

Anlage 5.0
Blatt 1
Auftrags-Nr. N1559/20

[illegible]

[illegible]



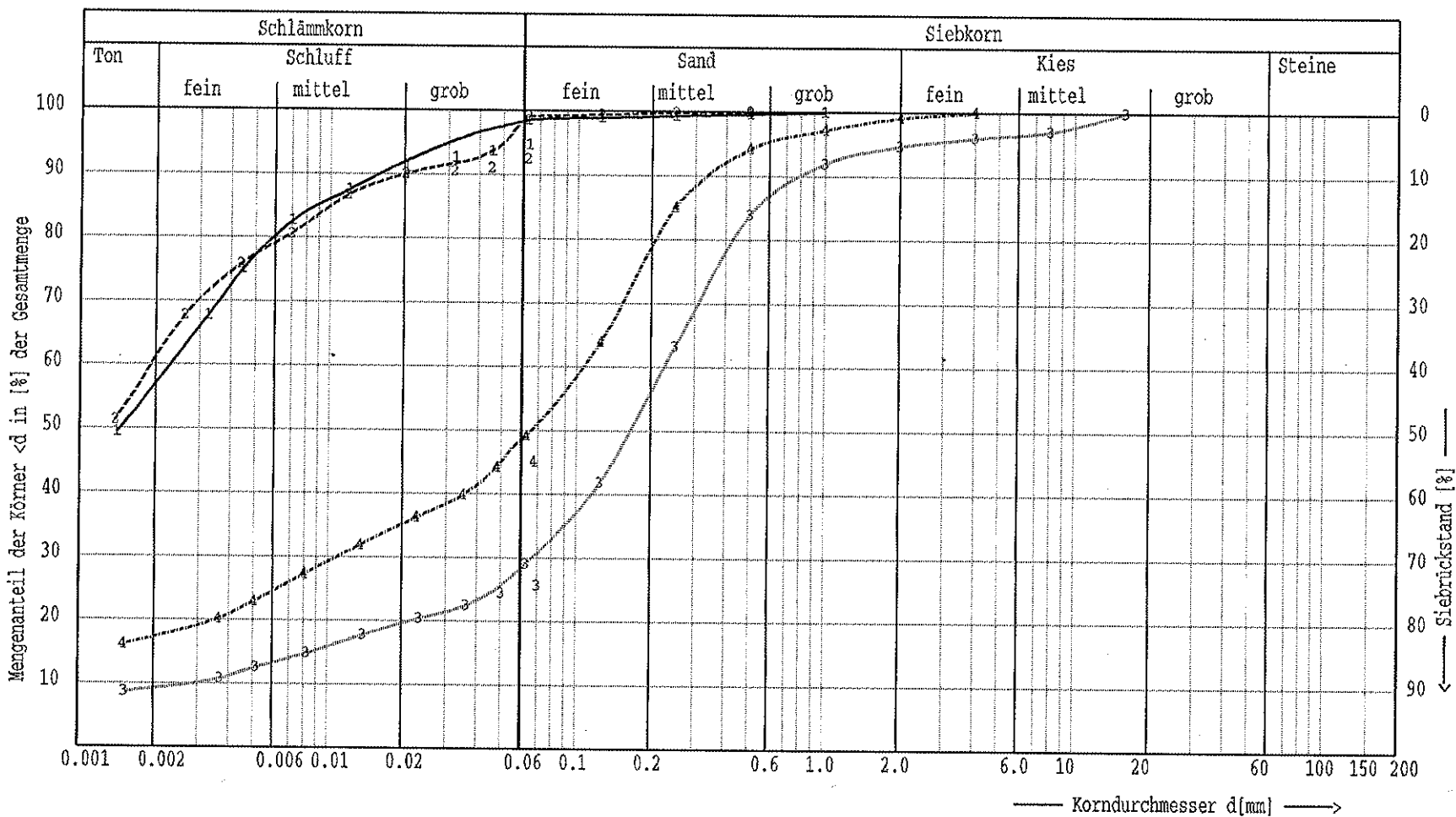
Dr.-Ing. Weissenburg
Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Korngrößenverteilung durch
Naßsiebung und Sedimentation
DIN 18 123

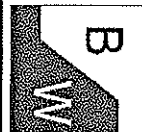
Anlage : 5.1
Blatt : 1
Auftrag : 20/1559

Bauvorhaben

: N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A



Sig- natur	Entnahme		Bodenart		$u=d_{60}/d_{10}$	$c=d_{30}^2/d_{60} \cdot d_{10}$	Schicht Nr.
	Stelle	Tiefe	DIN 4022	DIN 18 196			
—1—	BK 1	04,00-04,30 m	T,u,s	TA-OT			3
---2---	BK 1	05,40-06,00 m	T,u,s	TA-OT			3
---3---	BK 1	12,020-12,50 m	T,u,s*,g'	ST*-TL	$U=79.56$ $d_{10}=0.003$ $d_{60}=0.231$	$C=6.82$ $\kappa f=5.07 \cdot E=0.8 \text{ m/s}$	4
---4---	BK 2	16,00-17,00 m	T,u,s,g'	TL			4



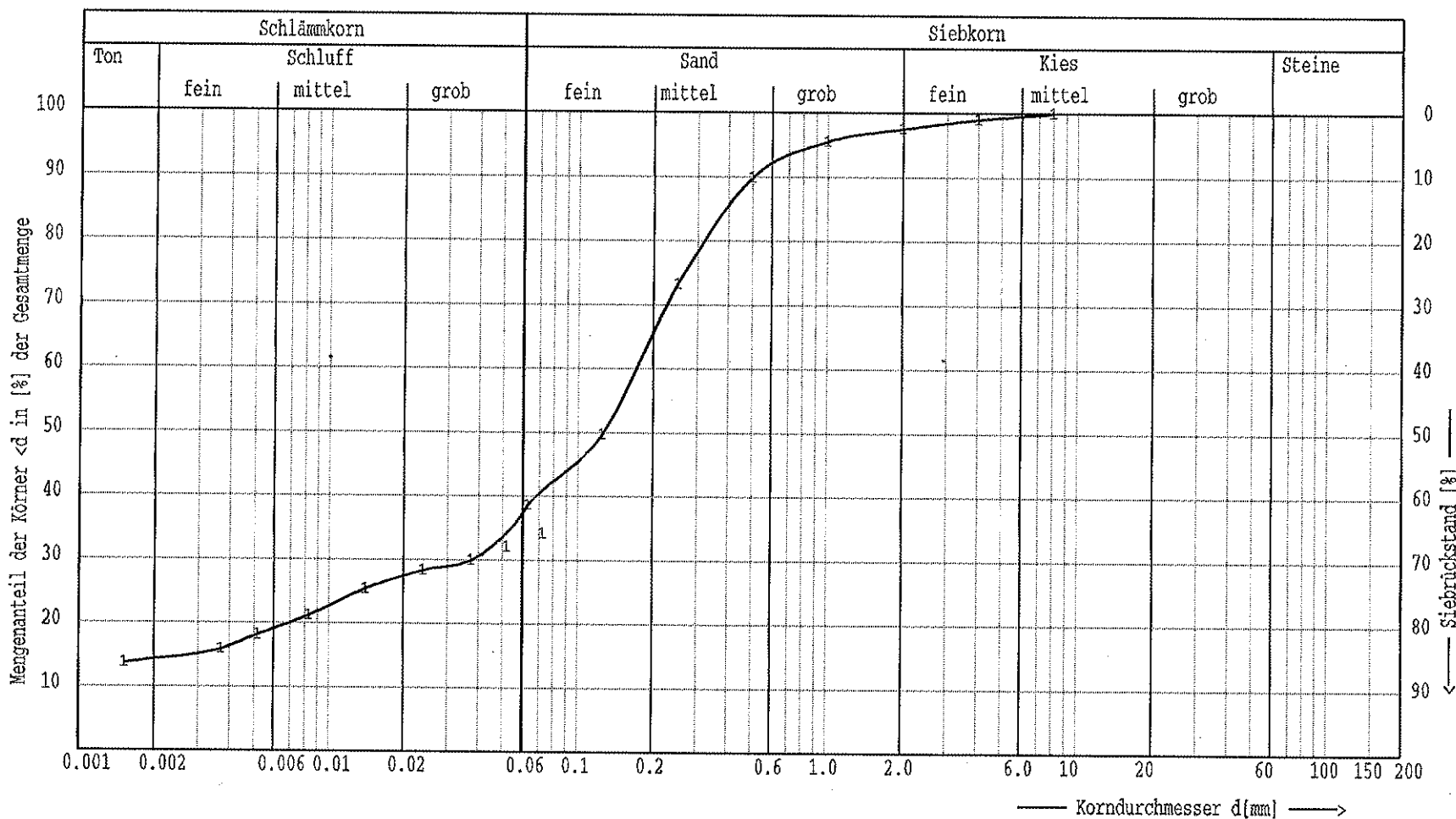
Dr.-Ing. Weissenburg
Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Korngrößenverteilung durch
Naßsiebung und Sedimentation
DIN 18 123

