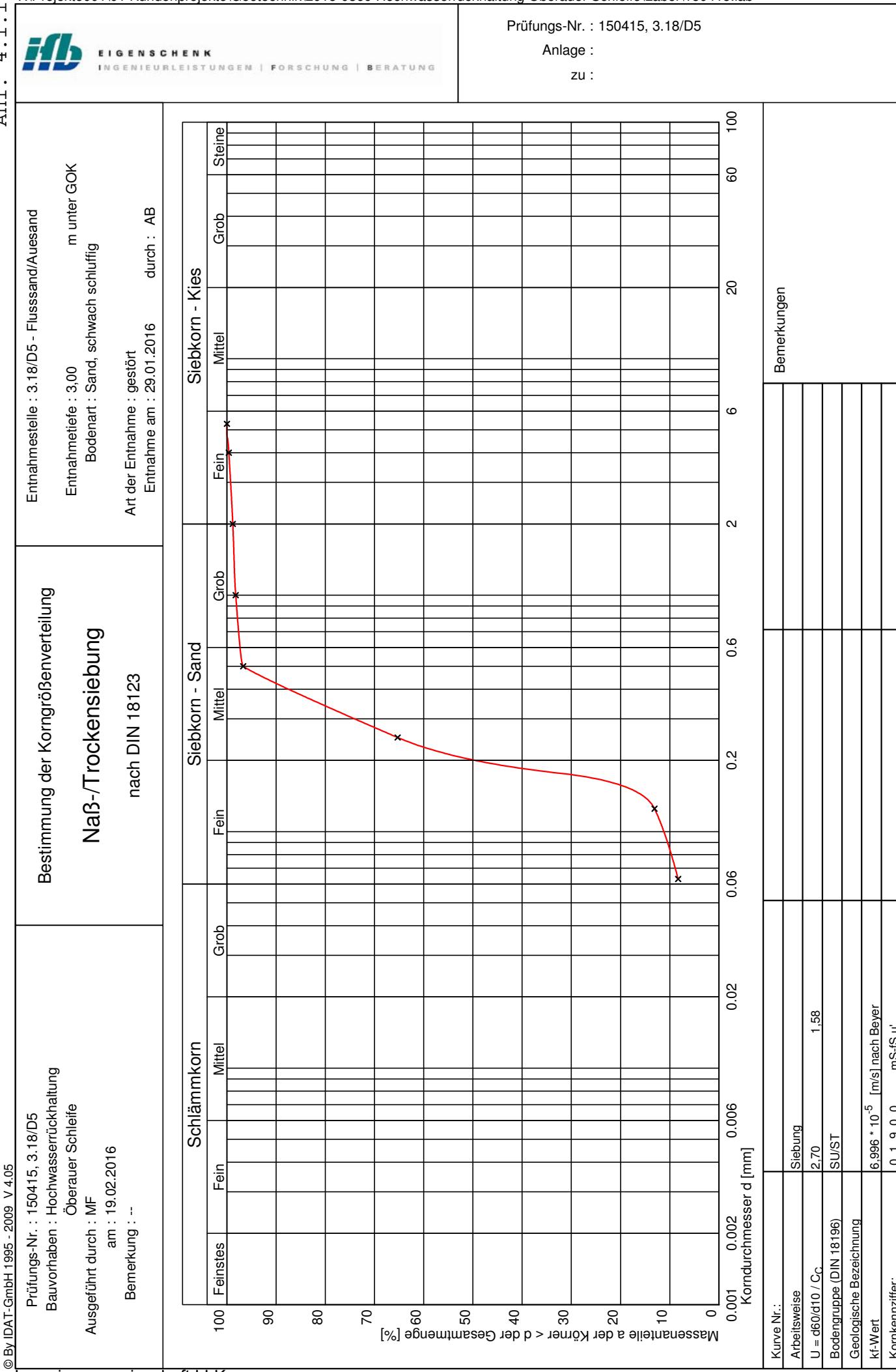
**Bestimmung der Korngrößenverteilung
kombinierte Sieb-/Schlämmanalyse**
nach DIN 18123

© By IDAT-GmbH 1995 - 2009 V 4.05

Prüfungs-Nr. : 150415, TKB 3.3/D2	
Bauvorhaben : Hochwasserrückhalzung	
Öberauer Schleife	
ausgeführt durch : MF	
am : 26.02.2016	
Remerkung : --	



Kurve Nr.:	Bemerkungen
Arbeitsweise	Siebung und Sedimentation
U = 360/d10 / Cc	35,62 2,20
Bodengruppe (DIN 18196)	TL-TM
Geologische Bezeichnung	
Kf-Wert	$3,872 \cdot 10^{-8}$ [m/s] nach USBR/Bialas
Korkennziffer:	1 4 5 0 0 f _{111*} t ¹



GB 2.2

An1 • 4.1.



EIGENSCHENK
INGENIEURLEISTUNG

Prüfungs-Nr. : 150415, W 3.19/D2

Anlage :

zu

Enthämmetiefe : 1,00 m unter GOK
Bodenart : Schluff, schwach tonig, stark sandig

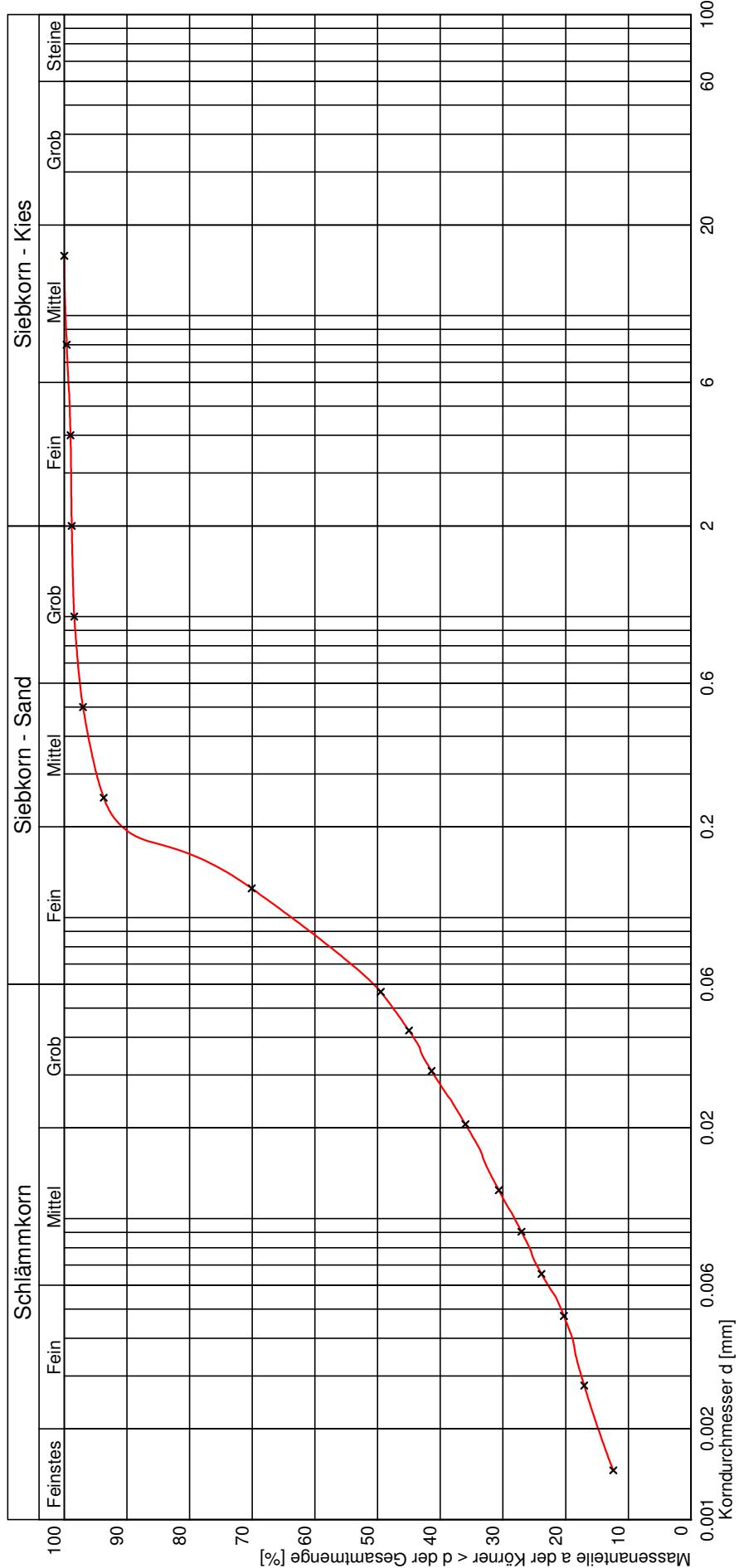
Bemerkung : -

ଶିଖାର୍ଥ

Bestimmung der Korngrößenverteilung

kombinierte Sieb-/Schlämmanalyse

nach DIN 18123



Kurve Nr.:	Bemerkungen
Arbeitsweise	Siebung und Sedimentation
U = 960/d10 / Cc.	
Bodengruppe (DIN 18196)	TL-TM
Geologische Bezeichnung	
k _f -Wert	1.506 * 10 ⁻⁸ [m/s] nach USBR/Bilas
Kornkennziffer:	1 4 5 0 0 f _{s,ms,u,t}

GB 2.2

Anl. 4.1.1

EIGENSCHENK
INGENIEURLEISTUNGEN | FORSCHUNG | BERATUNG

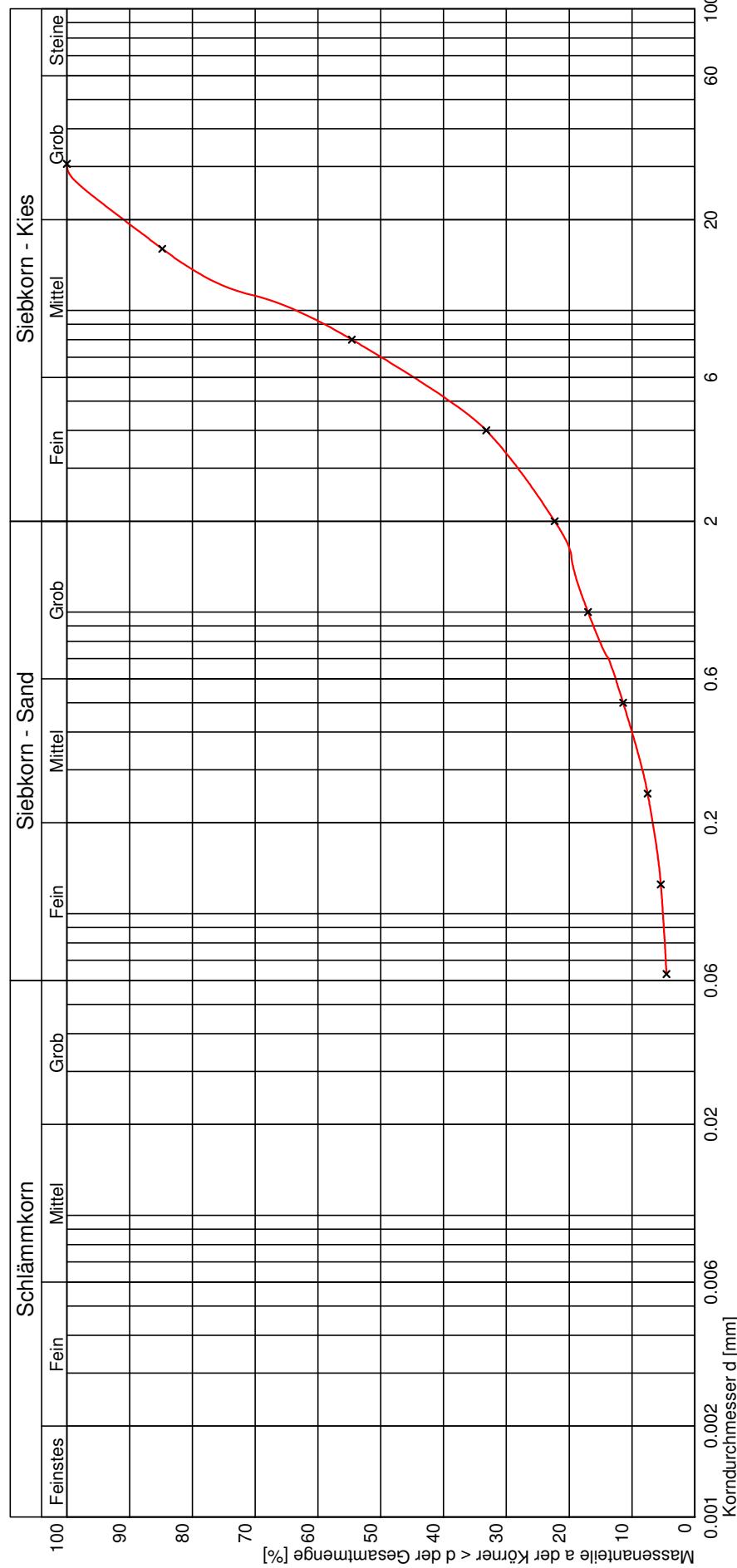
Prüfungs-Nr. : 150415, 3.27/E3

Anlage :

zu :

Prüfungs-Nr. : 150415, 3.27/E3
 Bauvorhaben : Hochwasserrückhaltung
 Oberauer Schleife
 Ausgeführt durch : MF
 am : 26.02.2016
 Bemerkung : --

Bestimmung der Körngrößenverteilung
Naß-/Trockensiebung
 nach DIN 18123



Kurve Nr.:	Bemerkungen
Arbeitsweise	Siebung
$U = d_{60}/d_{10} / C_C$	23,03
Bodengruppe (DIN 18196)	GI
Geologische Bezeichnung	5,668 * 10 ⁻³ [m/s] nach Seiler
kf-Wert	0,0 2 8 0 mG,fg,gg,gst,ms'
Körnernziffer:	

