

GUTACHTEN

über

geotechnische Untersuchungen

B-Plan 108 "Hüngert", Kaarst-Büttgen

> PROJEKT 69010-2018-1

27. November 2018

U

PROJEKTDATEN

Projekt:

69010-2018-1

B-Plan 108 "Hüngert", Kaarst-Büttgen

Holzbüttgener Straße

41564 Kaarst

Auftraggeber:

Stadt Kaarst

Stadtentwicklung Am Neumarkt 2 41564 Kaarst

Auftragnehmer:

TERRA Umwelt Consulting GmbH

Gell'sche Straße 45

41472 Neuss

Projektleitung:

Dipl.-Geol. Gerd Schmitz

Projektbearbeitung:

Dipl.-Geol. Andreas Fröhlich

Dieses Gutachten umfasst 16 Seiten, 1 Abbildung, 3 Tabellen und 5 Anlagen.

Neuss, 27. November 2018.



INHALTS VERZEICHNIS

I. ALLGEMEI	NE PROJEKTÜBERSICHT4				
II. BODEN- U	JND GRUNDWASSERVERHÄLTNISSE6				
II. BODEN- UND GRUNDWASSERVERHÄLTNISSE					
2. Erhaltene Unterlagen / Angaben zum Bauwerk					
IV. BAUAUS	FÜHRUNG10				
2 3 4 5 6	. Baugrubensicherung 14 . Trockenhaltung des Bauwerks 14 . Erdbeben 14 . Ergänzende erdbautechnische Hinweise 14 . Handhabung des Aushubs 15				
VERZEICHN	IS DER TABELLEN UND ANLAGEN				
Tabelle 1:	Nivellement der Sondieransatzpunkte				
Tabelle 2:	Homogenbereiche / Bodenkennwerte9				
Tabelle 3:	Ergebnisse der Korngrößenanalyse9				
Anlage 2:	Profilschnitt A – A' Schichtenverzeichnisse / Bohrprofile / Rammdiagramme				



I. ALLGEMEINE PROJEKTÜBERSICHT

1. Veranlassung

Die Stadt plant die Erschließung eines neuen Gewerbegebietes, das unter dem B-Plan-Verfahren 108 "Hüngert" – Büttgen – dargestellt wird. Für das erschlossene Gewerbegebiet gibt es einen Investor, der auf dem Grundstück eine Halle zur Lagerung und Bereitstellung von KFZ bauen möchte.

Basierend auf dem Angebot vom 19. Juni 2018 wurden wir am 13. Juli 2018 beauftragt, die Baugrundverhältnisse zur vorbereitenden Planung des Gebäudes zu untersuchen.

Der Auftrag umfasste u. a.: Das Abteufen von 7 Rammkernsondierungen und 3 Rammsondierungen bis ca. 5 m Tiefe mit den dazugehörigen Nebenarbeiten sowie die Erstellung des Baugrundgutachtens.

Die Feldarbeiten wurden am 29./30. Oktober 2018 ausgeführt. Am 15. November erhielt der Auftraggeber eine erste Auskunft zu den vorhandenen Bodenverhältnissen.

2. Erhaltene Unterlagen / Angaben zum Bauwerk

Die TERRA erhielt vom Auftraggeber sowie Planer des Investors folgende Unterlagen:

- Flurplan und Luftbild,
- · Höhenplan,
- Leitungspläne
- Lage-, Grundriss und Schnittpläne.

Die Unterlagen wurden digital zur Verfügung gestellt.

Das für die Bebauung vorgesehene Grundstück in Kaarst gehört zum Stadtteil Büttgen und umfasst die Flurstücke 193 und 95, Flur 12, Gemarkung Büttgen.

Das Grundstück hat eine Größe von ca. 12.186 m² und wurde bisher landwirtschaftlich als Acker genutzt.

