

Projekt Nr: 22217-BG Förderschule Gaukönigshofen

Aktenzeichen: 22217-G01

Anlage: 4

Wassergehalt					
durch Ofentrocknung nach DIN 17892, Teil 1					
Entnahmestelle: <u>RKS01 - RKS04</u>		Art der Entnahme: <u>RKS, gestört</u>			
Entnahme am: <u>22.+23.11.22</u>		durch: <u>pol</u>		Ausgef. am: <u>30.11.22</u>	
				durch: <u>hoc</u>	
Bezeichnung der Probe		22217-RKS01-2	22217-RKS02-4	22217-RKS03-3	22217-RKS04-3
Bodenart (DIN EN ISO 14688)		Si, cl*, fsa'	Si, fsa, cl, gr'	Si, cl*, fsa'	Si, cl*, gr', sa'
Schicht		L1 - Lößlehm	L1 - Löß	L1 - Löß	L1 - Löß
Entnahmetiefe [m] u. GOK		2,0 - 3,45	4,4 - 5,75	3,40 - 6,75	0,95 - 3,0
Behälter-Nr.		XXIV	II-A	XXX	III
Trocknung mit Mikrowelle (M), Ofen (O)		O	O	O	O
Feuchte Probe + Behälter	$m + m_B$ [g]	641,30	424,25	841,60	912,05
Trockene Probe + Behälter	$m_d + m_B$ [g]	547,00	359,55	711,65	795,40
Behälter	m_B [g]	122,00	79,95	124,70	103,05
Wasser	$(m + m_B) - (m_d + m_B) = m_w$ [g]	94,30	64,70	129,95	116,65
Trockene Probe	m_d [g]	425,00	279,60	586,95	692,35
Wassergehalt	$w = m_w / m_d$ [%]	22,19	23,14	22,14	16,85
Bezeichnung der Probe					
Bodenart (DIN EN ISO 14688)					
Schicht					
Entnahmetiefe [m] u. GOK					
Behälter-Nr.					
Trocknung mit Mikrowelle (M), Ofen (O)					
Feuchte Probe + Behälter	$m + m_B$ [g]				
Trockene Probe + Behälter	$m_d + m_B$ [g]				
Behälter	m_B [g]				
Wasser	$(m + m_B) - (m_d + m_B) = m_w$ [g]				
Trockene Probe	m_d [g]				
Wassergehalt	$w = m_w / m_d$ [%]				