Entnahmetiefe : 1,41 m unter GOK
Bodenart : Sand, schwach schluffig

Art der Entnahme : gestört
Entnahme am : 18.01.201

Bestimmung der Korngrößenverteilung Naß-/Trockensiebung

Bauvorhaben : Hochwasserrückhaltung

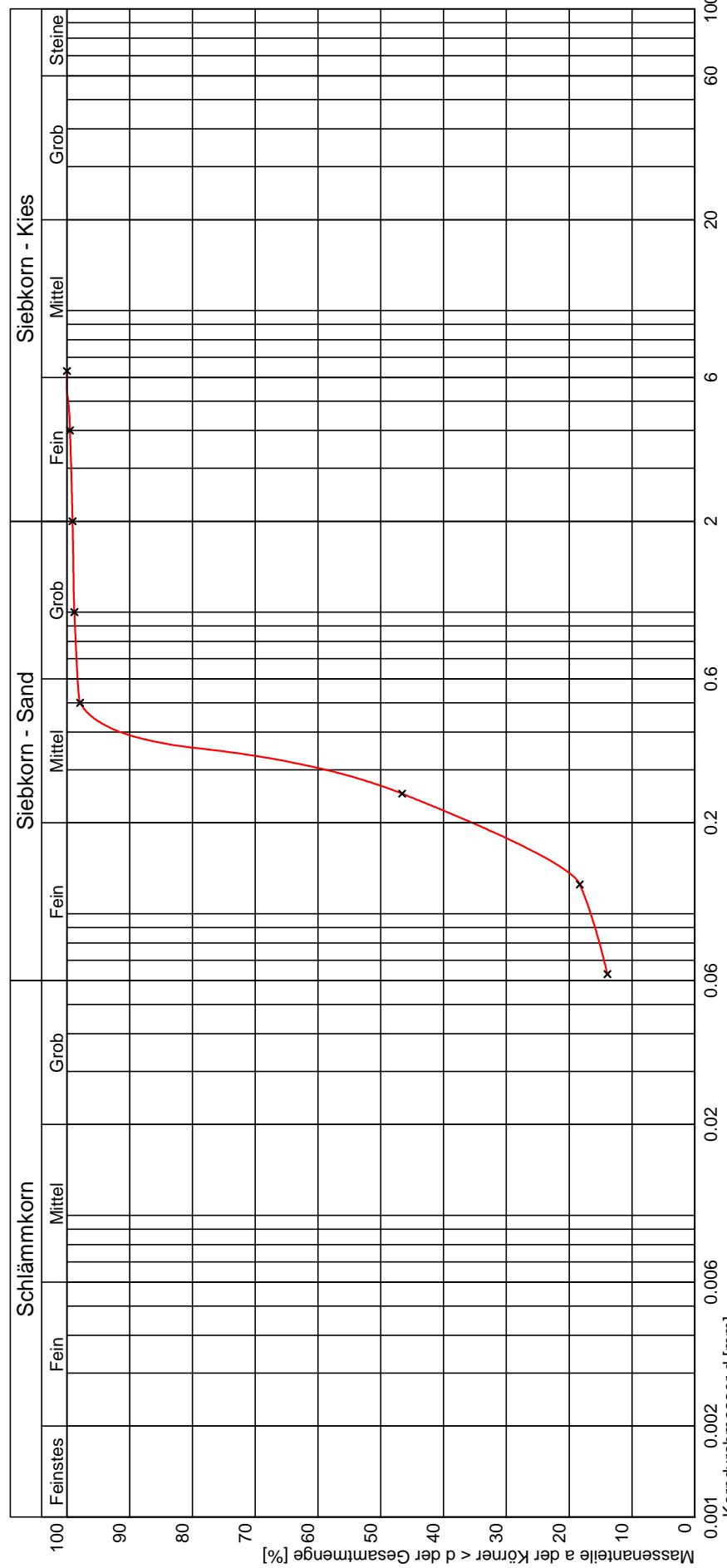
Öberauer Schleife

leitfähig durch : MF

卷之三

卷之三

卷之三



Kurve Nr.:		Bemerkungen
Arbeitsweise	Siebung	
U = d60/d10 / Cc		
Bodengruppe (DIN 18196)	SU/ST	
Geologische Bezeichnung		
Kf-Wert		
Kontaktnummer:	0 1 9 0 0	mSfs.u'

Bestimmung der Fließ- und Ausrollgrenze
 nach DIN 18122 - LM

gez.

Prüfungs-Nr. : 150415, 3,5 L/D4	Entnahmestelle : 3,5L/D4	Jahn
Bauvorhaben : Hochwasserrückhaltung		Oberregierungsrat
Öberauer Schleife		
Ausgeführt durch : MF	Entnahmetiefe : 2,00	m unter GOK
am : 22.02.2016	Bodenart : Schluff, tonig, schwach feinsandig	
Bemerkung : --	Art der Entnahme : gestört	
	Entnahme am : 29.01.2016	durch : FLo

Fließgrenze

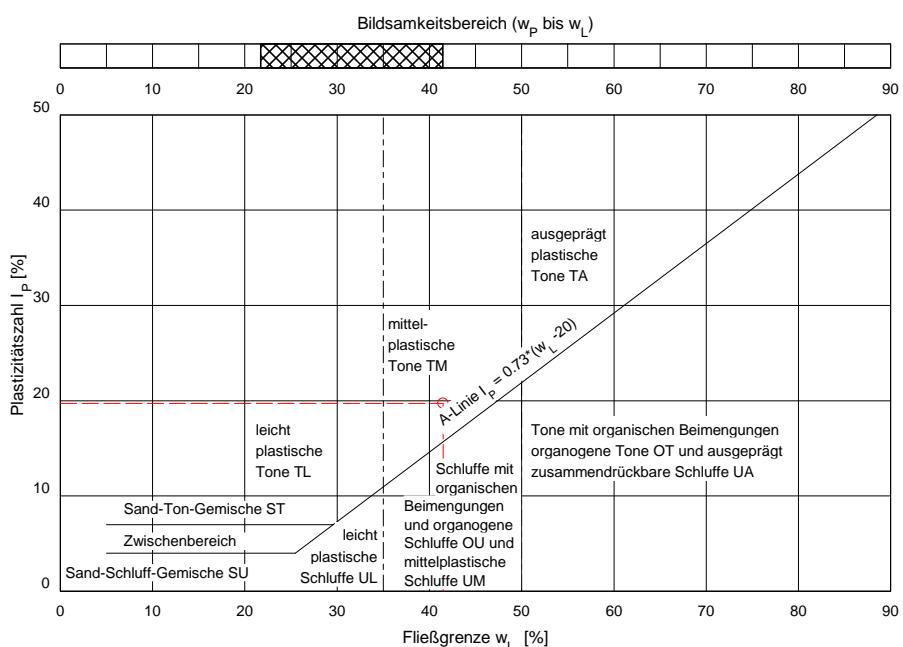
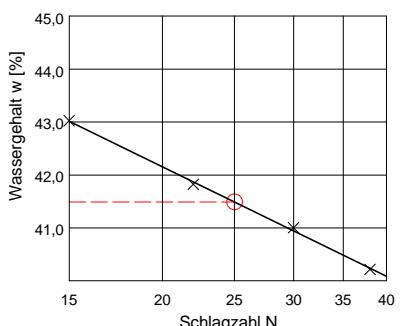
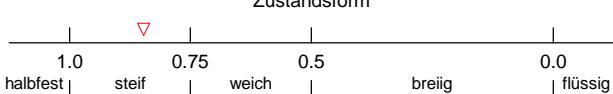
Behälter Nr. :	70	61	88	65	
Zahl der Schläge :	15	22	30	38	
Feuchte Probe + Behälter $m+m_B$ [g] :	92,50	90,89	87,65	91,20	
Trockene Probe + Behälter m_d+m_B [g] :	87,38	85,29	82,98	85,98	
Behälter m_B [g] :	75,48	71,90	71,59	73,00	
Wasser $m - m_d = m_w$ [g] :	5,12	5,60	4,67	5,22	
Trockene Probe m_d [g] :	11,90	13,39	11,39	12,98	
Wassergehalt $m_w / m_d * 100$ [%] :	43,03	41,82	41,00	40,22	
Wert übernehmen	<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	

Ausrollgrenze

18	28	2	
25,03	23,85	27,74	
23,93	22,84	26,72	
18,86	18,21	22,03	
1,10	1,01	1,02	
5,07	4,63	4,69	
21,70	21,81	21,75	

Natürlicher Wassergehalt : $w = 24,77 \%$
 Größtkorn : mm
 Masse des Überkorns : g
 Trockenmasse der Probe : g
 Überkornanteil : ü = 0,00 %
 Anteil $\leq 0,4$ mm : $m_d / m = 100,00 \%$
 Anteil $\leq 0,002$ mm : $m_T / m = \text{--}$ %
 Wassergehalt (Überkorn) $w_{Ü} = 0,00 \%$
 korr. Wassergehalt : $w_K = \frac{w - w_{Ü} * ü}{1.0 - ü} = 24,77 \%$

Bodengruppe = TM
 Fließgrenze $w_L = 41,49 \%$
 Ausrollgrenze $w_P = 21,75 \%$
 Plastizitätszahl $I_p = w_L - w_P = 19,73 \%$
 Konsistenzzahl $I_C = \frac{w_L - w_K}{w_L - w_P} = 0,85 \triangleq \text{steif}$
 Liquiditätszahl $I_L = 1 - I_C = 0,15$
 Aktivitätszahl $I_A = \frac{I_p}{m_T / m_d} = \text{--}$
 Zustandsform



Interaktive Abfrage von Beschleunigungs-Antwortspektren

für Gefährdungsniveaus in Form von mittleren Wiederholungsperioden von 100, 500, 1000 und 2500 Jahren gemäß DIN19700.

– Version 2013 –

Die gefährdungskonsistenten Antwortspektren der Bodenbeschleunigung für Gefährdungsniveaus gemäß DIN 19700:2005 an beliebigen Punkten innerhalb der Bundesrepublik Deutschland und deren Zuordnung zu einer geologischen Untergrundklasse werden entsprechend der Ausführungen im wissenschaftlich-technischen Bericht von [Grünthal u.a. \(2009\)](#) bereitgestellt. Die für eine interaktive Abfrage auszuwählenden Punkte sind definiert durch deren Ortsnamen bzw. deren Rechts- und Hochwerte oder deren Breiten- und Längenangaben.

Die Gefährdungsniveaus des Regelwerks DIN19700:2005 zur Sicherheit von Talsperren und Hochwasserrückhaltebecken sind definiert durch die mittleren Wiederholungsperioden von T=100, T=500, T=1000 und T=2500 Jahren. Bei einer angenommenen Standzeit von Talsperren und Hochwasserrückhaltebecken von 100 Jahren entsprechen diesen mittleren Wiederholungsperioden folgende Eintreffens- oder Überschreitenswahrscheinlichkeiten: 63%, 18%, 9,5% und 4%.

Bezüglich der räumlichen Ausdehnung geologischer Untergrundklassen liegt für die **Erdbebenzonen der DIN 4149: 2005-04^{*)}** eine Unterteilung des geologischen Untergrundes in die drei Klassen R (rock) - Fels, S (soil) - weicher Untergrund und T (transitional) - Übergangstyp vor. Für die Abfragefunktion zur DIN 19700 finden die räumlichen Ausdehnungen der Untergrundklassen R' und S' Anwendung. Befindet sich ein Ort im Gebiet der geologischen Untergrundklasse T gemäß DIN 4149: 2005-04, wird für ihn das Antwortspektrum der Klasse S' (weicher Untergrund) dargestellt. Hinzuweisen ist darauf, dass die Definition der Untergrundklassen R' und S' abweicht von der Definition der Untergrundklassen R und S der DIN 4149: 2005-04. Die Untergrundtypen R' und S' sind in [Grünthal u.a. \(2009\)](#) in Tabelle 8 (S. 64) gemäß verwendeter Dämpfungsrelationen charakterisiert.

Die Zuordnung der Koordinaten zum eingegebenen Ort erfolgt auf der Grundlage des Datensatzes "Geographische Namen, GN250" des Bundesamtes für Kartographie und Geodäsie (BKG). Diese Zuordnung erfolgt ohne Gewähr und unabhängig von Zuordnungen von Verwaltungseinheiten (Gemeinden, Gemarkungen, Städte bzw. Stadtteile) zu geologischen Untergrundklassen durch zuständige behördliche Einrichtungen einzelner Bundesländer. Die auf z.B. Gemeindegebietsgrenzen bezogene Aufteilung in Untergrundklassen zeigt eine hohe Feingliedrigkeit in Bezug zur Karte der geologischen Untergrundklassen der DIN 4149: 2005-04. Diese Feingliedrigkeit spiegelt allerdings die Gemeindegebietsgrenzen wieder und bedeutet keine Erhöhung der Genauigkeit der Abgrenzung der geologischen Untergrundklassen. Entsprechende Planungsgrundlagen gemäß DIN 4149: 2005-04 sind für die Bundesländer Baden-Württemberg, Hessen, Nordrhein-Westfalen und Thüringen als Karten bzw. tabellarische Übersichten verbindlich eingeführt. In Randbereichen der Gebiete von Untergrundklassen können die Verwaltungseinheiten anhand der Planungsgrundlagen abweichende Zuordnungen aufweisen. **Verbindlich sind in solchen Fällen die Planungsgrundlagen der genannten Bundesländer.** Die bibliografischen Angaben zu diesen Planungsgrundlagen finden sich am Ende dieser Seite.

Referenz:

[Grünthal, G.; Bosse, Ch.; Stromeyer, D.: Die neue Generation der probabilistischen seismischen Gefährdungseinschätzung der Bundesrepublik Deutschland : Version 2007 mit Anwendung für die Erdbeben-Lastfälle der DIN 19700:2004-07 "Stauanlagen". Scientific technical report STR 09/07. Helmholtz-Zentrum Potsdam, Deutsches GeoForschungsZentrum, Potsdam 2009.](#)

^{*)} bzw. DIN EN 1998-1/NA:2011-01

[obige Erläuterung ausblenden](#)

Bitte wählen Sie zuerst, ob Sie nach Ortsnamen oder Gauss-Krüger- Koordinaten (Rechtswert, Hochwert) oder geographischen Koordinaten (Beispiel: Lat: 52.4, Lon 13.04) suchen möchten.

Ortsname

Gauss-Krüger-Koordinaten
(Hochwert und Rechtswert)

geographische
Koordinaten

[Restart](#)

Lat: 48.91

[Weiter](#)

Lon: 12.54

Lat; Lon

48.91; 12.54; 0

Abfrage der
geographischen
Koordinate aus
Datenbank ist erfolgt.
Auswahl durch
Anklicken.

Geologische Untergrundklasse (Tiefenbereich > 20m):

Bitte geben Sie die Untergrund-
klasse für den gewählten Punkt an.

weicher Untergrund (T oder S)

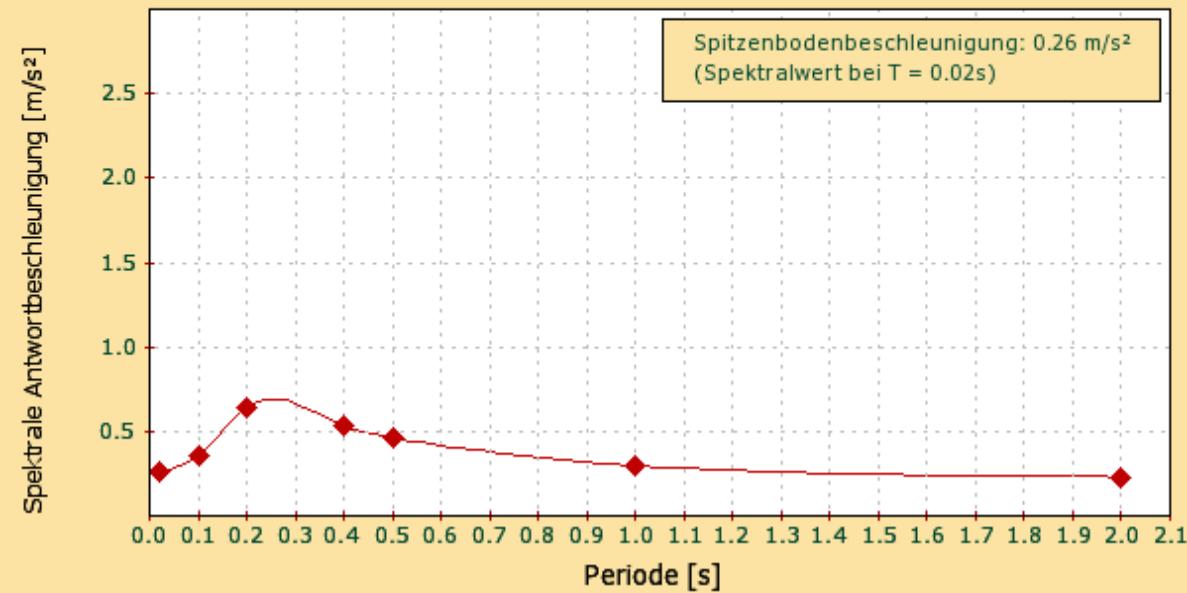


Gefährdungsniveau (mittlere
Wiederholungsperiode in Jahren):

