

Gesellschaft für Grundbau und Umwelttechnik mbH

Magdeburg

Telefon +49 (0)39205/4538-0 Telefax +49 (0)39205/4538-11 www.ggu.de post-md@ggu.de

Baugrund Grundwasser Umwelttechnik /Altlasten Damm- und Deichbau Straßen- und Erdbau Spezialtiefbau Deponiebau Kunststofftechnik Software-Entwicklung

31.07.2024

Baugrunderkundung Feldmesstechnik Prüflabore für Boden Prüflabor für Kunststoff Inspektionsstelle

Braunschweig Magdeburg Öhringen Schwerin

1-fach

Wolmirstedt OT Glindenberg, Friedhof Wegebau & RW-Ableitung

GGU mbH • In den Ungleichen 3 • 39171 Osterweddingen

Geotechnischer Bericht

Bericht: 6160 / 24

Verteiler:

Bearbeiter: M. Eng. R. Slotta

18 Seiten und 4 Anlagen **Umfang:**

Ausfertigung:

Beratende Ingenieure VBI, BDB, DWA, DGGT, ITVA, BWK Sachverständige für Erd- und Grundbau Vereidigte Sachverständige

Amtsgericht Braunschweig HRB 9354 Geschäftsführer: Prof. Dr.-Ing. Johann Buß, Dr.-Ing., Dipl.-Wirtsch.-Ing. Peter Grubert, M.Sc., Dr.-Ing. Carl Stoewahse Dipl.-Ing. Birk Kröber



Inhalt

1	Einleitung	4
2	Untersuchungen	5
2.1	Geologische Verhältnisse	5
2.2	Erkundung	5
2.3	Vermessung	6
2.4	Untergrund	6
2.5	Tragfähigkeit	9
2.6	Grundwasser	9
2.7	Bodenkennwerte	11
2.8	Homogenbereiche	12
3	Umweltanalytische Untersuchungen	14
3.1	Bildung der Mischprobe	14
3.2	Untersuchungsergebnisse nach EBV	14
4	Grundbautechnische Bewertung	15
4.1	Verkehrsanlagen	15
4.2	Versickerung	17
5	Zusammenfassung	18



Abbildungen		
Abbildung 1:	Auszug aus [1]	5
Abbildung 2:	Körnungsband Schicht 3 (Dünensande)	8
Abbildung 3:	Lage GWMS 3736 0039; Auszug aus [3]	9
Abbildung 4:	Ganglinie GWMS 3736 0039; Auszug aus [3]	10
Abbildung 5:	Auswertung vorhandene Tragschicht	15
Tabellen		
Tabelle 1:	Koordinaten Aufschlüsse	6
Tabelle 2:	Laborergebnisse Auffüllungen (Schicht 2)	7
Tabelle 3:	Laborergebnisse Dünensande (Schicht 3)	8
Tabelle 4:	Tragfähigkeiten	9
Tabelle 5:	GWMS 3935 0020 - Stammdaten	10
Tabelle 6:	Homogenbereiche nach DIN 18300:2019-09, Lösen	13
Tabelle 7:	Bildung der Mischprobe	14
Anlagen		
Anlage 1	Lageplan	
Anlage 2	Bodenprofile	
Anlage 3	Ergebnisse bodenmechanisches Labor	
Anlage 4	Ergebnisse bodenchemisches Labor	



1 Einleitung

Auf dem Friedhof Glindenberg (Wolmirstedt) sind Wege (u.a. Zuwegung zur Trauerhalle) zu sanieren bzw. neu zu errichten. Neben diesen Wegen ist eine Regenwasserableitung (Versickerungsanlage) neu zu planen.

Die erforderlichen Planungsleistungen werden durch das (nachfolgend Planer) durchgeführt.

Zur weiteren Planung sowie zur Bauausführung sind Angaben zum Untergrund erforderlich, welche über Baugrunderkundungen erhoben werden. Die GGU mbH, Magdeburg, wurde vom Planer mit den erforderlichen Leistungen beauftragt. Hierzu wurden am 25.06.2024 Felduntersuchungen in Form von Kleinrammbohrungen und Handschürfen, in denen Tragfähigkeitsmessungen mit dem Leichten Fallgewichtsgerät (nachfolgend LFG) ausgeführt wurden, hergestellt. Nachfolgend wurden bodenmechanische und umweltanalytische Untersuchungen an ausgewählten Bodenproben durchgeführt.

Im vorliegenden Bericht werden die Ergebnisse der Untersuchungen zusammengestellt und bewertet. Die Baugrundverhältnisse werden beurteilt, es werden Kennwerte angegeben und Hinweise für die weiteren Planungen erarbeitet. Für die Bearbeitung standen folgende Unterlagen zur Verfügung:

- [1] Geologische Karte; Blatt 3736 Niegripp; Maßstab 1 : 25.000
- [2] Luftbild mit Vorgaben zur Lage der Ansatzpunkte aus eMail WST C an GGU vom 17.06.2024
- [3] Datenportal Gewässerkundlicher Landesdienst Sachsen-Anhalt (GLD)
- [4] EBV Verordnung über Anforderungen an den Einbau von mineralischen Ersatzbaustoffen in technische Bauwerke (Ersatzbaustoffverordnung ErsatzbaustoffV)
- [5] Landesbohrdatenbank Sachsen-Anhalt; LAGB



2 Untersuchungen

2.1 Geologische Verhältnisse

Der Untersuchungsbereich liegt aus regionalgeologischer Sicht am westlichen Rand des Urstromtals der Elbe.

Die geologische Karte [1] weist für den Untersuchungsbereich zunächst Flugsandbildungen in Form von Dünensanden aus. Nachfolgend werden quartäre Sande bzw. Geschiebemergel erwartet. Aufgrund der Nutzung des Untersuchungsbereiches als Friedhof wird mit einer anthropogenen Beeinflussung der oberflächennah anstehenden Böden gerechnet.

