

Ingenieurbüro für Bauüberwachung Fischer GmbH Bahnhofstraße 13a – 15926 Luckau Projektlogistik Wille Marcel Wille & Bernd Wille Waldstraße 2

04895 Falkenberg OT Beyern

Telefon:

03544 55 61 51

Telefax: E-Mail: 03544 55 61 52

Internet:

info@ifb-fischer.de www.ifb-fischer.de

Datum:

16.05.2021

Geotechnischer Bericht



Projekt:

PVA Am Betonwerk

Prettin

Teilobjekt:

Baugrunduntersuchung nach DIN 4020

Auftraggeber:

Bernd Wille

Prüfdatum:

10.05.2021

Verfasser:

Dipl.-Ing. Gerd Fischer

Seiten 1 von 8

Inhaltsverzeichnis

1	Auftr	ag und Bauvorhaben		
2	Unte	Unterlagen		
3	Baug	Baugrunduntersuchung		
4	Geot	echnische Untersuchungsergebnisse		
	4.1 4.2 4.3 4.4	Allgemeine Standortverhältnisse Baugrundschichtung Lagerungsdichte Grundwasserverhältnisse		
5	Beur	teilung der Baugrundverhältnisse		
	5.1 5.2 5.3 5.4 5.5 5.6 5.7 5.8	Tragfähigkeit des Baugrundes Erdstoffkennwerte Bemessungskennwerte des Sohlwiderstandes Frostempfindlichkeitsklassen Lösbarkeit der Erdstoffe Verdichtungseigenschaften der Erdstoffe Eigenschaften und Kennwerte für Erdarbeiten (Homogenbereiche) Durchlässigkeitsbeiwerte		
6	Grün	dungstechnische Empfehlungen		

Anlagen

7

A1 Bohrprofile A2 Lageplan

Baugrundrisiko

1 Auftrag und Bauvorhaben

Auf dem o.g. Grundstück soll eine **Photovoltaik-Anlage** errichtet werden. Dazu werden geotechnische Untersuchungen notwendig.

2 Unterlagen

Das Ingenieurbüro für Bauüberwachung Fischer, verwendete für die Erarbeitung des Geotechnischen Berichtes folgende Unterlagen:

- Auftrag zur Erarbeitung eines Geotechnischen Berichtes
- Lageplan der geplanten Baumaßnahme durch den AG
- DIN 1054, Baugrund, zulässige Belastung des Baugrundes
- DIN 1055 / 02, Lastannahmen für Bauten, Bodenkenngrößen, Wichten, Reibungswinkel
- Kohäsion, Wandreibungswinkel
- DIN 4020, Geotechnische Untersuchungen für bautechnische Zwecke
- DIN 4095 Baugrund; Dränung zum Schutz baulicher Anlagen; Planung, Bemessung und Ausführung
- EAB, Empfehlungen des Arbeitskreises Baugruben.
- DIN 4124, Baugruben, Böschungen, Arbeitsraumbreiten, Verbau
- DIN EN ISO 22475-1, Geotechnische Erkundung und Untersuchung, Teil 1: Techn. Grundlagen der Ausführung
- DIN EN ISO 22476-2, Baugrund Felduntersuchungen, Teil 2: Rammsondierungen
- DIN EN ISO 146881-1, Geotechnische Erkundung und Untersuchung Benennung, Beschreibung und Klassifizierung von Boden, Teil 1: Benennung und Beschreibung
- DIN EN ISO 146881-2, Geotechnische Erkundung und Untersuchung Benennung, Beschreibung und Klassifizierung von Boden, Teil 2: Grundlagen für Bodenklassifizierungen
- Technische Pr