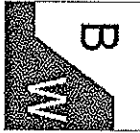
Anlage : 5.1
Blatt : 2
Auftrag : 20/1559

Bauvorhaben

: NI559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A



Sig- natur	Entnahme		Bodenart	ST-TL DIN 18 196	$u=d_{60}/d_{10}$	$c=d_{30}^2/d_{60} \cdot d_{10}$	Schicht Nr.
	Stelle	Tiefe					
—1—	BS 1	5,20-5,70 m	T,u,s*	TL/TM			4



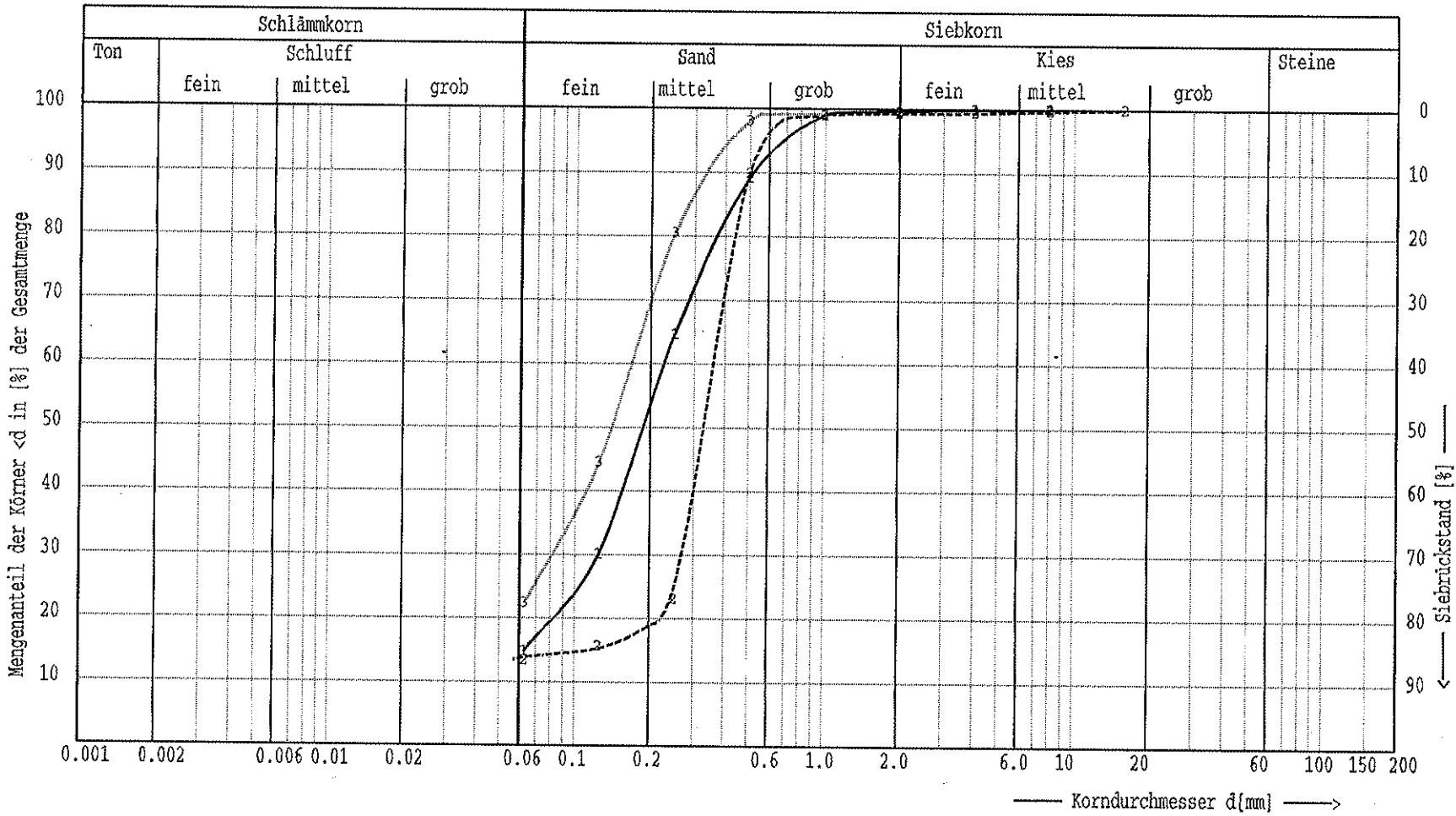
Dr.-Ing. Weissenburg
Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Korngrößenverteilung durch
Nabsiebung
DIN 18 123

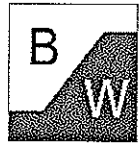
Anlage : 5.1
Blatt : 3
Auftrag : 20/1559

Bauvorhaben

: N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A



Sig- natur	Entnahme		Bodenart		$u=d_{60}/d_{10}$	$c=d_{30}^2/d_{60} \cdot d_{10}$	Schicht Nr.
	Stelle	Tiefe	DIN 4022	DIN 18 196			
—1—	BK 1	00,60-01,80 m	S	SU-SU*			2
---2---	BK 1	14,40-15,40 m	fS-mS	SU			5
—3—	BK 2	11,50-12,50 m	fS,u'	SU*/ST*			5



Dr.-Ing. Weissenburg

Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Bestimmung Zustandsgrenzen
DIN 18 122, Teil 1

Anlage : 5.2
Blatt : 1
Auftrag : 20/1559

Bauvorhaben : N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle : BK 1

Entnahmetiefe : 4,00–4,30 m

Erdstoff (nach DIN 4022) : T, u, s

Datum/Bearb. : 29.12.20 / Serfl.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	3	9	1	2	3	7	9	10	11
$m + m_B$ [g]	116.05	103.38	81.65	92.13	87.33	89.32	92.00	79.31	99.22
$m_d + m_B$ [g]	108.41	98.07	80.41	91.01	86.23	83.82	87.00	73.27	92.62
m_B [g]	81.42	78.88	75.09	85.95	81.42	74.63	78.88	63.73	82.66
W	0.283	0.277	0.233	0.221	0.229	0.598	0.616	0.633	0.663
Schlagzahl						36	27	23	15

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.280$ [-]

$m_G = 0.00$ [g]

Fließgrenze : $W_L = 0.624$ [-]

$m_d = 0.00$ [g]

Ausrollgrenze : $W_P = 0.228$ [-]

$\ddot{U}_{(<=25\%)} = 0.000$ [-]