In der nachfolgenden Abbildung ist ein Auszug aus [1] dargestellt, in dem die Lage des Untersuchungsbereiches zu entnehmen ist.

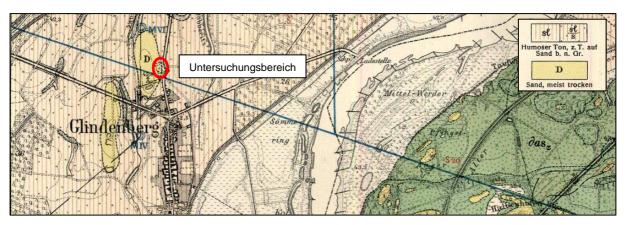


Abbildung 1: Auszug aus [1]

Gesicherte Angaben zum Grundwasser sind im Kartenwerk nicht enthalten.

2.2 Erkundung

Zur Erkundung der Untergrundverhältnisse wurden am 25.06.2024 insgesamt zwei Kleinrammbohrungen gemäß DIN EN ISO 22475-1 mit Teufen von 4,00 m im Bereich derzeitiger
Grünflächen ausgeführt. Im Bereich der vorhandenen Zuwegung wurden zwei Handschürfe
mit Tiefen von rd. 0,50 m hergestellt. Innerhalb dieser Schürfe wurden Tragfähigkeitsmessungen mit dem LFG durchgeführt.

Die erkundeten Bodenschichten wurden vor Ort angesprochen und es wurden Bodenproben für bodenmechanische sowie umweltanalytische Untersuchungen entnommen. Die Ansatzpunkte wurden der Lage und Höhe nach mittels GPS eingemessen. Die ermittelten Koordinaten können dem Abschnitt 2.3 entnommen werden.



Die Lage der Ansatzpunkte sind in Anlage 1 dargestellt. Die Ergebnisse der Felduntersuchungen sind in den Bodenprofilen (Anlage 2) enthalten. Die bodenmechanischen Laborergebnisse liegen in der Anlage 3 und die umweltanalytischen Ergebnisse liegen der Anlage 4 bei.

2.3 Vermessung

Die Ansatzpunkte wurden nach Lage und Höhe mittels GPS (UTM32; ETRS89) eingemessen. Die ermittelten Koordinaten können der nachfolgenden Tabelle entnommen werden.

Tabelle 1: Koordinaten Aufschlüsse

Aufschluss	Rechtswert	Hochwert	Höhe
BS 1	683 089,24	5791 737,33	43,78
BS 2	683 095,58	5791 699,85	43,78
S 1	683 112,84	5791 730,83	43,87
S 2	683 117,80	5791 706,55	43,62

2.4 Untergrund

Die Lage der Aufschlüsse wurde entsprechend der Vorgaben des Auftraggebers ausgeführt. Hierbei lagen die Kleinrammbohrungen im derzeitigen Grünbereich (ehemalige Grabstätten) und die Handschürfe wurden auf dem vorhandenen Hauptweg hergestellt.

Oberflächennah wurde in den Bohrungen BS 1 und BS 2 zunächst

umgelagerter Mutterboden (Schicht 1)

aus humosen Sanden mit schluffigen Bestandteilen in meist lockerer Lagerung

nachgewiesen. Der Mutterboden ist dunkelbraun gefärbt. Die Mächtigkeit dieser Deckschicht wurde zu rd. 0,40 m festgehalten. Abgedeckt ist der Mutterboden mit einer rd. 0,05 m starken Grasnarbe.



Im Bereich des Hauptweges wurde oberflächennah zunächst eine geringmächtige

Auffüllung (Schicht 2)

als ungebundene Tragschicht aus einem Konglomerat aus Sand / Kies / Splitt / Schotter in dichter Lagerung

aufgenommen, welche graubraun gefärbt ist. Kartiert wurden die Auffüllungen mit einer Mächtigkeit von rd. 0,10 m.

An einer Probe aus dieser Schicht wurde die Korngrößenverteilung wie folgt ermittelt:

Tabelle 2: Laborergebnisse Auffüllungen (Schicht 2)

Auf- schluss	Entnahme- tiefe [m uGOK]	Verhältnis T+U/S/G [%]	Bodenart [DIN 4022]	Bodenart [EN ISO 14 688-1]	Bodengruppe [DIN 18 196]
S 1	0,00 - 0,10	12,7/83,0/4,3	mS, u', fs', gs'	csi'csa'fsa'MSa	SU

Aus dem Ergebnis dieser Korngrößenverteilung kann für die Schicht 2 rechnerisch zunächst eine Wasserdurchlässigkeit von $k_f \approx 4,2^*10^{-5}$ m/s abgeleitet werden.

Nachfolgend stehen in allen Aufschlüssen die erwarteten

Dünensande (Schicht 3)

meist als Mittelsande
mit feinsandigen und schluffigen Bestandteilen
in meist mitteldichter Lagerung

an. Diese Sande sind oberflächennah braun und mit zunehmender Tiefe hellbraun gefärbt.

Die Handschürfe wurden bis zu einer Tiefe von 0,50 m uGOK hergestellt, wobei die hier anstehenden Sande nicht durchfahren wurden. Im Bereich der Bohrung BS 2 wurden die Sande bis zur Endteufe von 4,00 m uGOK ebenfalls nicht durchfahren. Innerhalb der Kleinrammbohrung BS 1 stehen die Sande mit einer Mächtigkeit von rd. 3,50 m an. Die Unterkante liegt hier bei rd. 3,90 m uGOK.