 üfvorschriften f

 ür Boden und Fels im Stra

 ßenbau, TP BF-StB, Teil B 15.1, leichte Rammsondierung DPL-5 und mittelschwere Rammsondierung DPM-10
- DIN 18123, Bestimmung der Korngrößenverteilung
- DIN 18533, Bauwerksabdichtungen
- DIN 18300, VOB Vergabe- und Vertragsordnung für Bauleistungen Teil C: Allgemeine Technische Vertragsbedingungen für Bauleistungen (ATV) - Erdarbeiten (2012-09)
- DIN 18300, VOB Vergabe- und Vertragsordnung für Bauleistungen Teil C: Allgemeine Technische Vertragsbedingungen für Bauleistungen (ATV) - Erdarbeiten (2015-08)
- DWA-A 138, Planung, Bau und Betrieb von Anlagen zur Versickerung von Niederschlagswasser
- Schneider, Bautabellen für Ingenieure, 21. Auflage
- Wendehorst Bautechnische Zahlentafeln, 32. Auflage

3 Baugrunduntersuchung

Die Felderkundung erfolgte auf dem oben genannten Grundstück. Die Lage der Ansatzpunkte wurde frei gewählt und in dem Lageplan eingezeichnet.

Zur Erkundung der Untergrundverhältnisse wurden 6 Rammkernbohrungen nach DIN EN ISO 22475 bis 5,00 m unter Geländeoberkante (GOK) ausgeführt.

Die Böden wurden nach DIN EN ISO 14688-1 angesprochen. Die Zuordnung zu den Bodengruppen erfolgte nach DIN 18196 DIN EN ISO 14688-2.

In der Anlage wurden die Ergebnisse der Baugrunderkundungen nach DIN 4023 als Schichtenprofil in den Anlagen dargestellt.

4 Geotechnische Untersuchungsergebnisse

4.1 Allgemeine Standortverhältnisse

Die Baugrundverhältnisse in **Prettin** wurden durch **6 Rammkernbohrungen** erkundet. Das Grundstück weist eine ebene Fläche in Straßenniveau auf.

Das Grundstück wird derzeit als Industriefläche genutzt.

Unter den oberflächig anstehenden organischen Sanden befinden sich sandige und bindige Erdstoffe.

4.2 Baugrundschichtung

Die detaillierten Schichtenabfolgen der Baugrundaufschlüsse sind in der Anlage dokumentiert. Aus den Schichtenprofilen wurden die Baugrundprofile der Tabelle 1 abgeleitet.

Tabelle 1: Baugrundprofile der Rammkernbohrungen BP1 bis BP6

Lockergestein			Mächtigkeit in m					
Ansatzpunkthöhe: GO	K	BP1	BP2	BP3	BP4	BP5	BP6	
Oberboden mit Bausc	hutt	0,00 -	0,00 -	0,00 -	0,00	0,00 -	0,00 -	
Bodengruppe: OH		3,00	3,10	0,60	0,30	0,30	1,30	
Mittelsand		3,00 -	3,10 -		0,30 -	0,30 -	1,30 -	
Bodengruppe: SW		5,00	5,00	-	2,80	2,70	1,70	
Ton, ausgeprägt plastisch		-	_	0,60 -	2,80 -	2,70 -	1,70 —	
Bodengruppe: TA				2,30	3,00	3,00	3,00	
Mittelsand Bodengruppe: SW		-	-	2,30 – 3,00	-	-	-	
Grund- /Schichtenwasser	m u. GOK*	4,30	4,30	-	2,20	2,30	2,10	
Endteufe	m u. GOK	5,00	5,00	3,00	3,00	3,00	3,00	

^{*:} Zum Erkundungszeitpunkt am 10.05.2021

4.3 Lagerungsdichte

Die organischen Böden haben eine sehr lockere bis lockere (D < 0,30) Lagerung. Die darunter anstehenden Sande sind mitteldicht $(0,30 \le D < 0,50)$ bis dicht (D $\ge 0,50)$ gelagert.

Die gemischtkörnigen Erdstoffe [TA] weisen eine steife Konsistenz auf.