Kornverteilung

DIN 18 123-7

Projekt Nr. 22217-BG

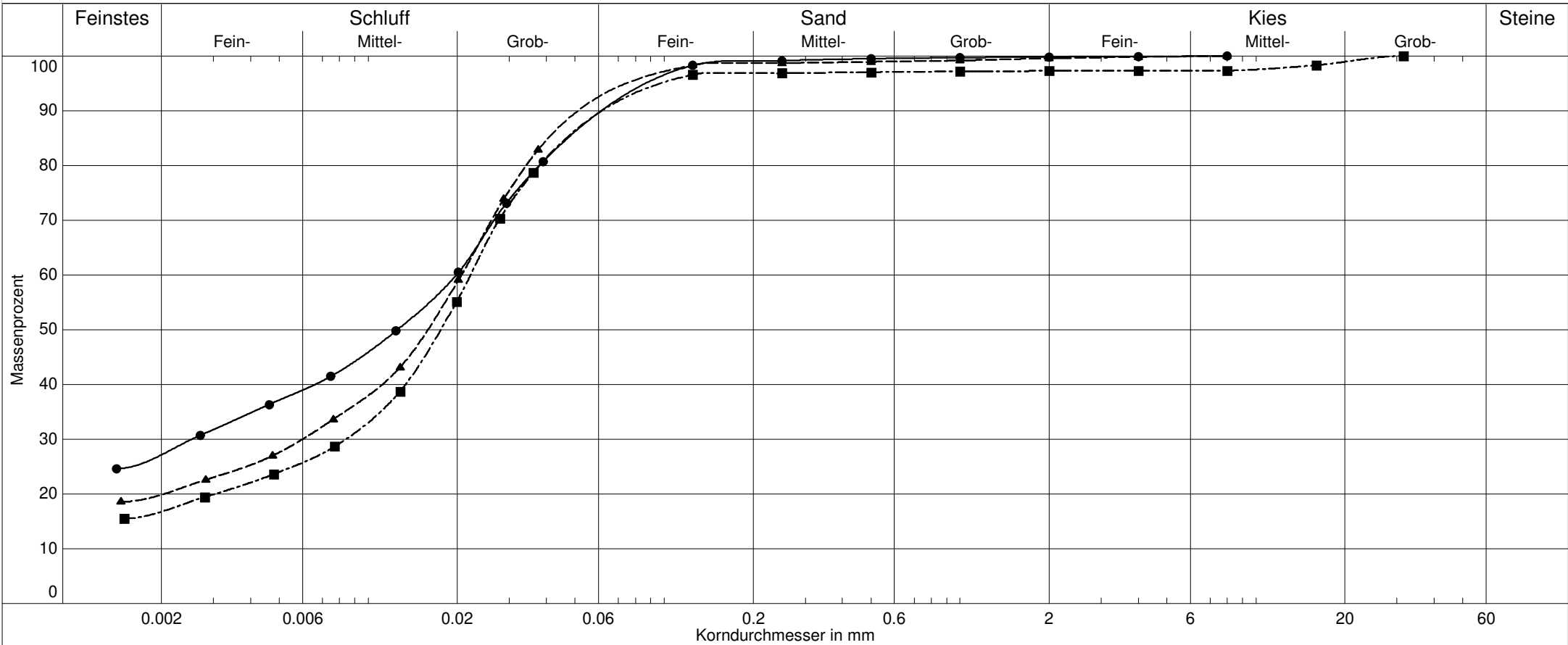
Neubau Förderschule Gaukönigshofen

Bericht Az: 22217-G01

Anlage: 4

Datum: 12.12.2022

Bearbeiter: hoc/ben

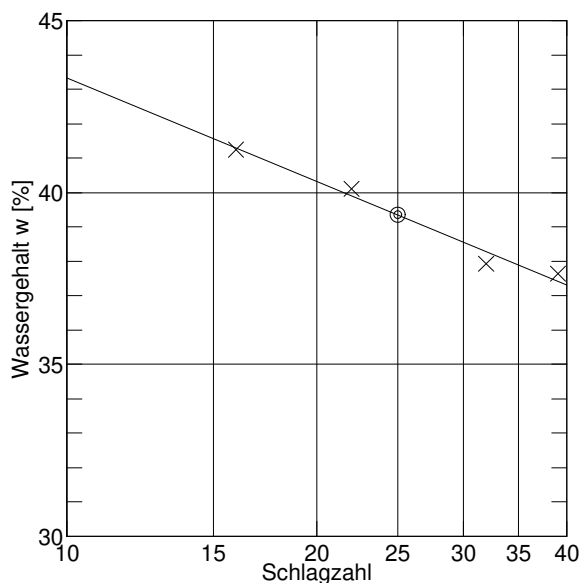


Labornummer	—●— 22217-RKS01-2	---▲--- 22217-RKS03-3	---■--- 22217-RKS04-3
Entnahmestelle	RKS01	RKS03	RKS04
Entnahmetiefe	2,0 - 3,45 m	3,4 - 6,75 m	0,95 - 3,0 m
Bodenart	L1 - Lößlehm	L1 - Löß	L1 - Löß
Kornfrakt. T/U/S/G	27.1/68.9/3.8/0.2 %	19.9/76.7/3.0/0.4 %	16.7/78.5/2.0/2.7 %

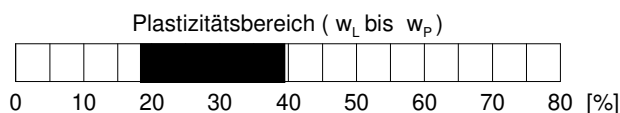
Zustandsgrenzen

DIN EN ISO 17892-12

Behälter-Nr.	Fließgrenze					Ausrollgrenze				
	1	2	3	4		5	6	7		
Zahl der Schläge	16	22	32	39						
Feuchte Probe + Behälter	$m_f + m_B$ [g]	82.61	81.62	80.55	77.29		58.68	56.88	58.48	
Trockene Probe + Behälter	$m_t + m_B$ [g]	73.30	72.61	71.09	69.24		57.34	55.92	57.28	
Behälter	m_B [g]	50.73	50.14	46.15	47.85		50.10	50.62	50.70	
Wasser	$m_f - m_t = m_w$ [g]	9.31	9.01	9.46	8.05		1.34	0.96	1.20	
Trockene Probe	m_t [g]	22.57	22.47	24.94	21.39		7.24	5.30	6.58	Mittel
Wassergehalt $\frac{m_w}{m_t} = w$	[%]	41.2	40.1	37.9	37.6		18.5	18.1	18.2	18.3