Auf dem nordwestlich angrenzenden Grundstück wurde vor kurzem ein neuer IKEA-Möbelmarkt errichtet.

Die nachfolgenden Abbildungen zeigen die aktuelle Geländesituation.





Abb. 1: Blick auf das Baugrundstück.

Das Grundstück weist Höhen von ± 39,50 – 41,70 NN auf und fällt leicht nach Norden ein.

Die Baugrundverhältnisse sollten exemplarisch beurteilt werden. Im Zuge unserer Bearbeitung erhielten wir vom Planer des Investors weitere Angaben zum geplanten Bauwerk. Gemäß den vorliegenden soll Unterlagen soll eine eingeschossige Halle errichtet werden, deren Lasten über eine Stahlbetonständerkonstruktion mit Einzelfundamenten in den Untergrund übertragen werden. Angaben zu den Lasten liegen nicht vor.

Die Fußbodenhöhe wurde nach telefonischen Angaben des Planers noch nicht abschließend festgelegt.



II. BODEN- UND GRUNDWASSERVERHÄLTNISSE

1. Geologischer Überblick

Das Untersuchungsgebiet befindet sich in der Niederrheinischen Bucht. Basierend auf der Geologischen Karte, Blatt 4702 Krefeld, liegt es im Bereich von Terrassensedimenten des Rheins.

Oberflächennah stehen hier unter evtl. anthropogenen Sedimenten zunächst ± bindige Lößlehm und Lößablagerungen an, die von Sanden und Kiesen der Mittelterrasse unterlagert werden.

Das Grundwasser wird in den Terrassensedimenten geführt.

Büttgen liegt im Einflussbereich des Braunkohle-Tagebaus "Garzweiler" und wird großräumig durch Sümpfungs- und Ausgleichsmaßnahmen für den Tagebau beeinflusst.

Nach Auskunft des LANUV NRW liegt der höchste Grundwasserstand (HGW) bei \pm 36,10 m NN.

Der südliche Teil des B-Plan-Grundstücks liegt nach fernmündlicher Auskunft des Planers in der Wasserschutzzone IIIa.

2. Erbohrte Schichtenfolge

Am 29. und 30. Oktober 2018 erfolgten die Feldarbeiten. Zur Erkundung der Schichtenfolge und des Grundwassers wurden auf dem Grundstück (siehe Anlage 1) mit einem Elektrohammer 7 Rammkernsondierungen (RKS 1 - 7 / Ø 50 bzw. 36 mm) nach DIN 4021 bis max. 6 m unter Geländeoberkante (GOK) abgeteuft.

Die Aufnahme der Schichten erfolgte am gewonnenen Bohrkern unter Beachtung organoleptischer Auffälligkeiten. Aus den erbohrten Schichten wurden repräsentativ Bodenproben entnommen. Die Schichtenverzeichnisse und Bohrprofile nach DIN 4023 sind als Anlage 3 beigefügt.

Die Lagerungsdichte wurde durch 3 schwere Rammsondierung (DPH 1, 3, 5 nach DIN EN ISO 22476, Fallgewicht 50 kg, Fallhöhe 50 cm, Spitzenquerschnitt 15 cm²) überprüft. Die Rammdiagramme sind zusammen mit den Bohrprofilen in Anlage 3 dargestellt. In Anlage 2 ist ein Profilschnitt dargestellt. Die Sondieransatzpunkte wurden auf einen Kanaldeckel auf der Holzbüttgener Straße eingemessen.



Die Höhen sind in der Tabelle 1 dargestellt und vom Planer zu prüfen.

Messpunkt	Höhe (m NN)
Kanaldeckel	39,53
RKS 1 / DPH 1	40,01
RKS 2	40,99
RKS 3 / DPH 3	40,98
RKS 4	41,25
RKS 5 / DPH 5	39,57
RKS 6	40,47
RKS 7	41,57

Tabelle 1: Nivellement der Sondieransatzpunkte.