500



Antwortspektrum (50% Fraktile) für den gewählten Punkt: 48.91°N 12.54°E
Untergrundklasse nach eigener Wahl: weicher Untergrund
mittlere Wiederholungsperiode: 500 Jahre



[Zurück zur Auswahl](#)

Bezüglich der räumlichen Ausdehnung geologischer Untergrundklassen sind die Titel sowie Herausgeber dieser Planungskarten:

Ingenieurgemeinschaft LLK

- Karte der Erdbebenzonen und geologischen Untergrundklassen der Bundesrepublik Deutschland: Bundesland Nordrhein-Westfalen 1:350 000, Karte zu DIN 4149: 2005-04 / Herausgeber: Geologischer Dienst Nordrhein-Westfalen in Zusammenarbeit mit dem Ministerium für Bauen und Verkehr des Landes Nordrhein-Westfalen, Bearbeitung: Geologischer Dienst NRW, Geologischer Dienst Nordrhein-Westfalen, Krefeld, 2006.
- Karte der Erdbebenzonen und geologischen Untergrundklassen für Baden-Württemberg 1:350 000 / Herausgeber: Innenministerium Baden-Württemberg, Stuttgart, Bearbeitung: Landesamt für Geologie, Rohstoffe und Bergbau Freiburg, Landesvermessungsamt Baden-Württemberg, 2005.
- Karte der Erdbebenzonen und geologischen Untergrundklassen für Hessen 1:200 000 / Planungskarte zur DIN 4149: 2005-04 / Herausgeber: Hessisches Landesamt für Umwelt und Geologie in Zusammenarbeit mit dem Hessischen Ministerium für Wirtschaft, Verkehr und Landesentwicklung, Februar 2007.
- Erdbebenzonen und Untergrundklassen nach DIN 4149: 2005-04 für die Gemarkungen im Freistaat Thüringen
Bekanntmachung des Thüringer Ministeriums für Bau und Verkehr vom 14. November 2006 (ThürStAnz Nr. 50/2006 S. 2032-2036)
- Änderung der Bekanntmachung des Thüringer Ministeriums für Bau und Verkehr über die zur DIN 4149: 2005-04 analogen Gefährdungszonen und die zugehörigen Untergrundklassen für die Gemarkungen mit temporärer Gefährdung durch bergbauinduzierte Seismizität
Bekanntmachung des Thüringer Ministeriums für Bau und Verkehr vom 1. August 2007 (ThürStAnz Nr. 35/2007 S. 1655)

Disclaimer

Wir übernehmen keine Garantie und Haftung für die Angaben auf dieser Seite.

Die vorgenommenen Erdbebengefährdungsberechnungen beruhen auf der Annahme, dass sich das beobachtete Raum-Zeit-Verhalten der Seismizität im Untersuchungsgebiet in der Zukunft fortsetzt. Ob diese Annahme berechtigt ist, kann nicht beantwortet werden. Informationen zu alternativen zielführenden Annahmen liegen den Autoren nicht vor.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Interaktive Abfrage von Beschleunigungs-Antwortspektren

für Gefährdungsniveaus in Form von mittleren Wiederholungsperioden von 100, 500, 1000 und 2500 Jahren gemäß DIN19700.

– Version 2013 –

Die gefährdungskonsistenten Antwortspektren der Bodenbeschleunigung für Gefährdungsniveaus gemäß DIN 19700:2005 an beliebigen Punkten innerhalb der Bundesrepublik Deutschland und deren Zuordnung zu einer geologischen Untergrundklasse werden entsprechend der Ausführungen im wissenschaftlich-technischen Bericht von [Grünthal u.a. \(2009\)](#) bereitgestellt. Die für eine interaktive Abfrage auszuwählenden Punkte sind definiert durch deren Ortsnamen bzw. deren Rechts- und Hochwerte oder deren Breiten- und Längenangaben.

Die Gefährdungsniveaus des Regelwerks DIN19700:2005 zur Sicherheit von Talsperren und Hochwasserrückhaltebecken sind definiert durch die mittleren Wiederholungsperioden von T=100, T=500, T=1000 und T=2500 Jahren. Bei einer angenommenen Standzeit von Talsperren und Hochwasserrückhaltebecken von 100 Jahren entsprechen diesen mittleren Wiederholungsperioden folgende Eintreffens- oder Überschreitenswahrscheinlichkeiten: 63%, 18%, 9,5% und 4%.

Bezüglich der räumlichen Ausdehnung geologischer Untergrundklassen liegt für die **Erdbebenzonen der DIN 4149: 2005-04^{*)}** eine Unterteilung des geologischen Untergrundes in die drei Klassen R (rock) - Fels, S (soil) - weicher Untergrund und T (transitional) - Übergangstyp vor. Für die Abfragefunktion zur DIN 19700 finden die räumlichen Ausdehnungen der Untergrundklassen R' und S' Anwendung. Befindet sich ein Ort im Gebiet der geologischen Untergrundklasse T gemäß DIN 4149: 2005-04, wird für ihn das Antwortspektrum der Klasse S' (weicher Untergrund) dargestellt. Hinzuweisen ist darauf, dass die Definition der Untergrundklassen R' und S' abweicht von der Definition der Untergrundklassen R und S der DIN 4149: 2005-04. Die Untergrundtypen R' und S' sind in [Grünthal u.a. \(2009\)](#) in Tabelle 8 (S. 64) gemäß verwendeter Dämpfungsrelationen charakterisiert.

Die Zuordnung der Koordinaten zum eingegebenen Ort erfolgt auf der Grundlage des Datensatzes "Geographische Namen, GN250" des Bundesamtes für Kartographie und Geodäsie (BKG). Diese Zuordnung erfolgt ohne Gewähr und unabhängig von Zuordnungen von Verwaltungseinheiten (Gemeinden, Gemarkungen, Städte bzw. Stadtteile) zu geologischen Untergrundklassen durch zuständige behördliche Einrichtungen einzelner Bundesländer. Die auf z.B. Gemeindegebietsgrenzen bezogene Aufteilung in Untergrundklassen zeigt eine hohe Feingliedrigkeit in Bezug zur Karte der geologischen Untergrundklassen der DIN 4149: 2005-04. Diese Feingliedrigkeit spiegelt allerdings die Gemeindegebietsgrenzen wieder und bedeutet keine Erhöhung der Genauigkeit der Abgrenzung der geologischen Untergrundklassen. Entsprechende Planungsgrundlagen gemäß DIN 4149: 2005-04 sind für die Bundesländer Baden-Württemberg, Hessen, Nordrhein-Westfalen und Thüringen als Karten bzw. tabellarische Übersichten verbindlich eingeführt. In Randbereichen der Gebiete von Untergrundklassen können die Verwaltungseinheiten anhand der Planungsgrundlagen abweichende Zuordnungen aufweisen. **Verbindlich sind in solchen Fällen die Planungsgrundlagen der genannten Bundesländer.** Die bibliografischen Angaben zu diesen Planungsgrundlagen finden sich am Ende dieser Seite.

Referenz:

[Grünthal, G.; Bosse, Ch.; Stromeyer, D.: Die neue Generation der probabilistischen seismischen Gefährdungseinschätzung der Bundesrepublik Deutschland : Version 2007 mit Anwendung für die Erdbeben-Lastfälle der DIN 19700:2004-07 "Stauanlagen". Scientific technical report STR 09/07. Helmholtz-Zentrum Potsdam, Deutsches GeoForschungsZentrum, Potsdam 2009.](#)

^{*)} bzw. DIN EN 1998-1/NA:2011-01

[obige Erläuterung ausblenden](#)

Bitte wählen Sie zuerst, ob Sie nach Ortsnamen oder Gauss-Krüger- Koordinaten (Rechtswert, Hochwert) oder geographischen Koordinaten (Beispiel: Lat: 52.4, Lon 13.04) suchen möchten.

 Ortsname Gauss-Krüger-Koordinaten
(Hochwert und Rechtswert) geographische
Koordinaten[Restart](#)

Lat: 48.91

[Weiter](#)

Lon: 12.54

Lat; Lon

48.91; 12.54; 0

Abfrage der
geographischen
Koordinate aus
Datenbank ist erfolgt.
Auswahl durch
Anklicken.

Geologische Untergrundklasse (Tiefenbereich > 20m):

**Bitte geben Sie die Untergrund-
klasse für den gewählten Punkt an.**

weicher Untergrund (T oder S)

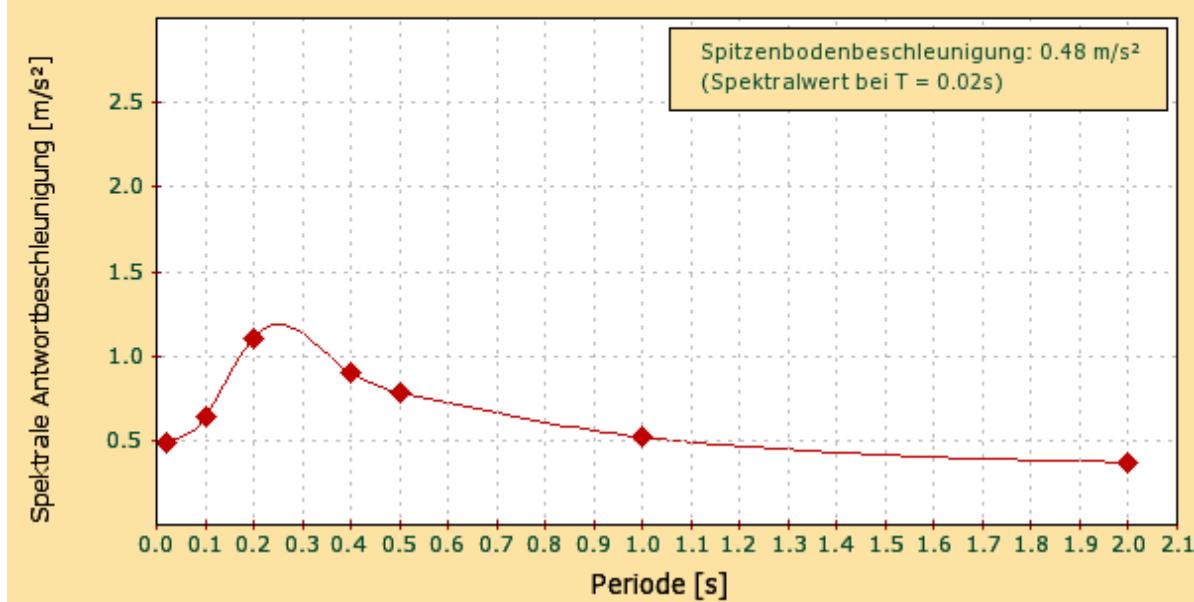


**Gefährdungsniveau (mittlere
Wiederholungsperiode in Jahren):**

2500



Antwortspektrum (50% Fraktile) für den gewählten Punkt: 48.91°N 12.54°E
Untergrundklasse nach eigener Wahl: weicher Untergrund
mittlere Wiederholungsperiode: 2500 Jahre

[Zurück zur Auswahl](#)

Bezüglich der räumlichen Ausdehnung geologischer Untergrundklassen sind die Titel sowie Herausgeber dieser Planungskarten:

Ingenieurgemeinschaft LLK

- Karte der Erdbebenzonen und geologischen Untergrundklassen der Bundesrepublik Deutschland: Bundesland Nordrhein-Westfalen 1:350 000, Karte zu DIN 4149: 2005-04 / Herausgeber: Geologischer Dienst Nordrhein-Westfalen in Zusammenarbeit mit dem Ministerium für Bauen und Verkehr des Landes Nordrhein-Westfalen, Bearbeitung: Geologischer Dienst NRW, Geologischer Dienst Nordrhein-Westfalen, Krefeld, 2006.
- Karte der Erdbebenzonen und geologischen Untergrundklassen für Baden-Württemberg 1:350 000 / Herausgeber: Innenministerium Baden-Württemberg, Stuttgart, Bearbeitung: Landesamt für Geologie, Rohstoffe und Bergbau Freiburg, Landesvermessungsamt Baden-Württemberg, 2005.
- Karte der Erdbebenzonen und geologischen Untergrundklassen für Hessen 1:200 000 / Planungskarte zur DIN 4149: 2005-04 / Herausgeber: Hessisches Landesamt für Umwelt und Geologie in Zusammenarbeit mit dem Hessischen Ministerium für Wirtschaft, Verkehr und Landesentwicklung, Februar 2007.
- Erdbebenzonen und Untergrundklassen nach DIN 4149: 2005-04 für die Gemarkungen im Freistaat Thüringen
Bekanntmachung des Thüringer Ministeriums für Bau und Verkehr vom 14. November 2006 (ThürStAnz Nr. 50/2006 S. 2032-2036)
- Änderung der Bekanntmachung des Thüringer Ministeriums für Bau und Verkehr über die zur DIN 4149: 2005-04 analogen Gefährdungszonen und die zugehörigen Untergrundklassen für die Gemarkungen mit temporärer Gefährdung durch bergbauinduzierte Seismizität
Bekanntmachung des Thüringer Ministeriums für Bau und Verkehr vom 1. August 2007 (ThürStAnz Nr. 35/2007 S. 1655)

Disclaimer

Wir übernehmen keine Garantie und Haftung für die Angaben auf dieser Seite.

Die vorgenommenen Erdbebengefährdungsberechnungen beruhen auf der Annahme, dass sich das beobachtete Raum-Zeit-Verhalten der Seismizität im Untersuchungsgebiet in der Zukunft fortsetzt. Ob diese Annahme berechtigt ist, kann nicht beantwortet werden. Informationen zu alternativen zielführenden Annahmen liegen den Autoren nicht vor.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Hinweise

Bemessungereignisse für die Hochwasserrückhaltung

Es liegen drei verschiedene Hochwasserwellen (kurz, lang und die donautypische Bemessungswelle) vor. Für jedes Hochwasserereignis HQ(t) wurden aus den drei Wellen Ganglinien erzeugt. Es gibt somit drei Bemessungsganglinien: HQ30, HQ100 und HQ200 auf Basis Hochwasser 2011. Die bemessungsrelevanten Wasserstände in Hochwasserrückhaltung und Kößnach-Ableiter wurden aus den Bemessungereignissen HQ30, HQ100 und HQ200 auf Basis Hochwasser 2011 ermittelt.