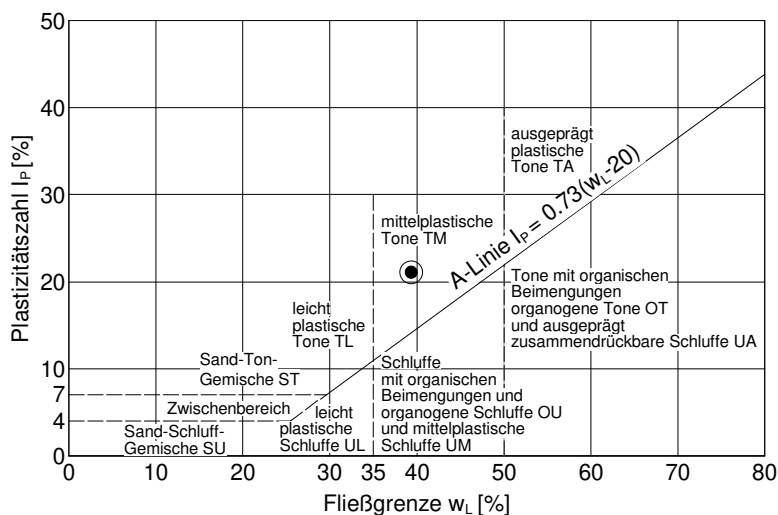
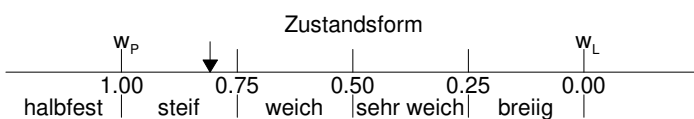
Überkornanteil $\bar{u} = 0.3 \%$
 Wassergeh. Überkorn $w_{\bar{u}} = 1.5 \%$
 Wassergehalt $w_N = 22.2 \%$, $w_{N\bar{u}} = 22.3 \%$
 Fließgrenze $w_L = 39.4 \%$
 Ausrollgrenze $w_P = 18.3 \%$



Plastizitätszahl $I_p = w_L - w_P = 21.1 \%$

Liquiditätsindex $I_L = \frac{w_{N\bar{u}} - w_P}{I_p} = 0.190$

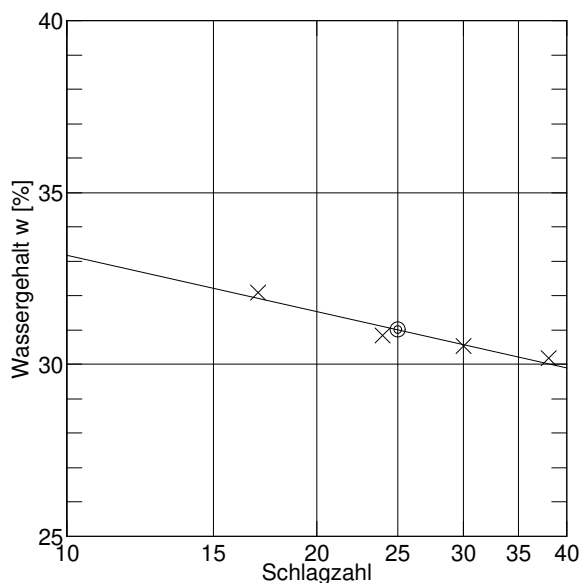
Konsistenzzahl $I_c = \frac{w_L - w_{N\bar{u}}}{I_p} = 0.810$