An zwei Proben aus dieser Schicht wurde die Korngrößenverteilung wie folgt bestimmt:



Tabelle 3: Laborergebnisse Dünensande (Schicht 3)

Auf- schluss	Entnahme- tiefe [m uGOK]	Verhältnis T+U/S/G [%]	Bodenart [DIN 4022]	Bodenart [EN ISO 14 688-1]	Bodengruppe [DIN 18 196]
BS 1	1,10 – 3,90	2,0/97,2/0,8	mS, gs, fs'	fsa'csa'MSa	SE
BS 2	0,75 – 4,00	3,5/95,6/0,9	mS, fs, gs'	csa'fsaMSa	SE

Aus den Ergebnissen dieser Korngrößenverteilungen kann für die Schicht 3 rechnerisch zunächst eine Wasserdurchlässigkeit von $k_f \approx 1,8$ bis $2,4*10^{-4}$ m/s abgeleitet werden. Das Körnungsband der Schicht 3 kann nach Auswertung der Ergebnisse wie folgt abgeleitet werden:

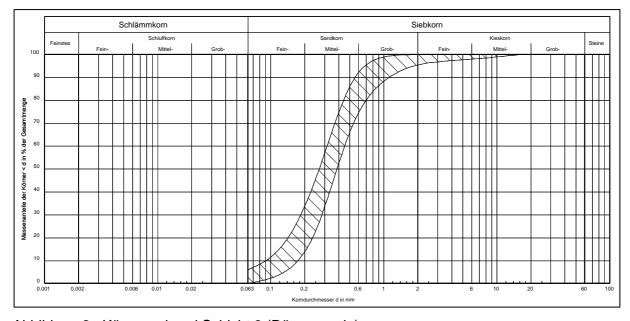


Abbildung 2: Körnungsband Schicht 3 (Dünensande)

In der Aufschlussbohrung BS 1 wurden im Bereich der Endteufe

quartäre Sande und Kiese (Schicht 4)

als feinkiesig Sande in dichter Lagerung

erbohrt, welche hellbraun gefärbt sind. Diese wurden bis zur Endteufe in der genannten Bohrung nicht durchfahren.



2.5 Tragfähigkeit

Im Bereich des Hauptweges wurden zwei Handschürfe mit Entteufen von 0,50 m uGOK hergestellt. Nachfolgend wurden Tragfähigkeitsmessungen mit dem leichten Fallgewichtsgerät (LFG gemäß TP BF-StB Teil 8.3) ausgeführt. Die Prüfebene befand sich im Bereich Sande (Schicht 3). Folgende Ergebnisse wurden ermittelt:

Tabelle 4: Tragfähigkeiten

Aufschluss	Prüfebene [m uGOK]	E _{VD} [MPa]	Ev2 [MPa]
S 1	0,50	28,2	≈ 50
S 2	0,50	8,4	≈ 15

Anm.: Die Interpretation der Ergebnisse erfolgte auf der Grundlage eigener Erfahrungswerte!

2.6 Grundwasser

Grundwasser wurde im Zuge der Baugrunderkundung nicht direkt angetroffen. Im Bereich der Endteufe wurden jedoch bereits eine erhöhte Grundfeuchtigkeit festgestellt. Dementsprechend wird von einem Grundwasseranschnitt knapp unterhalb der Endteufe ausgegangen.

Grundwasserstände unterliegen jahreszeitlichen und klimatischen Schwankungen, welche nur sehr schwer quantifizierbar sind. Gegen Westen (rd.550 m Luftlinie) liegt die Grundwassermessstelle (nachfolgend GWMS) 3736 0039 – Glindenberg, Nord des LHW. Die Lage der GWMS kann der nachfolgenden Abbildung entnommen werden.

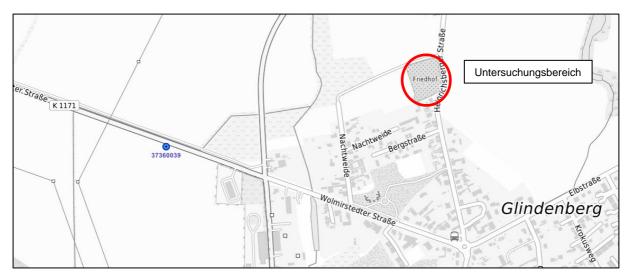


Abbildung 3: Lage GWMS 3736 0039; Auszug aus [3]



Weiterhin liegen folgende Stammdaten zur GWMS 3736 0039 vor:

Tabelle 5: GWMS 3935 0020 - Stammdaten

Kennzahl	3736 0039
Name	Glindenberg, Nord
Beobachtungszeitraum	01.10.1998 – laufend
MPH – Messpunkthöhe [mNHN]	43,21
GOK – Geländeoberkante [mNHN]	42,26
Sohle [mNHN]	31,76
NGW [m uMPH]	3,97 (oft)
MGW [m uMPH]	3,17
HGW [m uMPH]	1,76 (22.01.20211)

Aus den vorliegenden Stammdaten geht ein – seit Aufzeichnungsbeginn – maximaler Grundwasserschwankungsbereich von $\Delta s = 2,21$ m hervor. Erfahrungsgemäß werden die Jahreshöchstgrundwasserstände im Frühjahr gemessen. Für den Zeitraum der Baugrunderkundung kann somit von tieferliegenden Grundwasserständen ausgegangen werden. Hierzu wurde die Grundwasserganglinie der GWMS 3736 0039 der letzten 7 Jahre betrachtet, welche der nachfolgenden Abbildung zu entnehmen ist.

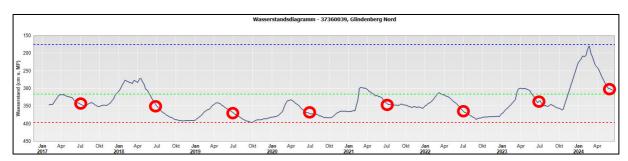


Abbildung 4: Ganglinie GWMS 3736 0039; Auszug aus [3]

Nach Auswertung der Daten zeigt sich, dass im Juni/Juli 2024 eine Differenz zum HGW von $\Delta s \approx 1,40$ m vorliegt.