4.4 Grundwasserverhältnisse

Zum Zeitpunkt der Bohrungen wurde das Grundwasser bei **4,30 m** unter GOK das Schichtenwasser bei **2,10 m** unter GOK angetroffen. Schichtenwasser ist möglich bei **1,50 m** unter GOK.

Allgemein sind jahreszeitlich bedingte, höhere Wasserstände wahrscheinlich. Diese weisen erfahrungsgemäß eine Schwankungsbreite von mindestens ± 0,50 m (ohne Berücksichtigung überjähriger Einflüsse) auf. Dies trifft insbesondere in Starkregenperioden oder zur Zeit der Schneeschmelze zu.

Seiten 4 von 8

5 Beurteilung der Baugrundverhältnisse

5.1 Tragfähigkeit des Baugrundes

Die oberflächig anstehenden organischen Erdstoffe sind grundsätzlich **nicht tragfähig**, sie sind aus dem Gründungsbereich zu entfernen. Die Sande sind **gut tragfähig**.

5.2 Erdstoffkennwerte

Die relevanten bodenmechanischen Kennwerte für die angetroffenen Bodenarten werden in Tabelle 2 aufgeführt. Die Mutterbodenschicht wurde hierbei nicht berücksichtigt.

Tabelle 2: Erdstoffkennwerte als Rechenwerte

	Kurz-		Wichte γ [kN/m³]					
Bodenart	zeichen DIN 18196	Lagerung / Konsistenz	Erdfeucht Y	unter Auftrieb y'	Reibungs- winkel φ' in (°)	k _f – Wert [m/s]	E _s – Wert [MN/m²]	k _s – Wert [kN/m³]
Ton	ТА	steif	18	8	20	1,0*10-11	2,5 – 5	3.000
Mittelsand	SW	mitteldicht	19	11	32,5	1,0*10-4	15 – 20	15.000

5.3 Bemessungswerte des Sohlwiderstandes

Auf den tragfähigen Erdstoffen bzw. auf den fachgerecht eingebauten und verdichteten Kiessanden werden für Regelfälle nach EC 7 / DIN 1054: 2010 folgende Bemessungskennwerte des Sohlwiderstandes für setzungsempfindliche Bauwerke angegeben:

Tabelle 3: Bemessungswerte des Sohlwiderstandes für Streifenfundamente auf tonig schluffigen Boden (UM, TL, TA) mit Breiten b bzw. b' von 0.50 m bis 2.00 m

Kleinste Einbindetiefe des Fundamentes	Bemessungswerte σ _{R,d} des Sohlwiderstandes kN/m² mittlere Konsistenz			
m	steif	halbfest	fest	
0,50	170	240	390	
1,00	200	290	450	
1,50	220	350	500	
2,00	250	390	560	
Mittlere einaxiale Druckfestigkeit q _{u,k} im kN/m²	120 bis 300	300 bis 700	>700	

ACHTUNG – Die angegebenen Werte sind Bemessungswerte des Sohlwiderstands, keine aufnehmbaren Sohldrücke nach DIN 1054:2005-01 und keine zulässigen Bodenpressungen nach DIN 1054:1976-11.

5.4 Frostempfindlichkeitsklassen

Der geplante Standort liegt im Bereich der Frostschutzzone II.

Tabelle 4: Frostempfindlichkeitsklassen

	Frostempfindlichkeit	Bodengruppen (DIN 18196)
F 1	nicht frostempfindlich	GW, GI, GE, SW , SI, SE
	gering bis mittel frostempfindlich	TA, OT, OH, OK, ST, GT, SU, GU
F 3	sehr frostempfindlich	TL, TM, UL, UM, UA, OU, ST*, GT*, SU*, GU*

