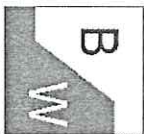


[illegible]



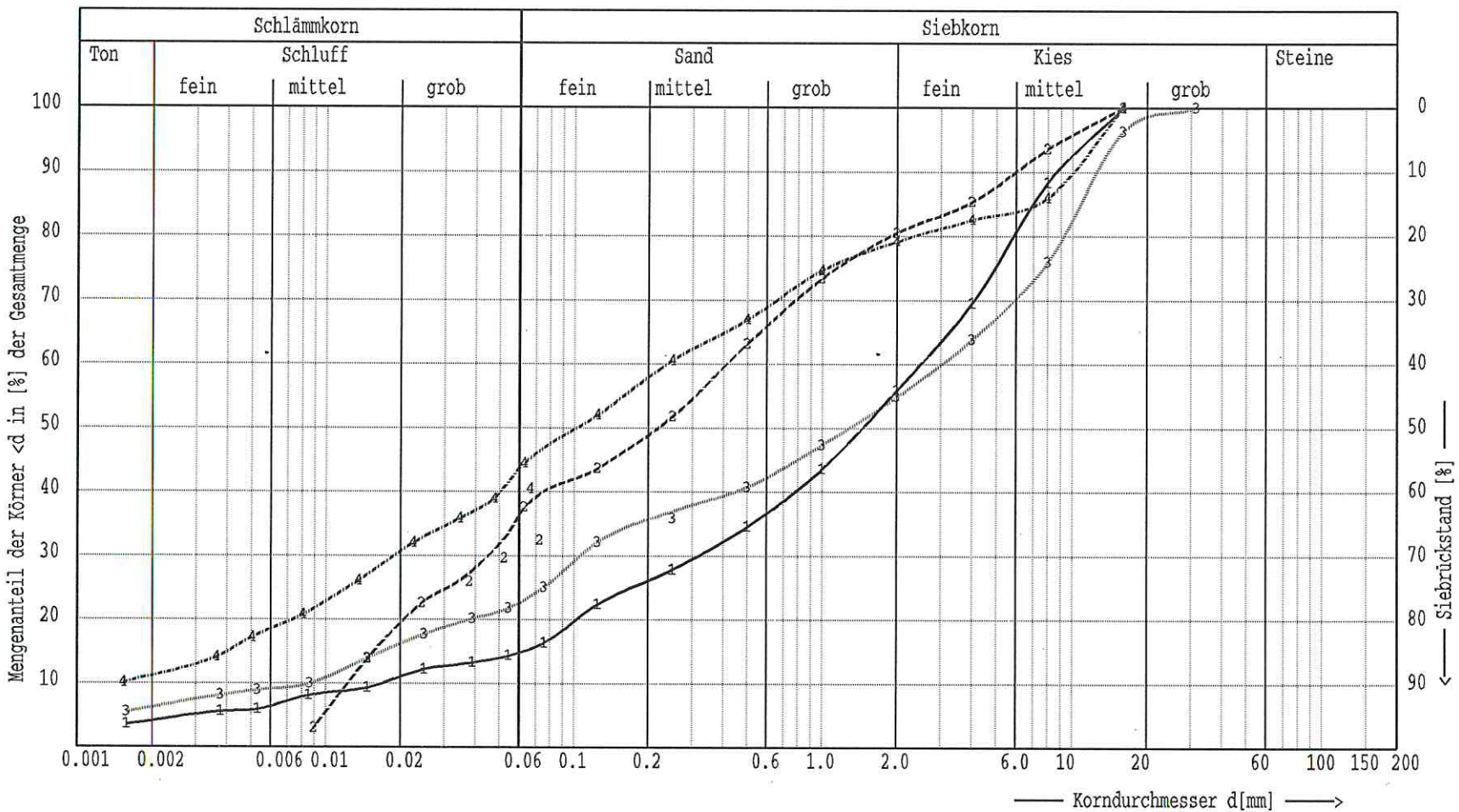
Dr.-Ing. Weissenburg
Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Korngrößenverteilung durch
Nasssiebung und Sedimentation
DIN 18 123

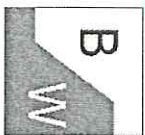
Anlage : 5.1
Blatt : 1
Auftrag : 21/1639