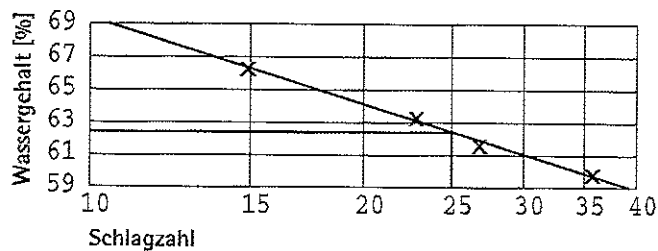
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.396$ [-]

$W_{\ddot{U}}(>25\%) = 0.000$ [-]

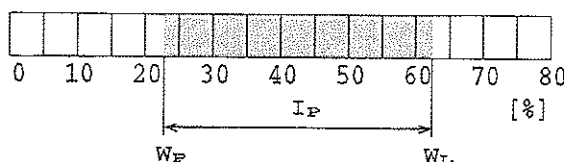
Konsistenzszahl $I_C = \frac{W_L - W_{20,4}}{I_P}$: $I_C = 0.869$ [-]

$W_{<0,4} = 0.280$ [-]

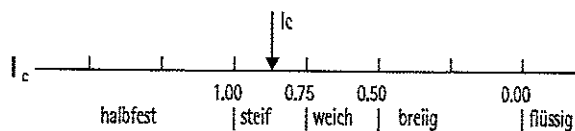
Diagramm zur Ermittlung w_L



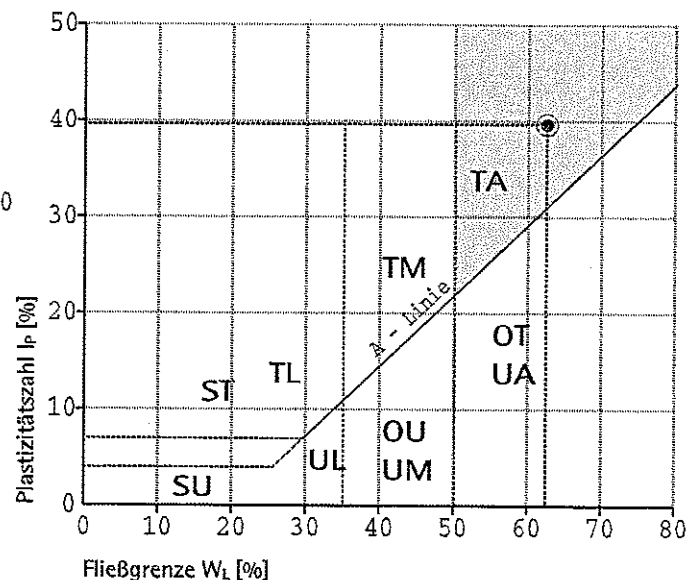
Konsistenzbalken



Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen:



Bauvorhaben : N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle : BK 1

Entnahmetiefe : 5,40-6,00 m

Erdstoff (nach DIN 4022) : T,u,s

Datum/Bearb. : 30.12.20 / Serfl.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	1	2	12	14	16	107	108	17	35
m + m _B [g]	107.63	110.07	89.46	82.74	85.64	95.85	87.51	89.92	140.22
m _d + m _B [g]	100.18	104.41	88.34	81.58	84.54	91.42	83.29	85.80	134.14
m _B [g]	75.09	85.95	83.26	76.52	79.62	84.20	76.64	79.39	124.88
W	0.297	0.307	0.220	0.229	0.224	0.614	0.635	0.643	0.657
Schlagzahl						39	28	22	18

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.302$ [-]

$m_0 = 0.00$ [g]

Fließgrenze : $W_L = 0.638$ [-]

$m_d = 0.00$ [g]

Ausrollgrenze : $W_P = 0.224$ [-]

$\ddot{U}_{(<25\%)} = 0.000$ [-]

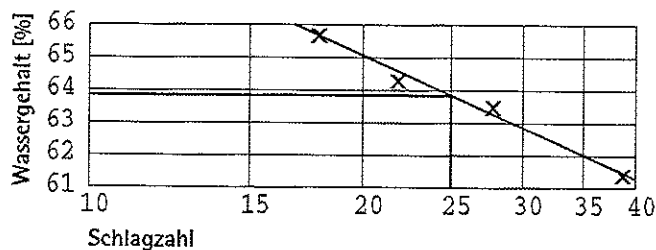
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.414$ [-]

$\ddot{U}_{(>25\%)} = 0.000$ [-]

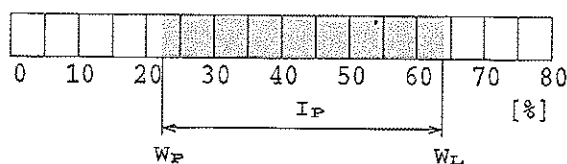
Konsistenzszahl $I_C = \frac{W_L - W_{<0,4}}{I_P}$: $I_C = 0.812$ [-]

$W_{<0,4} = 0.302$ [-]

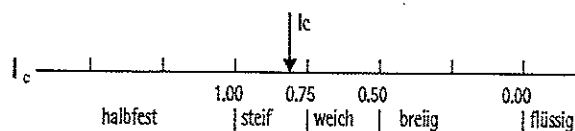
Diagramm zur Ermittlung w_L



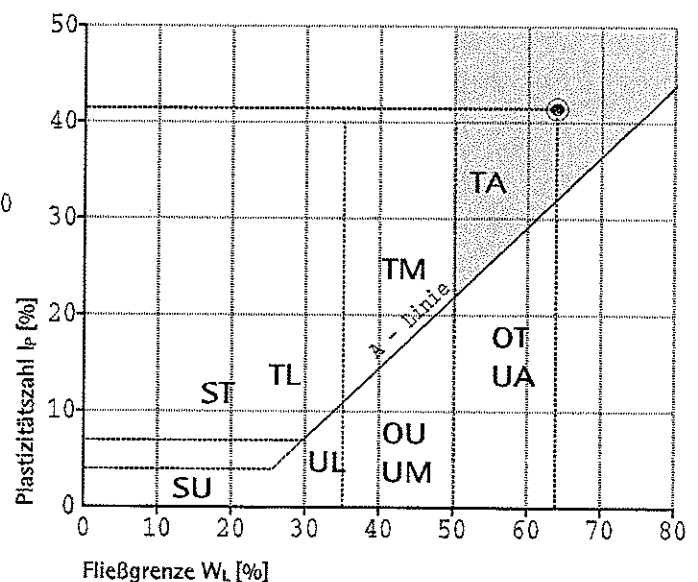
Konsistenzbalken



Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen:



Bauvorhaben : N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle : BK 1

Entnahmetiefe : 8,00-8,30 m

Erdstoff (nach DIN 4022) : T,u,s

Datum/Bearb. : 29.12.20 / Serfl.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	1	2	12	14	16	17	107	108	35
m + m _B [g]	98.12	108.62	89.45	81.98	86.72	91.82	99.75	87.47	145.77
m _d + m _B [g]	93.76	104.44	88.66	81.26	85.79	88.12	95.04	84.15	139.26
m _B [g]	75.09	85.95	83.26	76.52	79.62	79.39	84.20	76.64	124.88
W	0.234	0.226	0.146	0.152	0.151	0.424	0.435	0.442	0.453
Schlagzahl						33	27	23	19

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.230$ [-]

$m_G = 2.31$ [g]

Fließgrenze : $W_L = 0.439$ [-]

$m_d = 37.16$ [g]

Ausrollgrenze : $W_P = 0.150$ [-]

$\bar{U}_{(<=25\%)} = 0.062$ [-]

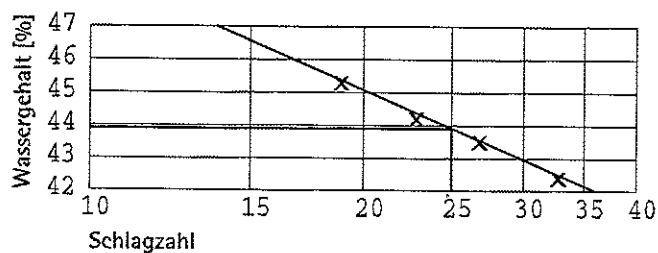
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.289$ [-]