Hochwasser	Welle	Bemerkung	HQ30	HQ100	HQ200
1988	lang	Vergleichswelle	X	X	X
2002	kurz	Vergleichswelle	X	X	X
2011	donautypisch	Bemessungswelle	X	X	X

stationäre Berechnungen

Für die stationären Berechnungen sind die bemessungsrelevanten Wasserstände in Hochwasserrückhaltung und Kößnach-Ableiter auf Grundlage der Bemessungereignisse HQ30, HQ100 und HQ200 (für Hochwasser 2011) zu verwenden.

instationäre Berechnungen

Für die instationären Berechnungen sind die Ganglinien in Hochwasserrückhaltung und Kößnach-Ableiter auf Grundlage der Wellenform für das seltenste Ereignis (=HQ200) zu verwenden.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Einstauverhältnisse an den Polderdeichen

(alle Wasserspiegelangaben in m ü. NHN)

Deichabschnitt 1, 3, 4 (Polderdeich)

Deichabschnitt	Polder	Z_V	Z_{max}	HQ30	HQ100	HQ200
				2.800 m³/s	3.400 m³/s	3.700 m³/s
DA 1	ehemaliger linker Donaudeich					
Wasserseite	Hochwasserrückhaltung	320,20	321,60	320,20	320,20	320,20
Landseite	Polder Kößnach	OKG	OKG	OKG	OKG	OKG
DA 3	ehemaliger rechter Donaudeich / Neubau Ringdeiche					
Wasserseite	Hochwasserrückhaltung	320,20	321,25	320,20	320,20	320,20
Landseite	OL Öberau/Breitenfeld	OKG	OKG	OKG	OKG	OKG
DA 4	Neubau Objektschutz WSV					
Wasserseite	Hochwasserrückhaltung	320,20	321,25	320,20	320,20	320,20
Landseite	Betriebsgelände WSV	OKG	OKG	OKG	OKG	OKG

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Deichabschnitt 2 (Polderdeich und Flussdeich)

Betrachtung als Polderdeich (von Seiten der Hochwasserrückhaltung)

Deichabschnitt	Polder	Z_V	Z_{max}	HQ30	HQ100	HQ200
				2.800 m³/s	3.400 m³/s	3.700 m³/s
DA 2	ehemaliger linker Donaudeich					
Wasserseite	Hochwasserrückhaltung	320,20	321,45	320,20	320,20	320,20
Landseite	Kößnach-Ableiter	variabel	variabel	319,22	319,91	320,17

Betrachtung als Flussdeich (von Seiten des Kößnach-Ableiters)

Deichabschnitt	Polder	BHW = HQ100	Z_{max}	HQ30	HQ100	HQ200
				2.800 m³/s	3.400 m³/s	3.700 m³/s
DA 2	Kößnachdeich					
Wasserseite	Kößnach-Ableiter	319,91	321,45	319,22	319,91	320,17
Landseite*	Hochwasserrückhaltung	316,16	316,16	316,16	316,16	316,16

* Anfangswasserstand in den Altwasserbereichen der oberen und unteren Schleife mit max. 315,76 bis 316,16 m NHN

Einstauverhältnisse an den Polderdeichen

(alle Wasserspiegelangaben in m ü. NHN)

Deichabschnitt 5 (Polderdeich und Flussdeich)

Betrachtung als Polderdeich (von Seiten der Hochwasserrückhaltung)

Deichabschnitt	Polder	Z_v	Z_{max}	HQ30	HQ100	HQ200
				2.800 m³/s	3.400 m³/s	3.700 m³/s
DA 5	Westtangente / Anhebung					
Wasserseite	Hochwasserrückhaltung / Polder Sossau West	320,20	321,05	320,20	320,20	320,20
Landseite	Polder Sossau Ost / Kößnach-Ableiter	variabel	variabel	OKG	319,91	320,17

Betrachtung als Flussdeich (von Seiten des Kößnach-Ableiters)

Deichabschnitt	Polder	BHW = HQ100	Z_{max}	HQ30	HQ100	HQ200
				2.800 m³/s	3.400 m³/s	3.700 m³/s
DA 5	Westtangente / Anhebung					
Wasserseite	Polder Sossau Ost / Kößnach-Ableiter	319,91	321,05	OKG	319,91	320,17
Landseite	Hochwasserrückhaltung / Polder Sossau West	OKG	OKG	OKG	OKG	OKG

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
38,00	315,00	316,04
39,00	314,95	316,04
40,00	314,93	316,04
41,00	314,93	316,04
42,00	314,98	316,04
43,00	315,06	316,04
44,00	315,19	316,04
45,00	315,32	316,04
46,00	315,44	316,04
47,00	315,56	316,04
48,00	315,67	316,04
49,00	315,77	316,04
50,00	315,86	316,04
51,00	315,90	316,04
52,00	315,96	316,04
53,00	316,01	316,04
54,00	316,07	316,04
55,00	316,14	316,04
56,00	316,22	316,04
57,00	316,30	316,04
58,00	316,40	316,04
59,00	316,51	316,04
60,00	316,62	316,04
61,00	316,73	316,04
62,00	316,84	316,04
63,00	316,92	316,04
64,00	316,99	316,04
65,00	317,08	316,04
66,00	317,18	316,04
67,00	317,26	316,04
68,00	317,35	316,04
69,00	317,45	316,04
70,00	317,53	316,04
71,00	317,62	316,04
72,00	317,69	316,04
73,00	317,77	316,04
74,00	317,83	316,04
75,00	317,90	316,04
76,00	317,97	316,04
77,00	318,03	316,04
78,00	318,10	316,04
79,00	318,16	316,04
80,00	318,22	316,04
81,00	318,27	316,04
82,00	318,32	316,04
83,00	318,37	316,04
84,00	318,41	316,04
85,00	318,45	316,04
86,00	318,49	316,04
87,00	318,52	316,04
88,00	318,56	316,04
89,00	318,58	316,04
90,00	318,61	316,04
91,00	318,65	316,04
92,00	318,67	316,04
93,00	318,69	316,04
94,00	318,72	316,04
95,00	318,74	316,04
96,00	318,78	316,04
97,00	318,85	316,04
98,00	318,91	316,04
99,00	318,98	316,04
100,00	319,05	316,04
101,00	319,11	316,04
102,00	319,18	316,04
103,00	319,24	316,04

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
24,00	315,03	316,04
25,00	315,16	316,04
26,00	315,29	316,04
27,00	315,41	316,04
28,00	315,52	316,04
29,00	315,63	316,04
30,00	315,72	316,04
31,00	315,81	316,04
32,00	315,89	316,04
33,00	315,96	316,04
34,00	316,01	316,04
35,00	316,06	316,04
36,00	316,10	316,04
37,00	316,14	316,04
38,00	316,18	316,04
39,00	316,22	316,04
40,00	316,26	316,04
41,00	316,31	316,04
42,00	316,36	316,04
43,00	316,42	316,04
44,00	316,48	316,04
45,00	316,54	316,04
46,00	316,59	316,04
47,00	316,63	316,04
48,00	316,66	316,04
49,00	316,68	316,04
50,00	316,70	316,04
51,00	316,73	316,04
52,00	316,76	316,04
53,00	316,80	316,04
54,00	316,86	316,04
55,00	316,92	316,04
56,00	317,00	316,04
57,00	317,07	316,04
58,00	317,13	316,04
59,00	317,19	316,04
60,00	317,24	316,04
61,00	317,29	316,04
62,00	317,33	316,04
63,00	317,37	316,04
64,00	317,40	316,04
65,00	317,44	316,04
66,00	317,47	316,04
67,00	317,49	316,04
68,00	317,51	316,04
69,00	317,52	316,04
70,00	317,53	316,04
71,00	317,54	316,04
72,00	317,55	316,04
73,00	317,56	316,04
74,00	317,57	316,04
75,00	317,59	316,04
76,00	317,60	316,04
77,00	317,62	316,04
78,00	317,64	316,04
79,00	317,65	316,04
80,00	317,66	316,04
81,00	317,66	316,04
82,00	317,65	316,04
83,00	317,64	316,04
84,00	317,63	316,04
85,00	317,62	316,04
86,00	317,61	316,04
87,00	317,61	316,04
88,00	317,62	316,04
89,00	317,62	316,04

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
71,00	315,02	316,04
72,00	315,07	316,04
73,00	315,11	316,04
74,00	315,16	316,04
75,00	315,19	316,04
76,00	315,22	316,04
77,00	315,24	316,04
78,00	315,26	316,04
79,00	315,29	316,04
80,00	315,31	316,04
81,00	315,33	316,04
82,00	315,35	316,04
83,00	315,38	316,04
84,00	315,40	316,04
85,00	315,43	316,04
86,00	315,45	316,04
87,00	315,48	316,04
88,00	315,50	316,04
89,00	315,53	316,04
90,00	315,56	316,04
91,00	315,58	316,04
92,00	315,61	316,04
93,00	315,64	316,04
94,00	315,66	316,04
95,00	315,69	316,04
96,00	315,72	316,04
97,00	315,75	316,04
98,00	315,78	316,04
99,00		

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
104,00	319,30	316,04
105,00	319,36	316,04
106,00	319,44	316,04
107,00	319,49	316,04
108,00	319,56	316,04
109,00	319,63	316,04
110,00	319,71	316,04
111,00	319,77	316,04
112,00	319,85	316,04
113,00	319,92	316,04
114,00	319,98	316,04
115,00	319,99	316,16
116,00	319,99	316,45
117,00	319,99	316,84
118,00	319,99	317,26
119,00	319,99	317,59
120,00	319,99	317,87
121,00	319,99	318,11
122,00	319,99	318,34
123,00	319,99	318,58
124,00	319,99	318,81
125,00	319,99	319,04
126,00	319,99	319,24
127,00	319,99	319,42
128,00	319,99	319,59
129,00	319,99	319,74
130,00	319,99	319,87
131,00	319,99	319,98
132,00	319,99	320,08
133,00	319,99	320,14
134,00	319,99	320,19
135,00	319,99	320,21
136,00	319,98	320,21
137,00	319,95	320,20
138,00	319,91	320,19
139,00	319,88	320,18
140,00	319,84	320,17
141,00	319,80	320,16
142,00	319,76	320,15
143,00	319,69	320,14
144,00	319,65	320,12
145,00	319,58	320,11
146,00	319,52	320,09
147,00	319,45	320,08
148,00	319,38	320,06
149,00	319,30	320,04
150,00	319,22	320,02
151,00	319,13	320,00
152,00	319,04	319,98
153,00	318,96	319,95
154,00	318,86	319,93
155,00	318,74	319,91
156,00	318,63	319,88
157,00	318,52	319,85
158,00	318,45	319,83
159,00	318,33	319,80
160,00	318,19	319,77
161,00	318,08	319,74
162,00	318,05	319,71
163,00	317,99	319,68
164,00	317,87	319,65
165,00	317,77	319,62
166,00	317,68	319,58
167,00	317,61	319,55
168,00	317,52	319,52
169,00	317,39	319,49

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
90,00	317,63	316,04
91,00	317,64	316,04
92,00	317,66	316,04
93,00	317,67	316,04
94,00	317,67	316,04
95,00	317,68	316,04
96,00	317,69	316,04
97,00	317,69	316,04
98,00	317,69	316,04
99,00	317,68	316,04
100,00	317,68	316,04
101,00	317,67	316,04
102,00	317,66	316,04
103,00	317,65	316,04
104,00	317,63	316,04
105,00	317,61	316,04
106,00	317,59	316,04
107,00	317,57	316,04
108,00	317,55	316,04
109,00	317,52	316,04
110,00	317,49	316,04
111,00	317,46	316,04
112,00	317,43	316,04
113,00	317,40	316,04
114,00	317,36	316,04
115,00	317,33	316,04
116,00	317,29	316,04
117,00	317,26	316,04
118,00	317,24	316,04
119,00	317,22	316,04
120,00	317,20	316,04
121,00	317,19	316,04
122,00	317,18	316,04
123,00	317,18	316,04
124,00	317,17	316,04
125,00	317,16	316,04
126,00	317,14	316,04
127,00	317,13	316,04
128,00	317,12	316,04
129,00	317,10	316,04
130,00	317,10	316,04
131,00	317,09	316,04
132,00	317,10	316,04
133,00	317,11	316,04
134,00	317,12	316,04
135,00	317,14	316,04
136,00	317,16	316,04
137,00	317,18	316,04
138,00	317,20	316,04
139,00	317,22	316,04
140,00	317,25	316,04
141,00	317,28	316,04
142,00	317,31	316,04
143,00	317,36	316,04
144,00	317,42	316,04
145,00	317,48	316,04
146,00	317,55	316,04
147,00	317,62	316,04
148,00	317,70	316,04
149,00	317,78	316,04
150,00	317,85	316,04
151,00	317,93	316,04
152,00	318,00	316,04
153,00	318,08	316,04
154,00	318,15	316,04
155,00	318,23	316,04

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
137,00	317,08	316,04
138,00	317,12	316,04
139,00	317,15	316,04
140,00	317,19	316,04
141,00	317,23	316,04
142,00	317,26	316,04
143,00	317,29	316,04
144,00	317,33	316,04
145,00	317,36	316,04
146,00	317,40	316,04
147,00	317,44	316,04
148,00	317,49	316,04
149,00	317,53	316,04
150,00	317,57	316,04
151,00	317,62	316,04
152,00	317,66	316,04
153,00	317,71	316,04
154,00	317,75	316,04
155,00	317,80	316,04
156,00	317,85	316,04
157,00	317,89	316,04
158,00	317,94	316,04
159,00	317,98	316,04
160,00	318,03	316,04
161,00	318,07	316,04

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
	Polderfüllung	
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
	Polderentleerung	
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
170,00	317,30	319,46
171,00	317,21	319,42
172,00	317,13	319,39
173,00	317,04	319,36
174,00	316,96	319,32
175,00	316,91	319,29
176,00	316,86	319,25
177,00	316,80	319,22
178,00	316,77	319,18
179,00	316,71	319,14
180,00	316,64	319,11
181,00	316,57	319,07
182,00	316,49	319,03
183,00	316,40	318,99
184,00	316,34	318,95
185,00	316,26	318,92
186,00	316,21	318,87
187,00	316,15	318,83
188,00	316,08	318,79
189,00	316,03	318,75
190,00	316,00	318,71
191,00	315,96	318,67
192,00	315,95	318,62
193,00	315,94	318,58
194,00	315,92	318,54
195,00	315,88	318,50
196,00	315,83	318,46
197,00	315,76	318,41
198,00	315,74	318,37
199,00	315,72	318,33
200,00	315,69	318,29
201,00	315,67	318,24
202,00	315,62	318,20
203,00	315,62	318,16
204,00	315,58	318,11
205,00	315,57	318,07
206,00	315,51	318,02
207,00	315,49	317,97
208,00	315,45	317,92
209,00	315,42	317,87
210,00	315,36	317,81
211,00	315,29	317,75
212,00	315,21	317,68
213,00	315,16	317,61
214,00	315,11	317,53
215,00	315,04	317,45
216,00	315,03	317,36
217,00	315,02	317,26
218,00	315,02	317,14
219,00	315,02	317,03
220,00	315,01	316,90
221,00	314,98	316,76
222,00	314,94	316,62
223,00	314,86	316,46
224,00	314,76	316,30
225,00	314,66	316,17
226,00	314,56	316,08
227,00	314,49	316,04

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
	Polderfüllung	
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
	Polderentleerung	
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
156,00	318,30	316,04
157,00	318,38	316,04
158,00	318,45	316,04
159,00	318,52	316,04
160,00	318,59	316,04
161,00	318,66	316,04
162,00	318,73	316,04
163,00	318,79	316,04
164,00	318,86	316,04
165,00	318,93	316,04
166,00	318,99	316,04
167,00	319,06	316,04
168,00	319,13	316,04
169,00	319,20	316,04
170,00	319,27	316,04
171,00	319,34	316,04
172,00	319,40	316,04
173,00	319,46	316,04
174,00	319,52	316,04
175,00	319,58	316,04
176,00	319,63	316,04
177,00	319,69	316,04
178,00	319,74	316,04
179,00	319,79	316,04
180,00	319,83	316,04
181,00	319,88	316,04
182,00	319,93	316,04
183,00	319,97	316,04
184,00	320,01	316,04
185,00	320,05	316,04
186,00	320,08	316,10
187,00	320,08	316,23
188,00	320,08	316,41
189,00	320,08	316,68
190,00	320,08	316,95
191,00	320,08	317,22
192,00	320,08	317,46
193,00	320,08	317,68
194,00	320,08	317,87
195,00	320,08	318,03
196,00	320,08	318,18
197,00	320,08	318,34
198,00	320,08	318,50
199,00	320,08	318,66
200,00	320,08	318,81
201,00	320,08	318,96
202,00	320,08	319,11
203,00	320,08	319,25
204,00	320,08	319,39
205,00	320,08	319,51
206,00	320,08	319,63
207,00	320,08	319,74
208,00	320,08	319,85
209,00	320,08	319,95
210,00	320,08	320,03
211,00	320,08	320,09
212,00	320,08	320,14
213,00	320,08	320,17
214,00	320,08	320,19
215,00	320,06	320,19
216,00	320,03	320,19
217,00	320,01	320,19
218,00	319,98	320,19
219,00	319,95	320,18
220,00	319,92	320,17
221,00	319,89	320,16

