

Neubau einer Photovoltaik-Freiflächenanlage bei Albessen

1. geotechnische Stellungnahme

Datum: 5. September 2023

Auftraggeber: WES 14. Projektgesellschaft GmbH & Co. KG

Konrad-Zuse-Ring 30 68163 Mannheim



1 Veranlassung

Bei Albessen ist der Neubau einer Photovoltaik-Freiflächenanlage geplant. In einem Teilbereich der projektierten Anlage befindet sich ein aufgrund von archäologischen Hinweisen ausgewiesenes Grabungsschutzgebiet (Bezeichnung des Grabungsschutzgebietes: Anishügel). Am 26. Juli 2023 erhielt die MKG Göbel Solutions GmbH den Auftrag, in diesem Bereich Bodenuntersuchungen durchzuführen und eine geotechnische Bewertung hinsichtlich einer Gründung der Photovoltaik-Freiflächenanlage mit Fundamenten zu erstellen.

2 Arbeitsunterlagen

Zur Ausarbeitung dieses Berichtes standen verschiedene Unterlagen zu der geplanten Photovoltaik-Freiflächenanlage zur Verfügung, die per E-Mail von Projektbeteiligten übermittelt wurden.

3 Standortsituation und Bauvorhaben

Das Bauvorhaben liegt nordöstlich von Albessen, unmittelbar östlich der Autobahn A 62. Das Grabungsschutzgebiet Anishügel liegt im östlichen Abschnitt der geplanten Photovoltaik-Freiflächenanlage. In der nachfolgenden **Abbildung 1** ist ein Lageplan der geplanten Photovoltaik-Freiflächenanlage dargestellt. Die rot umrandete Fläche in diesem Lageplan zeigt das Grabungsschutzgebiet.





Abbildung 1: Übersichtslageplan

4 Durchgeführte Untersuchungen

Vor den geotechnischen Geländearbeiten wurden die Bohr- und Schürfansatzpunkte von der Fa. Kampfmittelsondierung Maximilian Becker (Idar-Oberstein) per GPS lage- und höhenmäßig vermessen sowie mit Pflöcken markiert. Zur Erkundung der Untergrundverhältnisse wurden am 2. August 2023 zwei Rammkernsondierungen (Bezeichnung in diesem Bericht: B 5 und B 6) mit Endtiefen von 1,20 m (B 5) bzw. 0,60 m (B 6) unter der Geländeoberkante niedergebracht (gemäß DIN EN ISO 22475). Dazu wurde ein Stahlprofil mit dem Profiltyp C 100x55x15x3 (S 355) mittels einer hydraulischen Rammeinheit in den Untergrund gerammt und anschließend hydraulisch gezogen. Außerdem wurden drei händisch angelegte Schürfgruben (Bezeichnung in diesem Bericht: SCH 7, SCH 8 und SCH 9) mit Tiefen von 30 cm bis 35 cm unter der Geländeoberkante ausgehoben.



Das Bohr- und Schürfgut wurde vor Ort nach DIN EN ISO 14688, DIN EN ISO 14689-1 und DIN EN ISO 22475-1 von einem Sachverständigen für Geotechnik aufgenommen. Dabei erfolgte auch eine Prüfung des Bohrgutes und der Schürfgruben auf augenscheinliche und sensorische Hinweise hinsichtlich archäologisch relevanter Befunde.

Bei der Bohrung B 6 wurden zwei Bodenproben der Güteklasse 3 bzw. der Kategorie B gemäß DIN EN ISO 22475-1 entnommen. Bei den drei Schürfgruben wurde jeweils eine ungestörte Bodenprobe (Güteklasse 1 bzw. Kategorie A gemäß DIN EN ISO 22475-1) ausgegraben.

Die Lage und die graphischen Bodenprofildarstellungen der Bohrungen sowie der Schürfgruben sind den **Anlagen 1 und 2** zu entnehmen. In der **Anlage 2** sind auch Fotos vom Bohrgut der Bohrungen und von den Schürfgruben dargestellt.

Bei den aus den drei Schürfgruben entnommenen ungestörten Bodenproben wurde jeweils ein Kompressionsversuch nach DIN EN ISO 17892-5 durchgeführt. Die Versuchsergebnisse sind der **Anlage 3** zu entnehmen.

An allen entnommenen Bodenproben wurden chemische Laboruntersuchungen nach DIN 4030 (auf Betonaggressivität) und bei den zwei Proben aus der Bohrung B 6 nach DIN 50929 Teil 3 (auf Stahlaggressivität) durchgeführt (Laborergebnisse siehe **Anlage 4**).

5 Baugrundverhältnisse

5.1 Geologischer Überblick

Nach der geologischen Übersichtskarte (Maßstab 1:300000) stehen im Untergrund Gesteine aus dem Permokarbon an (Arkose, Wechsellagerung von Ton-, Silt- und Sandstein, außerdem Konglomerat, Tuff, Kalkstein). Der Fels bzw. verwitterte Fels wird von Decklehm und Oberboden überlagert.

5.2 Baugrundschichtung

Die in den Bohrungen und in den Schürfgruben erkundete Baugrundschichtung ist in der **Anlage 2** als Bodenprofile dargestellt. Folgender genereller Schichtenaufbau (von oben nach unten) wurde erkundet:



- Oberboden
- Decklehm
- Verwitterter Fels / Fels

In nachfolgender **Tabelle 1** sind die erkundeten Tiefenbereiche der einzelnen Schichten numerisch zusammengefasst.

Tabelle 1: Tiefenbereiche der erkundeten Bodenschichten

Versuch	Oberboden	Decklehm	Verwitterter Fels / Fels
	[m unter	[m unter	[m unter
	Geländeoberkante]	Geländeoberkante]	Geländeoberkante]
B 5	0,00 - 0,10	0,10 - 0,40	0,40 - 1,20 *
В 6	0,00 - 0,10	0,10 - 0,40	0,40 - 0,60 *
SCH 7	0,00 - 0,12	0,12 - 0,33 *	
SCH 8	0,00 - 0,10	0,10 - 0,30 *	
SCH 9	0,00 - 0,08	0,08 - 0,30	0,30 - 0,35 *

^{*}erreichte Endtiefe

Die einzelnen Bodenschichten werden nachfolgend näher beschrieben:

Auf dem Baugelände ist eine Oberbodenschicht vorhanden, die durch die landwirtschaftliche Nutzung geprägt ist. Der Oberboden ist als schwach humoser, toniger, sandiger, kiesiger bis stark kiesiger Schluff ausgebildet. Der Boden weist eine weiche Konsistenz auf (händische Feststellung).

Unter dem Oberboden liegt ein Decklehm als toniger, kiesiger bis stark kiesiger, schwach bis stark steiniger Schluff. Die Konsistenz dieses bindigen Bodens ist weich bis fest (händische Feststellung).

Unter dem Decklehm treten Sandsteine und Siltsteine auf. Die Ausbildung des verwitterten Felses bzw. Felses ändert sich kleinräumig. Durch die Erosion und wegen der unterschiedlichen Ausbildung wurde das Festgestein unregelmäßig entfestigt. Insbesondere der Sandstein ist im tieferen Untergrund massiv, so dass ein Lösen nur mit schwerem Felslösegerät möglich ist. Die Reißbarkeit der Gesteine ist auch mit Hilfe von Meißelarbeiten deutlich erschwert. Die Festgesteine weisen einen Verwitterungsgrad von oberflächennah V4 (vollständig verwittert) bis mit zunehmender Tiefe V1 (schwach verwittert) auf.



5.3 Grundwasserverhältnisse

In den aus dem Boden gerammten Stahlprofilen und bei den Schürfgruben wurden keine Hinweise auf Grund- oder Schichtwasserzutritt festgestellt.

5.4 Bodenmechanische Laborergebnisse und Bodenkennwerte

Für die Bestimmung der Zusammendrückbarkeit des Homogenbereichs Decklehm wurden an den drei ungestörten Proben aus dem Decklehm jeweils ein Kompressionsversuch mit unterschiedlichen Laststufen durchgeführt. Die Versuchsergebnisse sind in der **Anlage 3** dargestellt. Bei einer Druckspannung zwischen 50 kN/m² und 350 kN/m² wurden Steifemoduli zwischen 3,0 MN/m² und 11,4 MN/m² gemessen.

Für erdstatische Berechnungen für die Gründung mit Fundamenten können die in der nachfolgenden **Tabelle 2** angegebenen, charakteristischen Werte angesetzt werden. Diese wurden auf der Grundlage der Bodenansprache und unter der Berücksichtigung von Erfahrungswerten, Laboruntersuchungen sowie von Literaturwerten für vergleichbare Bodenarten festgelegt. Wenn durch die Baumaßnahme Auflockerungen oder Aufweichungen auftreten, ändern sich auch die nachfolgenden Bodenkennwerte. Wenn Schwankungsbreiten in der nachfolgenden Tabelle angeben sind, darf in der Regel mit den mittleren Werten gerechnet werden. In kritischen Bauzuständen bzw. Lastfällen muss der jeweils ungünstig wirkende Wert für eine Berechnung verwendet werden (z.B. für hydraulischen Grundbruch).

Die Wichte unter Auftrieb muss bei zusätzlichen Strömungskräften durch Grund- oder Schichtenwasser im Boden zusätzlich reduziert werden.



Tabelle 2: Bodenkennwerte

Schicht	Wichte		Scherparameter nicht entwässer- ter Boden	Reibungs- winkel	Kohäsion	Steife- modul
	γk	'γk	C u,k	' φ k	C 'k	E s,k
	kN/m³	kN/m³	kN/m²	0	kN/m²	MN/m²
			dann 'φ _k = 0°			
Decklehm	19 - 20	9 - 10	40 - 500	27,5	2,5 - 5	3 - 11
Verwitterter Fels / Fels	21 - 23	11 - 13	Angabe nur bei einem starken Ein- fluss bindiger An- teile. Bei felsarti- gen Böden ist die Druckfestigkeit maßgebend.	30 - 37,5	0 - 10	80 - 100

5.5 Chemische Laborergebnisse

Es wurden vier Proben untersucht:

- Probe A = SCH 7/1 (Entnahmetiefe: 0,33 m 0,45 m unter der Geländeoberkante)
- 2) Probe B = SCH 8/1 (Entnahmetiefe: 0,30 m 0,42 m unter der Geländeoberkante)
- 3) Probe C = SCH 9/1 (Entnahmetiefe: 0,20 m 0,32 m unter der Geländeoberkante)
- 4) Mischprobe MP 3 aus Probe B 6/1 (Entnahmetiefe: 0,00 m 0,10 m unter der Geländeoberkante) und Probe B 6/2 (Entnahmetiefe: 0,10 m 0,60 m unter der Geländeoberkante)

Es wurden bei der Mischprobe MP 3 chemische Untersuchungen auf Korrosionsverhalten nach DIN 50929-3 durchgeführt und bei allen Proben die Betonaggressivität nach DIN 4030 bestimmt. In der **Anlage 4** sind die Laborergebnisse dargestellt. Es ergeben sich die in der **Tabelle 3** angeführten Einstufungen in die Bodenklasse, Korrosionsbelastung und Korrosionswahrscheinlichkeiten bei freier Korrosion von unlegierten und niedrig legierten Eisenwerkstoffen gemäß DIN 50929-3.



Tabelle 3: Einstufungen gemäß DIN 50929-3

Probe	Boden- klasse	Korrosionsbe- lastung	Korrosionswahrscheinlichkeit aufgrund der B ₁ -Werte							
	aufgru	ınd der B₀-Werte	Mulden- und Lochkorrosion	Flächenkorrosion						
MP 3	II	mittel	mittel	gering						

Die Rammstützen sind durch Feuerverzinkung vor Korrosion geschützt. Gemäß DIN 50929-3 ergibt sich die in der **Tabelle 4** dargestellte Beurteilung der Güte von Deckschichten auf feuerverzinkten Stählen.

Tabelle 4: Beurteilung der Güte von Deckschichten auf feuerverzinkten Stählen gemäß DIN 50929-3

Probe	Loch- und Muldenkorrosion
MP 3	sehr gut

Eine zusätzliche Beschichtung der verzinkten Rammprofile ist bei einer Gründung mit Rammpfählen nicht notwendig.

Alle untersuchten Bodenproben sind nicht betonangreifend nach DIN 4030.



6 Geotechnische Bewertung bei einer Fundamentgründung

Es ist geplant, im Bereich des Planungsschutzgebietes, die Gründungspfosten mit oberflächennahen Fundamenten zu gründen. Die nachfolgende **Abbildung 2** zeigt Beispielfotos von der vorgesehenen Gründung.





Abbildung 2: Beispielfotos von vorgesehener Gründung



Es liegen Lasten auf die geplanten Gründungspfosten aus einer statischen Vordimensionierung vor. Demnach beträgt die Druckkraft (design) 16,40 kN, die Horizontalkraft an der Geländeoberkante (design) 2,44 kN und das Moment an der Geländeoberkante (design) 4,66 kNm. Eine abschließende Fundamentstatik ist derzeit noch nicht vorhanden. Die Gründung der Kreisfundamente erfolgt nach den oben beschriebenen Bodenaufschlüssen im Niveau des Decklehms oder im Übergangsbereich zwischen dem Decklehm und den verwitterten Fels.

Mit dem Programm GGU-Footing wurde die Setzung eines Kreisfundaments nach DIN 4019 mit einem Durchmesser von 1,00 m und einer Einbindetiefe in den Boden von 30 cm berechnet. Dabei wurde der ungünstigste Laborwert der Zusammendrückbarkeit des Decklehms angesetzt (auf der sicheren Seite liegend). Die Setzungsberechnungen weisen eine maximale Setzung des Kreisfundamentes von 2,5 mm auf (siehe **Anlage 5**).

Grundsätzlich ist die Setzung geringer je tiefer die Gründungssohle liegt. Der Einfluss der Landwirtschaft durch Pflügen ist mit etwa 40 cm Tiefe anzunehmen, so dass eine Einbindetiefe des Fundamentes zwischen 30 cm und 40 cm empfohlen wird, um keine archäologischen Relikte beim Fundamentaushub zusätzlich zu beschädigen. Aufgrund der sehr geringen zu erwartenden Setzungen ist ein Zusammendrücken des Decklehms unter einem geplanten Kreisfundament der Photovoltaik-Freiflächenanlage von weniger als 3 mm gegeben. Eine Beschädigung von archäologischen Funden im Boden wird somit durch ein Kreisfundament mit einer Einbindetiefe vom maximal 40 cm in den Boden nicht erwartet.

Dipl.-Geologe Univ. Stephan Eberlein

Anlagen

1	Lageplan der Untersuchungspunkte
2	Bodenprofile
3	Bodenmechanische Laborergebnisse
4	Chemische Laborergebnisse
5	Setzungsberechnung



Anlage 1

Lageplan der Untersuchungspunkte





Anlage 2

Bodenprofile

Projekt: Photovoltaik-Freiflächenanlage Albessen Anlage: 2.1 Maßstab: 1: 10

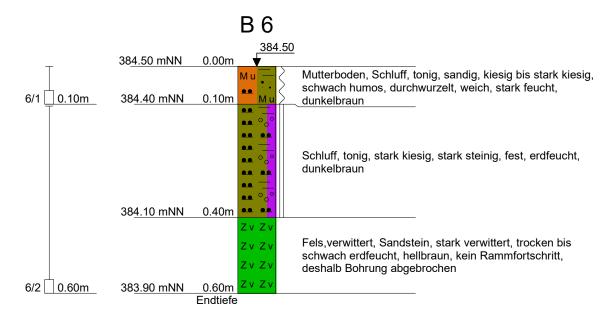


		B 5	
		384.50	
38 <u>4.50 mNN</u>	0.00m	<u> </u>	
38 <u>4.40 mNN</u>	0.10m	Mu - Mu	Mutterboden, Schluff, tonig, sandig, kiesig bis stark kiesig, schwach humos, durchwurzelt, weich, stark feucht, dunkelbraun
384.10 mNN	0.40m		Schluff, tonig, stark kiesig, stark steinig, fest, erdfeucht, dunkelbraun
		Zv Zv	
		Zv Zv	Fels,verwittert, Sandstein, stark verwittert, trocken bis
		Zv Zv	schwach erdfeucht, hellbraun
38 <u>3.90 mNN</u>	0.60m	Zv Zv	
		Zv Zv	
		Zv Zv	
		Zv Zv	Fels,verwittert, Sandstein, stark verwittert, trocken,
		Zv Zv	hellbraun
		Zv Zv	
38 <u>3.60 mNN</u>	0.90m	Zv Zv	
		Zv Zv	
		Zv Zv	
		Zv Zv	Fels,verwittert, Siltstein, mäßig verwittert, trocken,
		Zv Zv	dunkelgrau
		Zv Zv	
38 <u>3.30 mNN</u>	1.20m	Zv Zv	
	Endtiefe		



Projekt: Photovoltaik-Freiflächenanlage Albessen Anlage: 2.2 Maßstab: 1: 10

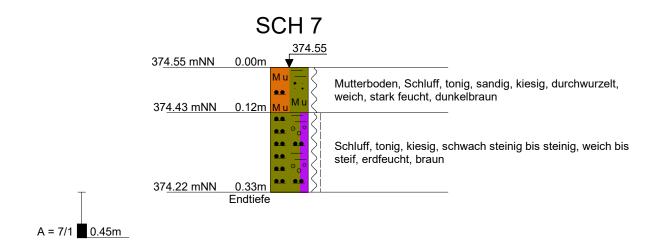






Projekt: Photovoltaik-Freiflächenanlage Albessen Anlage: 2.3 Maßstab: 1: 10



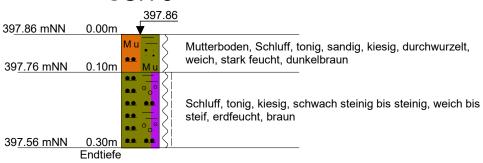




Projekt: Photovoltaik-Freiflächenanlage Albessen Anlage: 2.4 Maßstab: 1: 10



SCH8



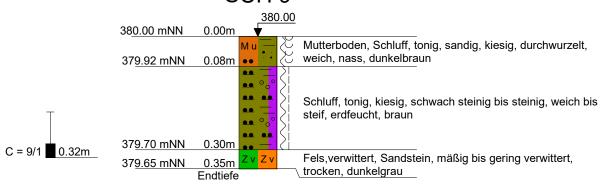




Projekt: Photovoltaik-Freiflächenanlage Albessen Anlage: 2.5 Maßstab: 1: 10



SCH 9







Anlage 3

Bodenmechanische Laborergebnisse



Aktenzeichen:	Anlage:	Blatt:
F230640		

Projekt:

Albessen

Zusammenstellung der geomechanischen Versuchsergebnisse

<u></u>	<u> </u>	61	.5.611	411	g der get	- Clian	-	-	Grachine	,	
	Proben-Nr.										
Entnahmedaten	Entnahmestelle				Α	В	С				
шес	Zusätzliche Angaben										
tnah	Entnahmetiefe	von	m		0,00	0,00	0,00				
Ent		bis	m			·	·				
	Entnahmeart				ungestört	ungestört	ungestört				
	enbeschreibung			Zeilen-Nr.:	U/T,s*,o'	U/T,s*,o'	T/U,s				
	ngruppe nach DIN18196			iler	TL	TL	TM				
	trometerablesung	q _p	MN/m²	ZĘ							
Stration	graphie			\vdash							
Korn- vertig.	Kennziffer = T/U/S/G/X		%	1							
Σ >	bzwT/U/S/G/X Vers		., .								
-9- Junc	Korndichte Feuchtdichte Wassergehalt Trockendichte	ρs	t/m³	2							
Dichte- stimmu	Wassergehalt	ρ w	t/m³ %	3	19,6	15,6	22,6				
D best	Trockendichte	ρ _d	t/m³	5	13,0	13,0	22,0				
	chtungsg. / Lagerungsd.			6							
		w	%	7							
Atterberg Grenzen	Fließ- / Ausrollgrenze	w _L /w _p	%/%								
Atterl 3rer	Plastizitätsz. / Konsistenzz.		%/-	8							
∢ ∪	Aktivitätsz. / Schrumpfgr		-/%								
	verlust	V_{gl}	%	9							
	ehalt nach SCHEIBLER	V _{Ca}	%	9							
	nlässigkeitsbeiwert	k ₁₀ °	m/s	10							
	uchsspannung	σ	MN/m²	10							
nch	Vorhandene Erdauflast	рn	MN/m²		0,025	0,025	0,025				
KD-Versuch			MN/m²	11	6,0 / 0,200	6,8 / 0,200	3,3 / 0,200				
Q- -\-	Konsolidierungsbeiwert		cm²/s		n.b.	n.b.	n.b.				
	Anzahl Lastst. / Zeit-Set			12	6/1	6/1	6/1				
4	Quellspannung	σ_{q}	MN/m²	13							
rche	Versuchsdauer		d o/	14							
Quellversuche	Quelldehnung Versuchsdauer	€q,0	%	15 16							
el	Quellversuch nach	K	d %	סו							
ਰ	Huder und Amberg	σ ₀	MN/m²	17							
	Versuchsdauer		d d	18							
Einaxi	iale Druckfestigk./-modul	q,, / E									
	ndurchmesser	u / _u	cm	19							
Schen	widerst. d. Flügelsonde	τFS	MN/m²	20							
	Vers.Typ/Probendurchm		- / cm	21							
Scher- versuche	Reibungswinkel	φ	0								
S ×	Kohäsion	С	MN/m²	22							
Einfac	che Proctordichte	ρ _{Pr}	t/m³	23							
Optim	naler Wassergehalt	W _{Pr}	%	دع							
		LAK	g/t								
LCPC	C Abrasivität Bezeid	chnung	-	24							
		LBR	%								
	erste Lagerung	ρd min	t/m³								
	este Lagerung	ρ _{d max}		25							
	uchsgerät / Durchmesser	>r\	-/cm								
rch	Versuchstyp (Feld/Labo W-Geh. Einbau/n. WLa		F/L								
ersu	Schwellmaß / Dauer	ay e iÿ.	%/% %/d	26							
CBR-Versuch	CBR _o ohne Wasserlage	eruna	% / a %								
CB	CBR _w mit Wasserlageru		%	27	-						
	Verformungs-	E _{v1}	MN/m²								
>	modul	E _{v2}	MN/m ²								
PDV		_{v2} / E _{v1}	-	28							
	dyn. Verformungsmodul		MN/m²								
Beme	erkungen:						-	-	-	-	
	-										

	Г	г			Ţ	Aktenzeichen:	Anlage:	Blatt:						
		-et	30L	_aı) ਵ	F230640								
					Ū	Projekt:								
		entrüdinger St 47 Westheim	tr. 11 Tele Tele	fon 09082/73- fax 09082/73-		Albessen								
			_		_	Entnahmestelle A								
	Ko	mpre	ssion	svers	uch	Tiefe unter GOK:	0,0	0 m						
			DIN EN ISC			Entnahmeart:	ung	gestört						
		naon i		170020		Probenbeschreibung:		Bodengruppe:	Stratigraphie:					
	eführt v			am: 03.08.2	 '	U/T,s*,o		TL						
		von: Kosar		am: 25.08.2		Entn. am: 02.08.202		von:						
	enhöhe:			1,76		Feuchtdichte:		.967 t/m³						
		chnittsfläche rablesung:	:	40,00	cm²	Wassergehalt: Trockendichte:		19,6 % .645 t/m³						
1 6116	lioniele	rablesurig.				Trockeridictite.	1,	,043 (111)						
	Last-	Belastung	bez. Setzung	SekMod.	KonsolidBeiw.	0 1								
	stufe	σ [MN/m²]	ε [%]	[MN/m²]	c√ [cm²/s]	‡								
	2	0,0250	0,35 0,70	7,1		ℤ 1 —	+++							
	3	0,1000	1,51	6,2		V ₄								
	4	0,1500	2,43	5,4	. *	* 2								
	5 6	0,2500	4,09 5,11	6,0 9,8	n.b. *	I								
	0	0,0000	3,11	9,0		u w								
						6 3 T								
						Şetzi								
						9 4								
						bezogene Setzung,								
						5 +								
						6 📙								
						0,01	., .	0,1	1					
							versucnss	pannung, σ [MN/m	1 2]					
						LS5								
		2,6				11111								
		2,8												
		3,0												
	<u>~</u>													
	bezogene Setzung [%]	3,2												
	įtzui	24												
	e Se	3,4												
	oger	3,6												
	pezo													
		3,8												
		4,0												
		4,2						 	1					
		0,1	1		10	100 Zeit [min]	1000	10000	100000					
Kriec	hbeiwe	rt Cα:	n.b.			zen (mill)								
vorha	ndene	Erdauflast pn	: 0,025	MN/m² Bela	astungszuwachs ∆ŗ	o: 0,200 MN/m² Steif	emodul Es = Δμ	$D/(\varepsilon(p_n + \Delta p) - \varepsilon(p_n))$:	6,0 MN/m²					
Bemer	kunger	: * Wert in o	der Zusammen	stellung der g	geomechanischen V	ersuchsergebnisse								

Autoregrical Color Tableton (2002)73-3777																						_											
Non-marrianger Str. 11			_		7	_	ī		_	I.		I				Ak						Α	ınlag	e:					Blat	t:			
Non-marrianger Str. 11		- 1-	-	٦٢	5(7	ı	1	7	Ir		4	2				F	23064	40														
Compressions Comp		- 1				<u> </u>	_		<u> </u>		_	Ċ	5			Pr	ojek	t:															
Rangerint von: Seitz	Hohentrüdinger Str. 11 Telefon 09082/73-370 Telefax 09082/73-377											Albessen																					
Manager Ma																Er	ntna	hmes	telle	!													
Selection		17																							В								
Probendeschrishung: Bodengruppe: Stratigraphie: UT, 5' of		Ko	m	ore	SS	10	n	SV	/e	rs	U(C	1		Ī	Tie	efe ı	ınter	GOI	K:				(0,00	m							
Probenium Seltz Min 30.88 2023 Open Tit Stratigraphie: Seltz Min 30.88 2023 Open Tit Seltz Seltz Seltz Min Open Seltz Se	nach DIN EN ISO 17892-5								Er	ntna	hmea	ırt:					ι	ıng	estö	irt													
Ausgewerick von: Kosar am: 25.08.2023 Enin. am: 02.09.2023 von:										Pr	obe	nbeso	chre	ibun	g:					Во	der	ıgru	ppe:		Stra	atigr	aphie:						
Probe-shibits:	Ausg	eführt v	on:	Seitz				am	: 03.	.08.2	023		Ge	pr.:					U	J/T,s	*,0'							TI					
Probenquers-chnitsfläche: 40,00 cm³ Wassergehalt: 15,6 % Penetrometerablesung: Trockendichte: 1,708 t/m³ Trockendichte: 1,708 t/m³ Troc	Ausg	ewertet	von:	Kosar				am	: 25.	.08.2	023					Er	ntn.	am:	02.	.08.2	202	3				vor	1:						
Penetrometerablesung Frank Trockendichte 1,708 t/m³									•	1,75	cm					Fe	uch	tdicht	:e:									1 ³					
Last Belastung bez Setzung Sek-Mod. Konsolid-Beiw. Selection Sel									40	0,00	cm²	2			_																		
Stude Color MNNm*	Pene	tromete	rables	ung:												Tro	ocke	endich	nte:						1,	708	t/m	1 ³					
Stude Color MNNm*		Lost	Polo	otuna	hoz	Cota	ına	<u> </u>	ak M	lad	к _о	nco	lid -E	Rojur	7				٥	_													-
2 0,0500 0,60 6,3 3 0,1000 1,43 6,7 4 1,43 6,7 5 0,2500 3,58 7,0 n.b. ' 6 0,0500 4,46 11,4				_			iiig												Ü	-													
6 0.3500 4.46 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4		1	0,0	250		0,29											<u>~</u>							\bigvee									
6 0.3500 4.46 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4															-		90		1	╀					H	+			_	++	+	Ш	-
6 0.3500 4.46 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4															-		*			1						\mathbb{N}							
6 0.3500 4.46 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4 11.4												-	n.b.	*	1		ξ																
2.6 2.8 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0 3.0		6	0,3	500		4,46			11,4	ı									2	\vdash		\dagger						\setminus	1	++	+	++	1
Σ ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο															-)		İ													
Σ ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο																	ùnz		0									\	$\sqrt{}$				
Σ ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο															1		Set		3	Г										П			1
Σ ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο																	ene			İ													
Σ ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο ο																	zog		4	╄		1							\perp	$\downarrow \downarrow$	4	Ш	1
0,01 0,1 1 Versuchsspannung, σ [MN/m²] LS5 2,6 2,8 3,4 3,6 0,1 1 1 10 100 1000 10000 10000 Kriechbeiwert Cα: n.b.																	ق													$ \cdot $			
0,01 0,1 1 Versuchsspannung, σ [MN/m²] LS5 2,6 2,8 3,4 3,6 0,1 1 1 10 100 1000 10000 10000 Kriechbeiwert Cα: n.b.																				İ													
Versuchsspannung, σ [MN/m²] ———————————————————————————————————																				+						Щ	-			Щ		Ш	1
2,6 2,8 3,0 3,0 3,2 3,4 3,6 0,1 1 10 100 2eit [min]																			0	,01													1
2,6 2,8 3,0 3,0 3,1 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 100000 Kriechbeiwert Ca: n.b.															-							'	/ers	uch	ssp	anı	nun	ıg,	σ [Ν	/IN/m	1 ²]		
2,6 2,8 3,0 3,0 3,1 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 100000 Kriechbeiwert Ca: n.b.															1																		
2,6 2,8 3,0 3,0 3,1 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 100000 Kriechbeiwert Ca: n.b.																																	
2,8 3,0 3,2 3,4 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 100000 Kriechbeiwert Ca: n.b.			2.6														_	LS5															
3,0 3,0 3,2 3,4 3,6 0,1 1 1 10 100 1000 10000 100000 Zeit [min]			2,0 7																														1
3,0 3,0 3,2 3,4 3,6 0,1 1 1 10 100 1000 10000 100000 Zeit [min]																																	
3,4 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.			2,8	:	\rightarrow	$\downarrow \downarrow \downarrow$	Щ					Щ					Ш					Щ		+			Ш	-			4	Щ	
3,4 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.						1	\bigcup																										
3,4 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.		[%]						\																									
3,4 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.		nug	3,0			+++	\mathbf{H}		\wedge			Ш										\mathbf{H}									++		\mathbb{H}
3,4 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.		Setz																															
3,4 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.		eue (2 2									\mathbb{H}																					
3,4 3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.		zoge	5,2 -			\prod						Ш										Ш									\top		
3,6 0,1 1 10 100 1000 10000 100000 100000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.		pe													\	$\mid \mid$	Ш																
0,1 1 10 100 1000 10000 100000 1000000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.			3,4			Щ	Щ					Ш						<u></u>				Щ		_			Ш			\sqcup	4	Щ	
0,1 1 10 100 1000 10000 100000 1000000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.																					$\uparrow \uparrow$	\mathbb{H}											
0,1 1 10 100 1000 10000 100000 1000000 Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.																								\uparrow	+	\dashv	$\downarrow \downarrow$						
Zeit [min] Kriechbeiwert Cα: n.b.						Ш	Ш	—			Ш	Щ				Ш	Ш		1			Ш						+		Ш		Ш	4
Kriechbeiwert Ca: n.b.			0,	1			1					10				7~:						10	00				1	000	0			10	0000
	Kried	hbeiwe	rt Cα:			n	.b.								•	∟ei	ı Lit]															
										Δр		0,2	200 M	N/m	² S	teife	emo	odul E	=s =	∆р	/(ε(r)n +	<u>∆</u> p)) - ε(p _n)):		6,8	MN/m²					

Bemerkungen: * Wert in der Zusammenstellung der geomechanischen Versuchsergebnisse

						1	
		-		L =	Aktenzeichen:	Anlage:	Blatt:
	- 1-	-61	BoLa	an a	F230640		
	- 1	<u> </u>			Projekt:		
		nentrüdinger St 47 Westheim	tr. 11 Telefon 090 Telefax 090			Albessen	
					Entnahmestelle		
	K ₀	mnro	scionsva	reuch		С	
	NO	mpre	ssionsve	ersuch	Tiefe unter GOK:	0,00 m	
		nach I	DIN EN ISO 1789	92-5	Entnahmeart:	ungestört	
Aa.a	ofübet s	von: Seitz	am. 0	3.08.2023 Gepr.	Probenbeschreibung:	Boden	gruppe: Stratigraphie:
	jeführt v	von: Kosar		3.08.2023 Gepr. 5.08.2023	Entn. am: 02.08.202	3 von:	1101
	enhöhe:		an. z	2,00 cm	Feuchtdichte:	1,853 t/m	3
		chnittsfläche	<u> </u>	40,00 cm ²	Wassergehalt:	22,6 %	
		erablesung:		-,	Trockendichte:	1,511 t/m	₁ 3
						·	
	Last- stufe	Belastung	1 "	-Mod. KonsolidBei	i i		
	1	σ [MN/m²] 0,0250	ε [%] [MN 0,39	/m²j	→ I		
	2	0,0500		1,0	2 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 3 2 1 3 2 1 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3		
	3	0,1000		3,2	\$		
	5	0,1500 0,2500		3,0 3,4 n.b. *	[%] 2 VH/N * 100 [%]		
	6	0,3500		1,4	─		
					" " " " " " " " " " " " " " " " " " "		
					Setz 6		
					bezogene Setzung,		
					— Số 8 —		
					-		
					10 	0,1	1
					0,01	Versuchsspannun	
							3, • []
				_	LS5		
		4,5					
		5,0					
	[%]	5,5					
	bur	‡					
	etzı	6,0					
	ne S	1					
	bezogene Setzung [%]	6,5					
	pez	0,0					
		7.0					
		7,0					
		7,5	4	10	100	1000 44	10000
		0,1	1	10	100 Zeit [min]	1000 10	0000 100000
Kried	hbeiwe	rt Cα:	n.b.				
vorha	andene	Erdauflast pn	: 0,025 MN/m²	Belastungszuwach	chs ∆p: 0,200 MN/m² Steife	emodul Es = $\Delta p/(\epsilon(p_n +$	Δp) - $\epsilon(p_n)$): 3,3 MN/m ²

Bemerkungen: * Wert in der Zusammenstellung der geomechanischen Versuchsergebnisse



Anlage 4

Chemische Laborergebnisse



Dr.-Pauling-Str. 3, 84079 Bruckberg, Germany Fax: +49 (08765) 93996-28 www.agrolab.de

AGROLAB Labor GmbH, Dr-Pauling-Str.3, 84079 Bruckberg

FeBoLab GmbH Peter Frühwirth Hohentrüdinger Str. 11 91747 Westheim

> Datum 16.08.2023 Kundennr. 27057209

> > Methode

PRÜFBERICHT

Auftrag **3446980** F230640 Albessen

Einheit

Analysennr. 134965
Probeneingang 07.08.2023
Probenahme 02.08.2023
Probenehmer Auftraggeber

Kunden-Probenbezeichnung A

Feststoff				
Analyse in der Gesamtfraktion				DIN 19747 : 2009-07
Trockensubstanz	%	° 82,2	0,1	DIN EN 14346 : 2007-03, Verfahren A
Aufschluss Chlorid				DIN 4030-2 : 2008-06
Chlorid (CI)	mg/kg	38	10	DIN 4030-2 : 2008-06(PL)
Sulfat u)*)	mg/kg	342	100	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03(PL)
Sulfid, gesamt u)*)	mg/kg	0,25	0,1	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03(PL)
Säuregrad n. Baumann-Gully *)	ml/kg	80	1	DIN 4030-2 : 2008-06

Ergebnis

Best.-Gr.

Die parameterspezifischen analytischen Messunsicherheiten sowie Informationen zum Berechnungsverfahren sind auf Anfrage verfügbar, sofern die berichteten Ergebnisse oberhalb der parameterspezifischen Bestimmungsgrenze liegen. Die Mindestleistungskriterien der angewandten Verfahren beruhen bezüglich der Messunsicherheit in der Regel auf der Richtlinie 2009/90/EG der Europäischen Kommission.

Die Analysenwerte der Feststoffparameter beziehen sich auf die Trockensubstanz, bei den mit ° gekennzeichneten Parametern auf die Originalsubstanz.

u) externe Dienstleistung eines AGROLAB GROUP Labors

Untersuchung durch

(PL) AWV-Dr. Busse GmbH, Plauen (AGROLAB GROUP), Jößnitzer Str. 113, 08525 Plauen

Methoden

nicht akkreditierte Verfahren sind mit dem Symbol

Ausschließlich

17025:2018 akkreditiert.

berichteten Verfahren sind gemäß DIN EN ISO/IEC

DIN 4030-2: 2008-06; DIN 4030-2: 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1: 2013-03

Beginn der Prüfungen: 07.08.2023 Ende der Prüfungen: 16.08.2023

Die Ergebnisse beziehen sich ausschließlich auf die geprüften Gegenstände. In Fällen, wo das Prüflabor nicht für die Probenahme verantwortlich war, gelten die berichteten Ergebnisse für die Proben wie erhalten. Das Laboratorium ist nicht für die vom Kunden bereitgestellten Informationen verantwortlich. Die ggf. im vorliegenden Prüfbericht dargestellten Kundeninformationen unterliegen nicht der Akkreditierung des Laboratoriums und können sich auf die Validität der Prüfergebnisse auswirken. Die auszugsweise Vervielfältigung des Berichts ohne unsere schriftliche Genehmigung ist nicht zulässig. Die Ergebnisse in diesem Prüfbericht werden gemäß der mit Ihnen schriftlich gemäß Auftragsbestätigung getroffenen Vereinbarung in vereinfachter Weise i.S. der DIN EN ISO/IEC 17025:2018, Abs. 7.8.1.3 berichtet.

Seite 1 von 2

DAKKS

Deutsche
Akkreditierungsstelle
D-PL-14289-01-00



Dr.-Pauling-Str. 3, 84079 Bruckberg, Germany Fax: +49 (08765) 93996-28 www.agrolab.de

> Datum 16.08.2023 Kundennr. 27057209

PRÜFBERICHT

Auftrag **3446980** F230640 Albessen

Analysennr. 134965

Kunden-Probenbezeichnung A

AGROLAB Labor GmbH, Julian Stahn, Tel. 08765/93996-400 serviceteam1.bruckberg@agrolab.de Kundenbetreuung

Dieser elektronisch übermittelte Ergebnisbericht wurde geprüft und freigegeben. Er entspricht den Anforderungen der EN ISO/IEC 17025:2017 an vereinfachte Ergebnisberichte und ist ohne Unterschrift gültig.



Dr.-Pauling-Str. 3, 84079 Bruckberg, Germany Fax: +49 (08765) 93996-28 www.agrolab.de

AGROLAB Labor GmbH, Dr-Pauling-Str.3, 84079 Bruckberg

FeBoLab GmbH
Peter Frühwirth
Hohentrüdinger Str. 11
91747 Westheim

Datum 16.08.2023 Kundennr. 27057209

Methode

PRÜFBERICHT

Auftrag **3446980** F230640 Albessen

Einheit

Analysennr. 134966
Probeneingang 07.08.2023
Probenahme 02.08.2023
Probenehmer Auftraggeber

Kunden-Probenbezeichnung B

Feststoff						
Analyse in der Gesamtfraktion						DIN 19747 : 2009-07
Trockensubstanz		%	۰	86,1	0,1	DIN EN 14346 : 2007-03, Verfahrer A
Aufschluss Chlorid						DIN 4030-2 : 2008-06
Chlorid (CI)	u) *)	mg/kg		27	10	DIN 4030-2 : 2008-06(PL)
Sulfat	u) *)	mg/kg		222	100	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03(PL)
Sulfid, gesamt	u) *)	mg/kg		0,38	0,1	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03(PL)
Säuregrad n. Baumann-Gully	*)	ml/ka		110	1	DIN 4030-2 · 2008-06

Ergebnis

Best.-Gr.

Die parameterspezifischen analytischen Messunsicherheiten sowie Informationen zum Berechnungsverfahren sind auf Anfrage verfügbar, sofern die berichteten Ergebnisse oberhalb der parameterspezifischen Bestimmungsgrenze liegen. Die Mindestleistungskriterien der angewandten Verfahren beruhen bezüglich der Messunsicherheit in der Regel auf der Richtlinie 2009/90/EG der Europäischen Kommission.

Die Analysenwerte der Feststoffparameter beziehen sich auf die Trockensubstanz, bei den mit ° gekennzeichneten Parametern auf die Originalsubstanz.

u) externe Dienstleistung eines AGROLAB GROUP Labors

Untersuchung durch

(PL) AWV-Dr. Busse GmbH, Plauen (AGROLAB GROUP), Jößnitzer Str. 113, 08525 Plauen

Methoden

nicht akkreditierte Verfahren sind mit dem Symbol

Ausschließlich

17025:2018 akkreditiert.

berichteten Verfahren sind gemäß DIN EN ISO/IEC

DIN 4030-2: 2008-06; DIN 4030-2: 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1: 2013-03

Beginn der Prüfungen: 07.08.2023 Ende der Prüfungen: 16.08.2023

Die Ergebnisse beziehen sich ausschließlich auf die geprüften Gegenstände. In Fällen, wo das Prüflabor nicht für die Probenahme verantwortlich war, gelten die berichteten Ergebnisse für die Proben wie erhalten. Das Laboratorium ist nicht für die vom Kunden bereitgestellten Informationen verantwortlich. Die ggf. im vorliegenden Prüfbericht dargestellten Kundeninformationen unterliegen nicht der Akkreditierung des Laboratoriums und können sich auf die Validität der Prüfergebnisse auswirken. Die auszugsweise Vervielfältigung des Berichts ohne unsere schriftliche Genehmigung ist nicht zulässig. Die Ergebnisse in diesem Prüfbericht werden gemäß der mit Ihnen schriftlich gemäß Auftragsbestätigung getroffenen Vereinbarung in vereinfachter Weise i.S. der DIN EN ISO/IEC 17025:2018, Abs. 7.8.1.3 berichtet.

Seite 1 von 2

DAKKS

Deutsche
Akkreditierungsstelle
D-PL-14289-01-00



Dr.-Pauling-Str. 3, 84079 Bruckberg, Germany Fax: +49 (08765) 93996-28 www.agrolab.de

> Datum 16.08.2023 Kundennr. 27057209

PRÜFBERICHT

Auftrag **3446980** F230640 Albessen

Analysennr. 134966

Kunden-Probenbezeichnung B

AGROLAB Labor GmbH, Julian Stahn, Tel. 08765/93996-400 serviceteam1.bruckberg@agrolab.de Kundenbetreuung

Dieser elektronisch übermittelte Ergebnisbericht wurde geprüft und freigegeben. Er entspricht den Anforderungen der EN ISO/IEC 17025:2017 an vereinfachte Ergebnisberichte und ist ohne Unterschrift gültig.

Dr.-Pauling-Str. 3, 84079 Bruckberg, Germany Fax: +49 (08765) 93996-28 www.agrolab.de



Your labs. Your service.

AGROLAB Labor GmbH, Dr-Pauling-Str.3, 84079 Bruckberg

FeBoLab GmbH
Peter Frühwirth
Hohentrüdinger Str. 11
91747 Westheim

Datum 16.08.2023 Kundennr. 27057209

Methode

PRÜFBERICHT

Auftrag **3446980** F230640 Albessen

Einheit

Analysennr. 134967
Probeneingang 07.08.2023
Probenahme 02.08.2023
Probenehmer Auftraggeber

Kunden-Probenbezeichnung

Feststoff				
Analyse in der Gesamtfraktion				DIN 19747 : 2009-07
Trockensubstanz	%	° 80,7	0,1	DIN EN 14346 : 2007-03, Verfahren A
Aufschluss Chlorid				DIN 4030-2 : 2008-06
Chlorid (CI)	mg/kg	<10	10	DIN 4030-2 : 2008-06(PL)
Sulfat u)*)	mg/kg	162	100	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03(PL)
Sulfid, gesamt u)*)	mg/kg	0,71	0,1	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03(PL)
Säuregrad n. Baumann-Gully *)	ml/kg	75	1	DIN 4030-2 : 2008-06

Ergebnis

Best.-Gr.

Erläuterung: Das Zeichen "<" oder n.b. in der Spalte Ergebnis bedeutet, der betreffende Parameter ist bei nebenstehender Bestimmungsgrenze nicht quantifizierbar.

Die parameterspezifischen analytischen Messunsicherheiten sowie Informationen zum Berechnungsverfahren sind auf Anfrage verfügbar, sofern die berichteten Ergebnisse oberhalb der parameterspezifischen Bestimmungsgrenze liegen. Die Mindestleistungskriterien der angewandten Verfahren beruhen bezüglich der Messunsicherheit in der Regel auf der Richtlinie 2009/90/EG der Europäischen Kommission.

Die Analysenwerte der Feststoffparameter beziehen sich auf die Trockensubstanz, bei den mit ° gekennzeichneten Parametern auf die Originalsubstanz.

u) externe Dienstleistung eines AGROLAB GROUP Labors

Untersuchung durch

(PL) AWV-Dr. Busse GmbH, Plauen (AGROLAB GROUP), Jößnitzer Str. 113, 08525 Plauen

Methoden

nicht akkreditierte Verfahren sind mit dem Symbol

Ausschließlich

17025:2018 akkreditiert.

Ш

berichteten Verfahren sind gemäß

DIN 4030-2 : 2008-06; DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03

Beginn der Prüfungen: 07.08.2023 Ende der Prüfungen: 16.08.2023

Die Ergebnisse beziehen sich ausschließlich auf die geprüften Gegenstände. In Fällen, wo das Prüflabor nicht für die Probenahme verantwortlich war, gelten die berichteten Ergebnisse für die Proben wie erhalten. Das Laboratorium ist nicht für die vom Kunden bereitgestellten Informationen verantwortlich. Die ggf. im vorliegenden Prüfbericht dargestellten Kundeninformationen unterliegen nicht der Akkreditierung des Laboratoriums und können sich auf die Validität der Prüfergebnisse auswirken. Die auszugsweise Vervielfältigung des Berichts ohne unsere schriftliche Genehmigung ist nicht zulässig. Die Ergebnisse in diesem Prüfbericht werden gemäß der mit Ihnen schriftlich gemäß Auftragsbestätigung getroffenen Vereinbarung in vereinfachter Weise i.S. der DIN EN ISO/IEC 17025:2018, Abs. 7.8.1.3 berichtet.

Seite 1 von 2





Dr.-Pauling-Str. 3, 84079 Bruckberg, Germany Fax: +49 (08765) 93996-28 www.agrolab.de

> Datum 16.08.2023 Kundennr. 27057209

PRÜFBERICHT

Auftrag **3446980** F230640 Albessen

Analysennr. 134967

Kunden-Probenbezeichnung C

AGROLAB Labor GmbH, Julian Stahn, Tel. 08765/93996-400 serviceteam1.bruckberg@agrolab.de Kundenbetreuung

Dieser elektronisch übermittelte Ergebnisbericht wurde geprüft und freigegeben. Er entspricht den Anforderungen der EN ISO/IEC 17025:2017 an vereinfachte Ergebnisberichte und ist ohne Unterschrift gültig.

AWV-Dr. Busse GmbH

Jößnitzer Str. 113, 08525 Plauen, Germany Tel.: +49 (03741) 550 760, Fax: +49 (03741) 523 550 eMail: awv@agrolab.de www.agrolab.de



Your labs. Your service.

AWV JössnitzerStr.113 08525 Plauen

MKG Göbel Solutions GmbH Pfaffenmühlweg 86 74613 Öhringen

> Datum 14.08.2023 Kundennr. 27014984

PRÜFBERICHT

Auftrag 1570678 Projekt: Albessen

Analysennr. 734630
Probeneingang 07.08.2023
Probenahme 07.08.2023
Probenehmer Auftraggeber

Probenenmer	Au	rtraggeber			
Kunden-Probenbezeichnung	MP	23			
	Einheit	Ergebnis	BestGr.	Parameter	Methode
Trockensubstanz	%	° 87,1	0,1	23146	DIN EN 14346 : 2007-03
Feststoff					
pH-Wert (H2O)		° 7,25	0,1	8008	DIN EN 12176:1998-06
Bodenart		° schluffiger Lehm	0	23409	VDLUFA I, D 2.1 : 1997
Basekapazität pH 7,0	mmol/kg	<0,400	0,4	40657	DIN 38409-7 : 2005-12
Säurekapazität pH 4,3	mmol/kg	1,36	0,4	40656	DIN 38409-7 : 2005-12
Sulfat aus salzsauren Auszug	mg/kg	° 387	100	27264	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03
Sulfat aus salzsauren Auszug	mmol/kg	° 4,03	1	42605	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03
Kohlenstoff(C) organisch (TOC)	%	1,14	0,4	23149	DIN EN 15936 : 2012-11
Säuregrad n. Baumann-Gully	nl/kg	150	0,1	4209	DIN 4030 (mod.)
Chlorid (CI)	") mg/kg	<10	10	8626	DIN 4030-2 : 2008-06
Sulfid, gesamt	mg/kg	0,97	0,1	104889	DIN 4030-2 : 2008-06 in Verbindung mit DIN EN 1744-1 : 2013-03
Sulfid leicht freisetzbar) mg/kg	<4,0	4	1487	DIN 38405-27 : 1992-07 (mod.)
Berechnete Parameter					
Neutralsalze	mmol/kg	° 0,112		39826	Berechnung
Eluat					
elektrische Leitfähigkeit	μS/cm	49,0	1	23218	DIN EN 27888 : 1993-11
Chlorid (CI)	mg/l	0,45	0,1	23175	DIN EN ISO 10304-1 : 2009-07
Sulfat (SO4)	mg/l	0,74	0,1	23196	DIN EN ISO 10304-1 : 2009-07
Aufbereitung					
Eluatherstellung		+		94369	DIN 38414-4 (S 4) (mod.)
Probenvorbereitung		0		127014	DIN 19747 : 2009-07



AWV-Dr. Busse GmbH

Jößnitzer Str. 113, 08525 Plauen, Germany Tel.: +49 (03741) 550 760, Fax: +49 (03741) 523 550 eMail: awv@agrolab.de www.agrolab.de



Datum 14.08.2023 Kundennr. 27014984

PRÜFBERICHT

gekennzeichnet

Symbol

Die in diesem Dokument berichteten Verfahren sind gemäß DIN EN ISO/IEC 17025:2018 akkreditiert. Ausschließlich nicht akkreditierte Verfahren sind mit dem

Auftrag 1570678 Projekt: Albessen

Analysennr. **734630** Kunden-Probenbezeichnung **MP3**

Erläuterung: Das Zeichen "<" oder n.b. in der Spalte Ergebnis bedeutet, der betreffende Parameter ist bei nebenstehender Bestimmungsgrenze nicht quantifizierbar.

Die parameterspezifischen analytischen Messunsicherheiten sowie Informationen zum Berechnungsverfahren sind auf Anfrage verfügbar, sofern die berichteten Ergebnisse oberhalb der parameterspezifischen Bestimmungsgrenze liegen. Die Mindestleistungskriterien der angewandten Verfahren beruhen bezüglich der Messunsicherheit in der Regel auf der Richtlinie 2009/90/EG der Europäischen Kommission.

Die Analysenwerte der Feststoffparameter beziehen sich auf die Trockensubstanz, bei den mit ° gekennzeichneten Parametern auf die Originalsubstanz.

Beginn der Prüfungen: 07.08.2023 Ende der Prüfungen: 14.08.2023

Die Ergebnisse beziehen sich ausschließlich auf die geprüften Gegenstände. In Fällen, wo das Prüflabor nicht für die Probenahme verantwortlich war, gelten die berichteten Ergebnisse für die Proben wie erhalten. Das Laboratorium ist nicht für die vom Kunden bereitgestellten Informationen verantwortlich. Die ggf. im vorliegenden Prüfbericht dargestellten Kundeninformationen unterliegen nicht der Akkreditierung des Laboratoriums und können sich auf die Validität der Prüfergebnisse auswirken. Die auszugsweise Vervielfältigung des Berichts ohne unsere schriftliche Genehmigung ist nicht zulässig. Die Ergebnisse in diesem Prüfbericht werden gemäß der mit Ihnen schriftlich gemäß Auftragsbestätigung getroffenen Vereinbarung in vereinfachter Weise i.S. der DIN EN ISO/IEC 17025:2018, Abs. 7.8.1.3 berichtet.

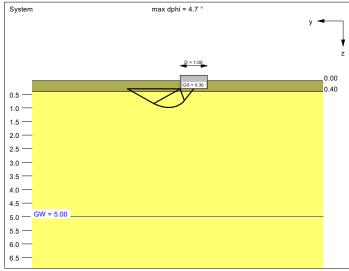
AWV Sebastian Thiele, Tel. 03741/55076-8 Sebastian.Thiele@agrolab.de Kundenbetreuung





Anlage 5 Setzungsberechnung

Boden	γ/γ' [kN/m³]	φ [°]	c [kN/m²]	v [-]	E _s [MN/m²]	Bezeichnung
	19.0/9.0 21.0/11.0	27.5 32.5	5.0 2.5	0.00	3.0 80.0	Decklehm Verwitterter Fels / Fels



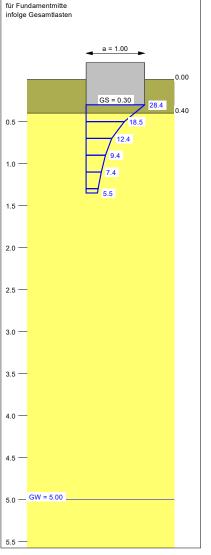
Ergebnisse Einzelfundament: Lasten = ständig / veränderlich Vertikallast F_{v,k} = 22.29 / 0.00 kN Eigengewichtsanteil G_k = 5.89 kN γ (Beton) = 25.00 kN/m³ Horizontalkraft $F_{h,x,k}$ = 0.00 / 0.00 kN Horizontalkraft $F_{h,y,k} = 2.44 / 0.00 \text{ kN}$ Moment $M_{x,k} = 4.66 / 0.00 \text{ kN} \cdot \text{m}$ Moment $M_{y,k} = 0.00 / 0.00 \text{ kN} \cdot \text{m}$ Durchmesser D = 1.000 m Unter ständigen Lasten: Exzentrizität e. = 0.000 m Exzentrizität e_v = -0.209 m Resultierende im 2. Kern (= 0.295 m) a' = 0.493 m b' = 0.770 m Unter Gesamtlasten: Exzentrizität e_x = 0.000 m Exzentrizität $e_y = -0.209 \text{ m}$ Resultierende im 2. Kern (= 0.295 m) a' = 0.493 m b' = 0.770 m

Grundbruch: Teilsicherheit (Grundbruch) $\gamma_{R,v}=1.00$ $\sigma_{R,k}$ / $\sigma_{R,d}=338.7$ / 338.73 kN/m² $R_{n,k}=128.65$ kN $R_{n,d}=128.65$ kN

 $N_{\text{N,d}} = 128.05 \text{ kN}$ $N_{\text{n,d}} = 128.65 \text{ kN}$ $N_{\text{d}} = 1.00 \cdot 22.29 + 1.00 \cdot 0.00 \text{ kN}$ $N_{\text{d}} = 22.29 \text{ kN}$ $N_{\text{d}} = 22.29 \text{ kN}$ $N_{\text{d}} = 22.29 \text{ kN}$ $N_{\text{d}} = 22.29 \text{ kN}$

 $V_0 - 22.29 \text{ kN}$ μ (parallel zu y) = 0.173 cal ϕ = 31.9 ° cal c = 2.79 kN/m² cal γ_2 = 20.55 kN/m³ cal σ_0 = 5.70 kN/m² UK log. Spirale = 0.98 m u. GOK Länge log. Spirale = 2.88 m Fläche log. Spirale = 1.03 m² Tragfähigkeitsbeiwerte (y): $N_{c0} = 35.33$; $N_{d0} = 23.03$; $N_{b0} = 13.74$ Formbeiwerte (y): $N_{c0} = 13.54$; N

Setzung infolge Gesamtlasten: Grenztiefet ₉ = 1.35 m u. GOK Setzung (Mittel aller KPs) = 0.13 cm Setzungen der KPs: oben = 0.00 cm unten = 0.25 cm Verdrehung(x) (KP) = 1 : 344.3



Spannungsverlauf