$\bar{U}_{(>25\%)} = 0.000$ [-]

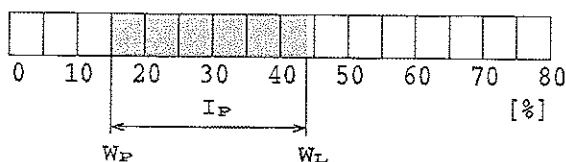
Konsistenzzahl $I_C = \frac{W_L - W_{0.4}}{I_P}$: $I_C = 0.671$ [-]

$W_{0.4} = 0.245$ [-]

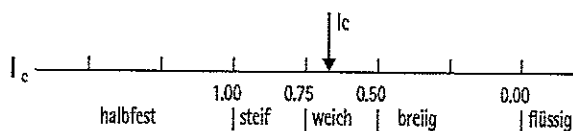
Diagramm zur Ermittlung w_L



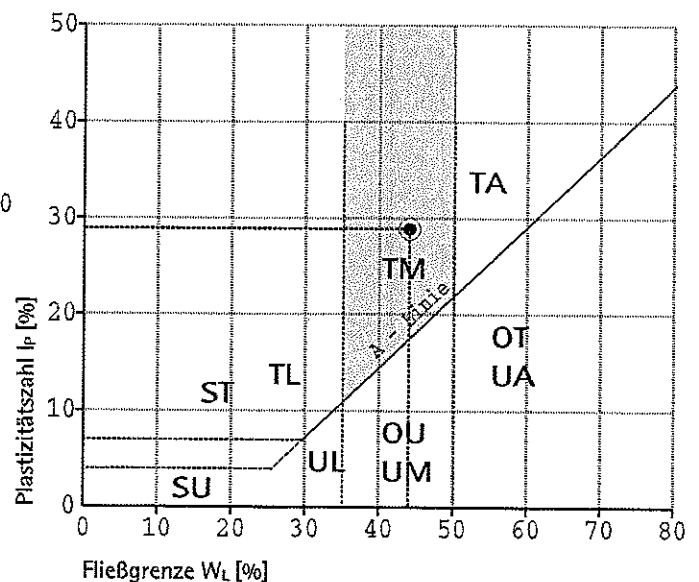
Konsistenzbalken



Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen: Größtkorn: 2,00 mm



Dr.-Ing. Weissenburg
Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Bestimmung Zustandsgrenzen
DIN 18 122, Teil 1

Anlage : 5.2
Blatt : 4
Auftrag : 20/1559

Bauvorhaben : N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle : BK 1

Entnahmetiefe : 12,20-12,50 m

Erdstoff (nach DIN 4022) : T,u,s

Datum/Bearb. : 30.12.20 / Serfl.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	3	7	1	2	3	7	9	10	11
m + m _B [g]	126.88	116.03	82.52	93.31	88.83	90.79	98.22	83.44	102.55
m _d + m _B [g]	122.69	112.24	81.82	92.60	88.12	88.48	95.42	80.45	99.41
m _B [g]	81.42	74.63	75.09	85.95	81.42	74.63	78.88	63.73	82.66
W	0.102	0.101	0.104	0.107	0.106	0.167	0.169	0.179	0.187
Schlagzahl						32	28	22	16

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.102$ [-]

$m_0 = 16.80$ [g]

Fließgrenze : $W_L = 0.174$ [-]

$m_d = 78.88$ [g]

Ausrollgrenze : $W_P = 0.106$ [-]

$\bar{U}_{(<25\%)} = 0.213$ [-]

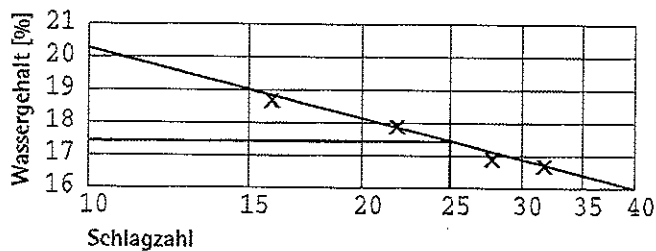
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.068$ [-]

$W_{\bar{U}(>25\%)} = 0.000$ [-]

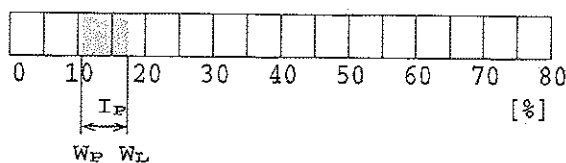
Konsistenzzahl $I_C = \frac{W_L - W_{0.4}}{I_P}$: $I_C = 0.647$ [-]

$W_{<0.4} = 0.130$ [-]

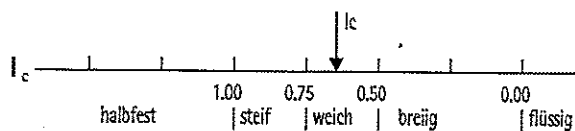
Diagramm zur Ermittlung w_L



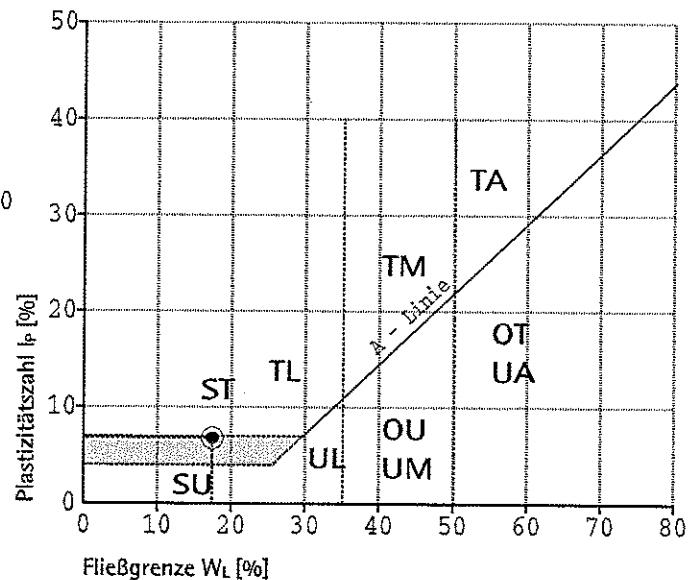
Konsistenzbalken



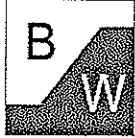
Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen: Größtkorn: 8,00 mm



Bauvorhaben : N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle : BK 2

Entnahmetiefe : 16,00-17,00 m

Erdstoff (nach DIN 4022) : T,u,s,g'

Datum/Bearb. : 30.12.20 / Serfl.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	14	16	27	28	29	30	31	9	33
m + m _B [g]	130.37	128.18	16.73	17.10	17.02	25.27	23.96	25.38	28.89
m _d + m _B [g]	125.21	123.69	16.04	16.35	16.31	22.35	21.18	22.18	24.91
m _B [g]	76.52	79.62	9.75	9.84	9.88	9.82	9.81	9.80	9.89
W	0.106	0.102	0.110	0.115	0.110	0.233	0.245	0.258	0.265
Schlagzahl						35	27	23	19

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.104 [-]$

$m_d = 10.04 [g]$

Fließgrenze : $W_L = 0.251 [-]$

$m_d = 92.76 [g]$

Ausrollgrenze : $W_P = 0.112 [-]$

$\bar{U}_{(<25\%)} = 0.108 [-]$

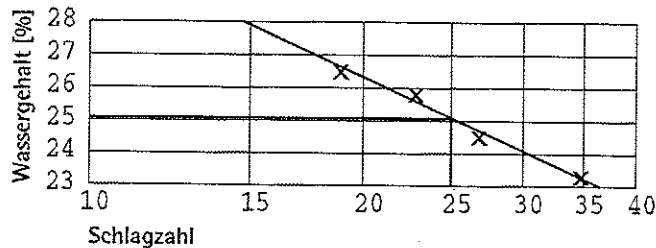
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.139 [-]$