5.5 Lösbarkeit der Erdstoffe

Tabelle 5: Einstufung in Bodenklassen

Bodenklasse (DIN 18300)	Bodengruppe (DIN 18196)		
Klasse 1 : Oberboden (Mutterboden)	OH		
Klasse 2 : fließende Bodenarten	OU, OT, OH, OK, SU*, ST*, GU*, GT*, HZ, HN, F, UL, UM, TL, TM, TA		
Klasse 3 : leicht lösbare Bodenarten	GE, GW, GI, SE, SW, SI, GU, SU, GT, ST, HN		
Klasse 4 : mittelschwer lösbare Bodenarten	GU*, SU*, GT*, ST*, UL, UM, TL, TM, OU, A		
Klasse 5 : schwer lösbare Bodenarten	wie Klasse 3 und 4 TA, OT		
Klasse 6 : leicht lösbarer Fels			
Klasse 7 : schwer lösbarer Fels			

5.6 Verdichtungseigenschaften der Erdstoffe

Grundvoraussetzung für das Erreichen einer guten Verdichtung ist der Erdstoffeinbau im Bereich des optimalen Einbauwassergehaltes. Die organischen Erdstoffe lassen sich nicht auf ein für Gründungen und Hinterfüllungen notwendiges Maß verdichten und müssen entfernt werden.

Tabelle 6: Verdichtbarkeitsklassen (ZTVA-StB97)

Verdichtbarkeitsklasse	Kurzbeschreibung	Bodengruppe (DIN 18196)	
V1	Nicht bindige bis schwach bindige, grobkörnige und gemischtkörnige Böden	GW, GI, GE, SW , SI, SE, GU, GT, SU, ST	
V2	Bindige, gemischtkörnige Böden	GU#, GT#, SU#, ST#	
V3	Bindige, feinkörnige Böden	UL, UM, TL, TM, TA	

5.7 Eigenschaften und Kennwerte für Erdarbeiten (Homogenbereiche)

In der nachfolgenden Tabelle 7 sind die nach der DIN 18300 anzugebenden Eigenschaften und Kennwerte der Homogenbereiche, sofern dies auf Grundlage der Untersuchungsergebnisse möglich ist, enthalten.

Die Homogenbereiche wurden auf der Grundlage der Gebäudekategorie GK1 bestimmt.

Tabelle 7: Eigenschaften und Kennwerte der Böden der Homogenbereiche

Tabelle 7. Ligenschaften und Kennweite u	or Boudit der Helli	ogenbereiene	*
Eigenschaft / Kennwert	Homogenber 1 Oberboden	Homogenber 2 Ton	Homogenber 3 Mittelsand
Kornverteilung **	-	feinkörnig	weit gestuft
Masseanteile Steine > 63 mm [%]	0	0	0
Masseanteile Blöcke > 200 mm [%]	0	0	0
Wichte [kN/m³] **	-	17	18
Undränierte Scherfestigkeit [kN/m²] **	-	-	_
Wassergehalt [%] DIN 18121-1 **	5,4	9,9	5,9
Konsistenzzahl DIN 18122-1** / Konsistenz*	-	steif	-
Plastizitätszahl [%] DIN 18122-1** / Plastizität*	-	hoch	-
Lagerungsdichte DIN 18126	locker	mitteldicht	mitteldicht
Organischer Anteil [%] DIN 18128**	3 – 5	< 1	<1
Bodengruppe DIN 18196	ОН	TA	SW

^{*:} Bei erkundeten grobkörnigen Böden ist dies Angabe nicht möglich

5.8 Durchlässigkeitswerte

Tabelle 8: Nach der DIN 18130 werden die folgenden fünf Durchlässigkeitsbereiche in Abhängigkeit vom Durchlässigkeitsbeiwert unterschieden

Bereich	Durchlässigkeitsbeiwert (k _f -Wert) [m/s]		
sehr schwach durchlässig	< 10 ⁻⁸		
schwach durchlässig	10 ⁻⁶ bis 10 ⁻⁸		
durchlässig	10 ⁻⁴ bis 10 ⁻⁶		
stark durchlässig	10 ⁻² bis 10 ⁻⁴		
sehr stark durchlässig	> 10-2		

Es wurde der folgende Durchlässigkeitsbeiwert (k_f-Werte) 1,0*10⁻⁴ – 1,0 *10⁻¹¹ m/s ermittelt.