Wird diese Differenz auf die aktuellen Grundwasserstände (Annahme Bereich Endteufe = 39,77 mNHN) aufgeschlagen, so ist von einem möglichen Bemessungswasserstand bei

GW_{Bem} ≈ 39,77 mNHN +1,40 m ≈ 41,17 mNHN

auszugehen.



2.7 Bodenkennwerte

Die für die Baumaßnahme relevanten Böden werden nach der

DIN 18 196	Erdbau, Bodenklassifikation für bautechnische Zwecke
DIN 18 300	Erdarbeiten, Allgemeine technische Vorschriften für Bauleistungen
DIN 1055, T2	Lastannahmen für Bauten, Bodenkenngrößen
EAU 1996	Empfehlungen des Arbeitskreises Ufereinfassungen
ZTVE-StB 09	Zusätzliche Technische Vertragsbedingungen Erdarbeiten im Straßenbau

sowie den durchgeführten Laboruntersuchungen wie folgt klassifiziert:

Schicht 1	umgelagerter Mutterboden		
Bodengruppe nach DIN 18 196	[OH]	(humose Sande, aufgefüllt)	
Bodenklasse nach DIN 18 300	1	(Oberboden)	
	3	(leicht lösbar)	
Bodenart nach ATV A 127	G4		
Frostempfindlichkeit	F3	(stark frostempfindlich)	
Wichte	γk/γk'	$= 17,0/8,0 \text{ kN/m}^3$	
Reibungswinkel	ϕ 'k	= 28,0°	
Kohäsion	C'k	$= 0.0 \text{ kN/m}^2$	
Steifemodul	cal Es	= 5,0 bis 15,0 MN/m ²	
Durchlässigkeit	k_{f}	≈ 10 ⁻⁶ m/s	

Schicht 2	Auffüllungen	
Bodengruppe nach DIN 18 196	[SU]	(schluffige Sande, aufgefüllt)
untergeordnet:	[GU]	(schluffige Kiese, aufgefüllt)
Bodenklasse nach DIN 18 300	3	(leicht lösbar)
Bodenart nach ATV A 127	G2/3	
Frostempfindlichkeit	F2	(gering frostempfindlich)
Wichte	γκ/γκ'	$= 18,0/10,0 \text{ kN/m}^3$
Reibungswinkel	ϕ 'k	= 32,5°
Kohäsion	C'k	$= 0.0 \text{ kN/m}^2$
Steifemodul	cal E _s	= 30,0 bis 50,0 MN/m²
Durchlässigkeit	\mathbf{k}_{f}	≈ 10 ⁻⁵ m/s



Schicht 3	Dünensande

Bodengruppe nach DIN 18 196 SE (enggestufte Sande)
Bodenklasse nach DIN 18 300 3 (leicht lösbar)
Bodenart nach ATV A 127 G1

Frostempfindlichkeit F1 (nicht frostempfindlich)

Wichte γ_k/γ_k ' = 17,0/9,0 kN/m³ Reibungswinkel ϕ'_k = 32,5°

Kohäsion $c'_k = 0.0 \text{ kN/m}^2$

Steifemodul cal E_s = 30,0 bis 50,0 MN/m²

Durchlässigkeit $k_f \approx 10^{-4} \text{ m/s}$

Schicht 4 quartäre Sande

Bodengruppe nach DIN 18 196	SE	(enggestufte Sande)
	SU	(schluffige Sande)
Bodenklasse nach DIN 18 300	3	(leicht lösbar)
Bodenart nach ATV A 127	G1/2	
Frostempfindlichkeit	F1	(nicht frostempfindlich)
Wichte	γκ/γκ'	$= 17,0/10,0 \text{ kN/m}^3$
Reibungswinkel	$\phi'{}_k$	= 33°
Kohäsion	C'k	$= 0.0 \text{ kN/m}^2$
Steifemodul	cal Es	= 35,0 bis 55,0 MN/m²
Durchlässigkeit	k _f	$\approx 10^{-4} \text{ bis } 10^{-5} \text{ m/s}$

2.8 Homogenbereiche

Gemäß der VOB C, Ergänzungsband 2019 sind Boden und Fels entsprechend dem Zustand vor dem Lösen in Homogenbereiche einzuteilen. Der Homogenbereich ist ein Bereich, bestehend aus einzelnen oder mehreren Boden- oder Felsschichten, der für einsetzbare Erdbaugeräte vergleichbare Eigenschaften aufweist. Derartige Homogenbereiche sind für alle maßgebenden Bauverfahren zu definierten. Im vorliegenden Fall werden Erdarbeiten nach DIN 18300 ausgeführt. Mit der Einteilung dieser Homogenbereiche entfallen dann z.B. die Angaben von Boden- bzw. Felsklassen gemäß DIN 18300. Für abweichende Bautechnologien und-verfahren sind ergänzende Einteilungen in entsprechende Homogenbereiche erforderlich. Diese sind mit dem geotechnischen Sachverständigen abzustimmen.



Homogenbereiche nach DIN 18300

Zur Festlegung von Homogenbereichen ist zwingend die Kenntnis der geplanten Bautechnologie sowie -geräte erforderlich. Diese liegt derzeit nicht vor. Zur vorläufigen Festlegung von Homogenbereichen wird daher die Verwendung von mittleren Baggern unterstellt. Mit dieser Annahme können folgende Homogenbereiche gemäß DIN 18300 eingeteilt werden:

Tabelle 6: Homogenbereiche nach DIN 18300:2019-09, Lösen

Eigenschaft /	Normen	Homogenbereich			
Kennwerte	Normen	HB-E-I			
Schicht		2; 3; 4			
Benennung		Auffüllungen; Dünensande;			
benefititing		quartäre Sande			
Massenanteile					
Steine [%]	DIN EN ISO 14688-1	< 3			
Blöcke [%]	DIN EN 130 14000-1	< 2			
große Blöcke [%]		< 1			
Feuchtdichte [g/cm³]	DIN 18125-2	1,6 bis 1,8			
undränierte Scherfestigkeit [kN/m²]	DIN EN ISO 17892-7	0,0			
Wassergehalt [%]	DIN EN ISO 17892-1				
Plastizitätszahl [%]	DIN EN ISO 17892-12				
Konsistenzzahl [-]	DIN EN ISO 17892-12				
Bezogene Lagerungsdichte [-]	DIN 18126	0,5 bis 0,8			
Organischer Anteil [%]	DIN 18128	≤ 3			
Bodengruppe	DIN 18196	[SU]; SE; SU, GU			

Kursiv

Erfahrungswerte



3 Umweltanalytische Untersuchungen

3.1 Bildung der Mischprobe

Zur Errichtung einer Versickerungsanlage sowie für den Neubau der Zuwegungen kann Aushub aus dem Bereich der oberflächennah anstehenden Böden der Schicht 3 (Dünensande) anfallen. Dementsprechend wurde eine Mischprobe zusammengestellt und nachfolgend gemäß den aktuellen Regelungen der Ersatzbaustoffverordnung untersucht.

Die untersuchte Mischprobe wurde aus nachfolgend aufgeführten Einzelproben gebildet:

Tabelle 7: Bildung der Mischprobe

Mischprobe	Aufschluss	Tiefe [m uGOK]	Schicht		
	BS 1	0,40 - 1,10	3		
MP1	BS 2	0,40 - 0,75	3		
1411	S 1	0,10 - 0,50	3		
	\$ 2	0,10 - 0,50	3		

3.2 Untersuchungsergebnisse nach EBV

An der <u>Mischprobe MP 1</u> wurden Untersuchungen entsprechend der geltenden Ersatzbaustoffverordnung durchgeführt. Die Untersuchung erfolgte gemäß EBV: Boden & Baggergut an der Originalsubstanz. Die Ergebnisse liegen in der Anlage 4 bei. Demnach ist die <u>Mischprobe MP 1</u> aufgrund erhöhter Zink-Gehalte im Eluat dem Zuordnungswert BM-F2 nach EBV zuzuweisen.

Eine Verwertung im Sinne der EBV ist somit entsprechend der EBV, Anlage 2; Tab.7 möglich.



4 Grundbautechnische Bewertung

4.1 Verkehrsanlagen

Allgemeines

Im Untersuchungsbereich ist die vorhandene ungebundene Zuwegung zur Trauerhalle zu sanieren. Die derzeit vorhandene Oberflächenbefestigung liegt in Form eines Konglomerates aus Sand / Kies / Splitt / Schotter vor. Vorgesehen war die Wiederverwertung dieser ungebundenen Deckschicht als Tragschicht für eine neu herzustellende Pflasterdecke.

Vorhandene ungebundene Deckschicht

Zur Prüfung der Wiederverwertung der vorhandenen ungebundenen Deckschicht wurde eine Probe aus dem Schurf S 1 entnommen und entsprechend der Korngrößenverteilung untersucht. Die Ergebnisse wurden im Abschnitt 2.4 unter Auffüllungen tabellarisch zusammengefasst. Die ermittelte Korngrößenverteilung wurde nachfolgend mit dem Sieblinienbereich für eine Kies- / Schottertragschicht, Körnung 0/32 gemäß ZTV SoB-StB 2020 verglichen (siehe Abbildung 5).

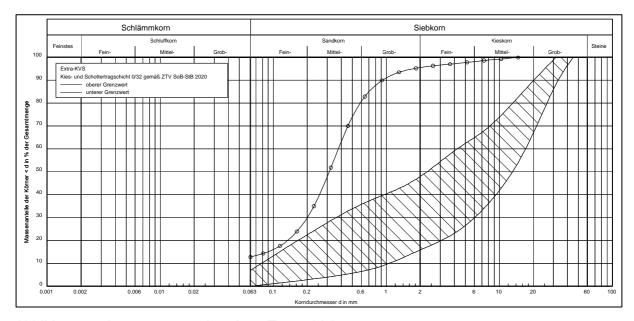


Abbildung 5: Auswertung vorhandene Tragschicht

Im Ergebnis weist das vorhandene Material einen deutlich höheren Sandkornanteil sowie einen sehr geringen Kieskornanteil aus. Eine Schnittstelle zwischen der Körnungslinie und dem Sieblinienbereich gemäß ZTV SoB-StB 2020 ist an keinem Punkt festzustellen. Das Material entspricht somit nicht den Vorgaben für eine Kies- / Schottertragschicht, Körnung 0/32 gemäß ZTV Sob-StB 2020 und sollte daher gegen ein entsprechendes Schottermaterial ausgetauscht werden.



Frostempfindlichkeit und Planumstragfähigkeit

Das potenzielle Planum kann zu rd. 0,50 m uGOK angenommen werden. In diesem Bereich stehen ausschließlich Böden der Schicht 3 (Dünensande) an.

Diese Böden wurden im Ergebnis der Untersuchungen entsprechend der ZTVE-StB 17 der Frostempfindlichkeitsklasse F1 zugeordnet. Entsprechend der RStO12, Abschnitt 3.1.2 – F1-Böden können Frostschutzschichten entfallen, wenn unterhalb der Fahrbahnoberfläche eine mindesttiefe der F1-Böden von 1,30 m (Frosteinwirkungszone II) vorhanden ist. Im Ergebnis der Felderkundungen wurden bis zur Endteufe der Bohrungen von 4,00 m uGOK ausschließlich F1-Böden festgestellt. Diese Forderung wird somit erfüllt.