$\bar{U}_{(>25\%)} = 0.000 [-]$

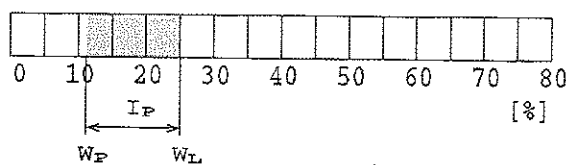
Konsistenzzahl $I_C = \frac{W_L - W_{0.4}}{I_P}$: $I_C = 0.964 [-]$

$W_{0.4} = 0.117 [-]$

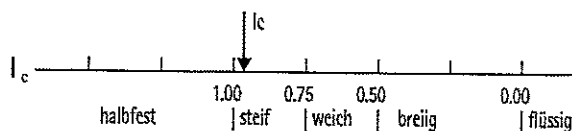
Diagramm zur Ermittlung w_L



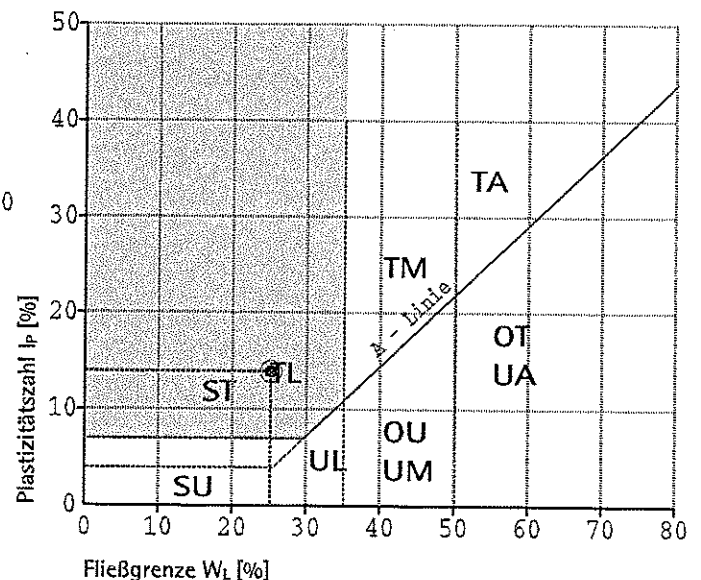
Konsistenzbalken



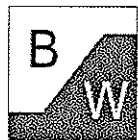
Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen: Größtkorn: 4,00 mm



Dr.-Ing. Weissenburg

Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Bestimmung Zustandsgrenzen
DIN 18 122, Teil 1

Anlage : 5.2

Blatt : 6

Auftrag : 20/1559

Bauvorhaben : N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle : BS 1

Entnahmetiefe : 3,10-4,00 m

Erdstoff (nach DIN 4022) : T,u,s

Datum/Bearb. : 30.12.20 / Serfl.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	9	10	34	35	36	37	38	39	36
m + m _B [g]	108.43	89.42	16.71	16.63	17.37	23.96	26.65	20.54	139.35
m _d + m _B [g]	101.78	84.20	15.78	15.67	16.29	19.78	21.62	17.27	134.49
m _B [g]	78.88	63.73	9.77	9.90	9.86	9.87	9.93	9.82	123.60
W	0.290	0.255	0.155	0.166	0.168	0.422	0.430	0.439	0.446
Schlagzahl						35	28	22	18

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.273$ [-]

$m_0 = 2.22$ [g]

Fließgrenze : $W_L = 0.434$ [-]

$m_d = 43.37$ [g]

Ausrollgrenze : $W_P = 0.163$ [-]

$\bar{U}_{(<25\%)} = 0.051$ [-]

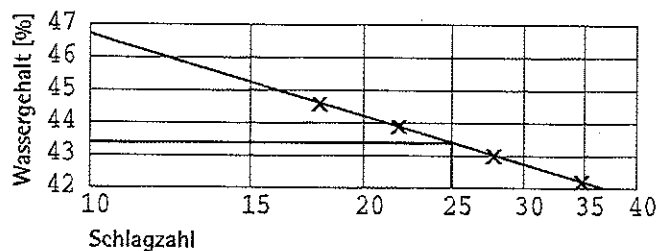
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.271$ [-]

$W_{\bar{U}(>25\%)} = 0.000$ [-]

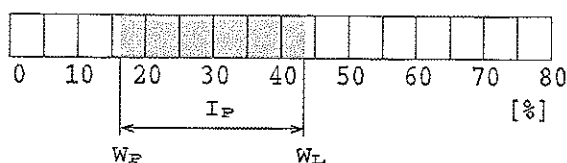
Konsistenzszahl $I_C = \frac{W_L - W_{0.4}}{I_P}$: $I_C = 0.539$ [-]

$W_{<0.4} = 0.288$ [-]

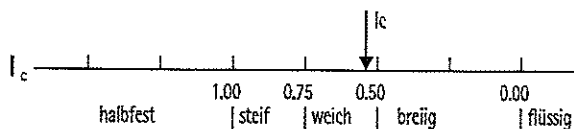
Diagramm zur Ermittlung w_L



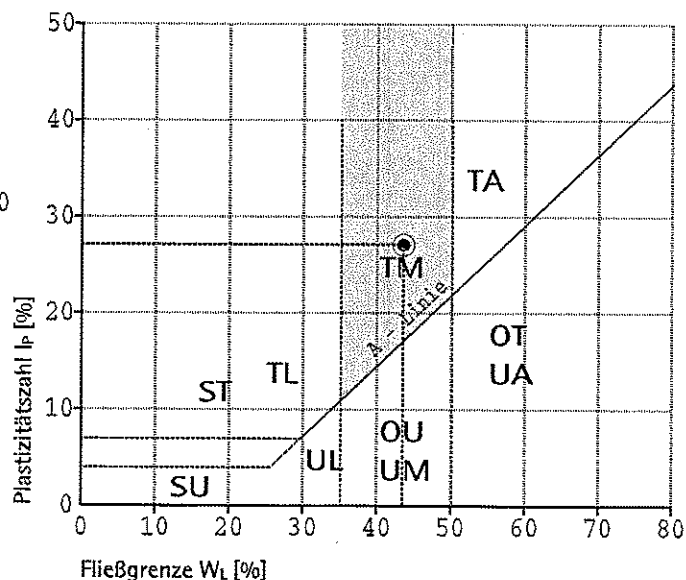
Konsistenzbalken



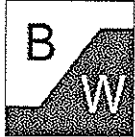
Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen: Größtkorn: 4,00 mm



Bauvorhaben : N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle : BS 1

Entnahmetiefe : 4,00-5,20 m

Erdstoff (nach DIN 4022) : T, u, s

Datum/Bearb. : 30.12.20 / Serfl.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	3	7	37	38	39	41	42	43	20
$m + m_B$ [g]	112.96	105.89	126.44	92.81	111.38	111.96	139.79	166.80	31.60
$m_d + m_B$ [g]	105.65	98.83	125.51	91.76	110.39	106.71	135.03	161.89	26.77
m_B [g]	81.42	74.63	119.91	85.74	104.75	95.75	125.38	152.52	17.84
W	0.302	0.292	0.166	0.174	0.176	0.479	0.493	0.524	0.541
Schlagzahl						35	29	22	17

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.297$ [-]

$m_0 = 1.35$ [g]

Fließgrenze : $W_L = 0.508$ [-]

$m_d = 48.43$ [g]

Ausrollgrenze : $W_P = 0.172$ [-]

$\bar{U}_{(<25\%)} = 0.028$ [-]