^{**:} nur bei GK2

6 Gründungstechnische Empfehlungen

Als Gründungsvariante empfiehlt sich auf Grund der Mächtigkeit des Verfüllbereichs und auftretenden tonigen Schichten eine Bohrlochgründung. Diese Bohrlöcher müssen mit Betonstützen ausgefüllt werden, die wiederum als Gründungspfeiler für die PV-Anlage dienen.

Die Baumaßnahme sollte möglichst in regenarmer Jahreszeit erfolgen, um ein Durchfeuchten und Aufweichen der unterlagernden Schichten in der Baugrubensohle zu verhindern. Das Gründungsplanum darf durch Niederschläge nicht vernässen.

Das Regenwasser versickert sehr langsam und in einem begrenzten Umfang auf dem Grundstück.

7 Baugrundrisiko

Durch geotechnische Untersuchungen soll das Baugrundrisiko für das Bauvorhaben entscheidend minimiert werden. Ein restliches Baugrundrisiko kann auch durch eingehende geotechnische Untersuchungen im Rahmen eines angemessenen Untersuchungsaufwandes nicht völlig ausgeschlossen werden. Sollten bei der Bauausführung andere Baugrundverhältnisse angetroffen werden, ist das Ingenieurbüro für Bauüberwachung Fischer zu informieren, da es sich bei den geotechnischen Untersuchungen um punktuelle Aufschlüsse handelt.

Dipl.-Ing. Gerd Fischer Geschäftsführer





Projekt: Photovoltaik-Anlage; Prettin, Am Betonwerk

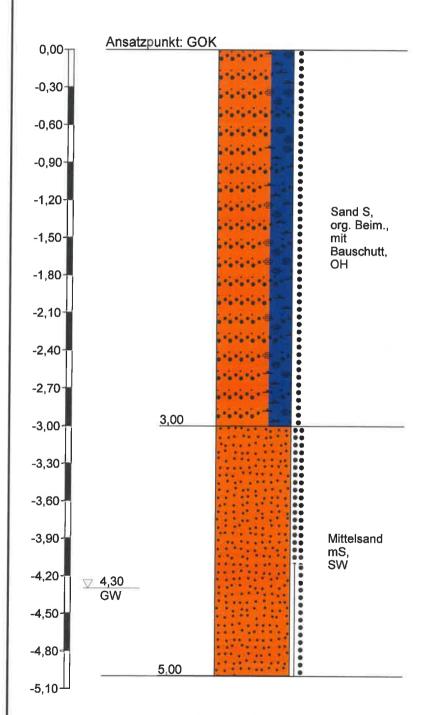
Auftraggeber: Projektlogistik Wille; Marcel Wille _Bernd Wille

Anlage A

Datum: 10.05.2021

Bearb.: Fischer

BP 1



Höhenmaßstab 1:30



Projekt: Photovoltaik-Anlage; Prettin, Am Betonwerk

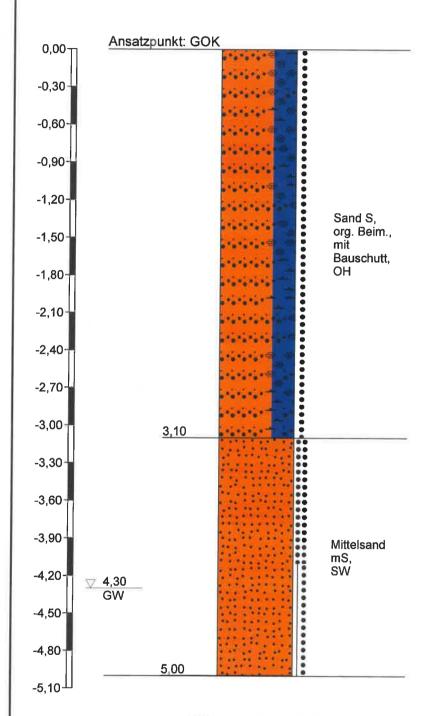
Auftraggeber: Projektlogistik Wille; Marcel Wille Bernd Wille