Weiterhin sind Tragfähigkeiten von $E_{v2} \ge 100$ MPa (Belastungsklasse BK0,3) auf den F1-Böden nachzuweisen. Werden diese Werte nachgewiesen, so kann der Oberbau ab Oberkante Frostschutzschicht angeordnet werden. Im Zuge der Erkundung wurden dyn. Tragfähigkeitsmessungen ausgeführt. Hierbei wurden E_{vd} – Werte von 8,4 und 28,2 MPa (entspricht $E_{v2} \approx 15$ bis 50 MPa) bestimmt. Im Zuge einer großflächigen Nachverdichtung können deutlich höhere Tragfähigkeiten erzielt werden, jedoch werden diese die Mindestanforderung nicht erreichen. Dementsprechend ist eine Tragschicht ohne Bindemittel auf dem F1-Boden gemäß RStO 12, Tafel 3, Zeile 3 vorzusehen.

Wasserverhältnisse

Steht Grundwasser ständig oder auch nur zeitweise im Bereich bis 1,50 m unter Planum an, sind bei vorhandener Frostbeanspruchung die Wasserverhältnisse als ungünstig anzusehen.

Grundwasser wurde im Zuge der Baugrunderkundung nicht angetroffen. Ein möglicher Bemessungswasserstand wurde zu 41,17 mNHN (entspricht rd. 2,60 m uGOK, siehe Abschnitt 2.6) prognostiziert. Somit ist eine ausreichende Grundwasserfreiheit vorhanden, sodass die Wasserverhältnisse als günstig einzustufen sind.

Hinweise zur Bauausführung

Das Planum sollte somit während und nach der Baumaßnahme durch geeignete Maßnahmen (kurze Bauabschnitte, ggf. Abdecken, Querneigung etc.) vor Feuchtigkeit geschützt werden. Zur Herstellung des Planums wird der Einsatz einer glatten Baggerschaufel empfohlen. Das Befahren des ungeschützten Planums mit gummibereiften Fahrzeugen ist zu vermeiden. Aushubbedingte Auflockerungen in der Baugrubensohle sind zu beseitigen. Werden in der Aushubsohle Aufweichungen bzw. Vernässungen festgestellt, sind diese auszusetzen.



4.2 Versickerung

Die Bedingungen für eine Versickerung von Niederschlagswasser werden im Merkblatt ATV-DVWK-A 138 (Planung, Bau und Bemessung von Anlagen zur Versickerung von Regenwasser) genannt. Folgende Voraussetzungen müssen erfüllt werden:

- Durchlässigkeit der anstehenden Böden im Bereich zwischen 1*10⁻³ und 1*10⁻⁶ m/s
- Abstand zwischen Versickerungselement und Bemessungswasserstand MHGW (Mittlerer Höchster Grundwasserstand) mindestens 1,00 m

Weiterhin ist die Abflussbelastung des Regenwassers hinsichtlich gegebenenfalls erforderlicher Behandlungsmaßnahmen nach ATV-DVWK-M 153 zu prüfen.

Die im Untersuchungsbereich wurden mit Ausnahme des umgelagerten Mutterbodens bis zur Endteufe von 4,00 m uGOK Sande nachgewiesen, deren rechnerische Wasserdurchlässigkeit zu $k_f = 1,8$ bis $2,4*10^{-4}$ m/s ermittelt wurde. Gemäß DIN 18130-1 sind diese Böden als durchlässig bis stark durchlässig zu beschreiben. Die Forderung hinsichtlich der Wasserdurchlässigkeit ist somit gegeben.

Neben der Wasserdurchlässigkeit ist der Abstand zwischen Versickerungselement und MHGW zu prüfen. Angaben zum möglichen Versickerungselement liegen derzeit nicht vor.

Zur Ermittlung des MHGW wurden die Grundwassermessdaten der GWMS 3736 0039 seit Aufzeichnungsbeginn ausgewertet. Hieraus ergibt sich ein MHGW zu 40,65 mNHN. Dieser wird für den Untersuchungsbereich übernommen.

Im Ergebnis können Versickerungselement mit einer Tiefe von bis zu 41,65 mNHN angeordnet werden, sodass die Forderungen entsprechend ATV-DVWK-M 138 erfüllt werden.

Aus geotechnischer Sicht ist demnach eine Versickerung am Standort möglich.



5 Zusammenfassung

Durch die GGU mbH wurde für das Vorhaben Glindenberg, Friedhof, Wegebau und Regenwasserableitung" eine Baugrunduntersuchung durchgeführt. Die anstehenden Böden wurden durch Kleinrammbohrungen sowie Handschürfe erkundet und nachfolgend bodenmechanisch und umweltanalytisch untersucht.

Die Aufschlussbohrungen wurden im Bereich der geplanten Versickerung ausgeführt. In diesem Bereich wurde oberflächennah zunächst umgelagerter Mutterboden aus schluffigen Sanden nachgewiesen. Nachfolgend stehen Dünensande an, welche im Bereich der Endteufe von quartären Sanden unterlagert werden. Die Handschürfe wurden im Bereich der vorhandenen ungebundenen Zuwegung hergestellt. Hier wurde oberflächennah zunächst eine ungebundene Deckschicht aus einem Konglomerat aus Sand / Kies / Splitt / Schotter nachgewiesen. Nachfolgend stehen ebenfalls Dünensande an.

Grundwasser wurde während der Erkundung nicht nachgewiesen. Ein möglicher Bemessungswasserstand wurde im Abschnitt 2.5 zu $GW_{Bem} \approx 41,17$ mNHN ausgewiesen.

An einer Mischprobe aus den oberflächennahen Böden wurden Untersuchungen entsprechend EBV: Boden & Baggergut ausgeführt. Im Ergebnis wurde die Mischprobe infolge erhöhter Zink-Gehalte im Eluat dem Zuordnungswert BM-F2 zugeordnet. Eine Verwertung entsprechend EBV ist somit möglich.

Die Ergebnisse wurden für die geplante Baumaßnahme bewertet. Es wurden erforderliche Maßnahmen aufgezeigt. Hinweise zur weiteren Planung sowie zur Bauausführung wurden erarbeitet.