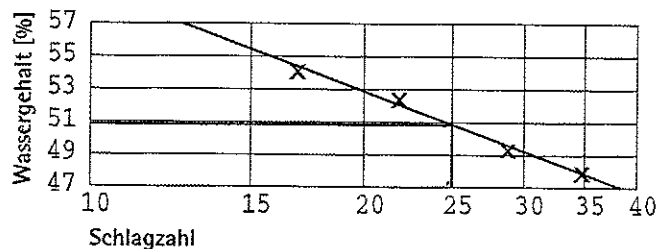
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.336$ [-]

$W_{0(>25\%)} = 0.000$ [-]

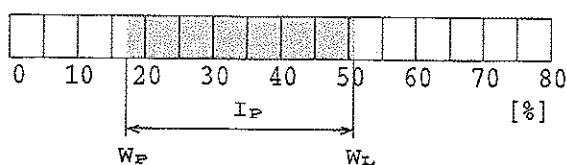
Konsistenzszahl $I_C = \frac{W_L - W_{0.4}}{I_P}$: $I_C = 0.601$ [-]

$W_{0.4} = 0.306$ [-]

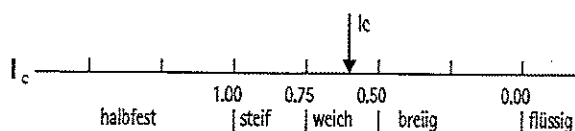
Diagramm zur Ermittlung w_L



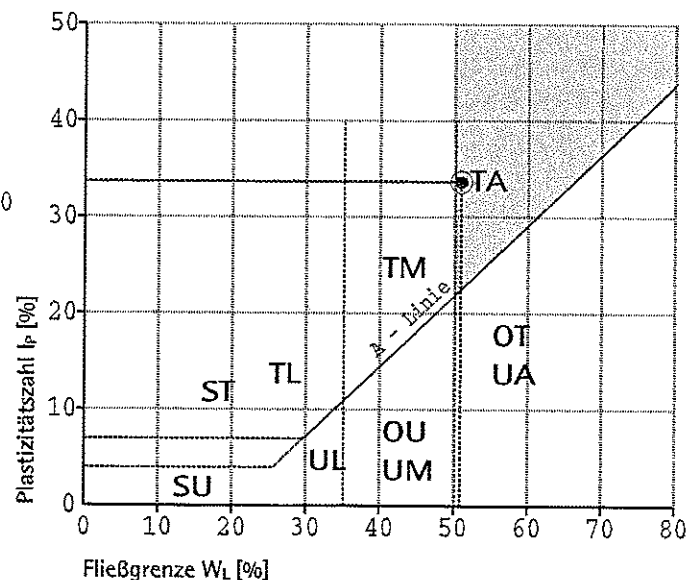
Konsistenzbalken



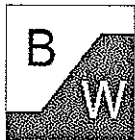
Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen: Größtkorn: 4,00 mm



Dr.-Ing. Weissenburg

Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Bestimmung Proctordichte
DIN 18 127

Anlage : 5.3
Blatt : 1
Auftrag : 20/1559
Dat./Be. : 28.12.20/Se

Bauvorhaben : N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle : BK 1/2
Entnahmetiefe : 2,00–3,00 m
Probenart : gestört
Schicht Nr./Bez. : 3 / Beckenton
Bez. n. DIN 4022 : T,u,s'
Kurz. n. DIN 18 196 : TA-OT

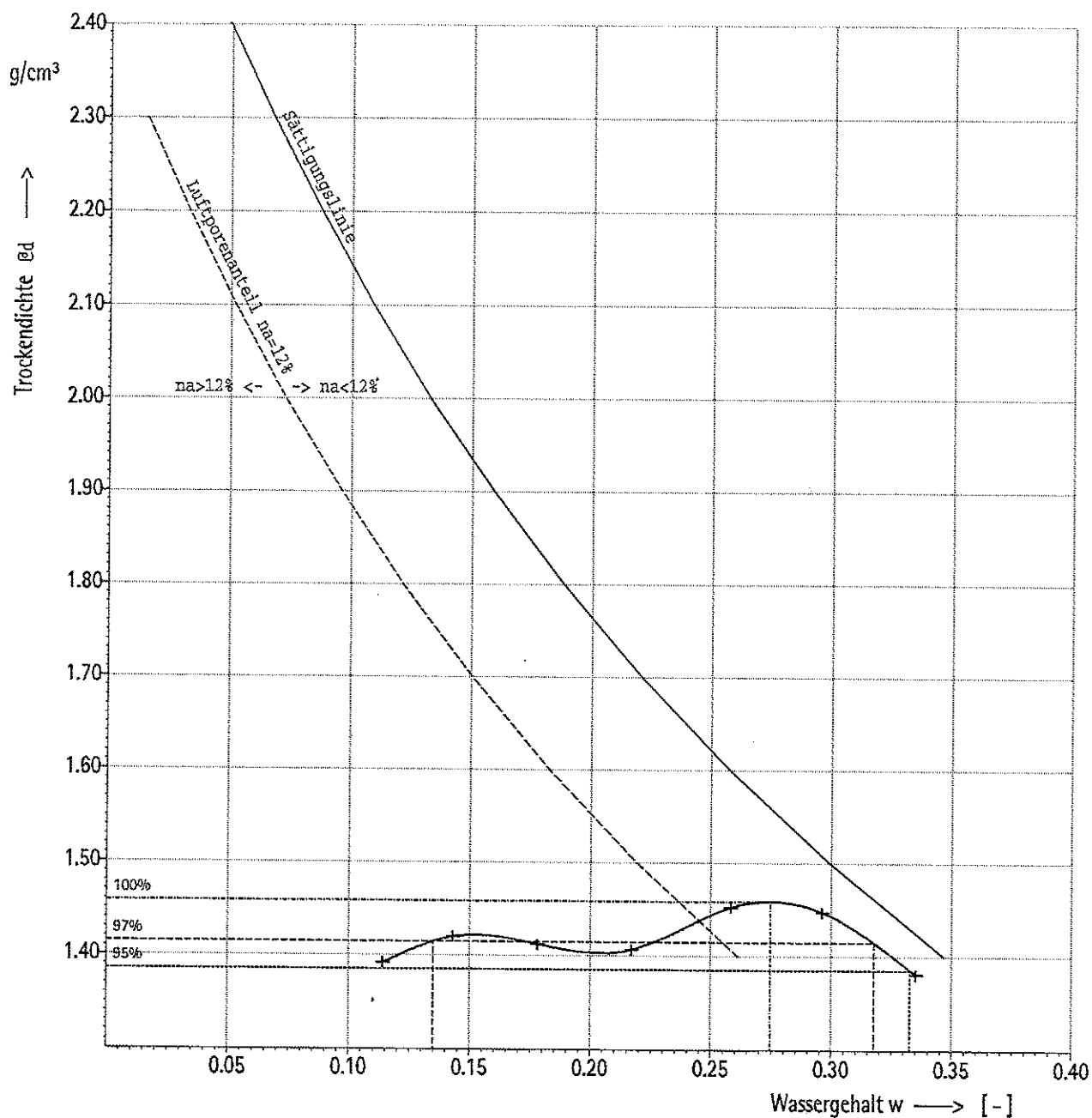
% ρ_{Pr} [%]	ρ_{Pr} [g/cm ³]	$W_{Pr 100\%}$ $W_{trockene Seite}$	$W_{nasse Seite}$
100	1.46	0.274	
97	1.41	0.135	0.317
95	1.39		0.332

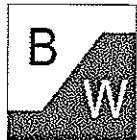
Prüfung : DIN 18 127 P 100Y

zulässiges Größtkorn : 20,00 mm

Korndichte ρ_s : 2.72 g/cm³ geschätzt

Wassergehalt w_h :