Anlage A

Datum: 10.05.2021

Bearb.: Fischer

BP 2



Höhenmaßstab 1:30



Projekt: Photovoltaik-Anlage; Prettin, Am Betonwerk

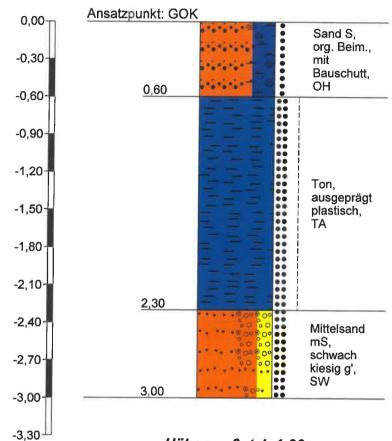
Auftraggeber: Projektlogistik Wille; Marcel Wille Bernd Wille

Anlage A

Datum: 10.05.2021

Bearb.: Fischer

BP 3



Höhenmaßstab 1:30



Projekt: Photovoltaik-Anlage; Prettin, Am Betonwerk

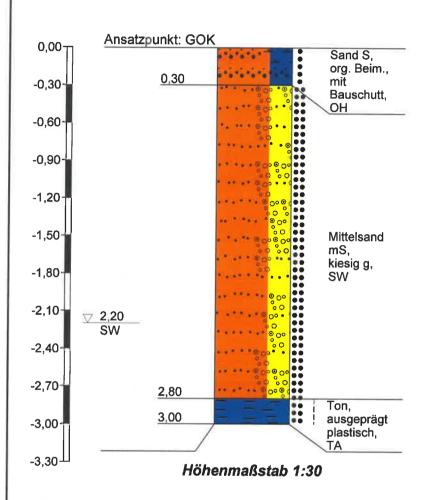
Auftraggeber: Projektlogistik Wille; Marcel Wille Bernd Wille

Anlage A

Datum: 10.05.2021

Bearb.: Fischer

BP 4





Projekt: Photovoltaik-Anlage; Prettin, Am Betonwerk

Bearb.: Fischer

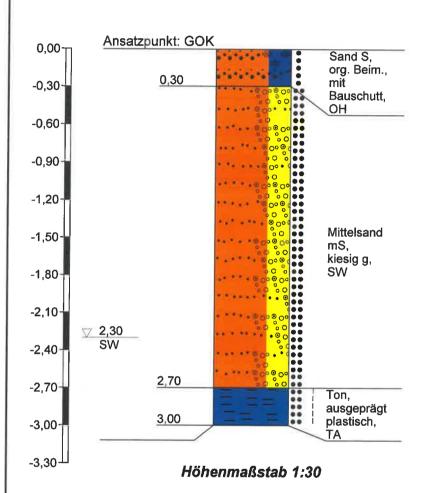
Datum: 10.05.2021

Anlage A

Auftraggeber: Projektlogistik Wille; Marcel Wille Bernd Wille

Zeichnerische Darstellung von Bohrprofilen nach DIN 4023

BP 5





Projekt: Photovoltaik-Anlage; Prettin, Am

Betonwerk

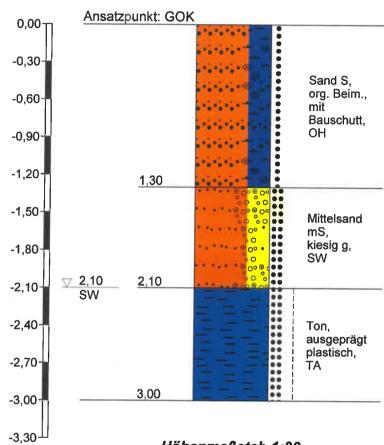
Auftraggeber: Projektlogistik Wille; Marcel Wille Bernd Wille