Dipl.-Ing. B. Kröber

M. Eng. R. Slotta

GGU In den Ungleichen 3 39171 Osterweddingen Tel.: 039 205 / 45 38 - 0

Glindenberg Friedhof Geotechnischer Bericht

Bericht Nr. 6160 / 24

Anlage Nr. 1

Lageplan

BS = Kleinrammbohrung gemäß DIN EN ISO 22475-1
S = Handschurf Quelle:
GoogleEarth
ohne Maßstab



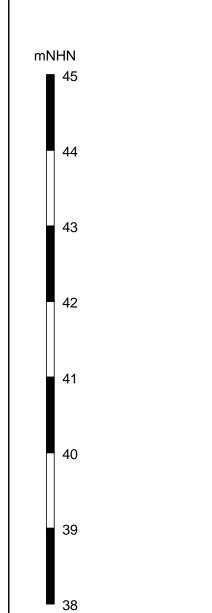
GGU
In den Ungleichen 3
39171 Osterweddingen
Tel.: 039 205 / 45 38 - 0

Glindenberg Friedhof Geotechn is c her Bericht Bericht Nr. 6160 / 24

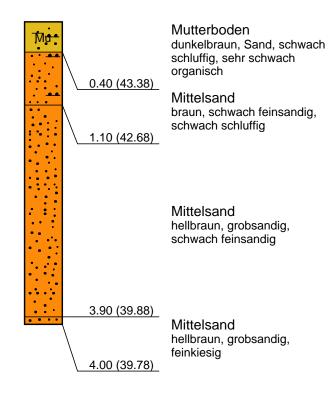
Anlage Nr. 2.1

Baugrundschnitt

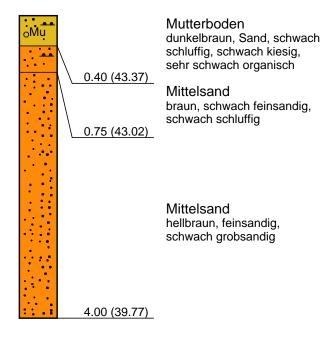
BS = Kleinrammbohrungen gemäß DIN EN ISO 22475-1 Maßstab d.H.: 1 : 50



BS1 43.78 mNHN



BS2 43.77 mNHN



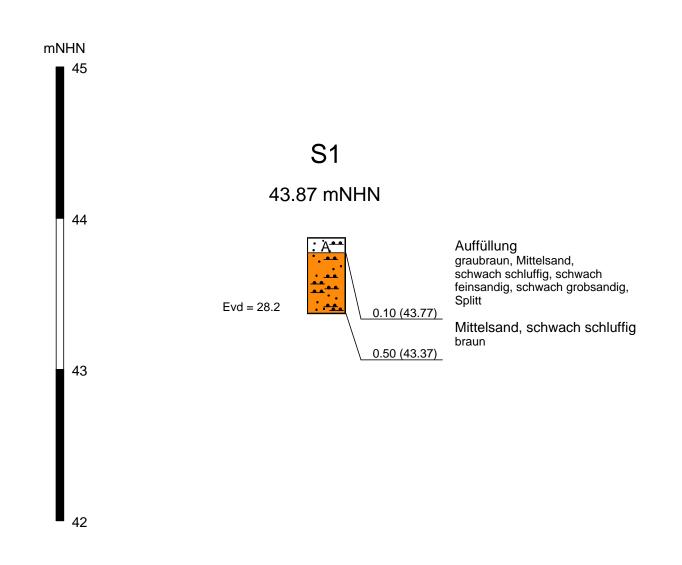
Schurf S1



GGU In den Ungleichen 3	Friedhof	Bericht Nr.	6160 / 24
39171 Osterweddingen Tel.: 039 205 / 45 38 - 0		Anlage Nr.	2.2

Bodenprofil

S = Handschurf Evd = dyn. Lastplattendruckversuch gemäß TP BF-StB Teil 8.3 [MPa] Maßstab d.H.: 1 : 50



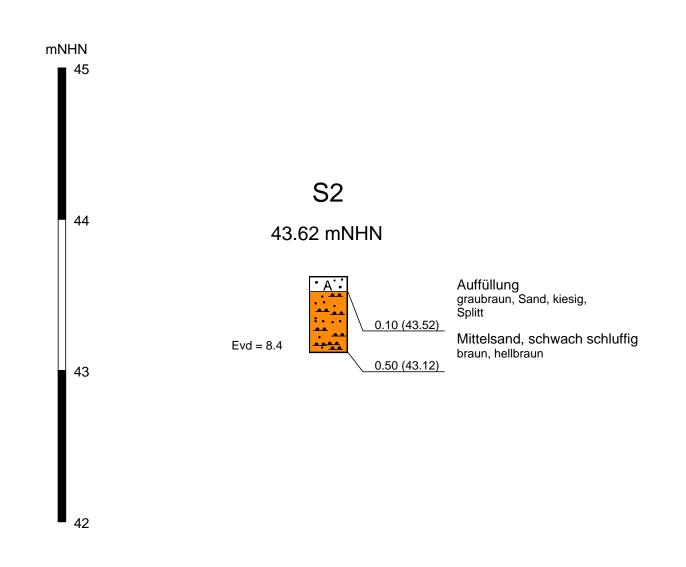
Schurf S1



GGU In den Ungleichen 3	Gillideliberg	Bericht Nr.	6160 / 24
39171 Osterweddingen Tel.: 039 205 / 45 38 - 0	Friedhof Geotechn is c her Bericht	Anlage Nr.	2.3

Bodenprofil

S = Handschurf Evd = dyn. Lastplattendruckversuch gemäß TP BF-StB Teil 8.3 [MPa] Maßstab d.H.: 1 : 50