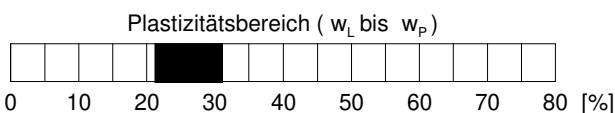
Zustandsgrenzen

DIN EN ISO 17892-12

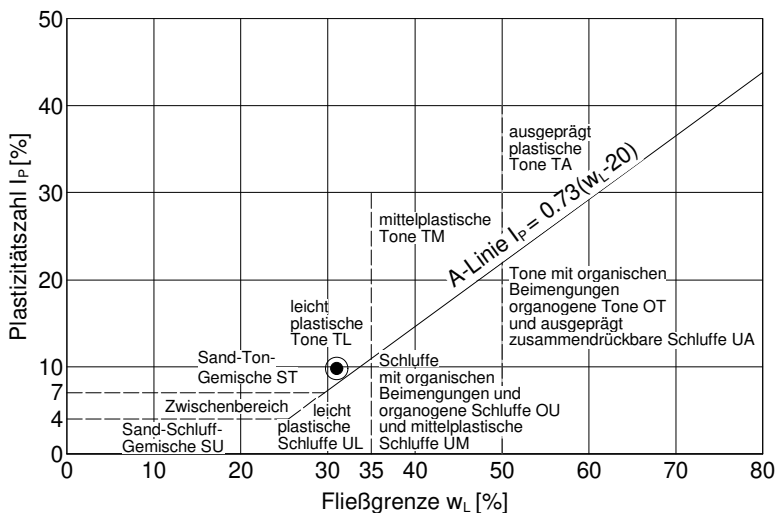
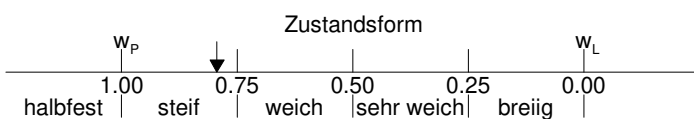
Behälter-Nr.	Fließgrenze					Ausrollgrenze				
	8	9	10	11		12	13	14		
Zahl der Schläge	17	24	30	38						
Feuchte Probe + Behälter	$m_f + m_B$ [g]	80.68	83.96	80.59	85.70		56.60	55.58	56.07	
Trockene Probe + Behälter	$m_t + m_B$ [g]	72.03	75.95	73.27	77.52		55.48	54.46	55.00	
Behälter	m_B [g]	45.08	49.97	49.29	50.42		50.29	49.10	49.95	
Wasser	$m_f - m_t = m_w$ [g]	8.65	8.01	7.32	8.18		1.12	1.12	1.07	
Trockene Probe	m_t [g]	26.95	25.98	23.98	27.10		5.19	5.36	5.05	Mittel
Wassergehalt $\frac{m_w}{m_t} = w$	[%]	32.1	30.8	30.5	30.2		21.6	20.9	21.2	21.2



Überkornanteil $\bar{u} = 0.2 \%$
 Wassergeh. Überkorn $w_{\bar{u}} = 1.5 \%$
 Wassergehalt $w_N = 23.1 \%$, $w_{N\bar{u}} = 23.2 \%$
 Fließgrenze $w_L = 31.0 \%$
 Ausrollgrenze $w_P = 21.2 \%$



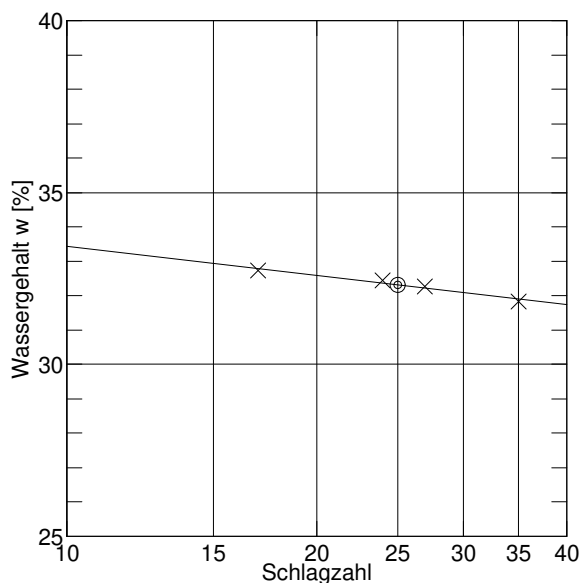
Plastizitätszahl $I_p = w_L - w_P = 9.8 \%$
 Liquiditätsindex $I_L = \frac{w_{N\bar{u}} - w_P}{I_p} = 0.204$
 Konsistenzzahl $I_c = \frac{w_L - w_{N\bar{u}}}{I_p} = 0.796$