Anlage A

Datum: 10.05.2021

Bearb.: Fischer

BP 6



Höhenmaßstab 1:30



Projekt: Photovoltaik-Anlage; Prettin, Am Betonwerk

Anlage A

Datum: 10.05.2021

Auftraggeber: Projektlogistik Wille; Marcel

Wille Bernd Wille

Bearb.: Fischer

Legende und Zeichenerklärung nach DIN 4023

Boden- und Felsarten

Ton, T, tonig, t



Mudde, F, organische Beimengungen, o



Kies, G, kiesig, g



Sand, S, sandig, s



Mittelsand, mS, mittelsandig, ms

Signaturen der Umweltgeologie (nicht DIN-gemäß)

음 용 용 용

Bauschutt, B, mit Bauschutt, b

Korngrößenbereich

f - fein

m - mittel

g - grob

<u>Nebenanteile</u>

- schwach (<15%)

- stark (30-40%)

Bodengruppe nach DIN 18196

GE) enggestufte Kiese

GI Intermittierend gestufte Kies-Sand-Gemische

sw) weitgestufte Sand-Kies-Gemische

GU Kies-Schluff-Gemische, 5 bis 15% <=0,06

GT Kies-Ton-Gemische, 5 bis 15% <=0,06 mm

Sund-Schluff-Gemische, 5 bis 15% <=0,06

ST Sand-Ton-Gemische, 5 bis 15% <=0,06 mm

(UL) leicht plastische Schluffe

(UA) ausgeprägt zusammendrückbarer Schluff

(TM) mittelplastische Tone

(OU) Schluffe mit organischen Beimengungen

OH grob- bis gemischtkörnige Böden mit Beimengungen humoser Art

(HN) nicht bis mäßig zersetzte Torfe (Humus)

F Schlämme (Faulschalmm, Mudde, Gyttja, Dy, Sapropel)

(A) Auffüllung aus Fremdstoffen

(GW) weitgestufte Kiese

(SE) enggestufte Sande

SI Intermittierend gestufte Sand-Kies-Gemische

Gu* Kies-Schluff-Gemische, 15 bis 40% <=0,06

GT*) Kies-Ton-Gemische, 15 bis 40% <=0,06 mm

Su* Sand-Schluff-Gemische, 15 bis 40% <=0,06

ST*) Sand-Ton-Gemische, 15 bis 40% <=0,06 mm

(UM) mittelplastische Schluffe

TL leicht plastische Tone

(TA) ausgeprägt plastische Tone

(OT) Tone mit organischen Beimengungen

grob- bis gemischtkörnige Böden mit kalkigen, kieseligen Bildungen

(HZ) zersetzte Torfe

[]) Auffüllung aus natürlichen Böden

Bodenklasse nach DIN 18300 (veraltet)

1 Oberboden (Mutterboden)

3 Leicht lösbare Bodenarten

5 Schwer lösbare Bodenarten

7 Schwer lösbarer Fels

2 Fließende Bodenarten

4 Mittelschwer lösbare Bodenarten

Leicht lösbarer Fels und vergleichbare

Bodenarten



Projekt: Photovoltaik-Anlage; Prettin, Am

Betonwerk

Auftraggeber: Projektlogistik Wille; Marcel Wille Bernd Wille

Anlage A

Datum: 10.05.2021

Bearb.: Fischer

Legende und Zeichenerklärung nach DIN 4023

Konsistenz

breiig

weich

steif

halbfest

fest

Lagerungsdichte

locker

mitteldicht

dicht

sehr dicht