Dr.-Ing. Weissenburg

Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Kompressionsversuch
(Ödometerversuch)
DIN 18 135

Anlage : 5.4
Blatt : 1
Auftrag : 20/1559
Dat./Be. : 27.11.20/Ser

Bauvorhaben N1559/20 Stendal, BAB 14, BW 53 A

Entnahmestelle BK 1

Entnahmetiefe 4,00-4,30 m

Erdstoff (nach DIN 18196) TA-OT

Erdstoff (nach DIN 4022) T,u,s

Probenart ungestört

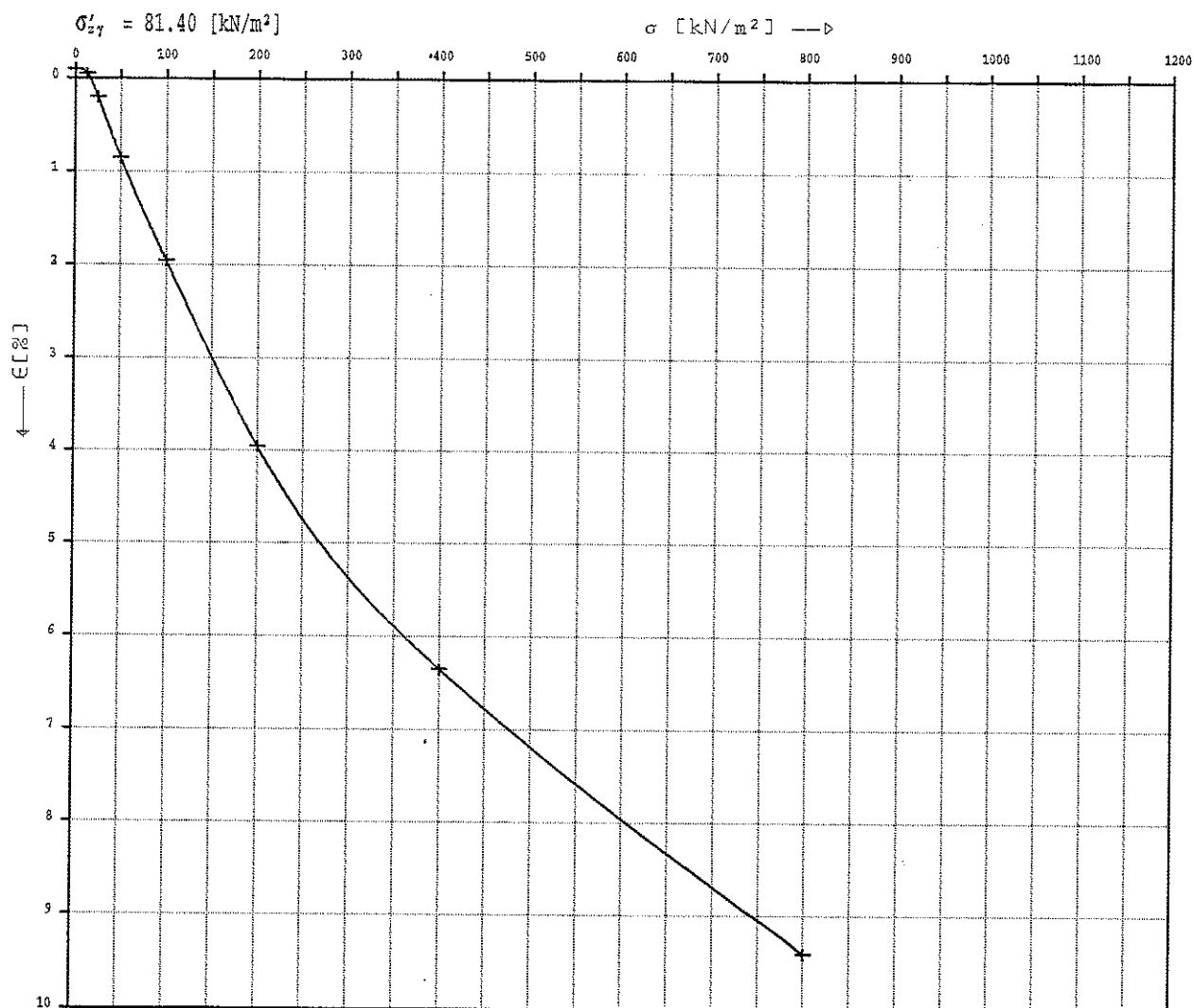
Schicht-Nr./Bez. 3 / Beckenton

Konsistenz steif

Bemerkung

w_n [-]	ρ_s [g/cm ³]	ρ_a [g/cm ³]	ρ_{sa} [g/cm ³]	e_n [-]	S_r [-]	n_a [-]	I_c [-]	I_p [-]	w_L [-]	w_p [-]
0.280	2.690	1.934	1.511	0.780	0.965	-	0.869	0.396	0.624	0.228

$\sigma_{z\gamma}$ [kN/m ²]	100	200	400	800						
E_s [MN/m ²]	4.89	5.57	7.31	9.51						



Bestimmung der Scherfestigkeit

nach DIN 18137; Kastenscherversuch

AG: Dr. Weißenburg

Objekt : BAB 14

BW 53A

Probe : BK1; UP2: 8,0-8,3m

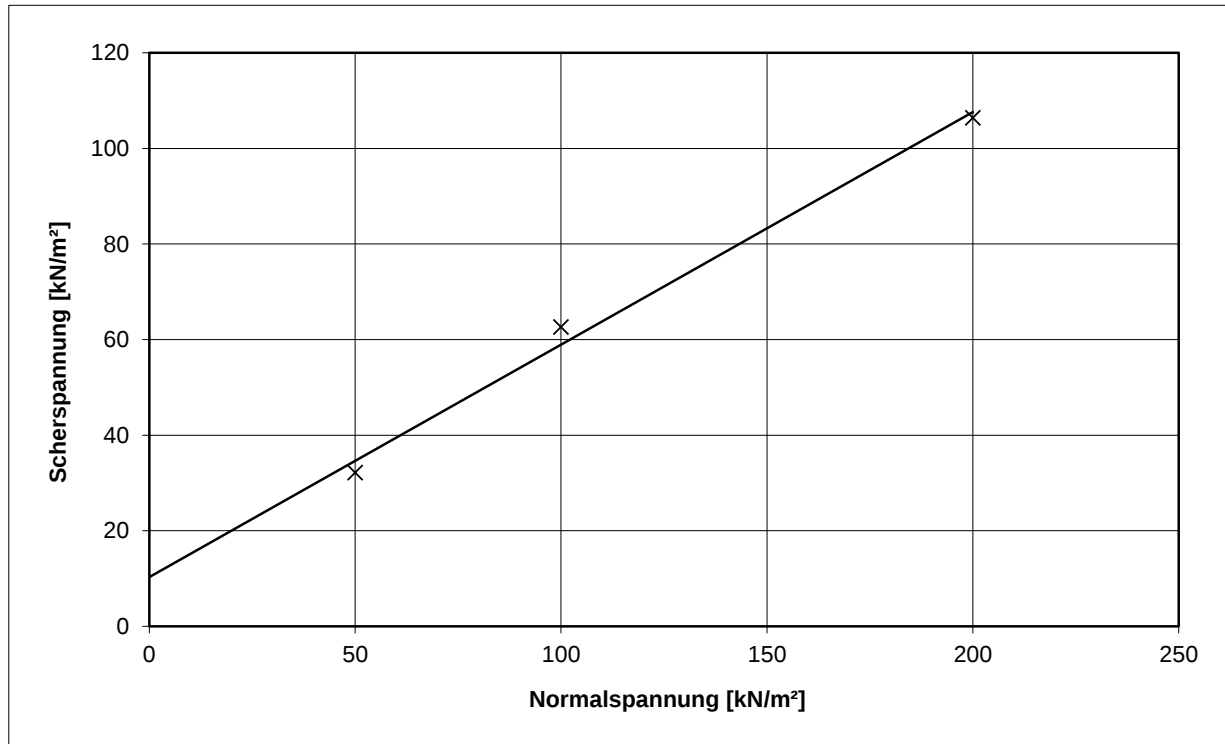
Boden : T,s-S*,g'