Bei den Geländearbeiten wurden folgende Schichteinheiten festgestellt:

/1/ Mutterboden / Ackerboden

bis max. 0,5 m Tiefe erbohrt

- **Gesteinsansprache:** Schluff, ± feinsandig, humos, oberflächennah durchwurzelt.
- Farbe: braun, graubraun.
- bis Meter unter Gelände (min./max.): 0,4 / 0,5.
- Mächtigkeit (m): 0.4 0.5.
- Lagerungsdichte/Konsistenz: locker / weich steif.
- Baugrundeigenschaften: zur Lastabtragung nicht geeignet. Ist unter allen Gebäude- und Verkehrsflächen vollständig zu entfernen.

/2/ Lößlehm / Löß

bis max. 2,2 m Tiefe erbohrt

- **Gesteinsansprache:** Fein- und Mittelsand, ± schluffig.
- Farbe: braun
- bis Meter unter Gelände (min./max.): 1,0 / 2,2.
- Mächtigkeit (m): 0,5 / 1,8.
- Lagerungsdichte/Konsistenz: abhängig vom Feinkornanateil, locker bis mitteldicht, weich bis steif.
- **Baugrundeigenschaften:** für eine setzungsarme Lastabtragung nur eingeschränkt. Für eine evtl. geplante Umlagerung ist eine Baugrundverbesserung notwendig.

/3/ Terrasse

Sohle bis Zur Endteufe nicht erbohrt

- **Gesteinsansprache:** Sand, \pm kiesig / Kies, \pm sandig.
- Farbe: braun.
- bis Meter unter Gelände (min./max.): nicht quantifizierbar.
- Mächtigkeit (m): nicht quantifizierbar.
- Lagerungsdichte/Konsistenz: mitteldicht-dicht.
- Baugrundeigenschaften: gut bis sehr gut geeignet.



3. Angetroffene Grundwasserverhältnisse

Während der Geländearbeiten im Oktober 2018 wurde der Grundwasserspiegel bis 6 m Tiefe (ca. 34,60 m NN) nicht angetroffen.

Basierend auf den Daten des LANUV ist der höchste Grundwasserstand bei \pm 36,10 m NN zu erwarten.

Der Grundwasserspiegel hat für die Erstellung des flach gegründeten Bauwerks keine Bedeutung.

In den oberflächennahen ± bindigen Schichten können sich jedoch jahreszeitlich abhängig Stau- und Sickervorkommen ansammeln.

4. Korngrößenanalysen

Während der Geländearbeiten haben wir oberflächennah ± bindige Sande vorgefunden. Um den bindigen Feinkornanteil dieser Sande zu bestimmen wurde an einer Mischprobe (MP 1/2 + 2/2 + 3/2 + 4/2 + 5/2 + 6/2 + 7/2) aus diesen ± bindigen Sanden eine Korngrößenanalyse bei der UCL-GmbH durchgeführt.

Das Ergebnis ist in einer Kornsummenkurve gem. DIN 18123 dargestellt.

Die Kornsummenkurve (<u>Körnungslinie</u>), wurde nur durch Siebung des Probenmaterials ermittelt. Dies ist für Korngrößen >0,063 mm der Fall. Der Anteil der Korngrößen wird dabei in Prozent der Gesamttrockenmasse angegeben. Auf eine Schlämmanalyse zur Differenzierung des Feinkornanateils (Schluff / Ton) wurde verzichtet.

RKS	Probe	Feinkornanteil Korngrößen <0,063 mm
RKS 1-7	MP 1/2 + 2/2 + 3/2 + 4/2 + 5/2 + 6/2 + 7/2	ca. 38 %

Tabelle 2: Ergebnisse der Korngrößenanalyse.

Die Mischprobe der ± bindigen Sande enthält ca. 38 % Feinkornmaterial. Damit ist es als stark bindiger Sand einzustufen.

Die Kornsummenkurve ist in Anlage 5 dargestellt.



III. BAUGRUNDBEURTEILUNG

1. Homogenbereiche / Bodenkennwerte

Im August 2015 wurden u. a. die DIN 18300, DIN 18301, DIN 18319 geändert. Die bisher verwendeten Einteilungen für Böden (z. B. Bodenklassen, Zusatzklassen) wurden ersatzlos gestrichen und durch "Homogenbereiche" ersetzt.

Zur endgültigen Bestimmung der Homogenbereiche nach DIN 18300: 2015-08 sind zahlreiche weitere geotechnische Laboruntersuchungen u. a. an ungestörten Bodenproben (z. B. aus Schürfen oder Linerbohrungen) durchzuführen. Diese sind jedoch sehr kostenintensiv und waren nicht Gegenstand unseres Auftrags.

Soweit den nachfolgenden Angaben keine Laborwerte zugrunde liegen, werden Bandbreiten angegeben, die überwiegend auf unseren lokalen Erfahrungswerten und dem Vergleich mit ähnlichen Bodenarten beruhen.

Das Bauvorhaben wird gemäß DIN 4020 in die Geotechnische Kategorie (GK) 2 eingestuft.

Eigenschaften / Kennwerte		Erbohrte Schichten	
Schichtnummer	1	2	3
Bezeichnung (ortsüblich)	Mutterboden	Lößlehm / Löß	Sande und Kiese
Homogenbereich (DIN 18300: 2015-08)	А	В	С
Bodenklassen (DIN 18300-2012-09)	1	4	3
Reibungswinkel φ k (°)		25 – 30	32,5 -35
Wichte erdfeucht y k (kN/m³)		19	19-21
Wichte υ. Auftrieb γ' k (kN/m³)		11	10
Kohäsion C'k (kN/m³)	 -	3-5	0
Steifeziffer Es (MN/m²)		3-12	60 - 150
Bodengruppen	OU, UL	SU, SU*, UM, UL	SW, GW
Korngrößenverteilung		nicht ur	itersucht
Anteil Steine, Blöcke (%)	0	< 1	< 2
Dichte (g/cm³)		nicht ur	itersucht
undränierte Scherfestigkeit		nicht ur	ntersucht
Wassergehalt (%) *		10-25	10-15
Konsistenzzahl		nicht ur	ntersucht
Konsistenz		weich bis steif	
Plastizitätszahl		nicht ur	ntersucht
Plastizität		leicht	
Lagerungsdichte		locker	mitteldicht-dicht
organischer Anteil (%)		nicht untersucht	

^{*}oberhalb des Grundwasserspiegels

Tabelle 3: Homogenbereiche / Bodenkennwerte



IV. BAUAUSFÜHRUNG

1. Gründung

Auf einem bisher landwirtschaftlich genutzten Grundstück soll ein neues Gewerbegebiet entstehen. Ein potentieller Investor plant die Errichtung einer Lagerhalle für Kfz.

Die Lasten der Halle werden über eine Stahlbetonständerkonstruktion mit Einzelfundamenten in den Baugrund übertragen.

Angaben zu den Lasten oder ein genaues Gründungskonzept liegen uns noch nicht vor. Die Planung zur genauen Fußbodenhöhe der Halle ist noch nicht abgeschlossen.

Auf dem Grundstück steht zunächst humoser und durchwurzelter Mutterbzw. Ackerboden an. Darunter folgen bindige Lößlehmablagerungen, die bis mindestens 1,0 und maximal 2,2 m Tiefe reichen und von den sehr gut tragfähigen Sanden und Kiesen der Mittelterrasse unterlagert werden.

Der Grundwasserspiegel liegt > 3,5 m Tiefe unter Gelände und hat für das flach gegründete Bauwerk keine Bedeutung. Die ± bindigen Schichten wirken ± stauend, so dass sich jahreszeitlich abhängig oberflächennahe Stau- und Sickerwasservorkommen ausbilden können

Für die geplante Gründung ergeben sich folgende Empfehlungen.