GGU

In den Ungleichen 3 39171 Osterweddingen Tel.: 039 205 / 45 38 - 0

Bearbeiter: EH / RS Datum: 19.07.2024

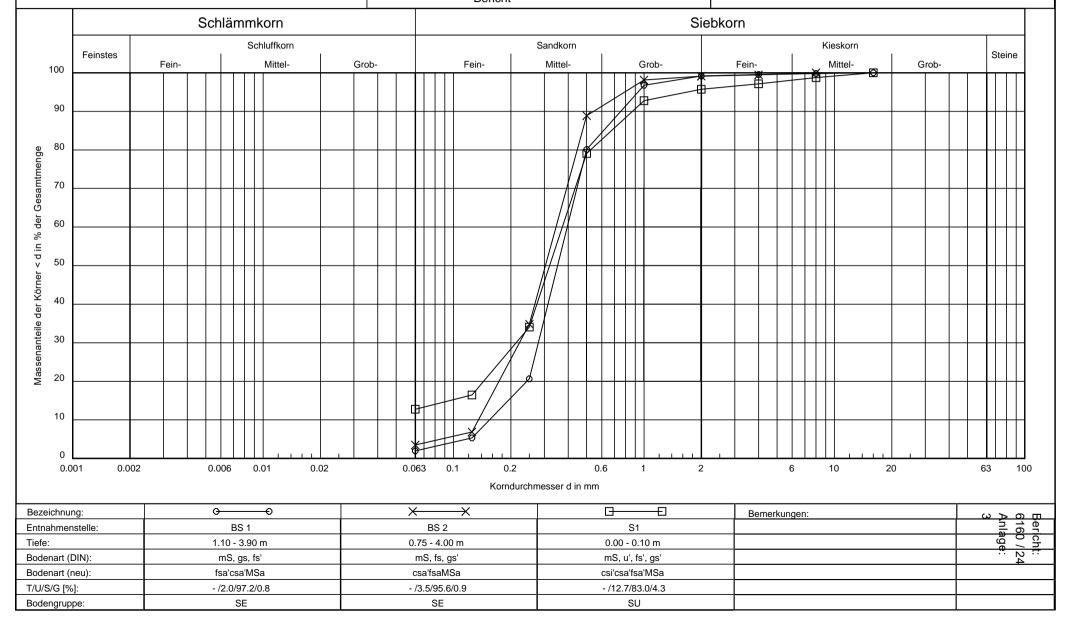
Körnungslinie

Glindenberg
Friedhof Geotechnischer
Bericht

Prüfungsnummer: 60925 bis 60927 Probe entnommen am: 25.06.2024

Art der Entnahme: gestört

Arbeitsweise: nach DIN EN ISO 17 892-4



Glindenberg Friedhof Geotechnischer Bericht

Bericht: 6160 / 24 Anlage: 4

angewendete Vergleichstabelle: EBV: Boden & Baggergut (09.07.2021)

angewendete Vergleichstabelle: E	BV: Boden	& Baggergut	(09.07.202					
Bezeichnung	Einheit	BG	6160-MP1	BM-0 BG-0 Sand	BM-0* BG-0*		BM-F2 BG-F2	BM-F3 BG-F3
Probennummer			724027422					
Feststoffkriterien								
Arsen (As)	mg/kg TS	0,8		10	20	40	40	150
Blei (Pb)	mg/kg TS	2		40	140	140	140	700
Cadmium (Cd)	mg/kg TS	0,2	0,2	0,4	1	2	2	10
Chrom (Cr)	mg/kg TS	1	11	30	120	120	120	600
Kupfer (Cu)	mg/kg TS	1	10	20	80	80	80	320
Nickel (Ni)	mg/kg TS	1	6			100	100	350
Quecksilber (Hg)	mg/kg TS	0,07	< 0,07	0,2	0,6	0,6	0,6	5
Thallium (TI)	mg/kg TS	0,2	< 0,2	0,5		2	2	1000
Zink (Zn)	mg/kg TS	1	44	60	300	300	300	1200
TOC EOX	Ma% TS	0,1	0,6		1	5 3	5 3	5 10
Kohlenwasserstoffe C10-C22	mg/kg TS mg/kg TS	1,0		l I	300	300	300	1000
Kohlenwasserstoffe C10-C40	mg/kg TS	40			600	600	600	2000
Benzo[a]pyren	mg/kg TS	0,05				000	000	2000
Summe 16 PAK nach EBV: 2021	mg/kg TS	0,03	0,10			6	9	30
Summe 7 PCB nach EBV: 2021	mg/kg TS		(n. b.)	0,05	0,1	0,15		0,5
Zuordnung Feststoff			BM-0 Sand	·	,	,	·	Í
Eluatkriterien								
Sulfat (SO4)	mg/l	1,0	4,8	250	250	450	450	1000
Arsen (As)	μg/l	1	3		8	20	85	100
Blei (Pb)	μg/l	1	1		23	90	250	470
Cadmium (Cd)	μg/l	0,3	< 0,3		2	3	10	15
Chrom (Cr)	μg/l	1	< 1		10	150	290	530
Kupfer (Cu)	µg/l	1	11		20	110	170	320
Nickel (Ni)	μg/l	1	3		20	30	150	280
Quecksilber (Hg)	μg/l	0,1	< 0,1		0,1			
Thallium (TI)	µg/l	0,2	< 0,2		0,2			
Zink (Zn)	μg/l	10	330		100	160	840	1600
Summe 15 PAK ohne Naphthalin nach EBV: 2021	 μg/l		0,036		0,2	1,5	3,8	20
1-Methylnaphthalin	μg/l	0,01	< 0,01					
8-uMmenthey Inaphthalin +	μg/l	0,01	< 0,01					
Methylnaphthaline nach EBV: 202	μg/l		0,035		2			
Summe 7 PCB nach EBV: 2021	μg/l		0,0005		0,01	0,02	0,02	0,04
Zuordnung Eluat			BG-F2					
Gesamtbewertung			BG-F2					

n.b.: nicht berechenbar n.u.: nicht untersucht