Bauvorhaben

: N1639/21 Eisleben, Bürger-Rathaus,
: Sanierung ehem. Gräbenschule



Sig-natur	Entnahme		Bodenart		$u=d_{60}/d_{10}$	$c=d_{30}^2/d_{60}*d_{10}$	Schicht Nr.
	Stelle	Tiefe	DIN 4022	DIN 18 196			
—1—	BS 3	4,10-5,00 m	f-mg, u*, s	GU-GU*	$U=151.91$ $d_{10}=0.017$ $d_{60}=2.606$	$C=2.45$ $\kappa f=1.77 \cdot E-06 \text{ m/s}$	3
---2---	BS 4	0,35-1,00 m	T, u, g*, s	SU*-TL	$U=33.86$ $d_{10}=0.013$ $d_{60}=0.430$	$C=0.56$ $\kappa f=9.69 \cdot E-07 \text{ m/s}$	1
-----3-----	BS 7	3,10-4,00 m	f-mG, u*, s	GU*-GT*	$U=359.49$ $d_{10}=0.009$ $d_{60}=3.139$	$C=0.44$ $\kappa f=4.58 \cdot E-07 \text{ m/s}$	3
-----4-----	BS 7	5,90-6,80 m	S, u*, g'	TL			4



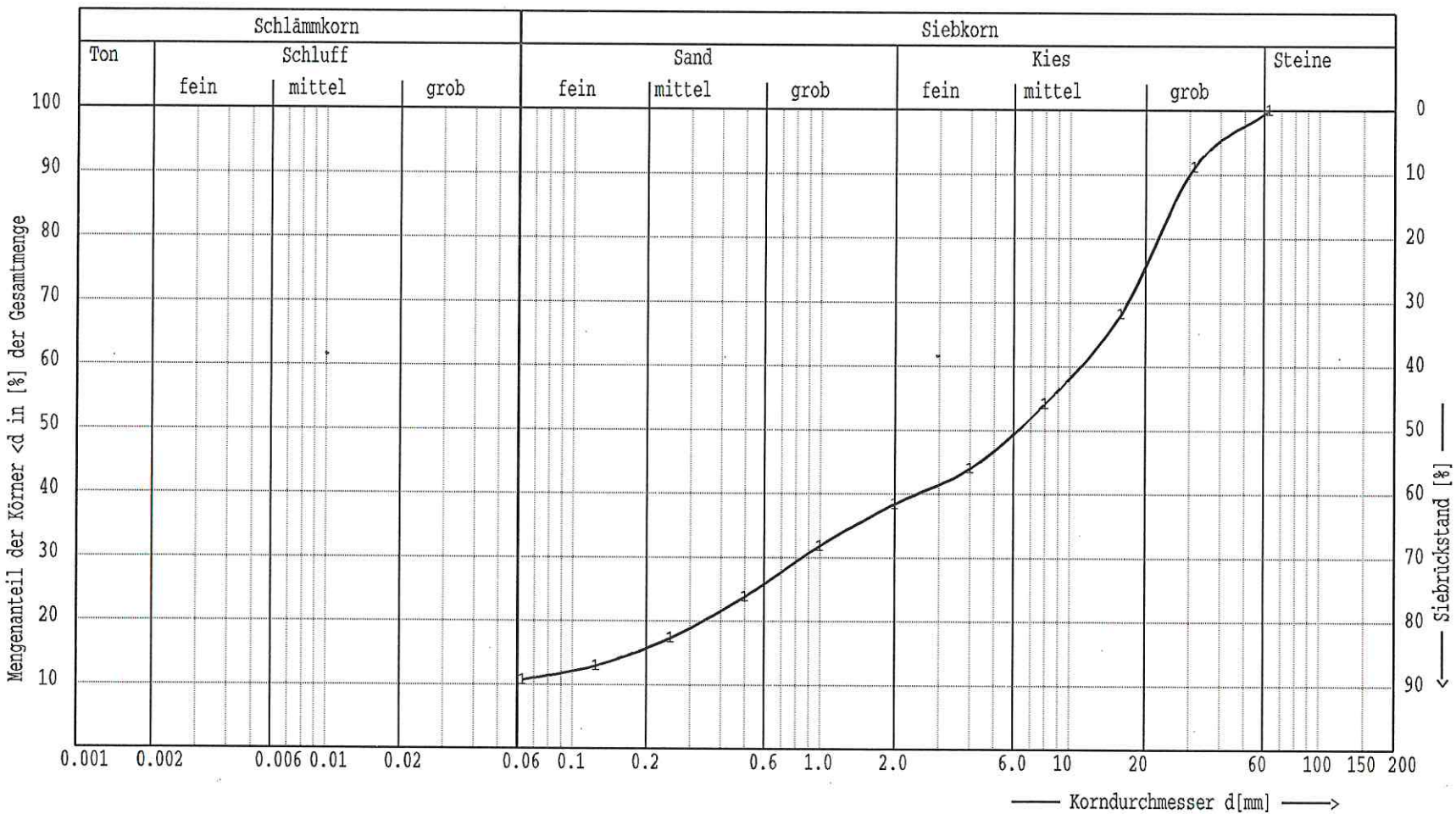
Dr.-Ing. Weissenburg
Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Korngrößenverteilung durch
Naßsiebung
DIN 18 123