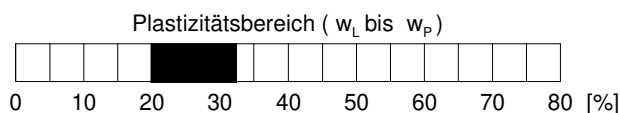
Zustandsgrenzen

DIN EN ISO 17892-12

Behälter-Nr.	Fließgrenze					Ausrollgrenze				
	1	2	3	4		5	6	7		
Zahl der Schläge	17	24	27	35						
Feuchte Probe + Behälter	$m_f + m_B$ [g]	84.07	81.23	80.01	83.30		56.83	58.60	58.70	
Trockene Probe + Behälter	$m_t + m_B$ [g]	75.85	73.61	71.75	74.74		55.72	57.27	57.37	
Behälter	m_B [g]	50.73	50.13	46.15	47.85		50.10	50.61	50.69	
Wasser	$m_f - m_t = m_w$ [g]	8.22	7.62	8.26	8.56		1.11	1.33	1.33	
Trockene Probe	m_t [g]	25.12	23.48	25.60	26.89		5.62	6.66	6.68	Mittel
Wassergehalt $\frac{m_w}{m_t} = w$	[%]	32.7	32.5	32.3	31.8		19.8	20.0	19.9	19.9



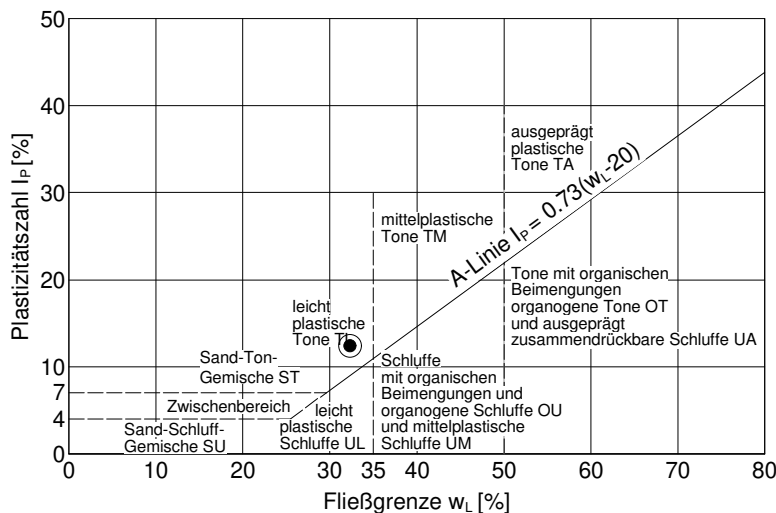
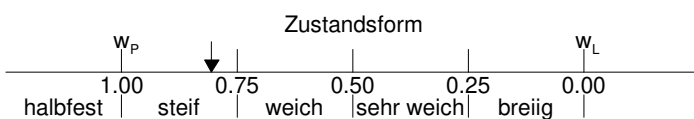
Überkornanteil $\bar{u} = 1.0 \%$
 Wassergeh. Überkorn $w_{\bar{u}} = 1.5 \%$
 Wassergehalt $w_N = 22.1 \%$, $w_{N\bar{u}} = 22.3 \%$
 Fließgrenze $w_L = 32.3 \%$
 Ausrollgrenze $w_P = 19.9 \%$



Plastizitätszahl $I_p = w_L - w_P = 12.4 \%$

Liquiditätsindex $I_L = \frac{w_{N\bar{u}} - w_P}{I_p} = 0.194$

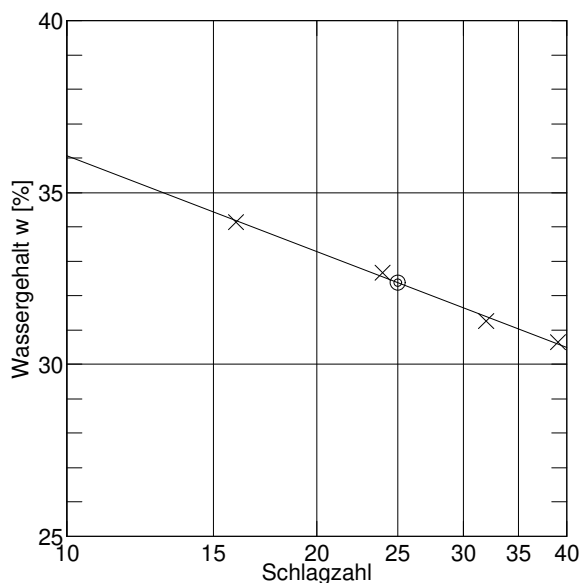
Konsistenzzahl $I_c = \frac{w_L - w_{N\bar{u}}}{I_p} = 0.806$