Konsolidierung 24 h

Datum PN :

Bearbeiter : Kotsch

Datum : 08.12.20



Versuchsnummer	1	2	3
Normalspannung [kN/m²]	50,0	100,0	200,0
Konsolidierungsspannung [kN/m²]	50,0	100,0	200,0
Abschergeschwindigkeit [mm/min]	0,001	0,001	0,001
Scherspannung [kN/m²]	32,2	62,7	106,4

Reibungswinkel =

25,9 °

Kohäsion =

10,3 kN/m²

Korrelation =

0,996

 BAUGRUNDBÜRO DR.-ING. WEISSENBURG Ingenieurgesellschaft mbH	Wasserdurchlässigkeitsprüfung mit statischer Belastung des Probekörpers DIN 18 130-KD-ES-ST-SB-3	Anlage : 5.6 Blatt : 1 Auftrag : N1559/20										
Bauvorhaben: Stendal, BAB 14, BW 53A N1559/20 Entn.Stelle/Tiefe: BK 1 aus 4,00-4,30 m Schicht-Nr./Bez.: 3 / Beckenton Bodenart DIN 4022: T,u,s, o' Bodengruppe DIN 18 196: TA-OT Datum/Bearb: 26.11.20 / Serfl.												
Probendurchmesser: 7,14 cm A = 38,465 cm² V = 76,93 cm³ Probenhöhe lo: 2,0 cm Q-Fläche Standrohr a: 0,243 cm² W_A = 0,288 W_E = 0,287 nat. Dichte ρ_n: 1,934 [g/cm³] Trockenrohdichte ρ_d: 1,511 [g/cm³] Porenzahl: 0,780 [-] Sättigungszahl: 0,965 [-] nat. Wassergehalt: 0,280 [-] σ_{z'} = 81,40 [kN/m²] l₀ = 2,00 [cm] Δh = 0,65 [mm] s = 3,25 [%] $k = \frac{a \cdot l_0}{A \cdot t} \ln \frac{h_1}{h_2}$												
Durchflussmessung												
Datum	Beginn	Ende	Prüfzeit		Belastung	Lufttemp.		Höhe 1	Höhe 2	Kontinuitätsfaktor	k _T - Wert	
						T _{min}	T _{max}					
	[Std./min]	[Std./min]	[min]	[sec]	[kN/m ²]	[°C]	[°C]	[cm]	[cm]	[-]	[m/s]	[m/s]
30.11.20	14,00	14,05	5	300	100	20,9	20,9	73,5	64,4	0,802	5,353E-08	4,2931E-08
	14,05	14,15	10	600	100	20,9	20,9	64,4	51,8	0,802	4,4089E-08	3,5359E-08
	14,15	14,30	15	900	100	20,9	20,9	51,8	36,9	0,802	4,5789E-08	3,6723E-08
	14,30	15,00	30	1800	100	20,9	20,9	36,9	25,3	0,802	2,5475E-08	2,0431E-08
01.12.20	10,15	10,20	5	300	100	20,3	20,3	73,5	66,1	0,783	4,2977E-08	3,3651E-08
	10,20	10,30	10	600	100	20,4	20,4	66,1	53,9	0,786	4,1318E-08	3,2476E-08
	10,30	10,45	15	900	100	20,5	20,5	53,9	40	0,79	4,0264E-08	3,1808E-08
	10,45	11,15	30	1800	100	20,5	20,5	40	24,5	0,79	3,3089E-08	2,614E-08
	11,15	12,15	60	3600	100	20,9	20,9	24,5	12,6	0,806	2,2443E-08	1,8089E-08
Berechnung Wasserdurchlässigkeitsbeiwert k_f : k_f : 1.8 * 10⁻⁰⁸ m/s												

**G.E.O.S.****INGENIEUR-
GESELLSCHAFT MBH**

Laboruntersuchungsbericht (Nr. 360/2020)

Vorhaben: 302154201125 - 12041954

Auftraggeber : EUROFINS Umwelt Ost GmbH Jena

Auftrag vom: 25.11.2020

Kostenträger-Nr.: 30200002

Untersuchungen: Kalkgehalt

Probenanzahl: 1

Labor-Nr.: 1364

G.E.O.S.

Ingenieurgesellschaft mbH

09633 Halsbrücke
Schwarze Kiefern 2
09581 Freiberg, Postfach 1162
Telefon: +49(0)3731 369-0
Telefax: +49(0)3731 369-200
E-Mail: info@geosfreiberg.de
www.geosfreiberg.de

Datum:
01.12.2020

Unsere Zeichen:
3200002/mb-bh

Ihre Zeichen/Ihre Nachricht von
25.11.2020

Durchwahl:
-168

Die Prüfergebnisse beziehen sich ausschließlich auf die untersuchten Prüfgegenstände. Sofern die Proben nicht durch unser Labor oder in unserem Auftrag genommen wurden, wird die Verantwortung für die Richtigkeit der Probenahme abgelehnt.

Dieser Prüfbericht ist nur mit Unterschrift gültig und darf nur vollständig und unverändert weiterverarbeitet werden. Auszüge oder Änderungen bedürfen in jedem Einzelfall der Genehmigung der G.E.O.S. Ingenieurgesellschaft mbH.

Halsbrücke, 01.12.2020

i. A.

Andreas Köhler
Fachbereich Geotechnik/Bergbau

Geschäftsführer:
Jan Richter

HRB 1035 Amtsgericht
Registergericht Chemnitz

Sparkasse Mittelsachsen
IBAN:
DE30 8705 2000 3115 0191 48
SWIFT (BIC): WELADED1FGX

Deutsche Bank AG
IBAN:
DE59 8707 0000 0220 1069 00
SWIFT (BIC): DEUTDE8CXXX

Ust.-IdNr. DE811132746

Art und Umfang der Untersuchungen

Zur Untersuchung kam eine gestörte Bodenprobe zur Bestimmung des Kalkgehaltes.

1. Kalkgehalt (V_{ca})

Die Bestimmung des Kalkgehaltes erfolgte nach der Methode von SCHEIBLER lt. DIN 18129.

Ergebnisse s. **Anlage 1**


G.E.O.S.

 INGENIEUR-
GESELLSCHAFT MBH

 Schwarze Kiefern 2
09633 Halsbrücke

 Telefon : 03731 / 369 168
Fax : 03731 / 369 200

Prüfungsnr.: 1364

Anlage: 1

zu: 360/2020

Bestimmung des Kalkgehalts

nach DIN 18129 - G

Prüfungs-Nr.: 1364

Bauvorhaben: 302154201125 - 12041954

Ausgeführt durch: Weißgerber

am: 01.12.2020

Bemerkung:

Entnahmestelle: 120158544 / MP

Station:

m rechts der Achse

Entnahmetiefe:

m unter GOK

Bodenart: Decklehm

Art der Entnahme: gestört

Entnahme am:

durch: AG

Nr. des Versuchs	1	2	3	4	5	Mittelwert
Kalkgehaltsbestimmung						
Bezeichnung der Probe						
Trockenmasse der Probe [g]	1,00	1,00				
Temperatur [°C]	18,60	18,60				
Absoluter Luftdruck [kPa]	100,6671	100,6671				
Volumen nach 30 sec [cm³]	47,80	48,00				
Volumen Versuchsende [cm³]	51,00	49,60				
Kalzitanteil [%]	19,91	19,99				19,95
Dolomitanteil [%]	1,33	0,67				1,00
Kalkgehalt [%]	21,24	20,66				20,95

Bemerkungen: