# Ingenieurbüro für Baugrunduntersuchung und Umwelttechnik ROSTOCK

Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6 18055 Rostock



- Baugrunduntersuchungen
- Geotechnische Berichte (Baugrundgutachten)
- Altlastenerkundungen und
- -bewertungen
- Überwachung im Erd- und Grundbau
- Verdichtungsnachweise

## Geotechnischer Bericht mit Gründungsempfehlungen

**Auftragsnummer:** 25 - 022

Bauvorhaben / Ort: Neubau Wohnanlage auf Tiefgarage

Hauptstraße 51a

18107 Elmenhorst-Lichtenhagen

Bauherrschaft: Ulf Grimnitz - Wohnungsbau und Vermietung Elmenhorst

Gewerbeallee 2

18107 Elmenhorst-Lichtenhagen

Planungsbüros: merkel INGENIEUR CONSULT (Erschließung)

Goethestraße 9

18209 Bad Doberan

PMR – Projektmanagement Rostock GmbH (Hochbau)

"Brücke 7", Kempowski-Ufer 6

18055 Rostock

Rostock, 14.03.2025

Stempel / Unterschrift

Der vorliegende Geotechnische Bericht umfasst 19 Seiten, sowie Anlagen.

Dipl.-Ing. T Steffen Berndt T

Telefon: +49 381 202 34 -03/ -04 Telefax: +49 381 202 34 -05 Mobiltelefon: +49 174 94 94 228 Homepage: www.iburo.de Email: info@iburo.de

#### **Inhaltsverzeichnis**

#### U. <u>Verwendete Unterlagen</u>

- U.1 Übersichtskarte, Topographische Karte M 1: 10.000
- U.2 Hydrogeologische Übersichtskarte M 1 : 50.000
- U.3 Lageplan (Bestandsvermessung), Grundrisse

#### 1 Veranlassung, Bauvorhaben

#### 2 Beschreibung des Baubereiches und des Bauvorhabens

#### 3 Allgemeine natürliche Standortverhältnisse

- 3.1 Glazialmorphologie, Topographie
- 3.2 Geologie
- 3.3 Hydrologie

#### 4 Umfang, Technologie und Zielstellung der Baugrunderkundung

#### 5 Bewertung der Untersuchungsergebnisse

- 5.1 Art und Lagerungsverhältnisse der örtlich anstehenden oberflächennahen Lockergesteinsablagerungen und künstlichen Auffüllungen
- 5.2 Bodenwasserverhältnisse, Stahl- und Betonaggressivität des Bodenwassers
- 5.3 Eigenschaften und Kennwerte der vorhandenen Lockergesteinsarten, sowie deren Eignung als Baugrund für das Vorhaben
- 5.4 Beurteilung der Eignung des Standortes für eine Versickerung von Niederschlagssammelwasser
- 5.5 Setzungsneigung, Grundbruchsicherheit
- 5.6 Schadstoffinventar potentieller Aushubböden

#### 6 Gründungs- und Ausbauempfehlungen

- 6.1 Hinweise aus geotechnischer Sicht zum Erd- und Grundbau
- 6.1.1 Allgemeine Hinweise zum Erd- und Grundbau
- 6.1.2 Wasserhaltung / Grundwasserabsenkung
- 6.1.3 Baugrubensicherung
- 6.1.4 Zu erwartende Nässeeinflüsse, sowie empfohlene Maßnahmen zur Bauwerksentwässerung, bzw. -abdichtung
- 6.1.5 Bodenaustausch, Geländeauffüllung
- 6.2 Mögliche bzw. zu empfehlende Gründungen
- 6.3 Hinweise zur Erschließung
- 6.3.1 Leitungsbau
- 6.3.2 Verkehrsflächenbefestigungen

#### 7 Anlagen

- 7.1 Übersichtskarte (unmaßstäblich)
- 7.2 vorgesehene Bebauung (5 Blatt)
- 7.3 Lageplan mit eingetragenen Untersuchungsstellen
- 7.4 Koordinaten der Bohransatzpunkte
- 7.5 Bohrprofildarstellungen BS 1 bis BS 11 (11 Blatt)
- 7.6 Laborergebnisse
- 7.6.1 ausgewählte Körnungslinien der anstehenden Mineralböden,Prüfbericht Nr. 121.001.01.09-17\_2025\_A05\_01/25 (insgesamt 14 Blatt)
- 7.6.2 Stahl- und Betonaggressivität des Bodenwassers, Prüfbericht PB2025000470 (4 Blatt)

#### 1 <u>Veranlassung, Bauvorhaben</u>

In der Gemeinde Elmenhorst-Lichtenhagen, OT Elmenhorst, Hauptstraße 51a, ist die Errichtung einer Wohnanlage auf einem gemeinsamen Tiefgaragengeschoss vorgesehen.

Das unterzeichnende Ingenieurbüro IBURO wurde damit beauftragt, für dieses Bauvorhaben eine Baugrunderkundung auszuführen und den vorliegenden Geotechnischen Bericht, einschließlich Gründungsempfehlungen, zu erarbeiten.

#### 2 Beschreibung des Baubereiches und des Bauvorhabens

Das zukünftige Baugrundstück (Gemeinde Elmenhorst-Lichtenhagen, Gemarkung Elmenhorst, Flur 1, Flur 189) befindet sich nördlich der Hauptstraße (L22) innerhalb der Ortslage Elmenhorst (siehe auch 7.1).

Das Grundstück war bis in die 2000-er Jahre Standort von Tankstellen. Vor 2010 erfolgte der vollständige Rückbau der Anlagen.

Zwischenzeitlich war und ist das Baugrundstück brachliegend. Insbesondere im nördlichen und westlichen Randbereich ist Baum- und Strauchbestand aufgewachsen.

Der nordöstliche Grundstücksbereich, nördlich der Erschließungsstraße einer Reihenhausanlage, ist derzeitig mit Carports bebaut und in weiteren Teilen als Grünfläche gestaltet. Dieser soll bei Erschließung und Anbindung über den Strandweg als Zufahrt genutzt werden.

Vorgesehen ist die Errichtung einer Wohnanlage, bestehend aus voraussichtlich 4 mehrgeschossigen und in Massivbauweise geplanten Wohnhäusern auf einem gemeinsamen Untergeschoss (Tiefgarage), siehe auch 7.2.

5

3 Allgemeine natürliche Standortverhältnisse

3.1 Glazialmorphologie, Topographie

Der Untersuchungsbereich befindet sich im Übergangsbereich einer Beckenlage zur Grund-

moräne der Weichselvereisung.

Das Gelände ist am Standort weitgehend eben und weist derzeitig Höhen zwischen +20 und

+22 mNHN auf.

3.2 <u>Geologie</u>

Am Standort stellen sich die Lagerungsverhältnisse der oberflächennahen Lockergesteins-

ablagerungen sehr heterogen dar. Beckensande und Beckenschluffe wechseln kleinräumig mit

Ablagerungen von Geschiebemergel, oberflächlich zu Geschiebelehm verwittert (entkalkt).

Auch die anthropogenen Deckschichten sind aufgrund der Vornutzung des Geländes heterogen

gestaltet und variieren stark hinsichtlich Stärke und Zusammensetzung.

3.3 Hydrologie

Einzugsgebiet: Graben aus Elmenhorst-Lichtenhagen

Pegelhöhe des oberen Grundwasserleiters: Entsprechend den Aussagen der Hydro-

geologischen Übersichtskarte weisen die Grundwasserisohypsen des oberflächennahen Grund-

wassers in diesem Bereich Höhen zwischen +8 und +9 mNHN auf. Am Standort wäre somit ein

GW-Flurabstand von > 10 m zu erwarten.

Wasserschutzgebiet: Der Untersuchungsbereich befindet sich außerhalb von Wasserschutz-

gebieten bzw. Trinkwasserschutzzonen.

#### 4 Umfang, Technologie und Zielstellung der Baugrunderkundung

#### Umfang und Technologie der Baugrunduntersuchung

- Abstecken von insgesamt 11 Bohransatzpunkten unter Berücksichtigung der Erreichbarkeit / Befahrbarkeit mit Bohrfahrzeug UNIMOG, siehe 7.4
- Ausführung von insgesamt 11 Rammkernsondierungen (Ø = 32 85 mm) zur Erkundung der Baugrundverhältnisse bis zu einer Endteufe von 10 m u. GOK (Tiefgarage, BS 1 bis BS 9) bzw. 6 m u. GOK (Zufahrt, BS 10 & BS 11), Bestimmung und Protokollierung der Bodenlagerungsverhältnisse, sowie Dokumentation der Ergebnisse mittels Bohrprofildarstellungen, siehe 7.5
- Gewinnung von insgesamt 22 gestörten Bodenproben
- Übergabe von 6 Proben (anstehende Mineralböden) an ein Geotechniklabor zur Bestimmung der Korngrößenverteilung, sowie Ableitung der gesättigten hydraulischen Leitfähigkeit k<sub>f</sub>, siehe 7.6.1
- temporärer Ausbau eines Bohrloches (BS 2) als Bodenwasserpegel, Gewinnung einer Bodenwasserprobe (Schöpfprobe) und Übergabe an ein Umweltanalytiklabor zur Bestimmung der Gehalte an stahl- und betonaggressiven Inhaltsstoffen, siehe 7.6.2
- Einmessen der Bodenwasserpegel innerhalb der Bohrlöcher mit einem optoakustischen Messlot nach Beendigung der Bohrarbeiten
- lage- und höhenmäßiges Erfassen der Bohransatzpunkte mittels DGPS, Lagebezug: ETRS89/UTM-33N, Höhenbezug: DHHN 2016 (mNHN)

#### Zielstellung der Baugrunduntersuchung

Durch eine Auswertung der durchgeführten Felduntersuchungen, sowie Bewertung vorliegender Aufschlussdaten aus der unmittelbaren Umgebung des untersuchten Standortes, werden den Planungsbeteiligten des Bauvorhabens und den Baubetrieben durch die nachfolgenden Baugrundbewertungen und Gründungsempfehlungen Unterlagen zur Verfügung gestellt, die eine standortangepasste und standsichere Bauwerksgründung mit möglichst geringem Kostenaufwand gewährleisten sollen.

#### 5 Bewertung der Untersuchungsergebnisse

# 5.1 <u>Art und Lagerungsverhältnisse der örtlich anstehenden oberflächennahen Lockerge</u>steinsablagerungen und künstlichen Auffüllungen

Aufgrund der glazialmorphologischen und geologischen Bedingungen stellen sich die Lagerungsverhältnisse der oberflächennahen Lockergesteinsablagerungen sehr heterogen dar. Ablagerungen von Beckensanden und Beckenschluffen wechseln kleinräumig. Sporadisch treten stark konsolidierte Geschiebemergelablagerungen auf, die oberflächlich zwischenzeitlich zu Geschiebelehm verwittert (entkalkt) sind.

Angetroffene Beckensande variieren in ihrer Körnungsabstufung von schwach schluffigen Feinund Mittelsanden (SE) über schluffige und mittelsandige Feinsande (SU) bis zu stark schluffigen Feinsanden ( $\overline{SU}$ ). Die anstehenden Sande weisen eine mindestens mitteldichte (D > 0,3), z. T. mit zunehmender Tiefe auch dichte Lagerung auf (D > 0,5).

Bei den Beckenschluffen handelt es sich um leichtplastische (UL) und mittelplastische Schluffe (UM), die aufgrund ihrer relativ starken Konsolidierung eine mindestens steifplastische ( $I_c > 0.75$ ), überwiegend sogar halbfeste Konsistenz aufweisen ( $1.0 < I_c < 1.25$ ).

Auch die durch die Sondierungen BS 4 und BS 5 erkundeten Geschiebemergel sind körnungsmäßig als leicht- bis mittelplastische Schluffe zu klassifizieren (UL / UM). Wegen ihrer sehr starken Konsolidierung wiesen diese bereits eine feste Konsistenz auf (I<sub>c</sub> > 1,25).

Aufgrund der Vornutzung des Geländes sind auch die Deckschichten heterogen gestaltet. Sie erreichen Stärken zwischen 0,4 und 2 m und bestehen meist aus sandigen Auffüllungen mit überwiegend nur geringem Humusgehalt. Relevante Fremdstoffanteile in Form von Bauschuttresten wurden nur durch die Sondierung BS 2 festgestellt.

Die konkreten Lagerungsverhältnisse der anstehenden Lockergesteine werden durch die Bohrprofildarstellungen BS 1 bis BS 11 in der Anlage 7.5 dokumentiert.

Die mittels der nur stichprobenartigen Erkundungsbohrungen gewonnenen Erkenntnisse über die Art und die Lagerungsverhältnisse der oberflächennahen Lockergesteinsablagerungen sollten später durch einen geotechnischen Sachverständigen (Baugrundgutachter) an Baugruben bzw. auf dem freigelegten Gründungsplanum flächendeckend überprüft und bestätigt werden.

#### 5.2 <u>Bodenwasserverhältnisse</u>, Stahl- und Betonaggressivität des Bodenwassers

Art des Bodenwassers: Schichtenwasser<sup>1</sup>

	Bodenwasserstand am 12.02.2025		
Messstelle	Flurabstand m u. GOK	mNHN	
BS 01	1,2	+18,8	
BS 02	1,1	+19,05	
BS 03	1,1	+19,35	
BS 04	2,2	+18,15	
BS 05	3,5	+17,2	
20 00	ansteigend	ansteigend	
BS 06	1,1	+19,2	
BS 07	1,6	+18,8	
BS 08	1,3	+18,95	
BS 09	0,9	+19,05	
BS 10	1,2	+20,25	
BS 11	1,2	+20,6	

Laut Aussagen der Hydrogeologischen Übersichtskarte wäre am Standort ein GW-Stand von +8 bis +9 mNHN, somit ein Flurabstand von > 10 m zu erwarten.

Oberhalb schwerdurchlässiger bindiger Mineralböden (Beckenschluffe, Geschiebemergel) und nur mäßig durchlässiger stark schluffiger Beckensande ist jedoch zusätzlich ein Aufstau von Sickerwasser zu erwarten. Dieser wird aktuell durch eine lokale Senkenlage zusätzlich begünstigt.

Kurzzeitig sind auch geländegleiche Bodenwasserspiegel nicht auszuschließen.

Der Bemessungswasserstand für den Nachweis der Auftriebssicherheit im Endzustand, sowie für die Abdichtung des Untergeschosses ist ohne zusätzliche Maßnahmen (z. B. Bauwerksdränagen) mit GOK am Gebäude anzunehmen.

IBURO, Dipl.-Ing. Steffen Berndt

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Eine konkrete Unterscheidung zwischen echtem Grundwasser und zeitweilig ausgebildetem Schichtenoder Stauwasser ist nur durch längerfristige Untersuchungen möglich.

#### Stahl- und Betonaggressivität des Bodenwassers

Das Bohrloch der BS 2 wurde temporär als Bodenwasserpegel ausgebaut. Eine hier als Schöpfprobe gewonnene Bodenwasserprobe wurde an ein Umweltanalytiklabor zur Bestimmung der Gehalte an stahl- und betonaggressiven Inhaltsstoffen übergeben. Die Analyseergebnisse sind dem Prüfbericht in der Anlage 7.6.2 zu entnehmen.

Das Bodenwasser ist auf Basis dieser Ergebnisse als nicht betonangreifend einzuschätzen (< XA 1).

Die Korrosionswahrscheinlichkeit für unlegierte und niedriglegierte Eisenwerkstoffe, sowohl im Unterwasserbereich, als auch im Schwankungsbereich der Wasser-Luft-Grenze ist als sehr gering einzuschätzen.

# 5.3 <u>Eigenschaften und Kennwerte der vorhandenen Lockergesteinsarten, sowie deren Eig</u>nung als Baugrund für das Vorhaben

Zur sicheren Abtragung von Bauwerkslasten sind nur Baugrundschichten mit geringer Setzungsneigung, sowie einer ausreichenden Konsolidierung und Scherfestigkeit geeignet. Diese Eigenschaften weisen im Untersuchungsbereich Beckensande in mindestens mitteldichter Lagerung (SE, SU,  $\overline{SU}$ , D > 0,3), sowie konsolidierte bindige Mineralböden in mindestens steifplastischer, überwiegend sogar halbfester und fester Konsistenz auf (UL, UM, UL / UM,  $I_c > 0,75$ ). Sandige Auffüllungen in mitteldichter Lagerung wären ebenfalls als Baugrund geeignet ([SE], [SU], [ $\overline{SU}$ ], 0,3 < D < 0,5)

Lediglich Auffüllungen in nur lockerer oder lockerer bis mitteldichter Lagerung, oder mit höherem Humus- und/oder Fremdstoffanteil sind als Baugrund ungeeignet.

Für das Vorhaben ausreichend tragfähiger Baugrund wurde wie folgt angetroffen.

	m u. GOK	mNHN
BS 01	0,0	+20,0
BS 02	1,5	+18,65
BS 03	1,3	+19,15
BS 04	1,3	+19,05
BS 05	0,1	+20,6
BS 06	0,0	+20,3
BS 07	0,4	+20,0
BS 08	0,0	+20,25
BS 09	0,0	+19,95
BS 10	1,5 (0,0)	19,95 (21,45)
BS 11	0,8	+21,0

Bodenkennwerte sind aus den nachfolgenden Tabellen ersichtlich, wobei es sich hierbei um Richtwerte handelt, wie sie unter den angetroffenen Lagerungsverhältnissen der Böden für den norddeutschen Raum typisch sind. Als Baugrund ungeeignete Deckschichten wurden dabei nicht berücksichtigt.

	vorhandene Lockergesteinsarten mit Kennwerten				
Nr.	Kennwertart bzw. Eigenschaft	1	2	3	4
1	Bodengruppe nach DIN 18196	SE / [SE]	SE	SU / [SU]	SU
2	Hauptkörnungsart	f-mS, u'	f-mS, u'	fS, u f-ms, u	fS, u
3	Bodenklasse nach DIN 18300:2012	3	3	3	3
4	Lagerungsdichte D bzw. Konsistenz I <sub>c</sub>	0,3 < D < 0,5 mitteldicht	D > 0,5 dicht	0,3 < D < 0,5 mitteldicht	D > 0,5 dicht
5	U-Grad	< 3	< 3	< 5	< 5
6	Wassergehalt w <sub>n</sub> [%]	-	-	-	-
7	Körnungsanteil < 0,06 mm [%]	< 5	< 5	5 – 15	5 – 15
8	Wichte γ (γ') [kN/m³]	17 (9)	17 (9) – 18 (10)	18 (10)	18 (10)
9	Reibungswinkel φ [°]	32,5	32,5 – 35,0	30,0	30,0 – 32,5
10	Steifemodul E <sub>s</sub> [MN/m²] für σ <sub>0</sub> = 100 kN/m²	30 – 40	40 – 80	30 – 40	40 – 70
11	Kohäsion c' [kN/m²]	-	-	-	-
12	undrainierte Kohäsi- on c <sub>u,k</sub> [kN/m²]	-	-	-	-
13	Durchlässigkeit k <sub>f</sub> [m/s]	58 x 10 <sup>.4</sup>	2,56 x 10 <sup>-5</sup>	15 x 10⁻⁵	5 x 10 <sup>-6</sup> bis 3 x 10 <sup>-5</sup>
14	zul. Böschungswin- kel β [°]	≤ 45	≤ 45	≤ 45	≤ 45
15	Frostgefährdungs- klasse	F1	F1	F1	F1
16	Verdichtbarkeits- gruppe	V1	V1	V1	V1
17	Bohr- und Ramm- barkeit	mäßig	schwer	mäßig	schwer

vorhandene Lockergesteinsarten mit Kennwerten					
Nr.	Kennwertart bzw. Eigenschaft	5	6	7	8
1	Bodengruppe nach DIN 18196	<u>SU</u> / [ <u>SU</u> ]	UL, UM	UL, UM	UL / UM
2	Hauptkörnungsart	fS, u+ f-mS, u+, o'	U, fs U, t, s U, t+	U, fs U, t, s	S, U, t+
3	Bodenklasse nach DIN 18300:2012	3	4	4	6
4	Lagerungsdichte D bzw. Konsistenz I <sub>c</sub>	0,3 <d<0,5 mitteldicht</d<0,5 	0,75 <l<sub>c&lt;1,0 steifplastisch</l<sub>	1,0 <l<sub>c&lt;1,25 halbfest</l<sub>	I <sub>c</sub> > 1,25 fest
5	U-Grad	-	-	-	-
6	Wassergehalt w <sub>n</sub> [%]	-	-	-	-
7	Körnungsanteil < 0,06 mm [%]	15 – 30	> 50	> 50	> 50
8	Wichte γ (γ') [kN/m³]	18 (10)	21 (11)	21 (11)	21 (11) – 22 (12)
9	Reibungswinkel φ [°]	30,0	25,0 – 27,5	27,5	30,0 – 32,5
10	Steifemodul E <sub>s</sub> [MN/m²] für σ <sub>0</sub> = 100 kN/m²	25 – 35	12 – 25	20 – 40	50 – 80
11	Kohäsion c' [kN/m²]	-	5 – 15	10 – 25	15 – 25
12	undrainierte Kohäsi- on c <sub>u,k</sub> [kN/m²]	-	50 – 80	80 – 150	> 250
13	Durchlässigkeit k <sub>f</sub> [m/s]	15 x 10 <sup>-6</sup>	< 1 x 10 <sup>-7</sup>	< 1 x 10 <sup>-7</sup>	< 1 x 10 <sup>-7</sup>
14	zul. Böschungswin- kel β [°]	≤ 45	≤ 60	≤ 60	≤ 70
15	Frostgefährdungs- klasse	F3	F3	F3	F3
16	Verdichtbarkeits- gruppe	V2	V3	V3	V3
17	Bohr- und Ramm- barkeit	mäßig	mäßig	schwer	sehr schwer

# 5.4 <u>Beurteilung der Eignung des Standortes für eine Versickerung von Niederschlagssammelwasser</u>

Für die Durchführung einer effektiven Versickerung von Niederschlagssammelwasser müssen an einem Standort allgemein folgende Voraussetzungen erfüllt sein:

- eine Durchlässigkeit der oberen Bodenschichten von k<sub>f</sub> ≥ 1 x 10<sup>-6</sup> m/s,
- eine Mächtigkeit des Sickerraumes von t ≥ 1,0 m (Abstand Sohle Sickeranlage –
   Grundwasser)

Die am Standort dominierenden bindigen Mineralböden weisen unzureichende Durchlässigkeiten auf ( $k_f < 1 \times 10^{-7}$  bis  $k_f < 1 \times 10^{-9}$  m/s) und wirken gegenüber Sickerwasser als Stauschichten. Innerhalb der bindigen Mineralböden eingelagerte Beckensande wären prinzipiell ausreichend durchlässig, sind jedoch bereits wasserführend.

Aktuell wurden überwiegend unzureichende Bodenwasserflurabstände zwischen 0,9 und 1,6 m festgestellt.

Der Standort ist für eine effektive Versickerung von Niederschlagssammelwasser ungeeignet.

#### 5.5 Setzungsneigung, Grundbruchsicherheit

Für das Vorhaben ausreichend tragfähiger Baugrund wurde im Hochbaubereich ab ca. 0,0 bis 1,5 m u. GOK in Form mindestens mitteldicht gelagerter Sande oder konsolidierter bindiger Mineralböden (Beckenschluff, Geschiebemergel) in mindestens steifplastischer, überwiegend halbfester oder fester Konsistenz erkundet.

Ungeeignete Deckschichten wären in Gründungsbereichen vollständig auszuheben und ggf. auszutauschen.

Bei vorgesehener Errichtung eines gemeinsamen Untergeschosses Tiefgarage mit einer angenommenen Gründungssohle von voraussichtlich > 2 m u. GOK werden ungeeignete Deckschichten bereits sicher vollständig ausgehoben.

Die Gründung kann auf einer elastisch gebetteten Stahlbetonfundamentplatte erfolgen. Die Grundbruchsicherheit ist bei Gründung auf Sohlplatte sicher gewährleistet.

Unter Berücksichtigung der erkundeten Baugrundverhältnisse könnte z. B. für Durchstanznachweise oder die Gründung von Fahrstuhlunterfahrten o. ä. ein **aufnehmbarer Sohldruck** von zul  $\sigma$  = 250 kN/m² kalkuliert werden (zur Gegenüberstellung mit charakteristischen Lasten).

Dies entspricht einem Bemessungswert des Grundbruchwiderstandes (nach EC7,  $\gamma_{Gr}$  = 1,40, zur Gegenüberstellung mit Bemessungswerten der Lasten,  $\gamma_{G}$  = 1,35,  $\gamma_{Q}$  = 1,50 sind zu berücksichtigen) von  $\sigma_{Rd}$  = 355 kN/m².

Für Flachgründungen in nichtunterkellerten Bereichen mit  $t \ge 0.8$  m wären Abminderungen der zulässigen Sohlpressungen aufgrund des relativ geringen Bodenwasser-Flurabstandes zu berücksichtigen. Für Streifenfundamente mit  $b \ge 0.4$  m könnte zul  $\sigma = 160$  kN/m² bzw.  $\sigma_{R,d} = 230$  kN/m² kalkuliert werden. Für Einzelfundamente mit  $a = b \ge 0.5$  m und  $t \ge 0.8$  m könnten zul  $\sigma = 200$  kN/m² bzw.  $\sigma_{R,d} = 285$  kN/m² in Ansatz gebracht werden.

#### 5.6 Schadstoffinventar potentieller Aushubböden

Im Zuge der Grundstücksberäumung erfolgten bereichsweise Verfüllungen von Baugruben etc. Eine in 2022 durch die BAUTECH Ribnitz-Damgarten GmbH ausgeführte Beprobung in relevanten Bereichen (Tank, Waschanlage, Ölabscheider), sowie oberflächennaher Auffüllungen stellte keine relevanten Belastungen dar.

Alle angetroffenen Auffüllungen und anstehenden Mineralböden waren organoleptisch unauffällig (hinsichtlich Farbe und Geruch). Hinweise auf Belastungen mit umweltrelevanten Schadstoffen wurden durch die punktuellen Baugrundaufschlüsse nicht festgestellt.

Aufgrund der sehr heterogenen Gestaltung der Deckschichten ist die Bildung repräsentativer Mischproben zur Schadstoffanalytik im Stadium der Baugrunderkundung nicht sinnvoll möglich. Nach Abstimmung mit Planungsbeteiligten wurde deshalb darauf zunächst verzichtet.

Es ist zu empfehlen, bei Bedarf baubegleitend Haufwerke aus augenscheinlich vergleichbarem Bodenmaterial der Deckschichten zu bilden und diese repräsentativ zu beproben. Vor Baubeginn könnte dies anhand von Baggerschürfen erfolgen.

Für anstehende Mineralböden (ab ca. 0,5 bis spätestens 2 m u. GOK, im Mittel ab ca. 1 m u. GOK) kann in der Regel von einer Klassifizierung als Z0-Material gemäß TR LAGA (2004) bzw. von einer Zuordnung zur Materialklasse BM-0 gemäß EBV ausgegangen werden.

#### 6 Gründungsempfehlungen

#### 6.1 Hinweise aus geotechnischer Sicht zum Erd- und Grundbau

#### 6.1.1 Allgemeine Hinweise zum Erd- und Grundbau

Auffüllungen ohne und ggf. mit erkennbarem Fremdstoffanteil sollten beim Aushub möglichst separiert werden. Anstehende Sande sind möglichst getrennt auszuheben, um eine Weiternutzung als Erdbaustoff zu ermöglichen.

Das Erdplanum, sowie zum Wiedereinbau geplante Aushubmassen müssen vor Frost und Niederschlagseinwirkungen geschützt werden. Auf einem aufgeweichten oder gefrorenen Planum darf nicht gegründet werden.

#### 6.1.2 Wasserhaltung / Grundwasserabsenkung

Am Standort wurden zum Zeitpunkt der Baugrunderkundung überwiegend Bodenwasserflurabstände zwischen 0,9 und 1,6 m festgestellt. Dabei handelt es sich um oberflächennahes Schichtenwasser, kein Grundwasser (GW-Flurabstand > 10 m lt. Hydrogeologischer Übersichtskarte).

Für die Trockenhaltung der Baugrube zur Errichtung des Untergeschosses (Aushubsohle voraussichtlich > 2 bis 3 m u. GOK) wird deshalb eine baubegleitende Wasserhaltung erforderlich.

Innerhalb dominierender schwerdurchlässiger bindiger Mineralböden (Beckenschluffe, Geschiebelehm & -mergel) ist eine offene Wasserhaltung in der Regel ausreichend (Baugrubendränung, Pumpensumpf). Bei Anschneiden wasserführender Sande kann eine Ergänzung einer geschlossenen Wasserhaltung (Nadelfilter, Vakuumanlage) erforderlich werden. Für das Halten eines Beharrungszustands ist wahrscheinlich hier der Ausbau einer offenen Wasserhaltung im Schutze einer kurzzeitigen geschlossenen Fassung ausreichend.

Relevante Auswirkungen einer bauzeitlichen Wasserhaltung auf angrenzenden Gebäudebestand sind nicht zu erwarten (geringes Potential für Nachfolgesetzungen infolge Auftriebsverlustes, geringe Absenkreichweiten innerhalb der dominierenden bindigen Mineralböden). Materialentzug im Bereich von Spülfiltern sind durch eine geeignete Filterauswahl zu vermeiden. Bei Antreffen eingelagerter wasserführender Sande innerhalb schwerdurchlässiger bindiger Mineralböden kann das Einspülen von Horizontalfiltern den Materialaustrag durch Ausspülen aus Böschungsbereichen vermeiden.

Wasserhaltungsmaßnahmen sind aufrechtzuerhalten, bis die Auftriebssicherheit des Rohbaus, z. B. durch Gebäudeauflast oder Sohlverankerung, gewährleistet ist!

#### 6.1.3 Baugrubensicherung

Baugruben und Gräben mit einer Tiefe t ≥ 1,25 m sind vor Ihrem Betreten durch Abböschen oder Verbau zu sichern.

Innerhalb der Deckschichten und anstehender Sande wären Böschungsneigungen von 45° zulässig. Innerhalb bindiger Mineralböden sind Böschungsneigungen bis 60° ausführbar.

Bei länger bewitterten Baugrubenböschungen sind diese z. B. durch das Abhängen mit Planen oder Anspritzen von Beton vor Witterungseinflüssen (Erosion) zu schützen.

Alternativ ist am Standort z. B. auch eine Baugrubensicherung durch Trägerbohlverbau ("Berliner Verbau") oder Spundwandverbau möglich.

Bei Einsatz von Trägerbohlverbau wird im Bereich wasserführender Sande eine geschlossene GW-Absenkung erforderlich.

Durch den Einsatz eines weitgehend dichten Spundwandverbaus wird zusätzlich eine Bodenwassersperrung erreicht. Voraussetzung hierfür ist jedoch eine ausreichende Einbindung in den schwerdurchlässigen Untergrund (BS 2: ab 6,5 m, voraussichtlich erforderliche Absetztiefe der Spundbohlen ≥ 7,5 m). Im Bereich der BS 6 wäre bei Aushubtiefen > 2,5 m u. GOK keine schwerdurchlässige Sohle in ausreichender Stärke verbleibend. Hier wäre voraussichtlich die Ergänzung einer geschlossenen Absenkung innerhalb der umspundeten Baugrube zur Verhinderung des Sohlaufbruchs vorzusehen.

Im Bereich stark konsolidierter bindiger Mineralböden (Geschiebemergel, fest, siehe BS 5) wird für das Einbringen von Verbauträgern oder Spundbohlen ein Vorbohren erforderlich.

#### 6.1.4 Zu erwartende Nässeeinflüsse, sowie empfohlene Maßnahmen zur Bauwerksentwässerung bzw. -abdichtung

Das Untergeschoss befindet sich im Einfluss des oberflächennahen Schichtenwassers. Es sollte deshalb als "Weiße Wanne" konzipiert werden.

Alternativ ist für eine Abdichtung gemäß DIN 18533-1 ("Schwarze Wanne") die Wassereinwirkungsklasse W2.1-E (bei UK Sohlplatte ≤ 3 m unter Bemessungswasserstand) bzw. W2.2-E (bei UK Sohlplatte > 3 m unter Bemessungswasserstand) zu berücksichtigen.

#### 6.1.5 Bodenaustausch, Geländeauffüllung

Bei vorgesehener vollständiger Unterkellerung werden als Baugrund ungeeignete Auffüllungen und Deckschichten (maximal 1,5 m) vollständig ausgehoben.

In nichtunterkellerten Bereichen wären diese anderenfalls vollständig auszutauschen.

Bodenaustausch und Geländeauffüllungen im Lastabtragsbereich von Gebäuden müssen unter Berücksichtigung einer Lastausbreitung unter 45° erfolgen.

Als Austausch- und Verfüllmaterial sollten gut verdichtbare Kiessande (z. B. 0/32, Abschlämmbares < 5%, Kiesanteil ≥ 30%) vorgesehen werden. Diese sind in Lagen von max. 0,3 m einzubauen und sorgfältig zu verdichten.

Für Gründungspolster im Hochbaubereich sollte ein Verdichtungsgrad  $D_{Pr} \ge 98$  % gefordert und z. B. durch Lastplattendruckversuche nachgewiesen werden. Bei Aufbaustärken > 1 m sollten zusätzlich Rammsondierungen mittels Leichter Rammsonde vorgesehen werden.

#### 6.2 Mögliche bzw. zu empfehlende Gründungen

Bei vorgesehener Ausführung eines Untergeschosses mit einer Gründungssohle von voraussichtlich > 2 m u. GOK werden als Baugrund ungeeignete Deckschichten vollständig ausgehoben.

Die Gründung kann dann auf elastisch gebetteter Stahlbeton-Sohlplatte des gemeinsamen Untergeschosses oberhalb einer geringmächtigen Sauberkeitsschicht erfolgen.

Für den Lastabtragsbereich unterhalb der Kellersohle kann mit  $E_s = 25 \text{ MN/m}^2$  oder  $k_s = 10 \text{ MN/m}^3$  kalkuliert werden.

Die Grundbruchsicherheit ist in jedem Falle gewährleistet. Zum Beispiel für Durchstanznachweise kann mit zul  $\sigma$  = 250 kN/m² bzw.  $\sigma_{R,d}$  = 355 kN/m² kalkuliert werden.

Das Kellergeschoss befindet sich bereits im Bodenwassereinfluss. Dies ist beim Nachweis der Auftriebssicherheit im Bau- und Endzustand, sowie bei der Abdichtung gegen drückendes Wasser zu berücksichtigen.

Zur Auftriebssicherung des nur im Bereich der aufgehenden Wohngebäude überbauten Tiefgaragengeschosses wird ggf. eine (bereichsweise) Sohlverankerung erforderlich. Hierfür kommen neben Schwergewichtssohlen z. B. verpresste Mikropfähle oder Verpressanker zum Einsatz. Aufgrund der sehr heterogenen Baugrundverhältnisse sind ggf. ergänzende Sondierungen zur Verdichtungen der Aufschlüsse vorzusehen.

#### 6.3 <u>Hinweise zur Erschließung</u>

#### 6.3.1 Leitungsbau

Beim Rohrgraben- und Baugrubenaushub sind Aushubböden zu separieren (anstehende und aufgefüllte Sande, bindige Mineralböden).

Bindige Aushubböden sind für die Wiederverfüllung von Baugruben und Leitungsgräben unterhalb zukünftiger Verkehrsflächenbefestigungen oder unterhalb von zur Überbauung vorgesehener Bereiche nicht zu verwenden.

Nur sporadisch in ausreichender Mächtigkeit oberflächennah auftretende Sande wären hierfür geeignet und bei Aushub zwischenzulagern.

Für den Wiedereinbau vorgesehenes Aushubmaterial sollte für die Lagerung zu Mieten aufgesetzt und profiliert werden. Ein Abschwemmen oder Aufsättigen kann durch das Abdecken mit Planen vermieden werden.

Gräben und Baugruben mit Tiefen > 1,25 m müssen nach DIN 4124 vor Betreten abgeböscht oder durch Verbau gesichert werden (siehe auch 6.1.3). Stirnwände von Gräben dürfen bis 1,75 m Tiefe senkrecht ausgeführt werden.

Grabenverbaugeräte könnten innerhalb von Sanden im Absenkverfahren, innerhalb kurzzeitig auch senkrecht standfester konsolidierter bindiger Böden auch im Einstellverfahren eingesetzt werden.

Alternativ ist am Standort die Verwendung eines waagerechten Normverbaus möglich (Voraussetzung: mitteldichte Sande oder konsolidierte bindige Böden).

Bindige Mineralböden sind für den Wiedereinbau unterhalb von Verkehrsflächen oder zu überbauender Bereiche ungeeignet.

Bereichsweise auch oberflächennah auftretende Sande wären hierfür prinzipiell geeignet.

Als Austauschmaterial für ungeeignete Aushubböden sollten für die Verfüllung von Baugruben und Leitungsgräben gut verdichtbare Füllsande vorgesehen werden (z. B. 0/2 oder 0/4, Abschlämmbares ≤ 15 %).

Einbau und Verdichtung müssen lagenweise erfolgen. Die Stärke der Einzellagen sollte  $D \le 0.3$  m betragen.

Die vorschriftsmäßige Verdichtung der Verfüllung sollte durch Rammsondierungen nachgewiesen werden. Für den Nachweis der Tragfähigkeit des Erdplanums von Verkehrsflächen oberhalb von Rohrleitungsverfüllungen sind statische oder dynamische Lastplattendruckversuche geeignet.

#### 6.3.2 Hinweise zum Verkehrsflächenbau

Als Baugrund ungeeignete humose Oberböden sind im Bereich zukünftiger Verkehrsflächenbefestigungen vollständig auszuheben (siehe BS 11).

Im Untersuchungsbereich ist bereichsweise auch ein stark frostempfindliches Erdplanum (F3) zu erwarten (siehe BS 5 bis BS 7).

Unter Berücksichtigung der Randbedingungen und erforderlicher Zu- und möglicher Abschläge (Annahme: Entwässerung über Einläufe und Ableitung über Rohrleitungen) ergibt sich hier gemäß RStO12 eine Mindeststärke des frostsicheren Regelaufbaus von 55 cm (BK0,3) bzw. 65 cm (Bk1,0 bis Bk3,2).

Die Eignung des Erdplanums für den Verkehrsflächenbau im Bereich bindiger Böden ist stark vom Wassergehalt, somit auch von aktuellen Witterungsbedingungen und der Vorbelastung des Erdplanums (z. B. Befahren bei Aushubarbeiten) abhängig.

Oberhalb der dominierenden anstehenden oder aufgefüllten Sande ist nach sorgfältiger Nachverdichtung ein ausreichend tragfähiges und verformungsstabiles Erdplanum für den Verkehrsflächenbau zu erwarten ( $E_{v2.soll} \ge 45 \text{ MPa}$ ).

Nur oberhalb bindiger Mineralböden (siehe BS 5 & BS 7, Annahme: weitgehend ungestört, nur abgezogen, mindestens steifplastische Konsistenz) wären Werte von  $E_{v2,ist} \approx 30$  bis 40 MPa zu erwarten. Zur Gewährleistung eines ausreichend verformungsstabilen Erdplanums sollten hier zusätzliche Maßnahmen vorgesehen werden. Zur Gewährleistung eines ausreichend tragfähigen Erdplanums wäre z. B. ein zusätzlicher Bodenaustausch geeignet. Erfahrungsgemäß ergäben sich Austauschstärken von 15 bis 30 cm (Kiessand) bzw. 10 bis 20 cm (Kies-Schotter-Gemisch). Die Stärke des erforderlichen Bodenaustausches ließe sich durch die Verwendung geeigneter geotextiler Bewehrungen um üblicherweise 10 bis 20 cm reduzieren.

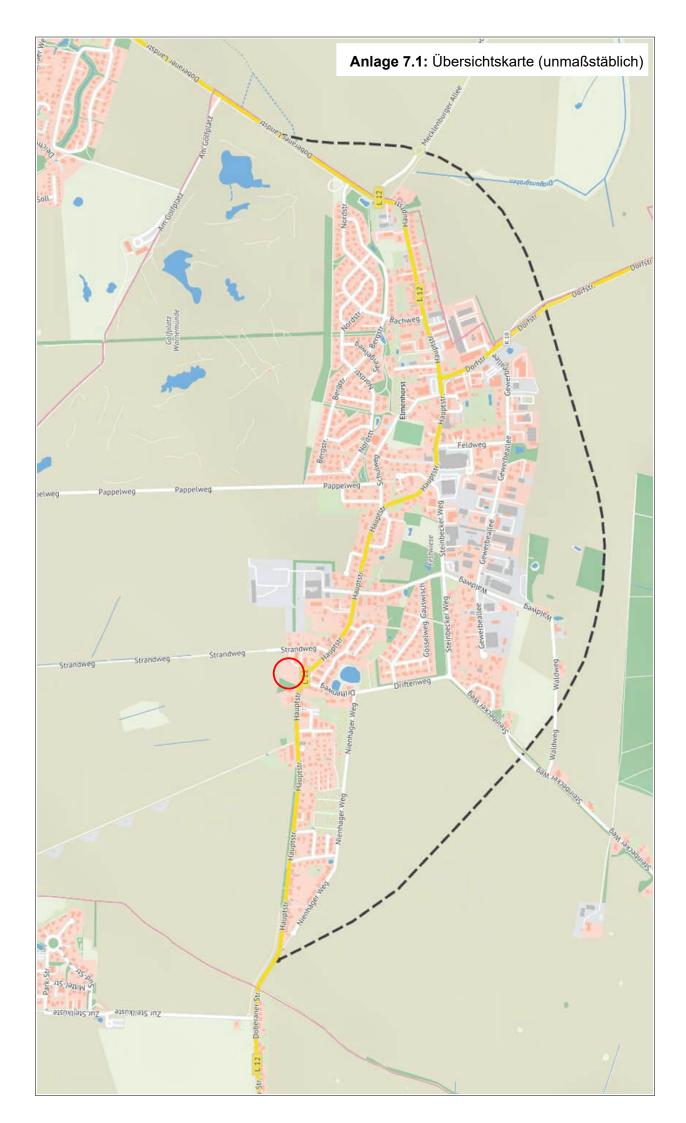
Zur Vermeidung des Aufstaus von Sickerwasser im Bereich ungebundener Frostschutz- und Tragschichten ist im Bereich eines Erdplanums innerhalb bindiger Mineralböden eine Planumsdränage zu empfehlen. Im überwiegenden Untersuchungsbereich wurden ausreichend durchlässige aufgefüllte Sande angetroffen. Hier ist eine Planumsdränage unnötig.

Erst oberhalb eines ausreichend tragfähigen und verformungsstabilen Erdplanums ( $E_{\nu 2, ist} \ge 45 \text{ MPa}$ ) können Regelaufbauten gemäß RStO12 vorgesehen werden.

Auch lokal haben sich Bauweisen mit Schottertragschicht oberhalb einer Frostschutzschicht bewährt.

Geeignete Regelaufbauten sind in RStO12, Tafel 1, Zeile 3 (Bauweisen mit Asphaltdecke) bzw. Tafel 3, Zeile 1 (Bauweisen mit Pflasterdecke) aufgeführt. Für Befestigungen von Geh- und Radwegen kann auf Regelaufbauten der Tafel 6 der RStO12 zurückgegriffen werden.

Die Eignung vorausgewählter Regelaufbauten sollte frühzeitig anhand von Probefeldern überprüft werden.



## **NWE - Neubau Wohnen Elmenhorst**

Projektstartberatung AG - 13.12.2024







Kurzvorstellung des Projektes – Lageplan M 1:500



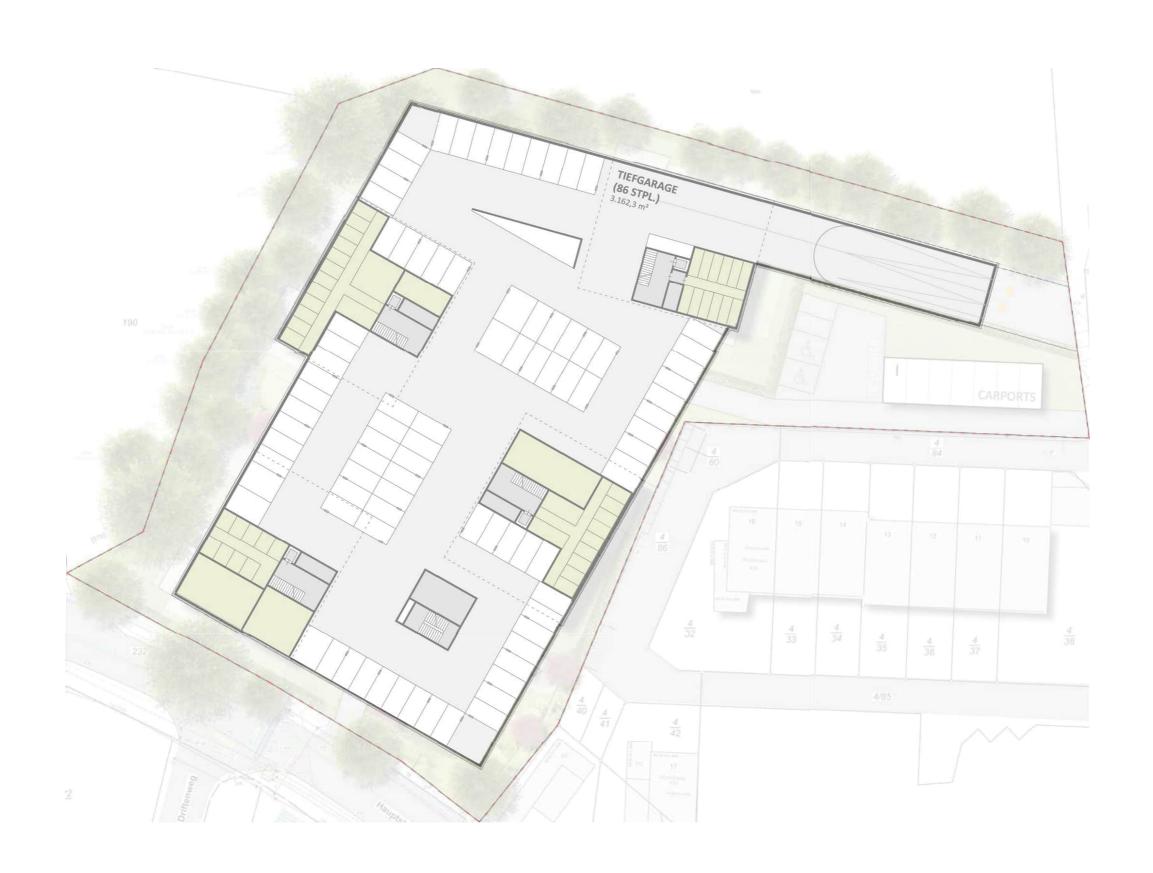


Vier ähnliche Einzelhäuser in unterschiedlicher Geschossigkeit werden ergänzt durch differenzierte Freiräume mit hoher Aufenthaltsqualität. Die Tiefgaragenzu- und - ausfahrt wird im Norden verortet. Hier finden sich auch die kompakte Carportanlage und Besucherstellplätze

## **NWE - Neubau Wohnen Elmenhorst**

Projektstartberatung AG - 13.12.2024



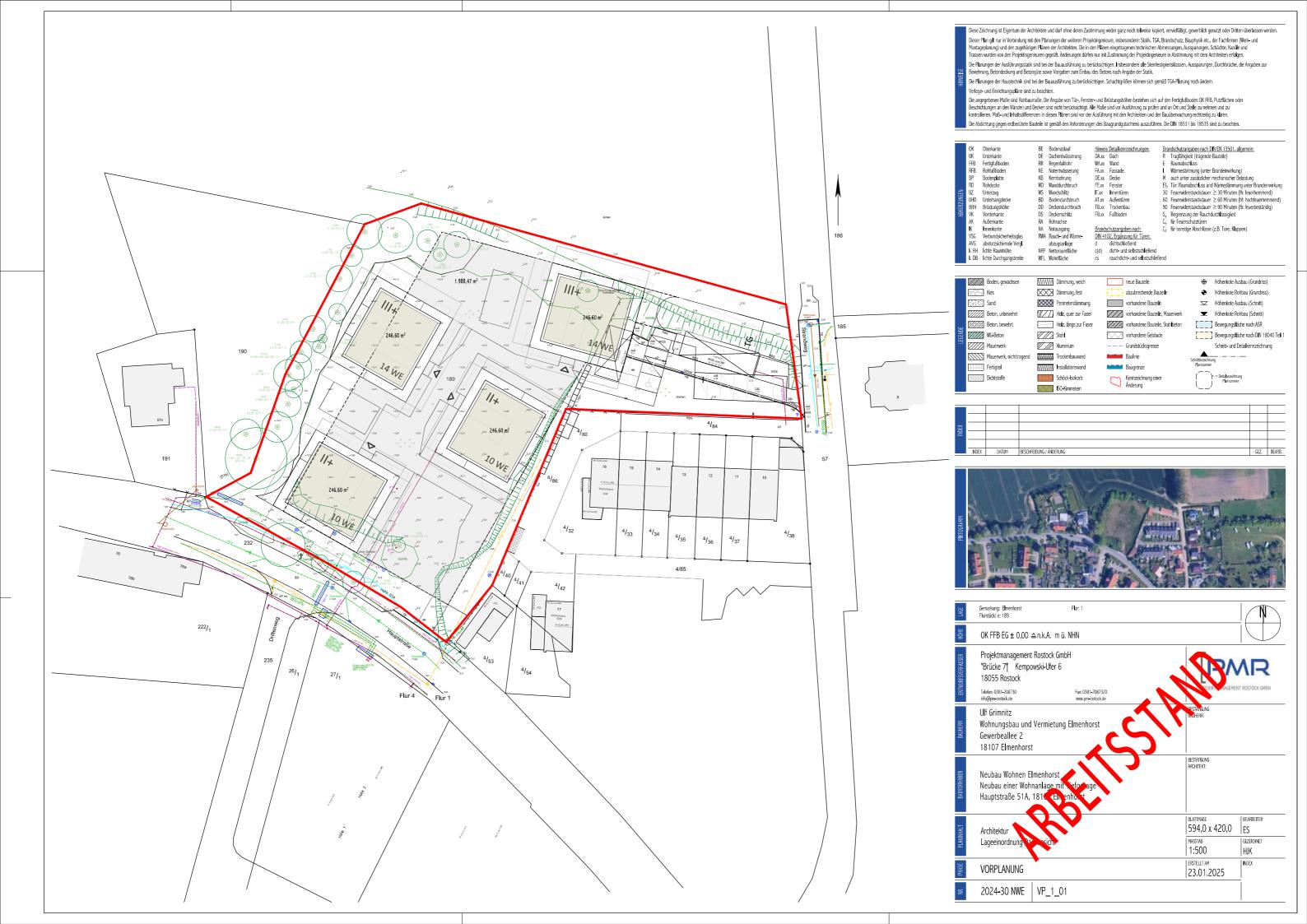


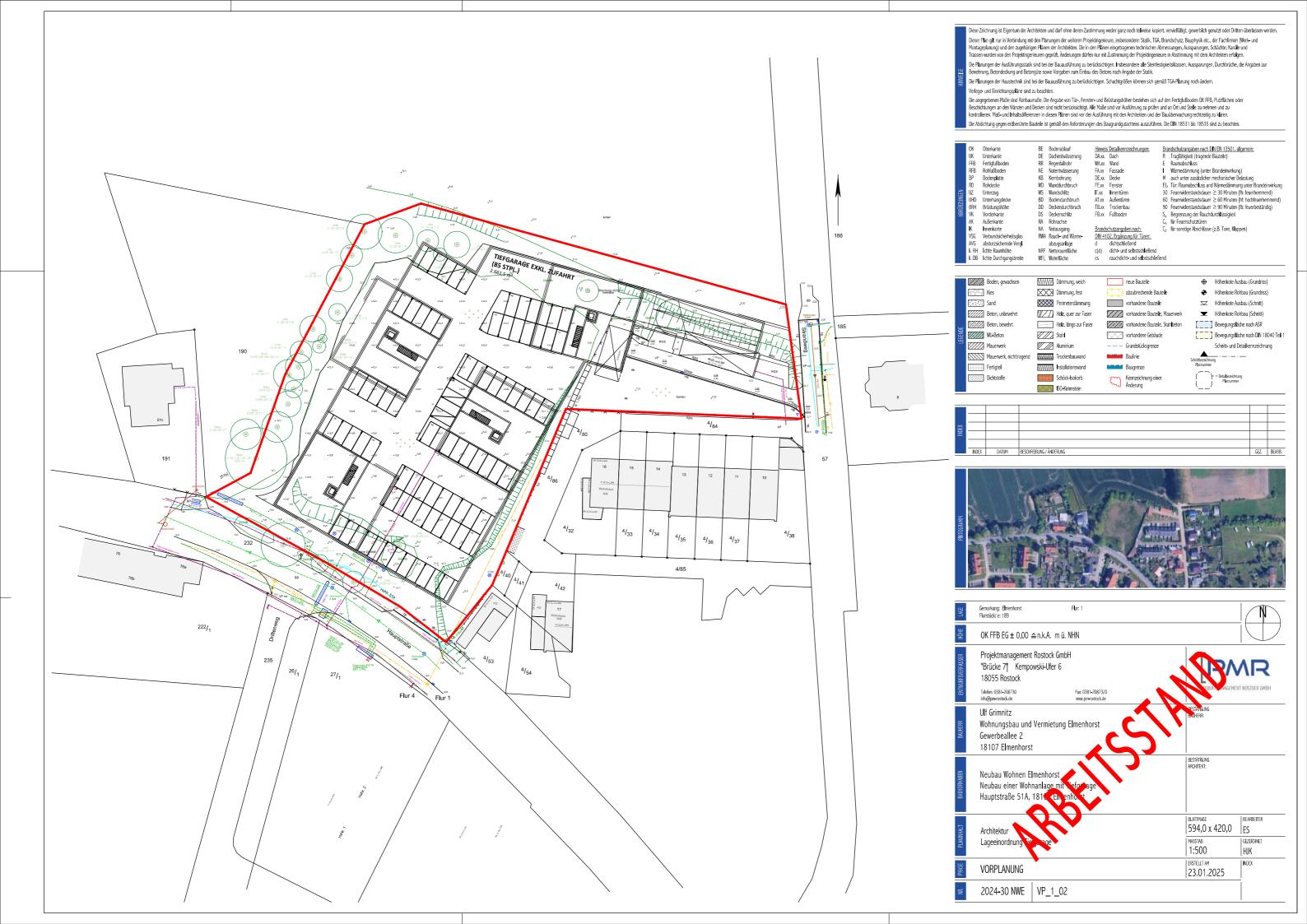
## **NWE - Neubau Wohnen Elmenhorst**

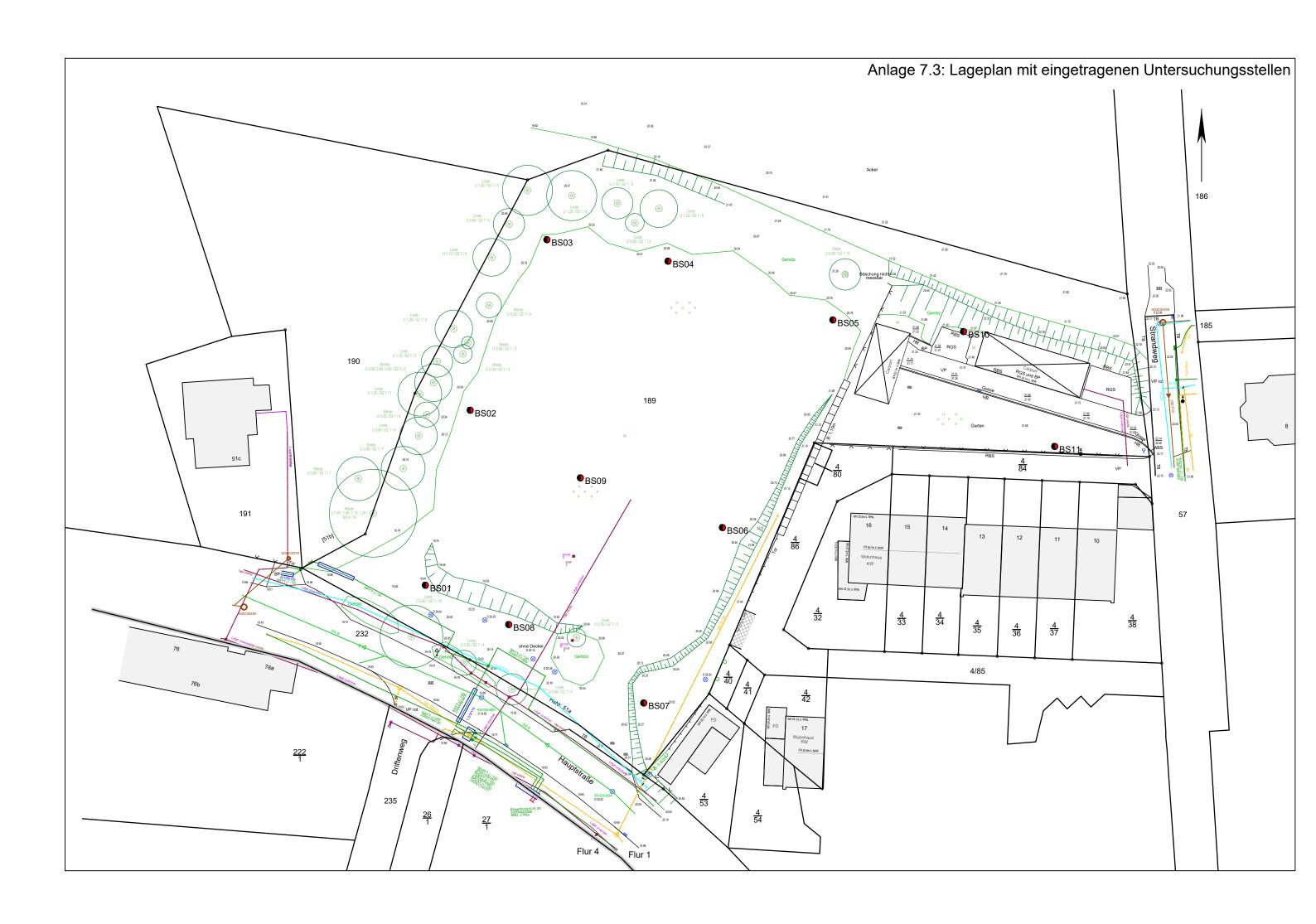
Projektstartberatung AG - 13.12.2024











Vorhaben: Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

	ETRS89/UTM-33N		DHHN2016
Dunkt Nr	Rechtswert	Hochwert	Orthom. Höhe
Punkt Nr.	[m]	[m]	[mNHN]
BS 01	304.161,99	6.005.447,77	20,02
BS 02	304.169,14	6.005.475,70	20,13
BS 03	304.181,39	6.005.502,92	20,46
BS 04	304.200,72	6.005.499,49	20,33
BS 05	304.227,04	6.005.490,11	20,70
BS 06	304.209,41	6.005.456,97	20,29
BS 07	304.196,84	6.005.428,97	20,38
BS 08	304.175,30	6.005.441,49	20,25
BS 09	304.186,73	6.005.464,90	19,95
BS 10	304.247,89	6.005.488,25	21,46
BS 11	304.262,45	6.005.469,92	21,79

## BS 01 mNHN **▽**+20,02 20,00 Auffüllung (FeinSand, mittelsandig, schluffig, schwach 1,30 organisch), schwach feucht, mitteldicht, [SU], 3, braun 19,00 1,30 § 0,20 1,50 FeinSand, mittelsandig, schluffig, naß, mitteldicht, SU, 3, hellbraun 18,00 FeinSand, stark schluffig, UL-Bänder, naß, mitteldicht, SU, 3, hellbraun 2,50 2,50 17,00 Copyright © 1994-2010 IDAT GmbH - A∴PROJEKTE\PROJEKTE 2025\25-022 WOHNANLAGE MIT TIEFGARAGE IN ELMENHORST\BOHRPROFIL.BOP 2,50 3,50 Schluff, feinsandig, SU-Bänder, wasserführend, feucht, 2,60 16,00 halbfest, UL, 4, hellbraun 15,00 5,10 14,00 13,00 3,90 Schluff, tonig, schwach feucht, halbfest, UM), 4, hellgrau 12,00 9,00 11,00 11,02

## **IBURO**

Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

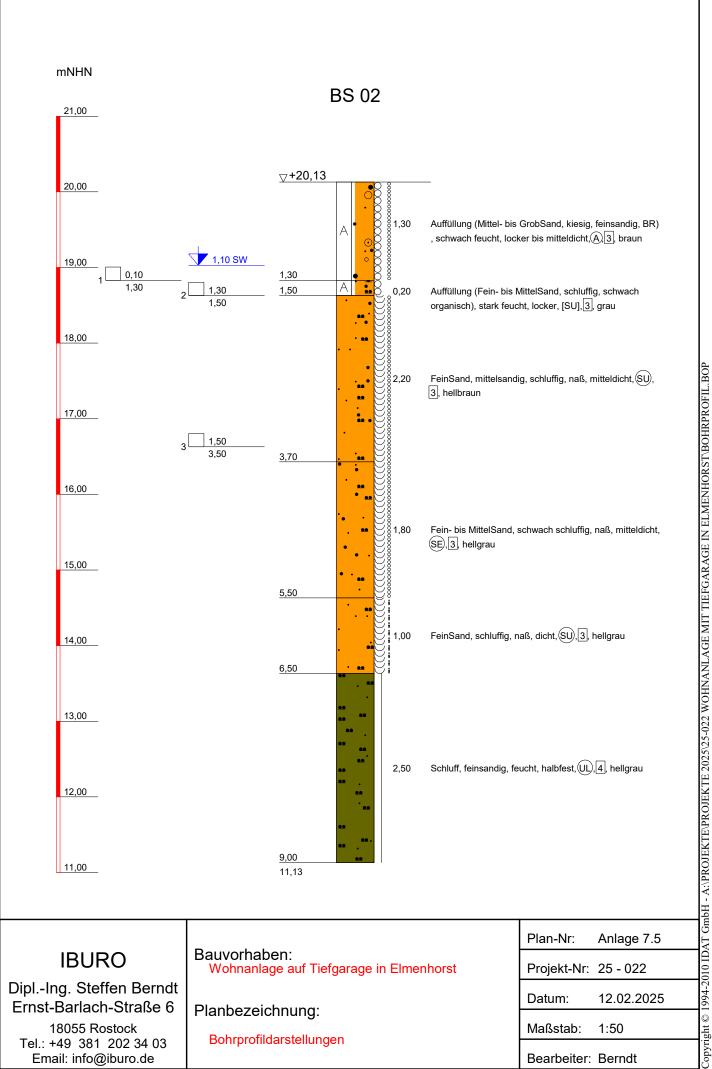
Bauvorhaben:

Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

Plan-INT:	Aniage 7.5
Projekt-Nr:	25 - 022
Datum:	12.02.2025
Maßstab:	1:50
Bearbeiter:	Berndt



Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

12.02.2025 Datum:

1:50

Maßstab:

Bearbeiter: Berndt

## **IBURO**

Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

Bauvorhaben:

Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

Plan-Nr: Anlage 7.5

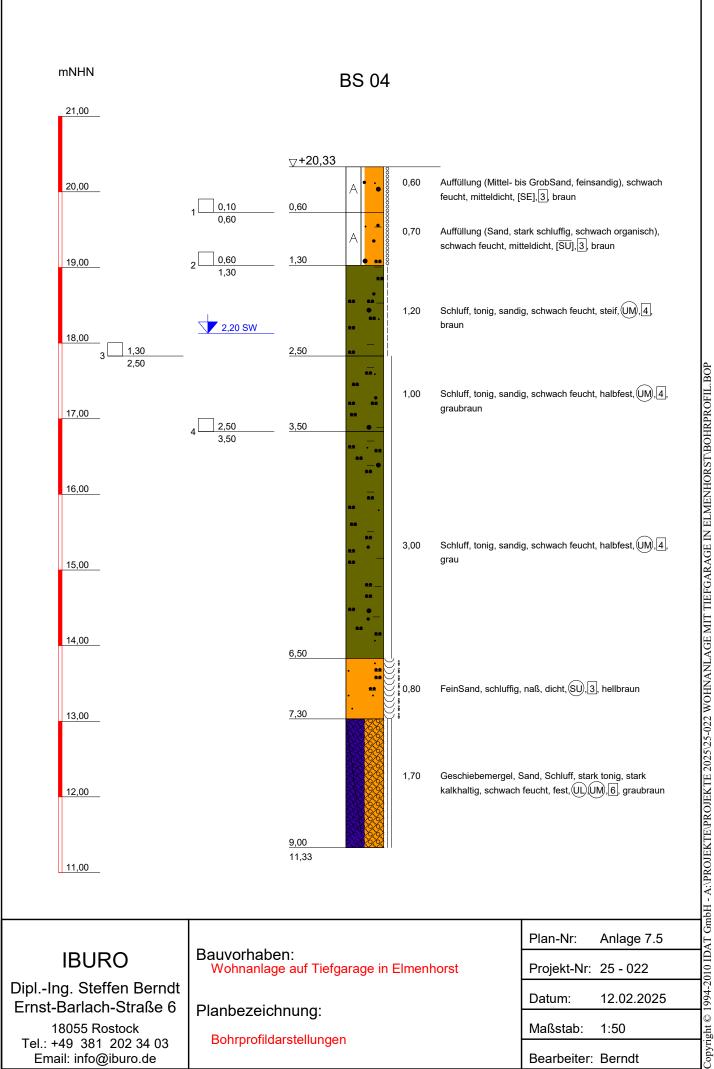
Projekt-Nr: 25 - 022

12.02.2025 Datum:

1:50

Bearbeiter: Berndt

Maßstab:



Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

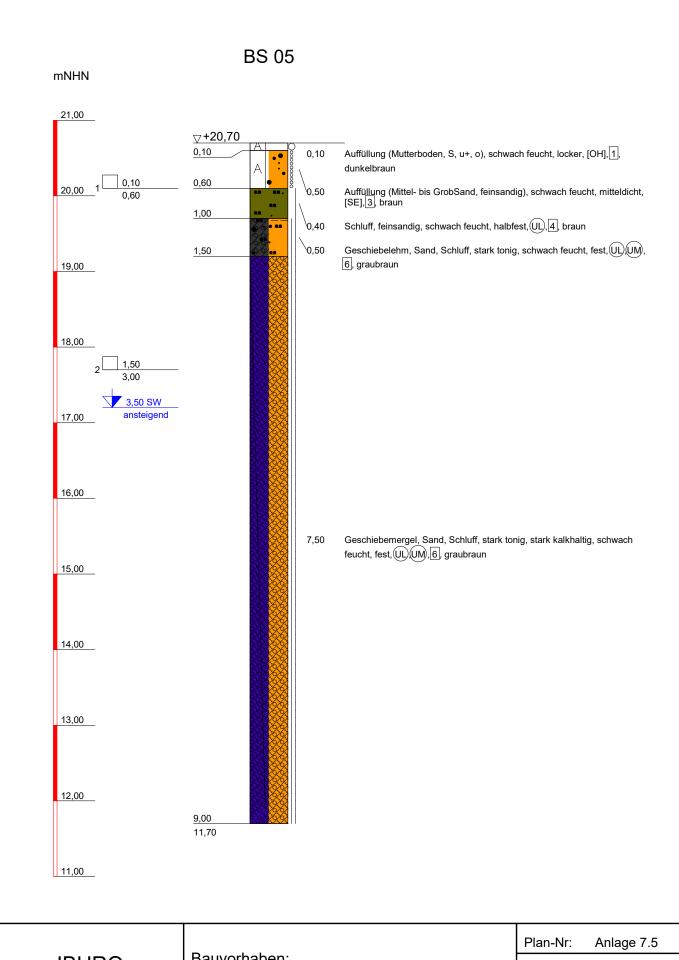
Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

12.02.2025 Datum:

Maßstab: 1:50

Bearbeiter: Berndt



## **IBURO**

Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

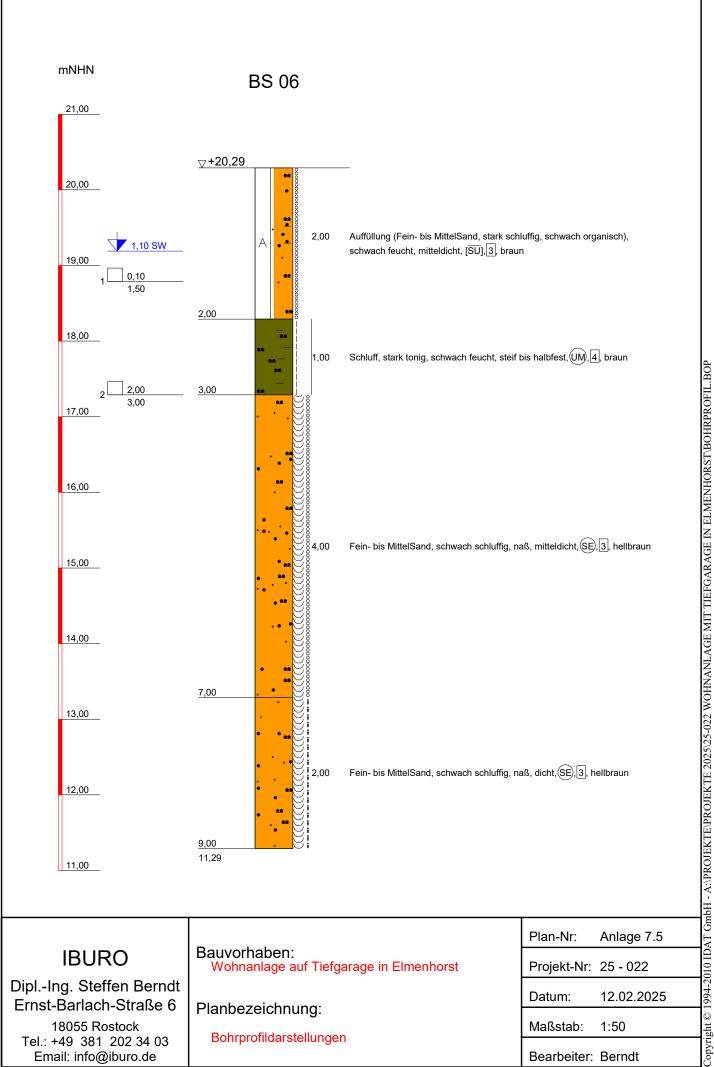
Bauvorhaben:

Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

nig, stark kalkhaltig, schwach	DAT GmbH - A:\PROJEKTE\PROJEKTE 2025\25-022 WOHNANLAGE MIT TIEFGARAGE IN ELMENHORST\BOHRPROFIL.BOP
Plan-Nr: Anlage 7.5	(DAT C
Projekt-Nr: 25 - 022	-20101
Datum: 12.02.2025	pyright © 1994-2010
Maßstab: 1:50	right ©
Bearbeiter: Berndt	Copy



Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

12.02.2025 Datum:

Maßstab: 1:50

Bearbeiter: Berndt

Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

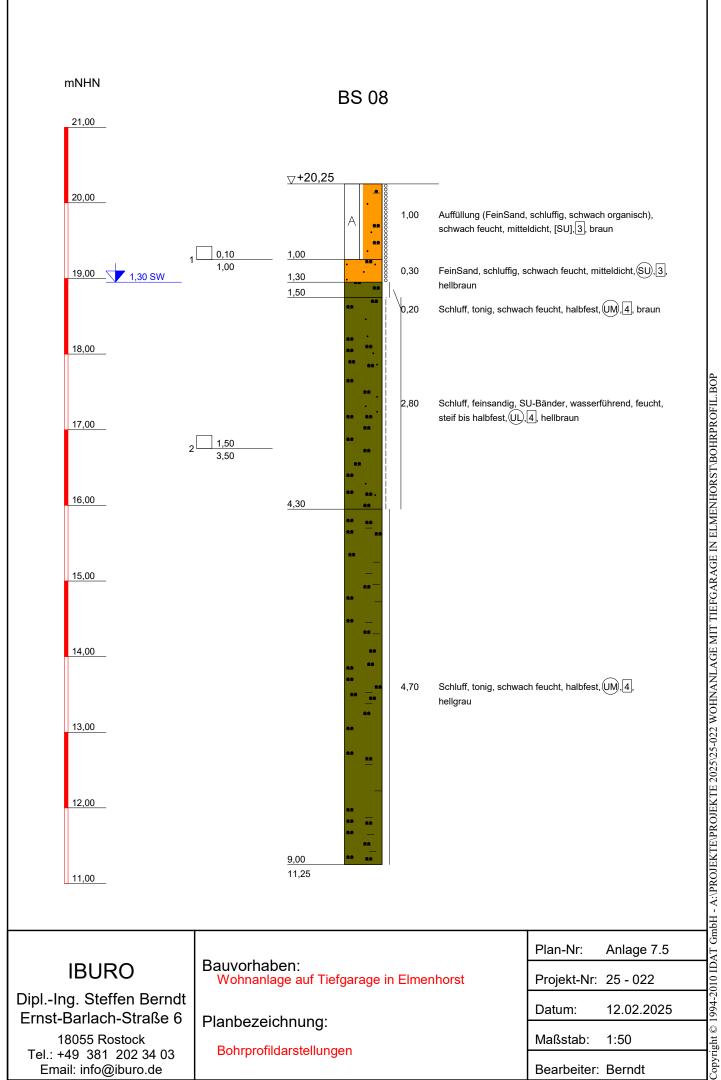
Projekt-Nr: 25 - 022

12.02.2025 Datum:

1:50

Bearbeiter: Berndt

Maßstab:



## **IBURO**

Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

Bauvorhaben:

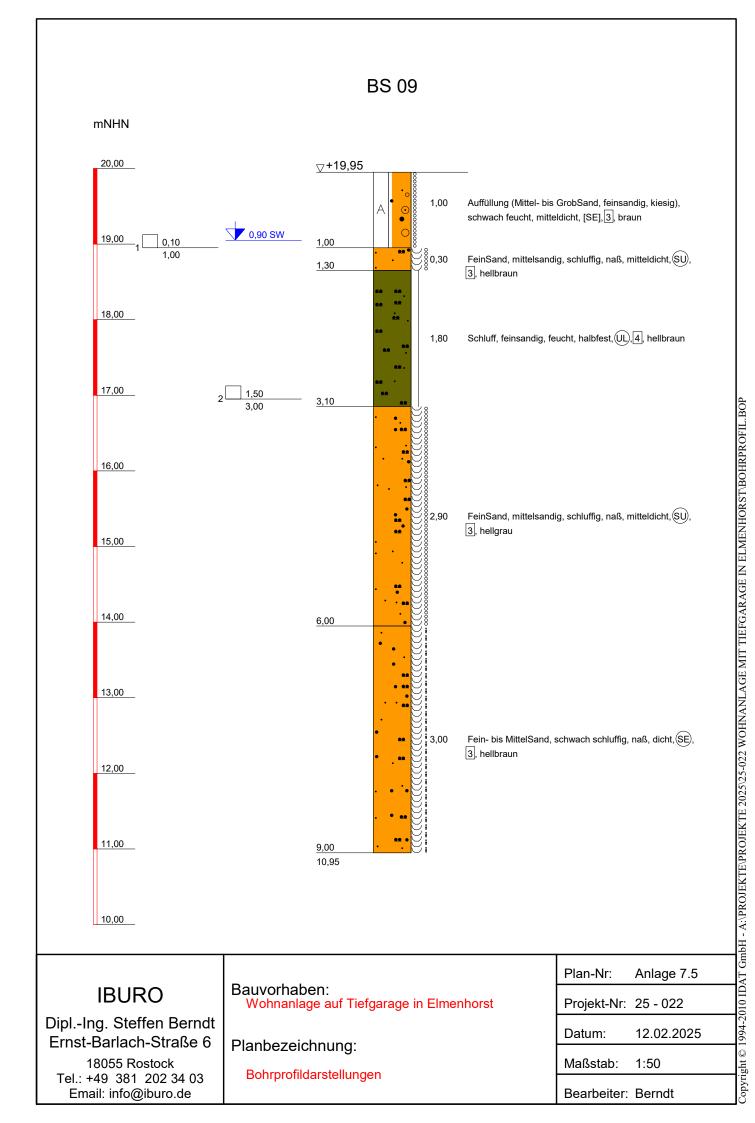
Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

Projekt-Nr:	25 - 022
Datum:	12.02.2025
Maßstab:	1:50

Bearbeiter: Berndt



# **IBURO**

Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

Bauvorhaben:

Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Planbezeichnung:

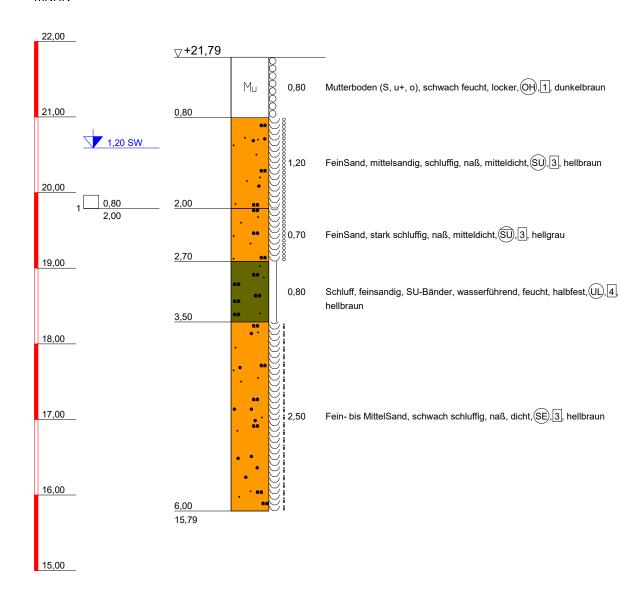
Bohrprofildarstellungen

Plan-Nr:	Anlage 7.5
Projekt-Nr:	25 - 022
Datum:	12.02.2025
Maßstab:	1:50
Bearbeiter:	Berndt

# Copyright © 1994-2010 IDAT GmbH - A:\PROJEKTE\PROJEKTE 2025\25-022 WOHNANLAGE MIT TIEFGARAGE IN ELMENHORST\BOHRPROFIL.BOP

### **BS 11**





# **IBURO**

Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlach-Straße 6

18055 Rostock Tel.: +49 381 202 34 03 Email: info@iburo.de

### Bauvorhaben:

Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Planbezeichnung:

Bohrprofildarstellungen

Plan-Nr:	Anlage 7.5
Projekt-Nr:	25 - 022
Datum:	12.02.2025
Maßstab:	1:50
Bearbeiter:	Berndt



Prüfbericht-Nr.: 121.001.01.09-17 2025 A05 01/25

Grundlegende Daten zum	Auftrag				
Projekt-Nr.: 121.001.01.09-17  Chiektneme: PV: Webpenlage out Tiefgerage in Elmonbergt					
Objektname:	BV: Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst				
	Firma/Behörde IBURO Ingenieurbüro für Baugrunduntersuchung und				
Auftraggeber:	Zusatz Umwelttechnik Rostock				
Autraggeber.	Straße Ernst-Barlach-Str. 6				
	PLZ, Ort 18055 Rostock				
Prüfgegenstand:	Bodenproben – Körnungsanalyse und Abschätzung k₁-Wert				
Probeneingang:	18.02.2025				
Probenbearbeitung:	18.02.2025 – 03.03.2025				
Probenummern, Untersuchungsun	nfang und angewandte Methoden siehe ab Seite 2				
Angaben über angewandt	e, nicht genormte Prüfverfahren und -anweisungen				
keine					
Angaben über Abweichun	gen, Zusätze oder Einschränkungen gegenüber der Prüfspezifikation				
keine					
Sonstige Bemerkungen					
keine					

Hinweis: a) Alle Prüfergebnisse beziehen sich ausschließlich auf die genannten Prüfgegenstände.

b) Ohne schriftliche Genehmigung darf der Bericht nicht auszugsweise vervielfältigt werden.

c) Wenn nicht anders vereinbart, werden die Proben 6 Wochen nach Erstellung des Prüfberichtes entsorgt.

Projektingenieur

Unterschrift, Stellung im Unternehmen

**Umfang und Anlagen:** 

Rostock, 03.03.2025

Ort, Datum

Breite Straße 30 Fax: +49 [0] 39 31 68 92 - 99 D-39576 Stendal info@upi-umweltprojekt.de

Niederlassung Nord Rungestraße 17 D-18055 Rostock Fon: +49 [0] 3 81 36 44 - 504 Fax: +49 [0] 3 81 36 44 - 505 nl.nord@upi-umweltprojekt.de

Dieser Prüfbericht umfasst 2 Seiten und 1 Anlage (insgesamt 14 Blätter).

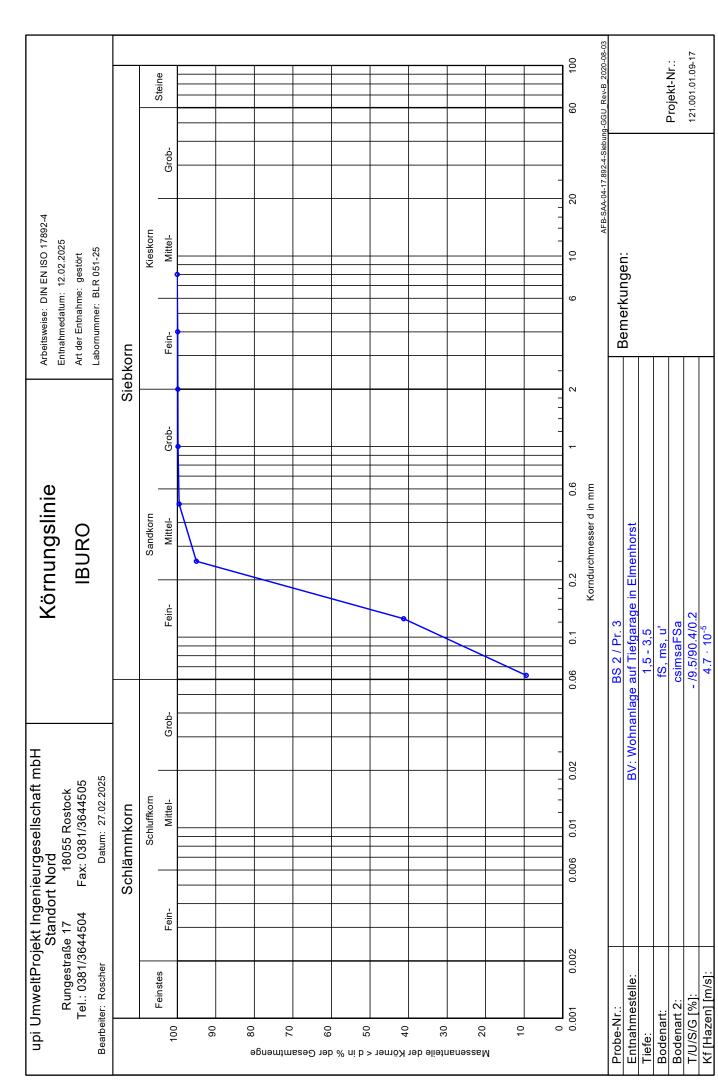




Tabelle 1: Durchgeführte Prüfungen bzw. Untersuchungen

	Probe-Nr.	2/3	11/1	3/2	4/3	5/2	6/2	
	gestörte Probe	Х	х	х	х	х	х	
	ungestörte Probe							
Prüfung / Norm	In-situ-Prüfung							
Wassergehalt durch								
Ofentrocknung	DIN EN ISO 17892-1:2015-03							
Mikrowelle	DIN 18121-2:2020-11							
Ofentrocknung	DIN EN 1097-5:2008-06							
Korngrößenverteilung								
Siebung, nass	DIN EN ISO 17892-4:2017-04	Х						
komb. Siebung / Sedimentation	DIN EN ISO 17892-4:2017-04		х	х	х	х	х	
Siebung, trocken	DIN EN ISO 17892-4:2017-04							
Siebung, nass	DIN EN 933-1:2012-03							
Siebung, trocken	DIN EN 933-1:2012-03							
Proctorversuch	DIN 18127:2012-09							
Glühverlust	DIN 18128:2002-12							
Kalkgehalt	DIN 18129:2011-07							
Gesamtcarbonatgehalt	GDA E 3-12 (Nr. 3.6):2011-04							
Zustandsgrenze	DIN EN ISO 17892-12:2022-08	-	-					

<sup>\*</sup> nicht akkreditierte Prüfung



Standort Nord Rungestraße 17 18055 Rostock Tel.: 0381/3644504 Fax: 0381/3644505

Projekt-Nr.:

# Körnungslinie

**IBURO** 

Arbeitsweise: DIN EN ISO 17892-4

Entnahmedatum: 12.02.2025

Art der Entnahme: gestört

Labornummer: BLR 051-25

Bearbeiter: Roscher Datum: 27.02.2025

Prüfung DIN EN ISO 17892-4 - 5.2 Probe-Nr.: BS 2 / Pr. 3

Entnahmestelle: BV: Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst Tiefe: 1,5 - 3,5

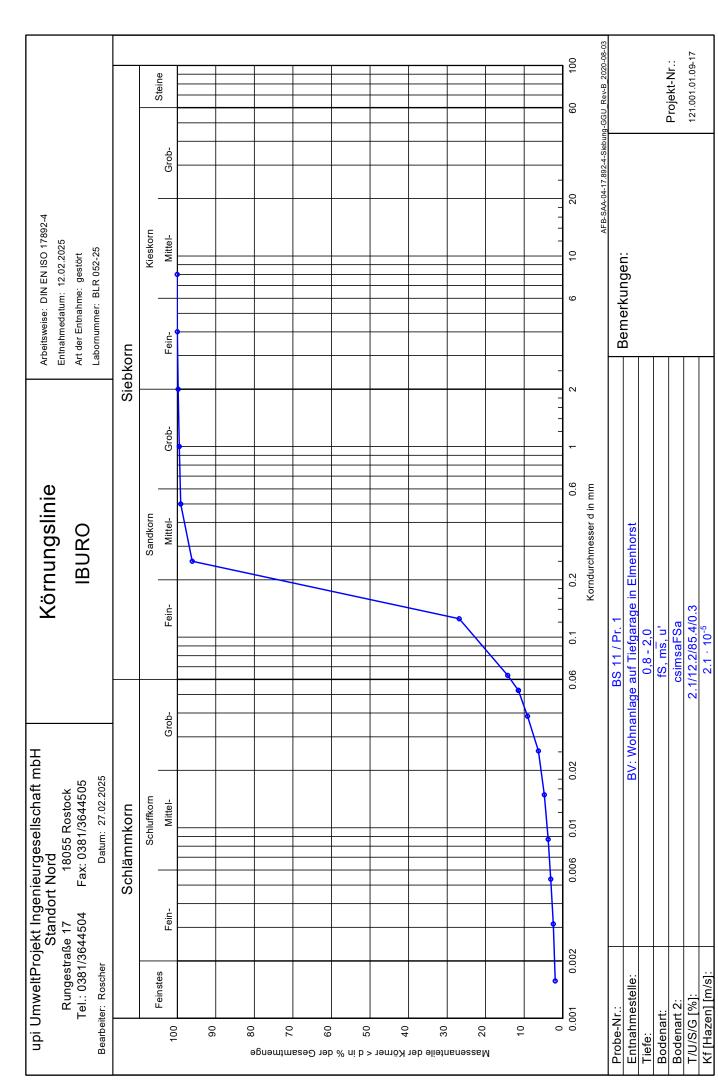
Bodenart: fS, ms, u' Bodenart 2: csimsaFSa T/U/S/G [%]: - / 9.5 / 90.4 / 0.2 Kf [Hazen] [m/s]: 4.711E-5 d10/d30/d60 [mm]: 0.064 / 0.098 / 0.159

Siebanalyse:

Trockenmasse [g]: 301.10

### Siebanalyse

Korngröße [mm]	Rückstand [g]	Rückstand [%]	Siebdurch- gänge [%]
8.0	0.00	0.00	100.00
4.0	0.40	0.13	99.87
2.0	0.10	0.03	99.83
1.0	0.20	0.07	99.77
0.5	0.80	0.27	99.50
0.25	13.50	4.48	95.02
0.125	161.80	53.74	41.28
0.063	95.80	31.82	9.47
Schale	28.50	9.47	-
Summe	301.10		
Siebverlust	0.00		



Standort Nord Rungestraße 17 18055 Rostock Tel.: 0381/3644504 Fax: 0381/3644505

Projekt-Nr.:

# Körnungslinie

**IBURO** 

Bearbeiter: Roscher Datum: 27.02.2025 Arbeitsweise: DIN EN ISO 17892-4

Entnahmedatum: 12.02.2025

Art der Entnahme: gestört

Labornummer: BLR 052-25

Prüfung DIN EN ISO 17892-4 - 5.5

Probe-Nr.: BS 11 / Pr. 1

Entnahmestelle: BV: Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Tiefe: 0,8 - 2,0 Bodenart: fS, ms, u' Bodenart 2: csimsaFSa

T/U/S/G [%]: 2.1 / 12.2 / 85.4 / 0.3

Kf [Hazen] [m/s]: 2.143E-5 d10/d30/d60 [mm]: 0.043 / 0.129 / 0.174

Siebanalyse:

Trockenmasse [g]: 313.20 Schlämmanalyse: Trockenmasse [g]: 27.41 Korndichte [g/cm³]: 2.650

Aräometer:

Bezeichnung: 2034703

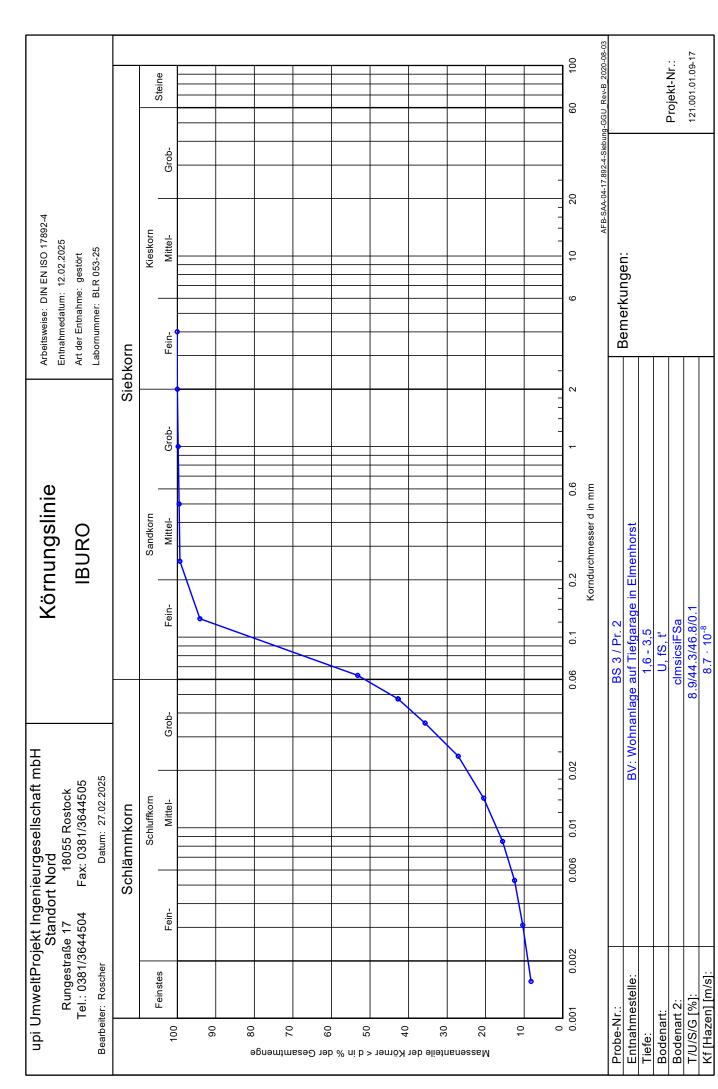
Volumen Aräometerbirne [cm³]: 62.21 Abstand 100-ml 1000-ml [mm]: 318.02 Länge Aräometerbirne [cm]: 165.10 Abstd. OK Birne - UK Skala [mm]: 9.50 Meniskuskorrektur C<sub>m</sub> / R'<sub>0</sub>: 0.29 / 1.14 d1 = 18.4 d2 = 36.9 d3 = 55.3 d4 = 73.7 d5 = 92.1 d6 = 110.6 d7 = 129.0 mm

## Siebanalyse

Korngröße [mm]	Rückstand [g]	Rückstand [%]	Siebdurch- gänge [%]
8.0	0.00	0.00	100.00
4.0	0.20	0.06	99.94
2.0	0.60	0.19	99.74
1.0	0.90	0.29	99.46
0.5	1.20	0.38	99.07
0.25	9.40	3.00	96.07
0.125	216.80	69.22	26.85
0.063	39.30	12.55	14.30
Schale	44.80	14.30	-
Summe	313.20		
Siebverlust	0.00		

### Schlämmanalyse

[h]	eit   [min]	R' <sub>h</sub> [-]	$R'_h + R_0$ $R_0 = C_m + R'_0$ [-]	Korngröße [mm]	T [°C]	H <sub>r</sub> [mm]	n [-]	Durchgang [%]
0	1	12.30	13.73	0.0525	19.5	146.30	1.01778	11.51
0	1	12.30	13.73	0.0525	19.5	146.30	1.01778	11.51
0	2	9.50	10.93	0.0384	19.5	156.62	1.01778	9.16
0	5	6.10	7.53	0.0253	19.5	169.15	1.01778	6.31
0	15	4.30	5.73	0.0149	19.5	175.78	1.01778	4.80
0	45	3.10	4.53	0.0087	19.5	180.20	1.01778	3.80
2	0	2.30	3.73	0.0054	19.5	183.15	1.01778	3.13
6	0	1.50	2.93	0.0031	19.5	186.10	1.01778	2.46
24	0	0.90	2.33	0.0016	19.5	188.31	1.01778	1.95



Standort Nord Rungestraße 17

18055 Rostock Tel.: 0381/3644504 Fax: 0381/3644505

Projekt-Nr.:

# Körnungslinie

**IBURO** 

Bearbeiter: Roscher Datum: 27.02.2025 Arbeitsweise: DIN EN ISO 17892-4

Entnahmedatum: 12.02.2025

Art der Entnahme: gestört

Labornummer: BLR 053-25

Prüfung DIN EN ISO 17892-4 - 5.5

Probe-Nr.: BS 3 / Pr. 2

Entnahmestelle: BV: Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Tiefe: 1,6 - 3,5 Bodenart: U, fS, t' Bodenart 2: clmsicsiFSa T/U/S/G [%]: 8.9 / 44.3 / 46.8 / 0.1

Kf [Hazen] [m/s]: 8.670E-8 d10/d30/d60 [mm]: 0.003 / 0.027 / 0.071

Siebanalyse:

Trockenmasse [g]: 307.10 Schlämmanalyse: Trockenmasse [g]: 43.85 Korndichte [g/cm³]: 2.650

Aräometer:

Bezeichnung: 2034703

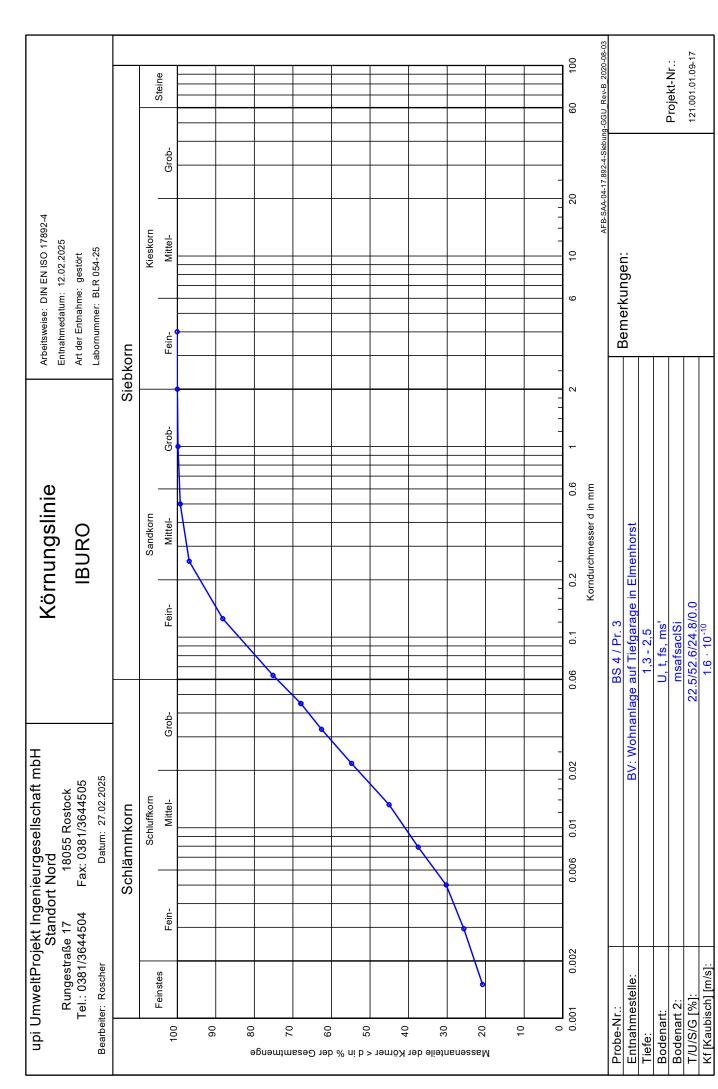
Volumen Aräometerbirne [cm3]: 62.21 Abstand 100-ml 1000-ml [mm]: 318.02 Länge Aräometerbirne [cm]: 165.10 Abstd. OK Birne - UK Skala [mm]: 9.50 Meniskuskorrektur C<sub>m</sub> / R'<sub>0</sub>: 0.29 / 1.14 d1 = 18.4 d2 = 36.9 d3 = 55.3 d4 = 73.7 d5 = 92.1 d6 = 110.6 d7 = 129.0 mm

### Siebanalyse

Korngröße [mm]	Rückstand [g]	Rückstand [%]	Siebdurch- gänge [%]
4.0	0.00	0.00	100.00
2.0	0.20	0.07	99.93
1.0	0.60	0.20	99.74
0.5	0.80	0.26	99.48
0.25	0.60	0.20	99.28
0.125	15.90	5.18	94.11
0.063	125.70	40.93	53.17
Schale	163.30	53.17	-
Summe	307.10		
Siebverlust	0.00		

### Schlämmanalyse

[h]	eit   [min]	R' <sub>h</sub> [-]	$R'_{h} + R_{0}$ $R_{0}=C_{m}+R'_{0}$ [-]	Korngröße [mm]	T [°C]	H <sub>r</sub> [mm]	ŋ [-]	Durchgang [%]
0	1	20.50	21.93	0.0474	18.5	116.07	1.04323	42.71
0	1	20.50	21.93	0.0474	18.5	116.07	1.04323	42.71
0	2	16.90	18.33	0.0354	18.5	129.34	1.04323	35.70
0	5	12.50	13.93	0.0237	18.5	145.56	1.04323	27.13
0	15	9.10	10.53	0.0143	18.5	158.09	1.04323	20.51
0	45	6.60	8.03	0.0085	18.5	167.30	1.04323	15.64
2	0	5.00	6.43	0.0053	18.5	173.20	1.04323	12.52
6	0	3.90	5.33	0.0031	18.5	177.26	1.04323	10.38
24	0	2.80	4.23	0.0016	18.5	181.31	1.04323	8.24



Standort Nord Rungestraße 17

18055 Rostock Tel.: 0381/3644504 Fax: 0381/3644505

Projekt-Nr.:

# Körnungslinie

**IBURO** 

Bearbeiter: Roscher

Arbeitsweise: DIN EN ISO 17892-4

Entnahmedatum: 12.02.2025

Art der Entnahme: gestört

Labornummer: BLR 054-25

Prüfung DIN EN ISO 17892-4 - 5.5

Probe-Nr.: BS 4 / Pr. 3

Entnahmestelle: BV: Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Tiefe: 1,3 - 2,5 Bodenart: U, t, fs, ms' Bodenart 2: msafsaclSi

T/U/S/G [%]: 22.5 / 52.6 / 24.8 / 0.0Kf [Kaubisch] [m/s]: 1.648E-10 d10/d30/d60 [mm]: - / 0.005 / 0.029

Siebanalyse:

Trockenmasse [g]: 312.30 Schlämmanalyse: Trockenmasse [g]: 44.81 Korndichte [g/cm³]: 2.650

Aräometer:

Bezeichnung: 2034703

Volumen Aräometerbirne [cm³]: 62.21 Abstand 100-ml 1000-ml [mm]: 318.02 Länge Aräometerbirne [cm]: 165.10 Abstd. OK Birne - UK Skala [mm]: 9.50 Meniskuskorrektur C<sub>m</sub> / R'<sub>0</sub>: 0.29 / 1.14 d1 = 18.4 d2 = 36.9 d3 = 55.3 d4 = 73.7 d5 = 92.1 d6 = 110.6 d7 = 129.0 mm

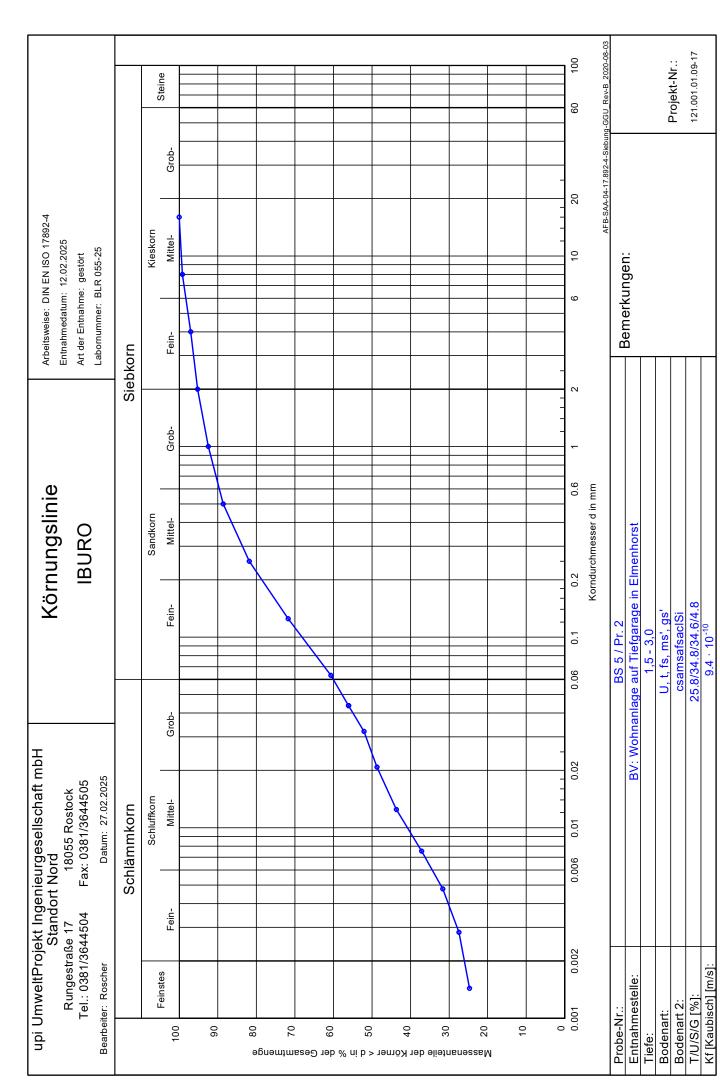
### Siebanalyse

Datum: 27.02.2025

Korngröße [mm]	Rückstand [g]	Rückstand [%]	Siebdurch- gänge [%]
4.0	0.00	0.00	100.00
2.0	0.10	0.03	99.97
1.0	0.60	0.19	99.78
0.5	1.80	0.58	99.20
0.25	7.20	2.31	96.89
0.125	27.30	8.74	88.15
0.063	40.70	13.03	75.12
Schale	234.60	75.12	-
Summe	312.30		
Siebverlust	0.00		

### Schlämmanalyse

[h]	eit   [min]	R' <sub>h</sub> [-]	$R'_{h} + R_{0}$ $R_{0}=C_{m}+R'_{0}$ [-]	Korngröße [mm]	T [°C]	H <sub>r</sub> [mm]	η [-]	Durchgang [%]
0	1	23.80	25.23	0.0448	18.5	103.91	1.04323	67.93
0	1	23.80	25.23	0.0448	18.5	103.91	1.04323	67.93
0	2	21.80	23.23	0.0328	18.5	111.28	1.04323	62.54
0	5	18.90	20.33	0.0217	18.5	121.97	1.04323	54.74
0	15	15.30	16.73	0.0132	18.5	135.24	1.04323	45.04
0	45	12.50	13.93	0.0079	18.5	145.56	1.04323	37.51
2	0	9.80	11.23	0.0050	18.5	155.51	1.04323	30.24
6	0	8.10	9.53	0.0029	18.5	161.78	1.04323	25.66
24	0	6.30	7.73	0.0015	18.5	168.41	1.04323	20.81



Standort Nord Rungestraße 17

18055 Rostock Tel.: 0381/3644504 Fax: 0381/3644505

Projekt-Nr.:

# Körnungslinie

**IBURO** 

Bearbeiter: Roscher Datum: 27.02.2025 Arbeitsweise: DIN EN ISO 17892-4

Entnahmedatum: 12.02.2025

Art der Entnahme: gestört

Labornummer: BLR 055-25

Prüfung DIN EN ISO 17892-4 - 5.5

Probe-Nr.: BS 5 / Pr. 2

Entnahmestelle: BV: Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Tiefe: 1,5 - 3,0 Bodenart: U, t, fs, ms', gs' Bodenart 2: csamsafsaclSi T/U/S/G [%]: 25.8 / 34.8 / 34.6 / 4.8 Kf [Kaubisch] [m/s]: 9.364E-10 d10/d30/d60 [mm]: -/ 0.004 / 0.060

Siebanalyse:

Trockenmasse [g]: 319.90 Schlämmanalyse: Trockenmasse [g]: 46.25 Korndichte [g/cm³]: 2.650

Aräometer:

Bezeichnung: 2034703

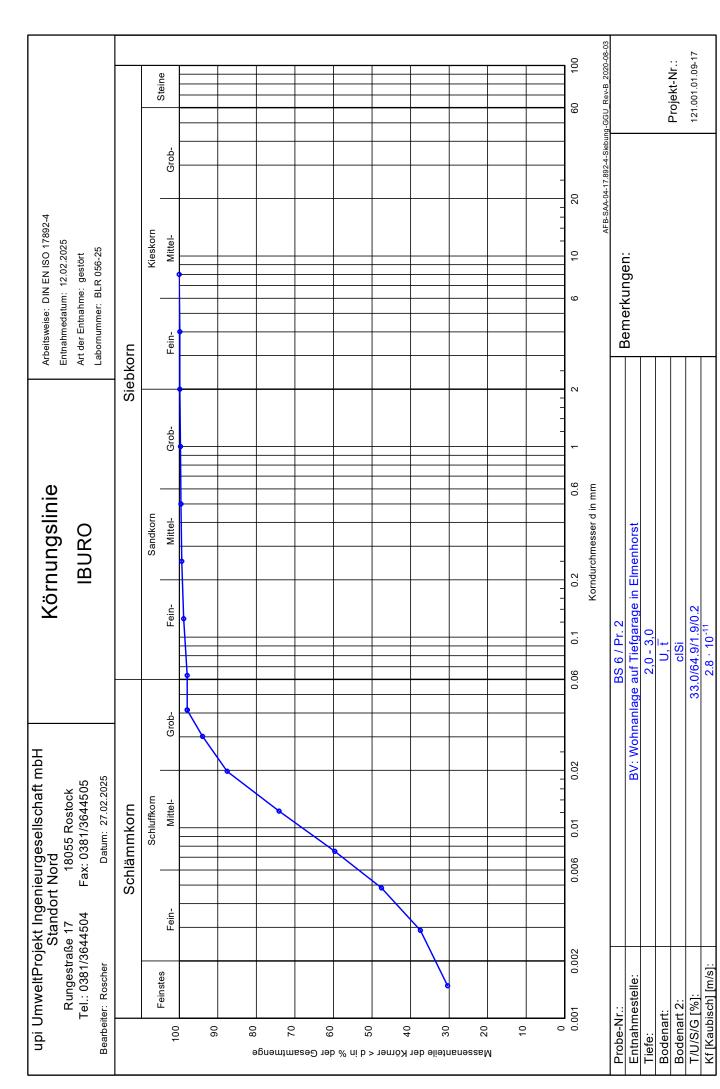
Volumen Aräometerbirne [cm3]: 62.21 Abstand 100-ml 1000-ml [mm]: 318.02 Länge Aräometerbirne [cm]: 165.10 Abstd. OK Birne - UK Skala [mm]: 9.50 Meniskuskorrektur C<sub>m</sub> / R'<sub>0</sub>: 0.29 / 1.14 d1 = 18.4 d2 = 36.9 d3 = 55.3 d4 = 73.7 d5 = 92.1 d6 = 110.6 d7 = 129.0 mm

### Siebanalyse

Korngröße [mm]	Rückstand [g]	Rückstand [%]	Siebdurch- gänge [%]
16.0	0.00	0.00	100.00
8.0	2.70	0.84	99.16
4.0	6.90	2.16	97.00
2.0	5.70	1.78	95.22
1.0	8.90	2.78	92.44
0.5	12.30	3.84	88.59
0.25	21.70	6.78	81.81
0.125	32.30	10.10	71.71
0.063	35.40	11.07	60.64
Schale	194.00	60.64	
Summe	319.90		
Siebverlust	0.00		

### Schlämmanalyse

[h]	eit   [min]	R' <sub>h</sub> [-]	$R'_{h} + R_{0}$ $R_{0}=C_{m}+R'_{0}$ [-]	Korngröße [mm]	T [°C]	H <sub>r</sub> [mm]	η [-]	Durchgang [%]
0	1	25.20	26.63	0.0437	18.5	98.75	1.04323	56.08
0	1	25.20	26.63	0.0437	18.5	98.75	1.04323	56.08
0	2	23.30	24.73	0.0320	18.5	105.75	1.04323	52.08
0	5	21.70	23.13	0.0208	18.5	111.65	1.04323	48.71
0	15	19.30	20.73	0.0125	18.5	120.50	1.04323	43.66
0	45	16.20	17.63	0.0075	18.5	131.92	1.04323	37.13
2	0	13.60	15.03	0.0048	18.5	141.50	1.04323	31.65
6	0	11.60	13.03	0.0028	18.5	148.88	1.04323	27.44
24	0	10.30	11.73	0.0014	18.5	153.67	1.04323	24.70



Standort Nord Rungestraße 17

18055 Rostock Tel.: 0381/3644504 Fax: 0381/3644505

Projekt-Nr.:

# Körnungslinie

**IBURO** 

Arbeitsweise: DIN EN ISO 17892-4

Entnahmedatum: 12.02.2025

Art der Entnahme: gestört

Labornummer: BLR 056-25

Bearbeiter: Roscher Datum: 27.02.2025

Prüfung DIN EN ISO 17892-4 - 5.5

Probe-Nr.: BS 6 / Pr. 2

Entnahmestelle: BV: Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Tiefe: 2,0 - 3,0  $\text{Bodenart: U, } \overline{t}$ Bodenart 2: clSi

T/U/S/G [%]: 33.0 / 64.9 / 1.9 / 0.2Kf [Kaubisch] [m/s]: 2.846E-11 d10/d30/d60 [mm]: - / - / 0.008

Siebanalyse:

Trockenmasse [g]: 308.90 Schlämmanalyse: Trockenmasse [g]: 46.74 Korndichte [g/cm³]: 2.650

Aräometer:

Bezeichnung: 2034703

Volumen Aräometerbirne [cm³]: 62.21 Abstand 100-ml 1000-ml [mm]: 318.02 Länge Aräometerbirne [cm]: 165.10 Abstd. OK Birne - UK Skala [mm]: 9.50 Meniskuskorrektur C<sub>m</sub> / R'<sub>0</sub>: 0.29 / 1.14 d1 = 18.4 d2 = 36.9 d3 = 55.3 d4 = 73.7 d5 = 92.1 d6 = 110.6 d7 = 129.0 mm

### Siebanalyse

Korngröße [mm]	Rückstand [g]	Rückstand [%]	Siebdurch- gänge [%]	
8.0	0.00	0.00	100.00	
4.0	0.50	0.16	99.84	
2.0	0.10	0.03	99.81	
1.0	0.40	0.13	99.68	
0.5	0.40	0.13	99.55	
0.25	0.70	0.23	99.32	
0.125	1.50	0.49	98.83	
0.063	2.90	0.94	97.90	
Schale	302.40	97.90	-	
Summe	308.90			
Siebverlust	0.00			

### Schlämmanalyse

[h]	eit   [min]	R' <sub>h</sub> [-]	$R'_{h} + R_{0}$ $R_{0}=C_{m}+R'_{0}$ [-]	Korngröße [mm]	T [°C]	H <sub>r</sub> [mm]	η [-]	Durchgang [%]
0	1	27.90	29.33	0.0414	18.5	88.80	1.04323	97.90
0	1	27.90	29.33	0.0414	18.5	88.80	1.04323	97.90
0	2	26.50	27.93	0.0301	18.5	93.96	1.04323	93.95
0	5	24.60	26.03	0.0198	18.5	100.96	1.04323	87.56
0	15	20.60	22.03	0.0122	18.5	115.70	1.04323	74.11
0	45	16.30	17.73	0.0075	18.5	131.55	1.04323	59.64
2	0	12.70	14.13	0.0048	18.5	144.82	1.04323	47.53
6	0	9.70	11.13	0.0029	18.5	155.88	1.04323	37.44
24	0	7.60	9.03	0.0015	18.5	163.62	1.04323	30.38



Kiwa GmbH, Am Weidenbruch 22, 18196 Kessin / Rostock

IBURO-Ingenieurbüro für Baugrunduntersuchung und Umwelttechnik Rostock Herr Dipl.-Ing. Steffen Berndt Ernst-Barlachstraße 6 18055 Rostock

# Kiwa GmbH Analytik und Umwelt Am Weidenbruch 22 18196 Kessin / Rostock

Tel. +49 38208 637 0 Fax +49 38208 63728 www.kiwa.com



Die Akkreditierung gilt für die in der Urkundenanlage D-PL-11217-03-00 aufgeführten Prüfverfahren.

Projekt/Bauvorhaben a): Wohnanlage auf Tiefgarage in Elmenhorst

Referenznummer des Kunden

а)•

Auftrag vom 17.02.2025

Auftragsdatum a): 17.02.2025

Kiwa-ANr.: 032500226

Untersuchungsauftrag: Untersuchung auf beton- und stahlaggressive Inhaltsstoffe

Probenbeschreibung a): Wasser

Anzahl der Proben: 1

Probennahme a): durch den Auftraggeber

Probeneingangsdatum: 17.02.2025

Prüfzeitraum: 17.02.2025 bis 20.02.2025

Dieser Prüfbericht wurde

erstellt von:

Regina Büttner

### Prüfbericht PB2025000470



Labornummer 032500226-					0001	
	Zuordnung It					
	DIN 4030 un					
Probenbezeichnung a)	nicht	XA1 -	XA2 –	XA3 –	BS 2/	
		angreifend	schwach	stark	sehr stark	Boden-
		angreifend	angreifend	angreifend	wasser	
Probennahme a)					12.02.25	
Analysenergebnis:	Einheit					
Aussehen, Farbe						leicht
						trüb,
						farblos
Geruch (angesäuerte Probe)						ölig
Geruch (unveränderte						ohne
Probe)		0.5	>55	>45	>4.0	7.0
pH-Wert		6,5	≥5,5 - ≤6,5	≥4,5 - <5,5	≥4,0 - <4,5	7,6
KMnO4-Verbrauch	mg/l					18
Härte (als CaO)	mg/l					149
Nichtcarbonathärte (als CaO)	mg/l					0,0
Härtehydrogencarbonat (als CaO)	mg/l					149
Ammonium	mg/l	≤ 15	≥15 - ≤30	>30 - ≤60	>60 - ≤100	0,42
Sulfat	mg/l	≤ 200	≥200 - ≤600	>600 - 3.000	>3.000 - ≤6.000	14
Chlorid	mg/l					12
CO2 kalklösend	mg/l	≤ 15	≥15 - ≤40	>40 - ≤100	>100	<1
Sulfid	mg/l					<0,02
Magnesium	mg/l	≤ 300	≥300 - ≤1000	>1.000 - ≤3.000	>3.000	8,0
Säurekapazität KS bis pH 4,3	mol/m³					5,3
Calcium	mol/m³					2,3
c (Chlorid) + 2c (Sulfat)	mol/m³					0,6



### Meinungen / Interpretationen:

032500226-0001: Die untersuchte Probe gilt gemäß DIN 4030 als nicht betonangreifend.

Abschätzung der Korrosionswahrscheinlichkeit in Wässern nach DIN 50929 Teil 3 (für stehendes Gewässer im Wasser/Luft-Bereich)

Unlegierte und niedriglegierte Eisenwerkstoffe

Freie Korrosion im Unterwasserbereich

- Mulden- und Lochkorrosion:- Flächenkorrosion:- sehr gering- sehr gering

Korrosion an der Wasser/Luft-Grenze

Mulden- und Lochkorrosion: sehr gering
 Flächenkorrosion: sehr gering

### Feuerverzinkte Stähle

Güte von Deckschichten im Unterwasserbereich
 Güte von Deckschichten an der Phasengrenze Wasser/Luft sowie
 Güte von Deckschichten im Spritzwasserbereich
 Abschätzung der Korrosionswahrscheinlichkeit in Wässern nach DIN 50929 Teil 3
 (für stehende Gewässer im Wasser / Luft-Bereich)

Unlegierte und niedriglegierte Eisenwerkstoffe

### Freie Korrosion im Unterwasserbereich

Mulden- und Lochkorrosion: sehr gering
 Flächenkorrosion: sehr gering

### Korrosion an der Wasser/Luft-Grenze

Mulden- und Lochkorrosion: sehr gering
 Flächenkorrosion: sehr gering

### Feuerverzinkte Stähle

Güte von Deckschichten im Unterwasserbereich: sehr gut
 Güte von Deckschichten an der Phasengrenze Wasser/Luft:
 Güte von Deckschichten im Spritzwasserbereich: sehr gut



### Übersicht Untersuchungsmethoden

Parameter	Methodennorm	Standort Prüfung	Einheit	Bestim- mungs- grenze
Aussehen, Farbe*	qualitativ	03		
Geruch (angesäuerte Probe)	DIN 4030-2: 2008-06	03		
Geruch (unveränderte Probe)	qualitativ	03		
pH-Wert	DIN EN ISO 10523 (C 5): 2012-04	03		
KMnO4-Verbrauch	DIN EN ISO 8467 (H 5): 1995-05	03	mg/l	0,5
Härte (als CaO)	DIN 38409 (H 6): 1986-01	03	mg/l	3
Nichtcarbonathärte (als CaO)	DIN 4030-2: 2008-06	03	mg/l	
Härtehydrogencarbonat (als CaO)	DIN 4030-2: 2008-06	03	mg/l	6
Ammonium	DIN EN ISO 11732 (E 23): 2005-05	03	mg/l	0,03
Sulfat	DIN EN ISO 10304-1 (D 20): 2009-07	03	mg/l	0,5
Chlorid	DIN EN ISO 10304-1 (D 20): 2009-07	03	mg/l	0,2
CO2 kalklösend	DIN 4030-2: 2008-06	03	mg/l	1
Sulfid*	Küvettentest Spectroquant 1.14779	03	mg/l	0,02
Magnesium	DIN EN ISO 11885 (E 22): 2009-09	03	mg/l	0,5
Säurekapazität KS bis pH 4,3	DIN 38409 (H 7): 2005-12	03	mol/m³	0,1
Calcium	DIN EN ISO 11885 (E 22): 2009-09	03	mol/m³	0,5
c (Chlorid) + 2c (Sulfat)	berechnet	03	mol/m³	

Die durch einen Stern (\*) gekennzeichneten Methoden sind nicht akkreditierte Prüfverfahren.

### Standorte:

03 Kessin

n.n. Wert liegt unterhalb der Bestimmungsgrenze