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
	Polderfüllung	
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
	Polderentleerung	
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
203,00	319,27	316,04
204,00	319,27	316,04
205,00	319,27	316,04
206,00	319,27	316,04
207,00	319,26	316,04
208,00	319,26	316,04
209,00	319,25	316,04
210,00	319,25	316,04
211,00	319,25	316,04
212,00	319,24	316,04
213,00	319,24	316,04
214,00	319,23	316,04
215,00	319,23	316,04
216,00	319,22	316,04
217,00	319,21	316,04
218,00	319,19	316,04
219,00	319,18	316,04
220,00	319,16	316,04
221,00	319,14	316,04
222,00	319,12	316,04
223,00	319,09	316,04
224,00	319,07	316,04
225,00	319,05	316,04
226,00	319,02	316,04
227,00	319,00	316,04
228,00	318,97	316,04
229,00	318,93	316,0

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	

Kurve	Polderentleerung	
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
222,00	319,85	320,15
223,00	319,82	320,14
224,00	319,78	320,13
225,00	319,74	320,12
226,00	319,70	320,10
227,00	319,65	320,09
228,00	319,61	320,07
229,00	319,57	320,06
230,00	319,52	320,04
231,00	319,48	320,03
232,00	319,44	320,01
233,00	319,40	319,99
234,00	319,35	319,97
235,00	319,31	319,95
236,00	319,27	319,93
237,00	319,22	319,91
238,00	319,18	319,89
239,00	319,14	319,87
240,00	319,09	319,85
241,00	319,05	319,83
242,00	319,01	319,81
243,00	318,97	319,79
244,00	318,92	319,77
245,00	318,88	319,74
246,00	318,84	319,72
247,00	318,80	319,70
248,00	318,76	319,68
249,00	318,72	319,65
250,00	318,68	319,63
251,00	318,64	319,61
252,00	318,60	319,59
253,00	318,56	319,56
254,00	318,51	319,54
255,00	318,47	319,52
256,00	318,43	319,49
257,00	318,39	319,47
258,00	318,36	319,45
259,00	318,32	319,42
260,00	318,29	319,40
261,00	318,26	319,38
262,00	318,23	319,35
263,00	318,21	319,33
264,00	318,19	319,30
265,00	318,16	319,28
266,00	318,14	319,26
267,00	318,12	319,23
268,00	318,10	319,21
269,00	318,07	319,18
270,00	318,05	319,16
271,00	318,02	319,13
272,00	317,98	319,11
273,00	317,95	319,08
274,00	317,91	319,06
275,00	317,87	319,03
276,00	317,84	319,01
277,00	317,80	318,98
278,00	317,77	318,95
279,00	317,74	318,93
280,00	317,71	318,90
281,00	317,68	318,87
282,00	317,64	318,85
283,00	317,61	318,82
284,00	317,58	318,79
285,00	317,55	318,76
286,00	317,52	318,74
287,00	317,49	318,71

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	

Kurve	Polderentleerung	
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
269,00	317,91	316,04
270,00	317,91	316,04
271,00	317,91	316,04
272,00	317,92	316,04
273,00	317,92	316,04
274,00	317,92	316,04
275,00	317,92	316,04
276,00	317,92	316,04
277,00	317,93	316,04
278,00	317,94	316,04
279,00	317,94	316,04
280,00	317,95	316,04
281,00	317,95	316,04
282,00	317,96	316,04
283,00	317,97	316,04
284,00	317,99	316,04
285,00	318,00	316,04
286,00	318,01	316,04
287,00	318,02	316,04
288,00	318,04	316,04
289,00	318,05	316,04
290,00	318,06	316,04
291,00	318,08	316,04
292,00	318,09	316,04
293,00	318,10	316,04
294,00	318,12	316,04
295,00	318,13	316,04
296,00	318,14	316,04
297,00	318,16	316,04
298,00	318,18	316,04
299,00	318,20	316,04
300,00	318,21	316,04
301,00	318,23	316,04
302,00	318,25	316,04
303,00	318,27	316,04
304,00	318,29	316,04
305,00	318,31	316,04
306,00	318,33	316,04
307,00	318,35	316,04
308,00	318,36	316,04
309,00	318,39	316,04
310,00	318,42	316,04
311,00	318,45	316,04
312,00	318,48	316,04
313,00	318,51	316,04
314,00	318,54	316,04
315,00	318,57	316,04
316,00	318,60	316,04
317,00	318,62	316,04
318,00	318,64	316,04
319,00	318,66	316,04
320,00	318,68	316,04
321,00	318,70	316,04
322,00	318,72	316,04
323,00	318,74	316,04
324,00	318,76	316,04
325,00	318,78	316,04
326,00	318,80	316,04
327,00	318,81	316,04
328,00	318,82	316,04
329,00	318,82	316,04
330,00	318,83	316,04
331,00	318,84	316,04
332,00	318,85	316,04
333,00	318,85	316,04
334,00	318,86	316,04

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	

Kurve	Polderentleerung	
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
288,00	317,47	318,68
289,00	317,44	318,65
290,00	317,42	318,62
291,00	317,39	318,59
292,00	317,36	318,57
293,00	317,33	318,54
294,00	317,29	318,51
295,00	317,26	318,48
296,00	317,22	318,45
297,00	317,19	318,42
298,00	317,16	318,40
299,00	317,13	318,37
300,00	317,12	318,34
301,00	317,10	318,31
302,00	317,09	318,28
303,00	317,08	318,25
304,00	317,07	318,22
305,00	317,07	318,19
306,00	317,07	318,16
307,00	317,06	318,13
308,00	317,06	318,10
309,00	317,06	318,08
310,00	317,06	318,05
311,00	317,06	318,02
312,00	317,05	317,99
313,00	317,04	317,96
314,00	317,03	317,92
315,00	317,01	317,89
316,00	316,99	317,86
317,00	316,96	317,83
318,00	316,93	317,79
319,00	316,90	317,76
320,00	316,87	317,72
321,00	316,85	317,68
322,00	316,84	317,64
323,00	316,82	317,60
324,00	316,81	317,55
325,00	316,80	317,51
326,00	316,79	317,46
327,00	316,77	317,41
328,00	316,76	317,37
329,00	316,74	317,32
330,00	316,71	317,27
331,00	316,69	317,21
332,00	316,67	317,16
333,00	316,66	317,11
334,00	316,64	317,05
335,00	316,62	317,00
336,00	316,60	316,94
337,00	316,57	316,89
338,00	316,54	316,84
339,00	316,50	316,79
340,00	316,47	316,73
341,00	316,43	316,68
342,00	316,40	316,63
343,00	316,37	316,58
344,00	316,35	316,53
345,00	316,33	316,48
346,00	316,31	316,43
347,00	316,30	316,39
348,00	316,29	316,35
349,00	316,28	316,32
350,00	316,26	316,30
351,00	316,25	316,28
352,00	316,24	316,26
353,00	316,22	316,25

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
335,00	318,87	316,04
336,00	318,87	316,04
337,00	318,88	316,04
338,00	318,88	316,04
339,00	318,89	316,04
340,00	318,89	316,04
341,00	318,90	316,04
342,00	318,90	316,04
343,00	318,90	316,04
344,00	318,91	316,04
345,00	318,91	316,04
346,00	318,91	316,04
347,00	318,93	316,04
348,00	318,95	316,04
349,00	318,97	316,04
350,00	318,99	316,04
351,00	319,02	316,04
352,00	319,05	316,04
353,00	319,08	316,04
354,00	319,11	316,04
355,00	319,14	316,04
356,00	319,17	316,04
357,00	319,20	316,04
358,00	319,23	316,04
359,00	319,26	316,04
360,00	319,28	316,04
361,00	319,30	316,04
362,00	319,32	316,04
363,00	319,34	316,04
364,00	319,36	316,04
365,00	319,38	316,04
366,00	319,40	316,04
367,00	319,42	316,04
368,00	319,44	316,04
369,00	319,45	316,04
370,00	319,47	316,04
371,00	319,49	316,04
372,00	319,51	316,04
373,00	319,53	316,04
374,00	319,55	316,04
375,00	319,57	316,04
376,00	319,59	316,04
377,00	319,61	316,04
378,00	319,62	316,04
379,00	319,64	316,04
380,00	319,66	316,04
381,00	319,69	316,04
382,00	319,72	316,04
383,00	319,74	316,04
384,00	319,76	316,04
385,00	319,77	316,04
386,00	319,79	316,04
387,00	319,81	316,04
388,00	319,83	316,04
389,00	319,86	316,04
390,00	319,89	316,04
391,00	319,92	316,04
392,00	319,95	316,04
393,00	319,98	316,04
394,00	320,01	316,04
395,00	320,05	316,04
396,00	320,08	316,04
397,00	320,12	316,04
398,00	320,15	316,04
399,00	320,17	316,11
400,00	320,17	316,31

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN
 Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
354,00	316,21	316,23
355,00	316,19	316,22
356,00	316,17	316,20
357,00	316,16	316,18
358,00	316,14	316,17
359,00	316,13	316,15
360,00	316,12	316,14
361,00	316,10	316,13
362,00	316,09	316,11
363,00	316,07	316,10
364,00	316,04	316,08
365,00	316,02	316,06
366,00	315,99	316,04

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
401,00	320,17	316,55
402,00	320,17	316,82
403,00	320,17	317,09
404,00	320,17	317,31
405,00	320,17	317,49
406,00	320,17	317,64
407,00	320,17	317,77
408,00	320,17	317,88
409,00	320,17	317,97
410,00	320,17	318,06
411,00	320,17	318,13
412,00	320,17	318,20
413,00	320,17	318,28
414,00	320,17	318,37
415,00	320,17	318,46
416,00	320,17	318,54
417,00	320,17	318,62
418,00	320,17	318,70
419,00	320,17	318,78
420,00	320,17	318,85
421,00	320,17	318,93
422,00	320,17	319,00
423,00	320,17	319,07
424,00	320,17	319,14
425,00	320,17	319,21
426,00	320,17	319,28
427,00	320,17	319,35
428,00	320,17	319,42
429,00	320,17	319,48
430,00	320,17	319,55
431,00	320,17	319,62
432,00	320,17	319,69
433,00	320,17	319,76
434,00	320,17	319,82
435,00	320,17	319,86
436,00	320,17	319,88
437,00	320,17	319,91
438,00	320,17	319,93
439,00	320,17	319,96
440,00	320,17	319,98
441,00	320,17	320,00
442,00	320,17	320,04
443,00	320,17	320,08
444,00	320,17	320,12
445,00	320,17	320,15
446,00	320,17	320,17
447,00	320,15	320,18
448,00	320,14	320,20
449,00	320,12	320,20
450,00	320,10	320,20
451,00	320,09	320,19
452,00	320,07	320,19
453,00	320,06	320,18
454,00	320,04	320,18
455,00	320,03	320,17
456,00	320,01	320,17
457,00	320,00	320,16
458,00	319,98	320,16
459,00	319,97	320,15
460,00	319,95	320,14
461,00	319,93	320,14
462,00	319,91	320,13
463,00	319,89	320,12
464,00	319,87	320,11
465,00	319,84	320,11
466,00	319,82	320,10

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
467,00	319,80	320,09
468,00	319,78	320,08
469,00	319,76	320,07
470,00	319,72	320,06
471,00	319,68	320,05
472,00	319,65	320,04
473,00	319,63	320,03
474,00	319,61	320,02
475,00	319,60	320,01
476,00	319,58	320,00
477,00	319,56	319,98
478,00	319,54	319,97
479,00	319,52	319,96
480,00	319,51	319,95
481,00	319,48	319,94
482,00	319,45	319,92
483,00	319,42	319,91
484,00	319,39	319,90
485,00	319,36	319,88
486,00	319,33	319,87
487,00	319,30	319,86
488,00	319,27	319,84
489,00	319,24	319,83
490,00	319,21	319,82
491,00	319,18	319,80
492,00	319,15	319,79
493,00	319,12	319,77
494,00	319,09	319,76
495,00	319,06	319,74
496,00	319,03	319,73
497,00	319,00	319,71
498,00	318,97	319,70
499,00	318,94	319,68
500,00	318,91	319,67
501,00	318,88	319,65
502,00	318,86	319,64
503,00	318,83	319,62
504,00	318,80	319,61
505,00	318,78	319,59
506,00	318,75	319,57
507,00	318,72	319,56
508,00	318,69	319,54
509,00	318,67	319,53
510,00	318,64	319,51
511,00	318,61	319,49
512,00	318,59	319,48
513,00	318,56	319,46
514,00	318,54	319,45
515,00	318,52	319,43
516,00	318,50	319,41
517,00	318,48	319,40
518,00	318,46	319,38
519,00	318,45	319,37
520,00	318,43	319,35
521,00	318,41	319,33
522,00	318,39	319,32
523,00	318,37	319,30
524,00	318,35	319,28
525,00	318,34	319,27
526,00	318,32	319,25
527,00	318,30	319,23
528,00	318,29	319,22
529,00	318,27	319,20
530,00	318,25	319,18
531,00	318,23	319,17
532,00	318,22	319,15

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
533,00	318,20	319,13
534,00	318,20	319,12
535,00	318,19	319,10
536,00	318,18	319,08
537,00	318,17	319,06
538,00	318,16	319,05
539,00	318,16	319,03
540,00	318,16	319,01
541,00	318,16	319,00
542,00	318,16	318,98
543,00	318,16	318,96
544,00	318,16	318,95
545,00	318,17	318,93
546,00	318,17	318,91
547,00	318,17	318,90
548,00	318,17	318,88
549,00	318,17	318,87
550,00	318,17	318,85
551,00	318,17	318,83
552,00	318,17	318,82
553,00	318,17	318,80
554,00	318,17	318,79
555,00	318,17	318,77
556,00	318,17	318,76
557,00	318,17	318,74
558,00	318,17	318,73
559,00	318,18	318,71
560,00	318,18	318,70
561,00	318,18	318,69
562,00	318,18	318,67
563,00	318,18	318,66
564,00	318,17	318,64
565,00	318,16	318,63
566,00	318,15	318,62
567,00	318,14	318,60
568,00	318,13	318,59
569,00	318,12	318,58
570,00	318,11	318,56
571,00	318,11	318,55
572,00	318,11	318,54
573,00	318,12	318,53
574,00	318,12	318,51
575,00	318,12	318,50
576,00	318,12	318,49
577,00	318,11	318,48
578,00	318,11	318,47
579,00	318,11	318,45
580,00	318,09	318,44
581,00	318,07	318,43
582,00	318,06	318,42
583,00	318,04	318,41
584,00	318,02	318,40
585,00	318,00	318,38
586,00	317,98	318,37
587,00	317,97	318,36
588,00	317,95	318,35
589,00	317,93	318,34
590,00	317,90	318,32
591,00	317,88	318,31
592,00	317,87	318,30
593,00	317,85	318,29
594,00	317,84	318,27
595,00	317,82	318,26
596,00	317,81	318,25
597,00	317,80	318,23
598,00	317,78	318,22