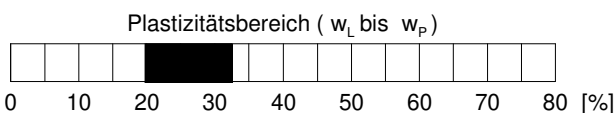
Zustandsgrenzen

DIN EN ISO 17892-12

Behälter-Nr.	Fließgrenze					Ausrollgrenze				
	1	2	3	4		5	6	7		
Zahl der Schläge	16	24	32	39						
Feuchte Probe + Behälter	$m_f + m_B$ [g]	84.31	84.15	78.22	80.62		56.42	56.77	56.33	
Trockene Probe + Behälter	$m_t + m_B$ [g]	75.76	75.77	70.58	72.93		55.38	55.75	55.40	
Behälter	m_B [g]	50.72	50.12	46.14	47.84		50.09	50.61	50.72	
Wasser	$m_f - m_t = m_w$ [g]	8.55	8.38	7.64	7.69		1.04	1.02	0.93	
Trockene Probe	m_t [g]	25.04	25.65	24.44	25.09		5.29	5.14	4.68	Mittel
Wassergehalt $\frac{m_w}{m_t} = w$	[%]	34.1	32.7	31.3	30.7		19.7	19.8	19.9	19.8



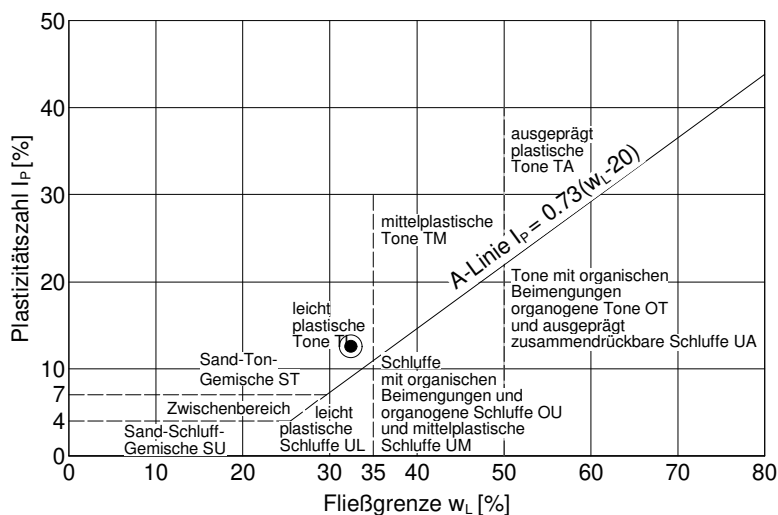
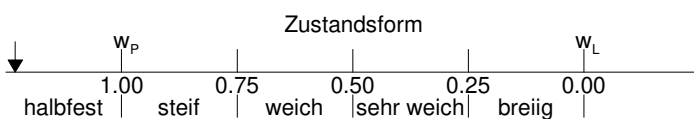
Überkornanteil $\bar{u} = 0.2 \%$
 Wassergeh. Überkorn $w_{\bar{u}} = 1.5 \%$
 Wassergehalt $w_N = 16.9 \%$, $w_{N\bar{u}} = 16.9 \%$
 Fließgrenze $w_L = 32.4 \%$
 Ausrollgrenze $w_P = 19.8 \%$