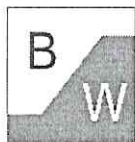
Anlage : 5.1
Blatt : 2
Auftrag : 21/1639

Bauvorhaben

: N1639/21 Eisleben, Bürger-Rathaus,
: Sanierung ehem. Grabenschule



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 —	BS 5	0,30-1,00 m	G, s*, u	GU			1



Dr.-Ing. Weissenburg

Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Bestimmung Zustandsgrenzen
DIN 18 122, Teil 1

Anlage : 5.2

Blatt : 1

Auftrag : 21/1639

Bauvorhaben : N1639/21 Eisleben, Bürger-Rathaus,
: Sanierung ehem. Grabenschule

Entnahmestelle : BS 3

Entnahmetiefe : 3,00–4,10 m

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

Datum/Bearb. : 25.08.21 / Lehm.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	1	0	24	25	26	20	21	22	23
$m + m_B$ [g]	111.25	0.00	18.46	18.93	18.25	22.59	22.20	25.33	23.76
$m_d + m_B$ [g]	105.01	0.00	16.99	17.34	16.79	19.74	19.51	22.04	20.84
m_B [g]	75.09	0.00	9.92	9.88	9.79	9.82	9.88	9.92	9.85
W	0.209	0.000	0.208	0.213	0.209	0.287	0.279	0.271	0.266
Schlagzahl						17	24	31	35

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.209$ [–]

$m_{\bar{U}} = 13.33$ [g]

Fließgrenze : $W_L = 0.277$ [–]

$m_d = 29.92$ [g]

Ausrollgrenze : $W_P = 0.210$ [–]

$\bar{U}_{(<=25\%)} = 0.446$ [–]

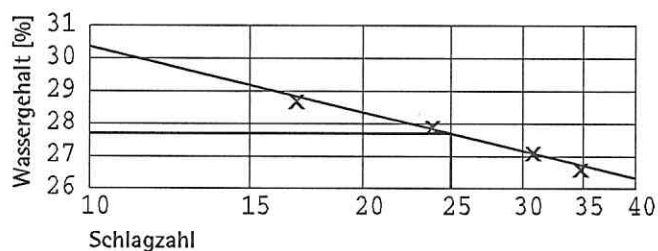
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.067$ [–]

$W_{\bar{U}(>25\%)} = 0.050$ [–]

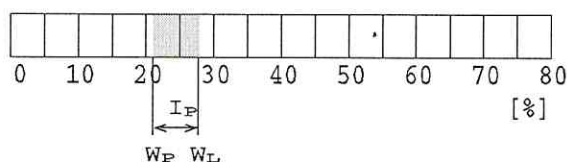
Konsistenzszahl $I_C = \frac{W_L - W_{<0,4}}{I_P}$: $I_C =$ [–]

$W_{<0,4} = 0.337$ [–]

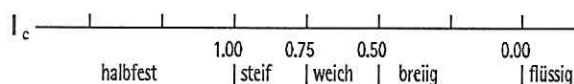
Diagramm zur Ermittlung w_L



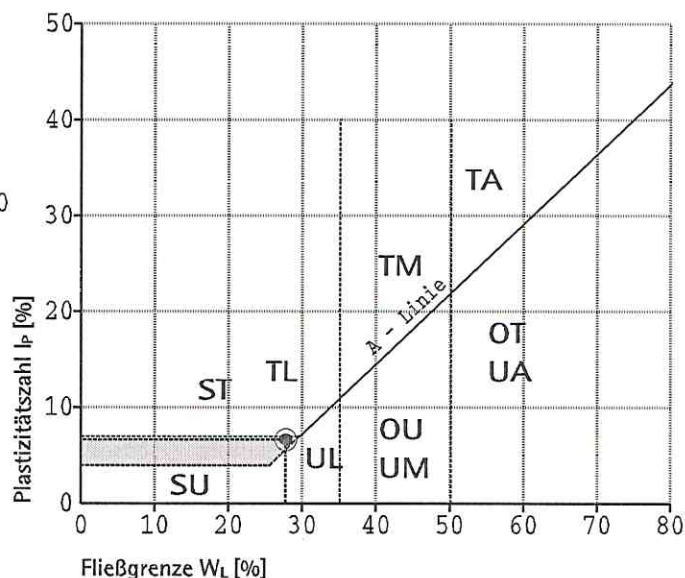
Konsistenzbalken



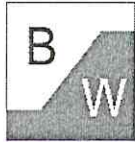
Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen: Größtkorn: 8,00 mm