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
599,00	317,77	318,21
600,00	317,75	318,19
601,00	317,74	318,18
602,00	317,72	318,17
603,00	317,71	318,15
604,00	317,70	318,14
605,00	317,69	318,13
606,00	317,68	318,11
607,00	317,67	318,10
608,00	317,66	318,08
609,00	317,65	318,07
610,00	317,64	318,06
611,00	317,63	318,04
612,00	317,62	318,03
613,00	317,61	318,01
614,00	317,59	318,00
615,00	317,58	317,98
616,00	317,57	317,97
617,00	317,55	317,95
618,00	317,54	317,94
619,00	317,53	317,92
620,00	317,51	317,91
621,00	317,50	317,89
622,00	317,49	317,88
623,00	317,48	317,86
624,00	317,46	317,84
625,00	317,45	317,83
626,00	317,44	317,81
627,00	317,43	317,79
628,00	317,42	317,78
629,00	317,41	317,76
630,00	317,40	317,74
631,00	317,39	317,72
632,00	317,38	317,70
633,00	317,37	317,69
634,00	317,36	317,67
635,00	317,35	317,65
636,00	317,34	317,63
637,00	317,33	317,61
638,00	317,32	317,59
639,00	317,31	317,57
640,00	317,29	317,55
641,00	317,28	317,53
642,00	317,26	317,52
643,00	317,24	317,50
644,00	317,23	317,47
645,00	317,22	317,45
646,00	317,21	317,43
647,00	317,21	317,41
648,00	317,20	317,39
649,00	317,19	317,37
650,00	317,19	317,35
651,00	317,18	317,33
652,00	317,17	317,31
653,00	317,17	317,30
654,00	317,16	317,28
655,00	317,15	317,26
656,00	317,15	317,24
657,00	317,14	317,23
658,00	317,13	317,21
659,00	317,13	317,20
660,00	317,12	317,18
661,00	317,11	317,17
662,00	317,11	317,16
663,00	317,10	317,15
664,00	317,09	317,13

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
665,00	317,09	317,12
666,00	317,08	317,11
667,00	317,08	317,10
668,00	317,07	317,09
669,00	317,06	317,09
670,00	317,06	317,08
671,00	317,06	317,07
672,00	317,06	317,06
673,00	317,06	317,06
674,00	317,06	317,06
675,00	317,06	317,06
676,00	317,06	317,06
677,00	317,07	317,06
678,00	317,07	317,06
679,00	317,07	317,06
680,00	317,07	317,06
681,00	317,07	317,06
682,00	317,08	317,06
683,00	317,08	317,06
684,00	317,08	317,06
685,00	317,08	317,06
686,00	317,07	317,06
687,00	317,07	317,06
688,00	317,07	317,06
689,00	317,07	317,06
690,00	317,07	317,06
691,00	317,08	317,06
692,00	317,09	317,06
693,00	317,10	317,06
694,00	317,11	317,06
695,00	317,13	317,06
696,00	317,14	317,06
697,00	317,15	317,06
698,00	317,16	317,06
699,00	317,16	317,06
700,00	317,16	317,06
701,00	317,17	317,06
702,00	317,17	317,06
703,00	317,18	317,06
704,00	317,18	317,06
705,00	317,18	317,06
706,00	317,18	317,06
707,00	317,18	317,06
708,00	317,18	317,06
709,00	317,18	317,06
710,00	317,18	317,06
711,00	317,18	317,06
712,00	317,18	317,06
713,00	317,19	317,06
714,00	317,19	317,06
715,00	317,19	317,06
716,00	317,19	317,06
717,00	317,19	317,06
718,00	317,19	317,06
719,00	317,19	317,06
720,00	317,19	317,06
721,00	317,19	317,06
722,00	317,19	317,06
723,00	317,19	317,06
724,00	317,19	317,06
725,00	317,19	317,06
726,00	317,19	317,06
727,00	317,19	317,06
728,00	317,19	317,06
729,00	317,20	317,06
730,00	317,21	317,06

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN
 Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
731,00	317,21	317,06
732,00	317,22	317,06
733,00	317,22	317,06
734,00	317,23	317,06
735,00	317,24	317,06
736,00	317,24	317,06
737,00	317,25	317,06
738,00	317,26	317,06
739,00	317,26	317,06
740,00	317,27	317,06
741,00	317,28	317,06
742,00	317,28	317,06
743,00	317,29	317,06
744,00	317,29	317,06
745,00	317,30	317,06
746,00	317,31	317,06
747,00	317,32	317,06
748,00	317,32	317,06
749,00	317,33	317,06
750,00	317,34	317,06
751,00	317,34	317,06
752,00	317,35	317,06
753,00	317,36	317,06
754,00	317,36	317,06
755,00	317,37	317,06
756,00	317,38	317,06
757,00	317,38	317,06
758,00	317,39	317,06
759,00	317,40	317,06
760,00	317,40	317,06
761,00	317,41	317,06
762,00	317,42	317,06
763,00	317,41	317,06
764,00	317,41	317,06
765,00	317,41	317,06
766,00	317,40	317,06
767,00	317,40	317,06
768,00	317,40	317,06
769,00	317,39	317,06
770,00	317,39	317,06
771,00	317,38	317,06
772,00	317,37	317,06
773,00	317,36	317,06
774,00	317,35	317,06
775,00	317,34	317,06
776,00	317,33	317,06
777,00	317,32	317,06
778,00	317,31	317,06
779,00	317,30	317,06
780,00	317,28	317,06
781,00	317,26	317,06
782,00	317,24	317,06
783,00	317,22	317,06
784,00	317,19	317,06
785,00	317,17	317,06
786,00	317,15	317,06
787,00	317,13	317,06
788,00	317,10	317,06
789,00	317,08	317,06
790,00	317,05	317,06
791,00	317,03	317,06
792,00	317,02	317,05
793,00	317,00	317,04
794,00	316,98	317,03
795,00	316,97	317,02
796,00	316,95	317,01

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
797,00	316,93	317,00
798,00	316,91	316,98
799,00	316,89	316,97
800,00	316,87	316,95
801,00	316,85	316,93
802,00	316,83	316,91
803,00	316,81	316,90
804,00	316,80	316,88
805,00	316,78	316,86
806,00	316,76	316,84
807,00	316,74	316,82
808,00	316,72	316,80
809,00	316,70	316,78
810,00	316,68	316,76
811,00	316,67	316,75
812,00	316,65	316,73
813,00	316,64	316,71
814,00	316,62	316,69
815,00	316,61	316,67
816,00	316,59	316,65
817,00	316,58	316,63
818,00	316,56	316,62
819,00	316,55	316,60
820,00	316,54	316,58
821,00	316,52	316,57
822,00	316,51	316,55
823,00	316,51	316,54
824,00	316,51	316,52
825,00	316,51	316,51
826,00	316,51	316,51
827,00	316,52	316,51
828,00	316,53	316,51
829,00	316,54	316,51
830,00	316,56	316,51
831,00	316,57	316,51
832,00	316,58	316,51
833,00	316,60	316,51
834,00	316,61	316,51
835,00	316,62	316,51
836,00	316,64	316,51
837,00	316,65	316,51
838,00	316,66	316,51
839,00	316,68	316,51
840,00	316,70	316,51
841,00	316,72	316,51
842,00	316,74	316,51
843,00	316,76	316,51
844,00	316,78	316,51
845,00	316,81	316,51
846,00	316,83	316,51
847,00	316,85	316,51
848,00	316,88	316,51
849,00	316,90	316,51
850,00	316,91	316,51
851,00	316,92	316,51
852,00	316,94	316,51
853,00	316,95	316,51
854,00	316,96	316,51
855,00	316,97	316,51
856,00	316,98	316,51
857,00	317,00	316,51
858,00	317,01	316,51
859,00	317,02	316,51
860,00	317,03	316,51
861,00	317,04	316,51
862,00	317,06	316,51

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN

Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
863,00	317,06	316,51
864,00	317,06	316,51
865,00	317,06	316,51
866,00	317,05	316,51
867,00	317,04	316,51
868,00	317,02	316,51
869,00	317,00	316,51
870,00	316,98	316,51
871,00	316,97	316,51
872,00	316,94	316,51
873,00	316,91	316,51
874,00	316,88	316,51
875,00	316,85	316,51
876,00	316,82	316,51
877,00	316,80	316,51
878,00	316,78	316,51
879,00	316,76	316,51
880,00	316,73	316,51
881,00	316,71	316,51
882,00	316,69	316,51
883,00	316,67	316,51
884,00	316,65	316,51
885,00	316,62	316,51
886,00	316,60	316,51
887,00	316,58	316,51
888,00	316,56	316,51
889,00	316,54	316,51
890,00	316,52	316,51
891,00	316,50	316,51
892,00	316,48	316,51
893,00	316,47	316,50
894,00	316,46	316,49
895,00	316,44	316,48
896,00	316,42	316,46
897,00	316,41	316,45
898,00	316,39	316,43
899,00	316,37	316,42
900,00	316,36	316,40
901,00	316,34	316,39
902,00	316,33	316,37
903,00	316,31	316,35
904,00	316,30	316,34
905,00	316,28	316,32
906,00	316,27	316,31
907,00	316,25	316,29
908,00	316,24	316,28
909,00	316,22	316,26
910,00	316,21	316,24
911,00	316,19	316,23
912,00	316,18	316,21
913,00	316,17	316,20
914,00	316,16	316,18
915,00	316,15	316,17
916,00	316,14	316,16
917,00	316,13	316,15
918,00	316,12	316,14
919,00	316,11	316,13
920,00	316,10	316,12
921,00	316,09	316,11
922,00	316,09	316,10
923,00	316,09	316,09
924,00	316,08	316,09
925,00	316,09	316,09
926,00	316,08	316,08
927,00	316,08	316,08
928,00	316,08	316,08

Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN
 Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
929,00	316,08	316,08
930,00	316,08	316,08
931,00	316,08	316,08
932,00	316,08	316,08
933,00	316,08	316,08
934,00	316,08	316,08
935,00	316,08	316,08
936,00	316,08	316,08
937,00	316,08	316,08
938,00	316,08	316,08
939,00	316,08	316,08
940,00	316,08	316,08
941,00	316,08	316,08

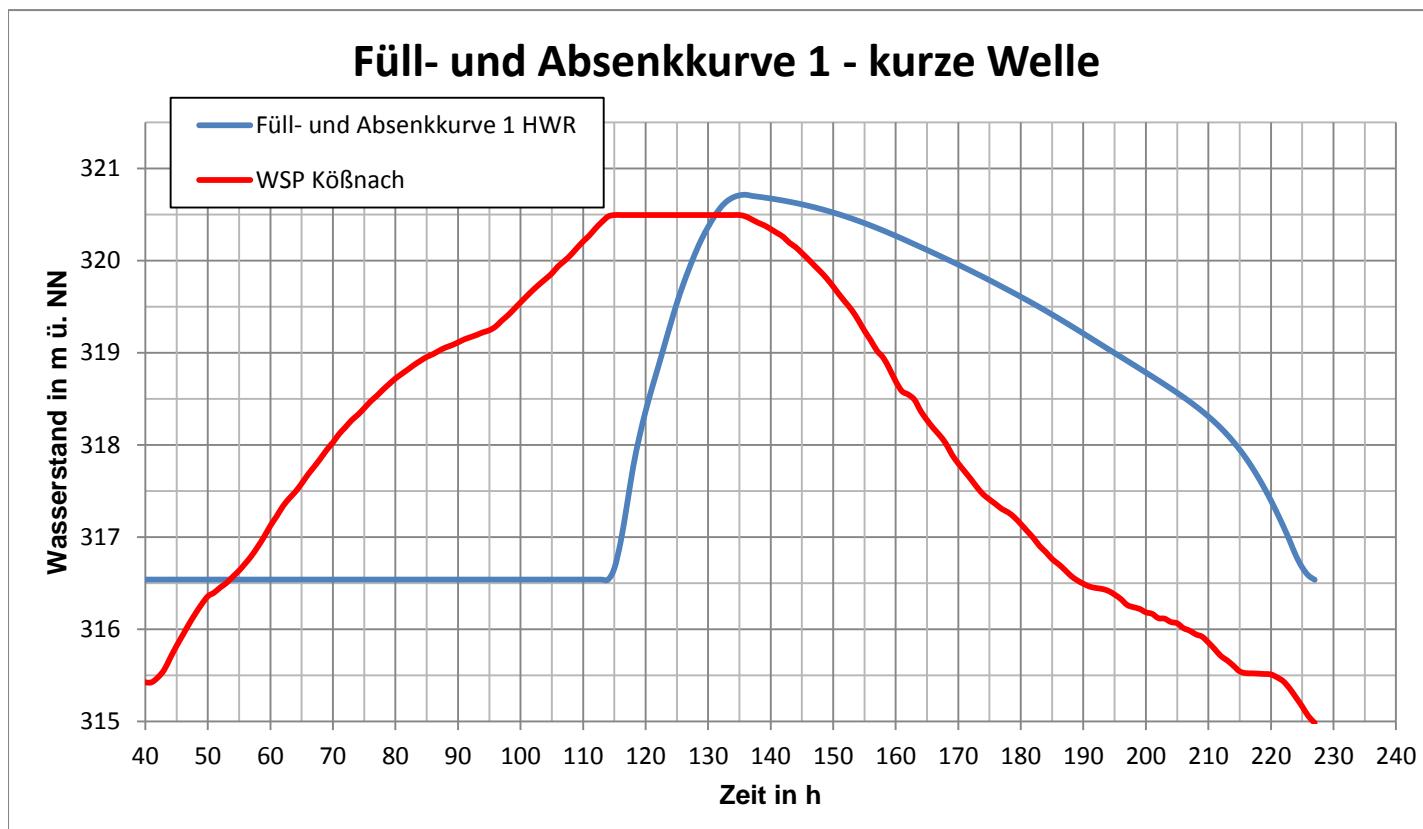
Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN
 Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	22,00	
Dauer [d]	0,92	
Polderentleerung		
Dauer [h]	90,00	
Dauer [d]	3,75	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	30,00	
Dauer [d]	1,25	
Polderentleerung		
Dauer [h]	150,00	
Dauer [d]	6,25	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)	
Polderfüllung		
Dauer [h]	49,00	
Dauer [d]	2,04	
Polderentleerung		
Dauer [h]	504,00	
Dauer [d]	21,00	
Zeit	WSP Kößnach	WSP HWR
[h]	[m NHN]	[m NHN]
942,00	316,08	316,08
943,00	316,08	316,08
944,00	316,07	316,08
945,00	316,07	316,08
946,00	316,07	316,07
947,00	316,06	316,07
948,00	316,06	316,06
949,00	316,05	316,06
950,00	316,04	316,05
951,00	316,04	316,05
952,00	316,03	316,04