Plastizitätszahl $I_p = w_L - w_P = 12.6 \%$

Liquiditätsindex $I_L = \frac{w_{N\bar{u}} - w_P}{I_p} = -0.230$

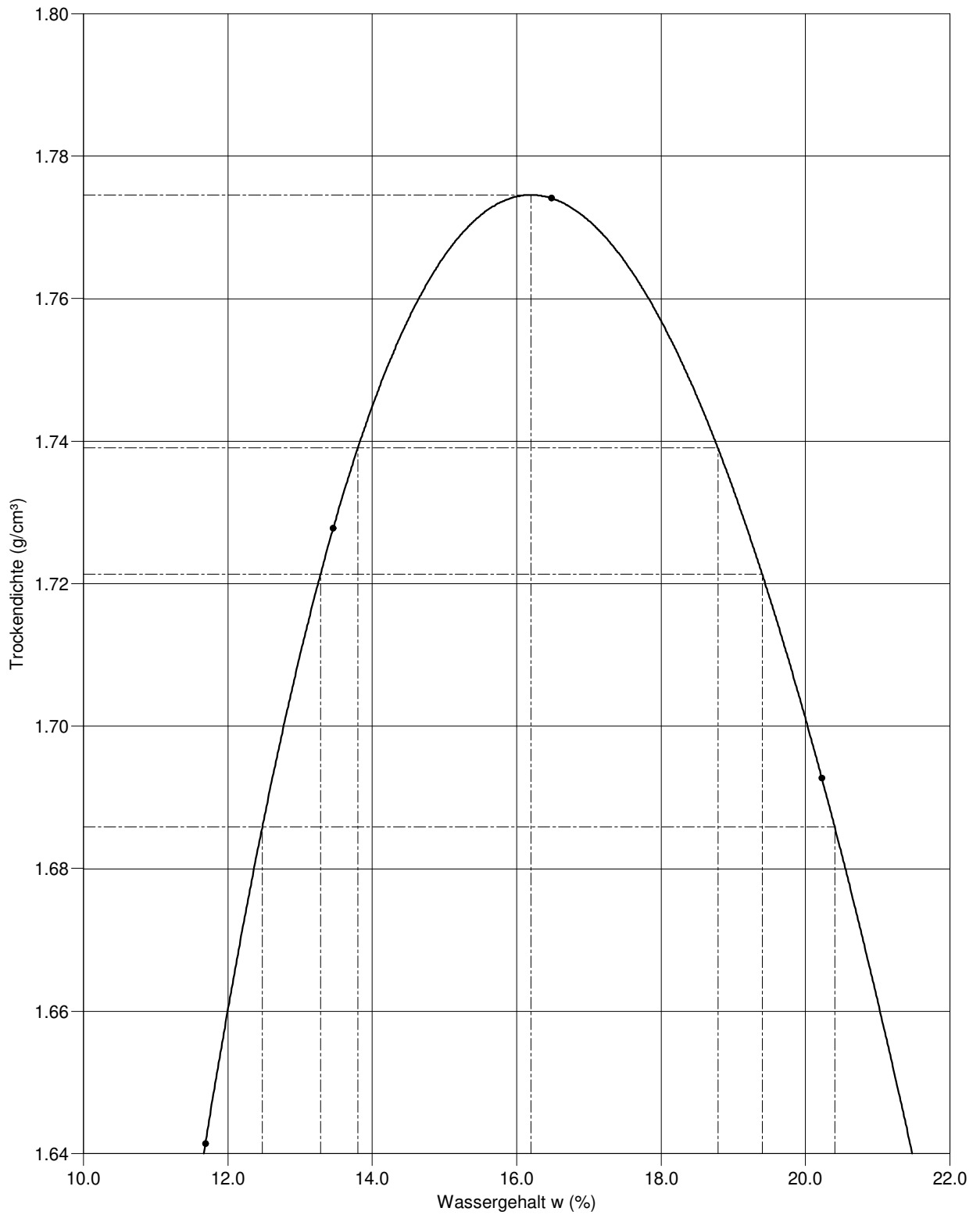
Konsistenzzahl $I_c = \frac{w_L - w_{N\bar{u}}}{I_p} = 1.230$



PeTerra Gesellschaft für Altlastenmanagement
 Umwelt- und Geotechnik mbH
 conneKT 13, 97318 Kitzingen
 Tel.: 09321/26493-70, Mail: info@peterra.de

Projektnr.: 22217-BG
 Projekt: Neubau Förderschule Gaukönigshofen
 Az: 22217-G01
 Anlage: 4
 Datum: 06.12.2022 | Bodenart: L1 - Löß(lehm)
 Probe: 22217-MP-A
 Entnahmes. RKS01 - RKS05

Proctorversuch
 DIN 18 127 - P 100 Y



	100 %		98.0 %	97.0 %	95.0 %
Proctordichte :	1.775 g/cm³	Dichte (g/cm³)	1.739	1.721	1.686
Optimaler Wassergehalt :	16.20 %	wmin (%)	13.80	13.28	12.48
Natürlicher Wassergehalt :	18.97 %	wmax (%)	18.78	19.40	20.40
Mischprobe aus RKS01-1 + 01-2 + 01-3 + 02-2 + 02-3 + 03-1 + 04-2 + 04-3 + 05-4					