Dr.-Ing. Weissenburg

Baugrundbüro
Ingenieurgesellschaft mbH

Bestimmung Zustandsgrenzen
DIN 18 122, Teil 1

Anlage : 5.2

Blatt : 2

Auftrag : 21/1639

Bauvorhaben : N1639/21 Eisleben, Bürger-Rathaus,
: Sanierung ehem. Grabenschule

Entnahmestelle : BS 7

Entnahmetiefe : 8,80-10,00 m

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

Datum/Bearb. : 25.08.21 / Serfl.

	Wassergehalt		Ausrollgrenze			Fließgrenze			
Behälter Nr.	26	27	20	21	22	23	24	25	26
$m + m_B$ [g]	36.36	40.22	18.14	17.52	18.41	23.90	24.99	26.26	29.67
$m_d + m_B$ [g]	33.51	36.74	17.20	16.68	17.46	21.01	21.85	22.81	25.31
m_B [g]	9.79	9.69	9.82	9.88	9.92	9.85	9.92	9.88	9.79
W	0.120	0.129	0.127	0.124	0.126	0.259	0.263	0.267	0.281
Schlagzahl						32	27	21	17

natürlicher Wassergehalt : $W = 0.125$ [-]

$m_G = 8.03$ [g]

Fließgrenze : $W_L = 0.266$ [-]

$m_d = 50.77$ [g]

Ausrollgrenze : $W_P = 0.126$ [-]

$\ddot{U}_{(<=25\%)} = 0.158$ [-]

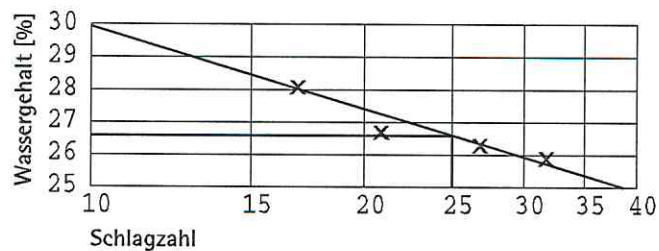
Plastizitätszahl $I_P = W_L - W_P$: $I_P = 0.140$ [-]

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

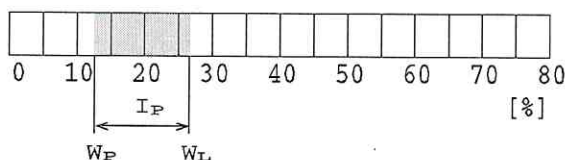
Konsistenzszahl $I_C = \frac{W_L - W_{<0.4}}{I_P}$: $I_C = 0.843$ [-]

$W_{<0.4} = 0.148$ [-]

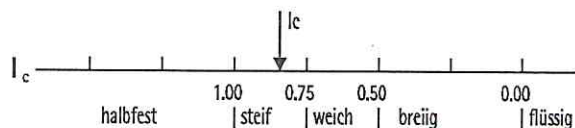
Diagramm zur Ermittlung w_L



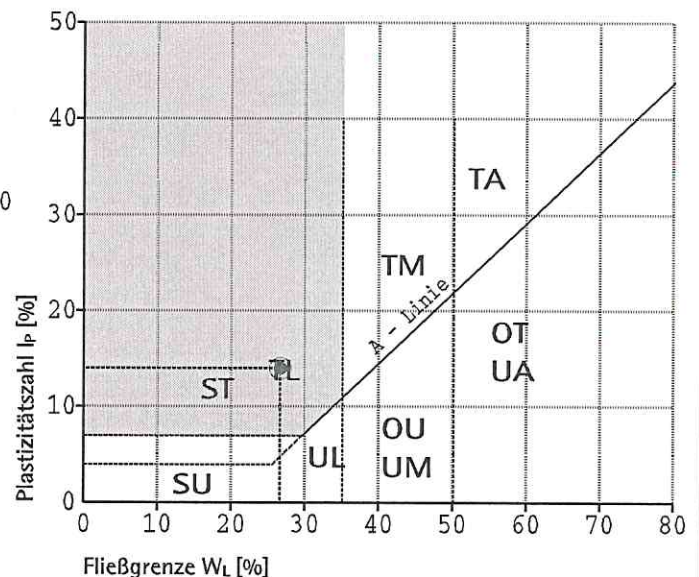
Konsistenzbalken



Konsistenz



Plastizitätsdiagramm (Bodengruppen nach DIN 18 196)



Bemerkungen: Größtkorn: 4,00 mm