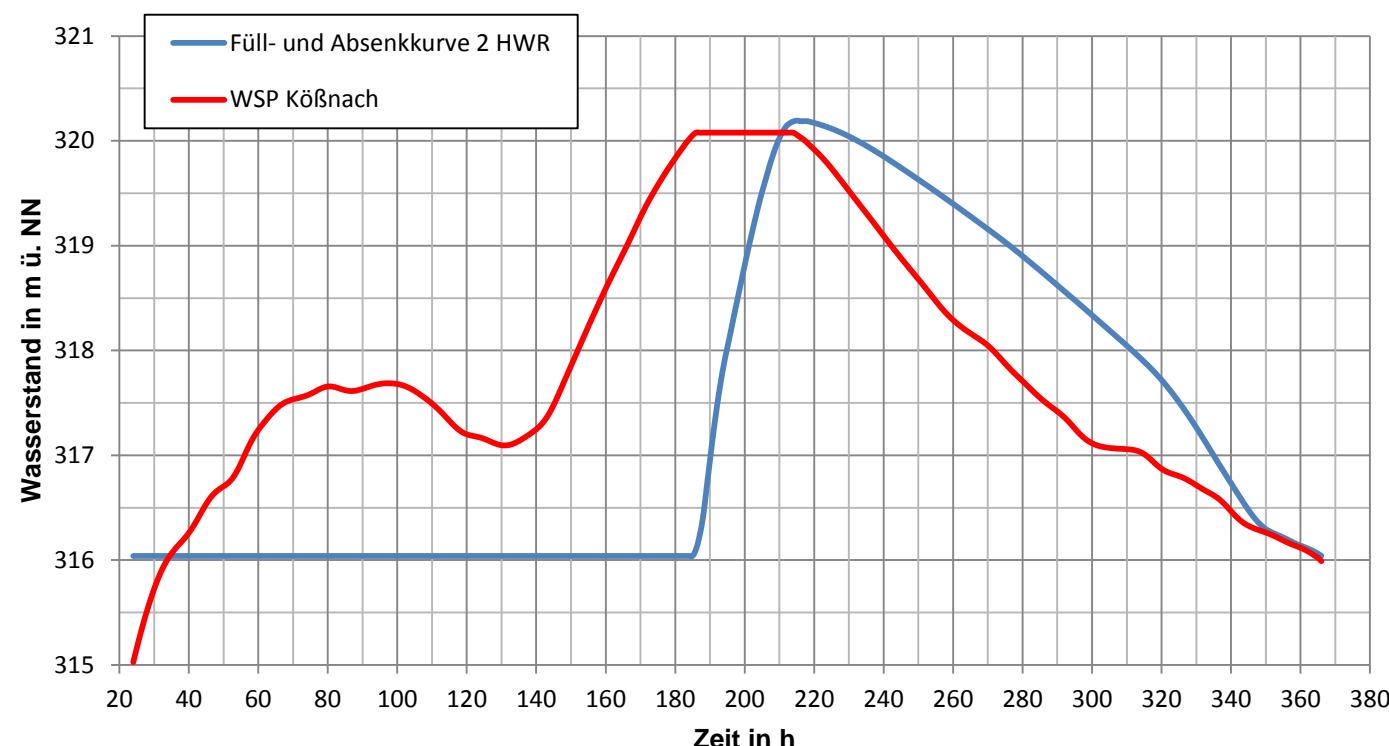
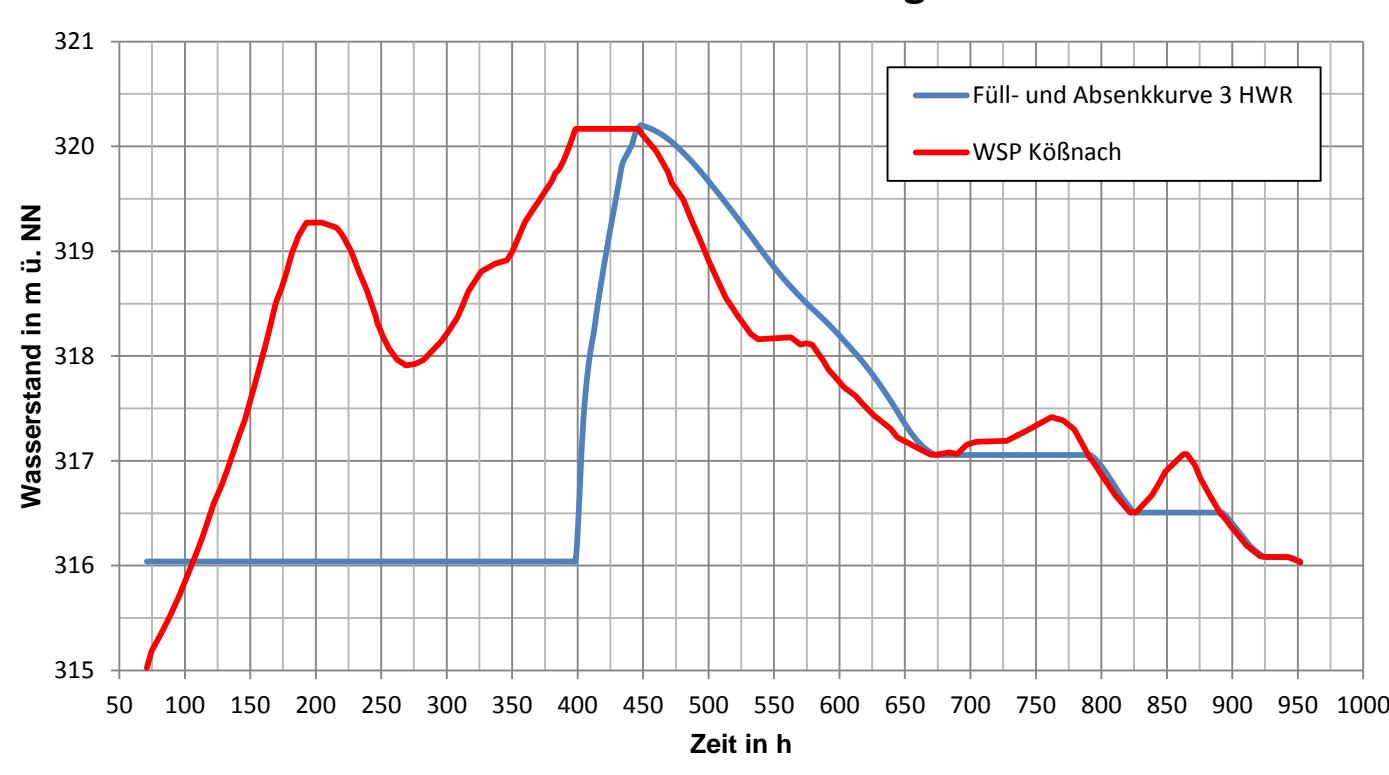
Füllung- und Entleerung der Hochwasserrückhaltung

Polderfüllung von 316,04 m NHN bis zum Stauziel 320,20 m NHN
 Polderentleerung vom Stauziel 320,20 m NHN bis auf 316,04 m NHN

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)
Polderfüllung	
Dauer [h]	22,00
Dauer [d]	0,92
Polderentleerung	
Dauer [h]	90,00
Dauer [d]	3,75
Zeit	WSP Kößnach WSP HWR
[h]	[m NHN] [m NHN]

Kurve	donautypische Welle HQ200 (HW2011)
Polderfüllung	
Dauer [h]	30,00
Dauer [d]	1,25
Polderentleerung	
Dauer [h]	150,00
Dauer [d]	6,25
Zeit	WSP Kößnach WSP HWR
[h]	[m NHN] [m NHN]

Kurve	lange Welle HQ200 (HW1988)
Polderfüllung	
Dauer [h]	49,00
Dauer [d]	2,04
Polderentleerung	
Dauer [h]	504,00
Dauer [d]	21,00
Zeit	WSP Kößnach WSP HWR
[h]	[m NHN] [m NHN]

Füll- und Absenkcurve 2 - donautypische Welle**Füll- und Absenkcurve 3 - lange Welle**

Entleerung der Polder Sossau West und Sossau Ost

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)		Bemerkungen
Zeit	WSP Polder Sossau Ost	WSP Polder Sossau West	
[h]	[m NHN]	[m NHN]	
137,00	319,95	320,20	Beginn Entleerung Polder Sossau West, gleichzeitig erfolgt
139,00	319,88	320,18	Entleerung des Polders Sossau Ost über den Kößnachdeich
141,00	319,80	320,16	
143,00	319,69	320,14	bis hierher: WSP Polder Sossau Ost \geq minimale Deichhöhe am Kößnachdeich von 319,65 bis 319,70 m NHN
145,00	319,69	320,11	ab hier: WSP Polder Sossau Ost \leq minimale Deichhöhe am Kößnachdeich, keine Entleerung möglich, erst nachdem Polder Sossau West über den Entleerungskanal entleert ist, erfolgt
147,00	319,69	320,08	
149,00	319,69	320,04	Entleerung des Polders Sossau Ost
151,00	319,69	320,00	
153,00	319,69	319,95	
155,00	319,69	319,91	
157,00	319,69	319,85	
159,00	319,69	319,80	
161,00	319,69	319,74	
163,00	319,69	319,68	
165,00	319,69	319,62	
167,00	319,69	319,55	
169,00	319,69	319,49	
171,00	319,69	319,42	
173,00	319,69	319,36	
175,00	319,69	319,29	
177,00	319,69	319,22	
179,00	319,69	319,14	
181,00	319,69	319,07	
183,00	319,69	318,99	
185,00	319,69	318,92	
187,00	319,69	318,83	
189,00	319,69	318,75	
191,00	319,69	318,67	
193,00	319,69	318,58	
195,00	319,69	318,50	
197,00	319,69	318,41	
199,00	319,69	318,33	
201,00	319,69	318,24	
203,00	319,69	318,16	
205,00	319,69	318,07	
207,00	319,69	318,00	
209,00	319,69	317,97	
211,00	319,69	317,94	
213,00	319,69	317,90	
215,00	319,69	317,87	
217,00	319,69	317,84	
219,00	319,69	317,80	
221,00	319,69	317,77	
223,00	319,69	317,74	
225,00	319,69	317,70	
227,00	319,69	317,67	
229,00	319,69	317,64	
231,00	319,69	317,60	
233,00	319,69	317,57	
235,00	319,69	317,54	
237,00	319,69	317,50	
239,00	319,69	317,47	
241,00	319,69	317,44	
243,00	319,69	317,40	
245,00	319,69	317,37	
247,00	319,69	317,33	
249,00	319,69	317,29	
251,00	319,69	317,25	
253,00	319,69	317,19	
255,00	319,69	317,07	
257,00	319,69		ab hier beginnt Entleerung Polder Sossau Ost über den Entleerungskanal (Polder Sossau West ist leer)
259,00	319,63		
261,00	319,56		
263,00	319,49		
265,00	319,43		
267,00	319,36		
269,00	319,29		
271,00	319,22		

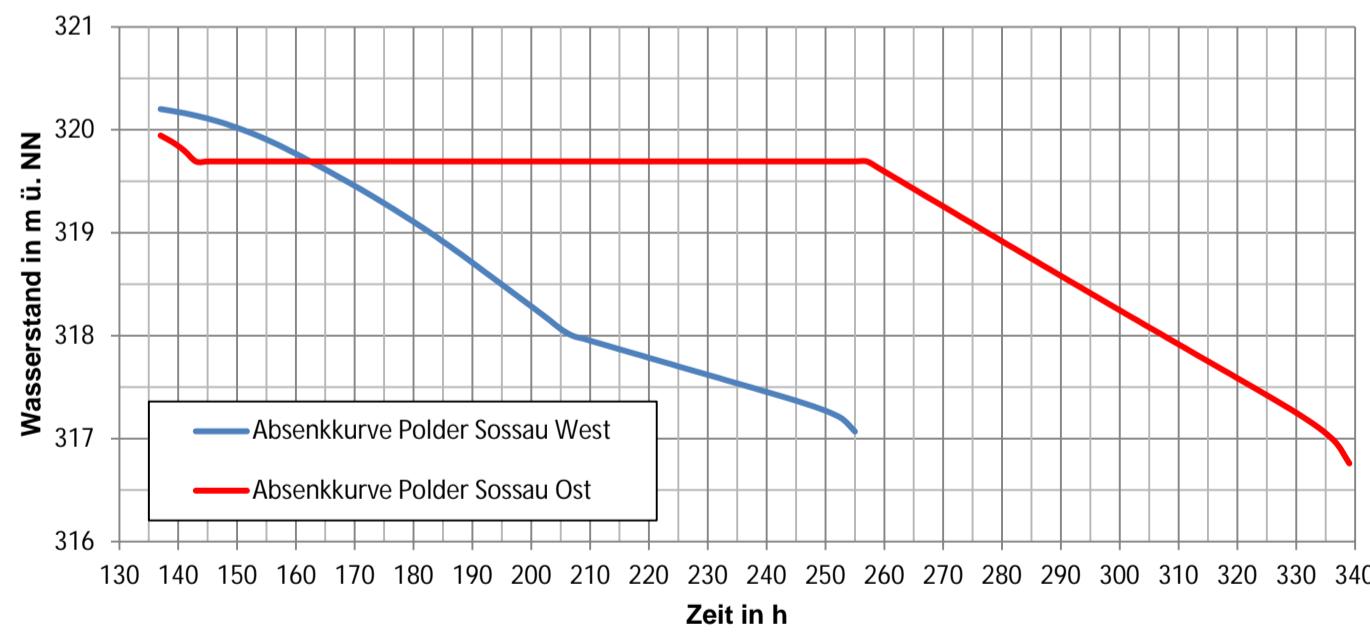
Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Entleerung der Polder Sossau West und Sossau Ost

Kurve	kurze Welle HQ200 (HW2002)		Bemerkungen
	Zeit [h]	WSP Polder Sossau Ost [m NHN]	WSP Polder Sossau West [m NHN]
273,00	319,15		
275,00	319,09		
277,00	319,02		
279,00	318,95		
281,00	318,88		
283,00	318,82		
285,00	318,75		
287,00	318,68		
289,00	318,61		
291,00	318,55		
293,00	318,48		
295,00	318,41		
297,00	318,35		
299,00	318,28		
301,00	318,21		
303,00	318,15		
305,00	318,08		
307,00	318,02		
309,00	317,95		
311,00	317,88		
313,00	317,82		
315,00	317,75		
317,00	317,69		
319,00	317,62		
321,00	317,55		
323,00	317,49		
325,00	317,42		
327,00	317,35		
329,00	317,29		
331,00	317,21		
333,00	317,14		
335,00	317,05		
337,00	316,94		
339,00	316,76		

Absenkcurven Polder Sossau West und Sossau Ost

Deichabschnitt 1 (Deichinstandsetzung ehemaliger linker Donaudeich)

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten	Stauziel Polder (Z_s)	fallender WSP Polder	BauHW	WSP bordvoll / WSP Landseite	Bauteil-versagen
BS-P (ständig) BHW "Altdeich"	P.0	X	DVW = 33 Krone = 5	320,20	-	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) BHW "ohne Altdichtung"	P.1	X	DVW = 33 Krone = 5	320,20	-	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) BHW "mit Altdichtung"	P.2	X	DVW = 33 Krone = 5	320,20	-	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) fallender WSP (kurze Welle)	P.3	X	DVW = 33 Krone = 5	320,20	von $Z_s = 320,20$ auf $Z_{Bf} = 318,30$ in 63 h	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) Abschieben Deich	P.4	X	DVW = 33 Krone = 5	-	-	-	321,60 (Polder) OKG (Landseite)
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	OKG	-	kein BauHW*	OKG
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Polder Variante ohne Spundwand	A.0	X	DVW = 33 Krone = 5	-	-	-	321,60 (Polder) OKG (Landseite)
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Polder Deich mit Spundwand	A.1	X	DVW = 33 Krone = 5	-	-	-	321,60 (Polder) OKG (Landseite)
BS-A (außergewöhnlich) Leckage Stauer Landseite	A.2	X	DVW = 33 Krone = 5	320,20	-	-	OKG (Landseite) Leckage Stauer (Landseite)
BS-A (außergewöhnlich) landseit. Filter kolmatiert	A.3	X	DVW = 33 Krone = 5	320,20	-	-	OKG (Landseite) Filter (landseitige Berme)
BS-A (außergewöhnlich) Baumwurf Polderseite	A.4	X	DVW = 33 Krone = 5	320,20	-	-	OKG (Landseite) Baumwurf (Polderseite)
BS-A (außergewöhnlich) Baumwurf Polderseite und WSP "bordvoll" Landseite	A.5	X	DVW = 33 Krone = 5	-	-	-	OKG (Polder) max. 321,60** (Landseite) Baumwurf (Polderseite)

Hinweise:

Z_{Bf} Höhe Böschungsfuß

- * Kein Bauhochwasser, da in der oberen Schleife während des Baus zwar die Frühjahrsflutung mit max. 317,96 m ü. NHN auftritt, diese aber den polderseitigen Böschungsfuß mit 318,30 m ü. NHN nicht erreicht.
 - ** Einstauhöhe ergibt sich aus der Bauteilstatik für die Spundwand (Unterlage 06.01.02)
-  Lastfall entfällt, da bei leerem Polder, landseitigem Einstau und Totalverlust der polderseitigen Böschung kein Böschungsversagen zu erwarten ist.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Deichabschnitt 2 (Deichinstandsetzung ehemaliger linker Donaudeich / bestehender rechter Kößnachdeich)

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten	Stauziel Polder (Z_s)	fallender WSP Polder	BauHW	WSP bordvoll / WSP Kößnach	Bauteil-versagen
BS-P (ständig) BHW Kößnach "ohne Spundwand", ohne Polder	P.0	X	DVW = 16, SP mit 33	-	-	320,17 (Kößnach) OKG (Polder)	-
BS-P (ständig) BHW Kößnach "mit Spundwand", ohne Polder	P.1a	X	DVW = 16, SP mit 33	-	-	320,17 (Kößnach) OKG (Polder)	-
BS-P (ständig) BHW Polder "mit Spundwand", ohne Kößnach	P.1b	X	DVW = 16, SP mit 33	320,20	-	OKG (Kößnach)	-
BS-P (ständig) BHW Polder "mit Spundwand", Kößnach HQ30	P.2	X	DVW = 16, SP mit 33	320,20	-	319,24 (Kößnach)	-
BS-P (ständig) fallender WSP (kurze Welle)	P.3a	X	DVW = 16, SP mit 33	320,20	von $Z_s = 320,20$ auf $Z_A = 316,04$ in 90 h	von 319,99 auf 316,00 in 53 h	-
BS-P (ständig) Durchgang lange Welle	P.3b	X	DVW = 16, SP mit 33	320,20	von $Z_A = 316,04$ auf $Z_s = 320,20$ auf $Z_A = 316,04$ in 847 h	von 316,00 auf 320,17 auf 316,00 in 847 h	-
BS-P (ständig) Abschieben Deich	P.4	X	DVW = 16, SP mit 33	-	-	321,45 (Polder) OKG (Kößnach)	-
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	-	-	317,96	OKG

Deichabschnitt 2 (Deichinstandsetzung ehemaliger linker Donaudeich / bestehender rechter Kößnachdeich)

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten	Stauziel Polder (Z_s)	fallender WSP Polder	BauHW	WSP bordvoll / WSP Kößnach	Bauteil-versagen
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Polder	A.1	X	DVW = 16, SP mit 33	-	-	321,45 (Polder) OKG (Kößnach)	-
BS-A (außergewöhnlich) Baumwurf Polderseite	A.2	X	DVW = 16, SP mit 33	320,20	-	OKG (Kößnach)	Baumwurf (Polderseite)
BS-A (außergewöhnlich) Leckage Stauer	A.3	X	DVW = 16	320,20	-	OKG (Kößnach)	Leckage Stauer
BS-A (außergewöhnlich) Filter kolmatiert	A.4	X	DVW = 16	320,20	-	OKG (Kößnach)	Filter
BS-A (außergewöhnlich) Baumwurf Polderseite und WSP "bordvoll" Kößnach	A.5	X	DVW = 16, SP mit 33	-	-	OKG (Polder) 321,45 (Kößnach)	Baumwurf (Polderseite)

Hinweise:

SP Sonderprofil km 4+580 (Abschnitt zum RzK von Deich-km 4+300 bis 4+600)

 Lastfälle entfallen, da die Spundwand den Stauer abdichtet und keine Filter vorhanden sind

 Lastfall entfällt, da bei leerem Polder, kößnachseitigem Einstau und Totalverlust der polderseitigen Böschung kein Böschungsversagen zu erwarten ist.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Deichabschnitt 3 (Neubau Ringdeiche)

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten kN/m ²	Stauziel Polder (Z_s) m ü. NHN	fallender WSP Polder m ü. NHN	BauHW	WSP bordvoll / WSP Landseite m ü. NHN	Bauteil-versagen
BS-P (ständig) BHW	P.1	X	DVW = 33	320,20	-	-	OKG (Ls / Graben 317,60 / 317,25)
BS-P (ständig) fallender WSP (kurze Welle) für Breitenfeld und Öberau	P.2	X	DVW = 33	320,20	von $Z_s = 320,20$ auf $Z_{Bf} = 318,15$ in 66 h $Z_{Bf} = 318,37$ in 61 h	-	OKG (Ls / Graben 317,60 / 317,25)
BS-P (ständig) Abschieben Deich	P.3	X	DVW = 33	-	-	-	321,25 (Polder) OKG (Ls / Graben 317,60 / 317,25)
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	OKG	-	kein BauHW*	OKG
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Polder	A.1	X	DVW = 33	-	-	-	321,25 (Polder) OKG (Ls / Graben 317,60 / 317,25)
BS-A (außergewöhnlich) Leckage Stauer Landseite	A.2	X	DVW = 33	320,20	-	-	OKG (Ls / Graben 317,60 / 317,25)
							Leckage Stauer (Landseite)

Hinweise:

 Z_{Bf} Höhe Böschungsfuß

* Kein Bauhochwasser, da im Ist-Zustand die Flutung des Polders Öberau erst bei Hochwasserereignissen von HQ30 bis HQ50 eintritt.

 Lastfall entfällt, da der Graben den Stauer ohnehin perforiert (Kiessäulen in Grabensohle).

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Deichabschnitt 3 (Deichinstandsetzung ehemaliger rechter Donaudeich - Öberau)

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten	Stauziel Polder (Z_s)	fallender WSP Polder	BauHW	WSP bordvoll / WSP Landseite	Bauteil-versagen
BS-P (ständig) BHW "Altdeich"	P.0	X	ohne DVW	320,20	-	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) BHW "ohne Innendichtung"	P.1	X	DVW = 33	320,20	-	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) BHW "mit Innendichtung"	P.2	X	DVW = 33	320,20	-	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) fallender WSP (kurze Welle)	P.3a	X	DVW = 33	320,20	von $Z_s = 320,20$ auf $Z_{Bf} = 318,37$ in 61 h	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) fallender WSP (lange Welle)	P.3b	X	DVW = 33	320,20	von $Z_s = 320,20$ auf $Z_{Bf} = 318,37$ in 135 h	-	OKG (Landseite)
BS-P (ständig) Abschieben Deich	P.4	X	DVW = 33	-	-	-	321,25 (Polder) OKG (Landseite)
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	OKG	-	kein BauHW*	OKG
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Polder	A.1	X	DVW = 33	-	-	-	321,25 (Polder) OKG (Landseite)

Hinweise:

 Z_{Bf} Höhe Böschungsfuß

* Kein Bauhochwasser, da im Ist-Zustand die Flutung des Polders Öberau erst bei Hochwasserereignissen von HQ30 bis HQ50 eintritt.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Straße Straubing - Öberau

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten	Stauziel Polder (Z_s)	fallender WSP Polder	BauHW	WSP bordvoll / WSP Landseite	Bauteil-versagen
BS-P (ständig) BHW	P.1	X	33	320,20	-	-	320,73 ... 321,08 (Donauseite)
BS-P (ständig) fallender WSP (kurze Welle)	P.2	X	33	320,20	von $Z_s = 320,20$ auf $Z_{Bf} = 318,29$ in 63 h	-	<OKG (Donauseite)
BS-P (ständig) Abschieben Straßendamm	P.3	X	33	-	-	-	321,25 (Einstau beidseitig)
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	OKG	-	kein BauHW*	OKG
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Polder	A.1	X	33	-	-	-	321,25 (Polder) 320,73 ... 321,08 (Donauseite)

Hinweise:

 Z_{Bf} Höhe Böschungsfuß

* Kein Bauhochwasser, da im Ist-Zustand die Flutung der Öberauer Schleife erst bei Hochwasserereignissen von HQ30 bis HQ50 eintritt.

Lastfall entfällt, da bei beidseitigem Einstau keine Gefahr des Abschiebens besteht.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

hochwasserfreie Zufahrt Öberau-Breitenfeld

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten	Stauziel Polder (Z_s)	fallender WSP Polder	BauHW	WSP bordvoll / WSP Landseite	Bauteil-versagen
BS-P (ständig) BHW	P.0	X	33	OKG	-	-	OKG
BS-P (ständig) BHW	P.1	X	33	320,20	-	-	320,20 (Einstau beidseitig)
BS-P (ständig) fallender WSP (kurze Welle)	P.2	X	33	320,20	wie DA 3	-	320,20 (Einstau beidseitig)
BS-P (ständig) Abschieben Straßendamm	P.3	X	33	-	-	-	321,25 (Einstau beidseitig)
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	OKG	-	kein BauHW*	OKG
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Polder	A.1	X	33	-	-	-	321,25 (Einstau beidseitig)

Hinweise:

 Z_{Bf} Höhe Böschungsfuß

* Kein Bauhochwasser, da im Ist-Zustand die Flutung der Öberauer Schleife erst bei Hochwasserereignissen von HQ30 bis HQ50 eintritt.

 Lastfall entfällt, da dieser durch andere Querschnitte bei den Ringdeichen (DA3) bereits abgedeckt wird.

 Lastfall entfällt, da bei beidseitigem Einstau keine Gefahr des Abschiebens besteht.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat

Deichabschnitt 5 (SRs48 - Westtangente)

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten	Stauziel Polder (Z_s)	fallender WSP Polder	BauHW	WSP bordvoll / WSP Po. So. Ost	Bauteil-versagen	
BS-P (ständig) BHW ohne Einstau Po. So. Ost	P.1a	X	33	320,20	-	-	OKG (Po. So. Ost)	-
BS-P (ständig) Einstau Po. So. Ost	P.1b	X	33	OKG	-	-	319,91 (Po. So. Ost)	- Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG durch Beschluss vom 30.10.2025
BS-P (ständig) fallender WSP	P.2a	X	33	320,20	von $Z_s = 320,20$ auf $Z_{Bf} = 316,95$ in 114 h	-	OKG (Po. So. Ost)	- Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25 Regierung von Niederbayern
BS-P (ständig) fallender WSP bei Einstau Po. So. Ost	P.2b	X	33	OKG	-	-	von $Z = 319,69$ auf $Z = 316,00$ in 84 h (Po. So. Ost)	- Landshut, 30.10.2025 gez. Jahn Oberregierungsrat
BS-P (ständig) Abschieben Straßendamm	P.3	X	keine	-	-	-	321,05 (Polder) OKG (Po. So. Ost)	-
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	OKG	-	kein BauHW	OKG	-
BS-T (vorübergehend) bauzeitliche Umfahrung	T.2	X	33	-	-	kein BauHW	-	-
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Polder	A.1a	X	33	-	-	-	321,05 (Polder) 319,69 (Po. So. Ost)	-
BS-A (außergewöhnlich) WSP "bordvoll" Po. So. Ost	A.1b	X	33	-	-	-	OKG (Polder) 320,71 (Po. So. Ost)	-
BS-A (außergewöhnlich) Leckage Dichtwand bei Einstau Polder	A.2a	X	33	320,20	-	-	OKG (Po. So. Ost)	Leckage Dicht-wand 1 m breit
BS-A (außergewöhnlich) Leckage Dichtwand bei Einstau Po. So. Ost	A.2b	X	33	OKG	-	-	319,91 (Po. So. Ost)	Leckage Dicht-wand 1 m breit

Hinweise:

 Z_{Bf} Höhe Böschungsfuß

* Kein Bauhochwasser, da im Ist-Zustand die Flutung der Polder Sossau Ost und West erst bei Hochwasserereignissen von HQ30 bis HQ50 eintritt.

Lastfall entfällt, da durch BS-T.1 abgedeckt.

Stauhaltungsdamm

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs-lasten	Stauziel Polder (Z_s)	fallender WSP Polder	BauHW	WSP bordvoll / WSP Landseite	Bauteil-versagen
BS-P (ständig) BHW	P.1	X	33	320,20	-	320,20 (Einstau beidseitig)	-
BS-P (ständig) fallender WSP (kurze Welle)	P.2	X	33	OKG	von $Z_s = 320,20$ auf $Z_{Bf} = 316,04$ in 90 h	BHW Donau je nach Station	-
BS-P (ständig) BHW	P.3	X	33	OKG	-	320,90 (Einstau donauseitig HQ ₂₀₀)	-
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	OKG	-	kein BauHW	OKG
BS-A (außergewöhnlich) ungünstige Kennwerte	A.1	X	33	OKG	-	BHW Donau je nach Station	-
BS-A (außergewöhnlich) Spundwand undicht	A.2	X	33	OKG	-	320,90 (Einstau donauseitig HQ ₂₀₀)	-
BS-A (außergewöhnlich) Polder $Z_{max} = 321,6$ m ü. NHN	A.3	X	33	$Z_{max}: 321,6$	-	320,48 (Einstau donauseitig HQ ₁₀₀)	-
BS-A (außergewöhnlich) Donau $Z_{1000} = 321,51$ m	A.4	X	33	320,20	-	321,51 (Einstau donauseit. HQ ₁₀₀₀)	-
BS-E (außergewöhnlich)	E.1	X	33	OKG	-	BHW Donau je nach Station	-
BS-R (Risiko) überschreiten Bemessungs-Erdbeben 1,75-fach	R	X	33	OKG	-	BHW Donau je nach Station	-

Hinweise:

PGA-Werte Erdbeben

Relevanz für Neubaubereich Station 2+200...2+500 und Berme am Heber (hier nur BS-T.1)

$$a_h = 0,48 \text{ m/s}^2 \text{ (BS-E.1); } a_h = 0,84 \text{ m/s}^2 \text{ (BS-R; } a_v = 70\% a_h)$$

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

A- und E-Maßnahmen: Rettungsinseln und Verwallung Hagen

Bemessungssituation	Eigen- und Auflasten	Verkehrs- lasten	Stauziel	fallender WSP	BauHW	WSP bordvoll / WSP Landseite	Bauteil- versagen
			Polder (Z_s)	Polder	m ü. NHN	m ü. NHN	
BS-P (ständig) BHW	P.1	X	-	320,2 bzw. 317,96 Z_{Fr}^{**}	-	-	320,20 (Einstau beidseitig)
BS-P (ständig) fallender WSP (kurze Welle) auf Z_{Bf}	P.2	X	-	320,20	wie DA 3	-	320,20 (Einstau beidseitig)
BS-P (ständig) Abschieben Erdkörper	P.3	X	-	-	-	-	321,25 (Einstau beidseitig)
BS-T (vorübergehend)	T.1	X	0,5 m breite Last iteriert	OKG	-	kein BauHW*	OKG

Hinweise:

 Z_{Bf} Höhe Böschungsfuß

* Kein Bauhochwasser, da im Ist-Zustand die Flutung der Öberauer Schleife erst bei Hochwasserereignissen von HQ30 bis HQ50 eintritt.

 Z_{Fr}^{**} Frühjahrsflutung nur einseitiger Einstau, relevant für Verwallung Bereich Hagen

 Lastfall entfällt, da dieser durch andere Querschnitte bei den Ringdeichen (DA3) bereits abgedeckt wird.

 Lastfall entfällt, da bei beidseitigem Einstau keine Gefahr des Abschiebens besteht.

Festgestellt gem. § 68 Abs. 1 WHG
durch Beschluss vom 30.10.2025
Nr. RNB-55.1.W 4543-1-25

Regierung von Niederbayern
Landshut, 30.10.2025

gez.
Jahn
Oberregierungsrat