Herstellung des Planums

Der oberflächennahe, 0,4 – 0,5 m starke, humose und durchwurzelte Oberboden (Mutterboden) ist im Bereich aller Gebäude- und Verkehrsflächen vollständig zu entfernen. Dieser Boden kann nur für landschaftsgestaltende Maßnahmen (Acker- und Grünflächen, Lärmschutzwall) wieder verwendet werden.

Nach der Beseitigung des Mutterbodens sollte das Gelände auf ein einheitliches Planum terrassiert werden. Dafür kann der anstehende Boden von höher liegenden Geländebereichen in tiefer liegende Bereiche verschoben werden (Cut and Fill-Methode).

Der Boden lässt sich aufgrund seiner ± bindigen Eigenschaften und der Wasserempfindlichkeit nur eingeschränkt verdichten. Im Vorfeld der Bodenbewegungen sind daher Maßnahmen zur Verbesserung des Bodens durchzuführen. Dazu bietet sich das Einfräsen von hydraulischen Bindemittel (Kalk, Kalk-Zement Mischbinder) an.



Die Zugabe des Kalkes dient zur Einstellung eines bestimmten optimalen Wassergehaltes, der eine Verdichtung des Bodens ermöglichen soll.

Die Menge des beizumischenden Bindemittels richtet sich nach den tatsächlich vorliegenden Wassergehalten vor der Beimengung und den gewünschten Verdichtungsgraden.

Nach den Vorgaben der ZTVE ist auf dem Planum bei frostempfindlichem Untergrund ein Verformungsmodul Ev₂ von mindestens 45 MN/m² zu erreichen. Dies entspricht einem Proctorgrad von ca. 97 %.

Für verbesserte bindige Böden schreibt die ZTVE ein Verformungsmodul Ev2 > 70 MN/m² vor.

Die zur Erreichung dieses Verdichtungsgrades notwendige Bindemittelzugabe ist im Vorfeld durch eine Eignungsprüfung festzulegen, bei der die zu erreichenden Verdichtungsgrad in Abhängigkeit von der Bindemittelzugabe und dem Wassergehalt überprüft werden.

Diese Eignungsprüfung kann von uns durchgeführt werden und war bisher nicht Gegenstand unseres Auftrags.

Basierend auf unseren Erfahrungen ist mit einer Bindemittelzugabe in einer Größenordnung von $3.5-4\,\%$ zu rechnen.

Um die Kalkzugabe optimal zu dosieren, sollte der Wassergehalt des Bodens auf der Baustelle regelmäßig geprüft werden.

Die abzutragenden und anzuschüttenden Flächen sollten nur so groß gewählt werden, dass bei einer Änderung der Witterung (Regen) eine Abdeckung möglich ist.

Es empfiehlt sich, zunächst einige größere Probefelder anzulegen um die erreichbare Verdichtung in Abhängigkeit von der Bindemittelzugabe zu prüfen. Die dann vorliegenden Ergebnisse sind mit den Laborwerten aus der Eignungsprüfung zu vergleichen, um eine endgültige Bindemittelzugabe festzulegen.

Für die Zugabe bieten sich 2 Möglichkeiten an. Das Bindemittel wird direkt in den Boden eingefräst und danach abgeschoben oder die Zugabe erfolgt erst nach dem Lösen und Wiedereinbau. Die Auswahl des Verfahrens sollte sich an der Konsistenz des Bodens und den Witterungsbedingungen orientieren. Bei einem eher weichen Boden sollte zunächst eine Kalkzugabe erfolgen, um den Boden zu stabilisieren.



Die Basisflächen der einzelnen Terrassen sollten ebenfalls verbessert werden, um sicherzustellen, dass durch die Verdichtungsarbeiten keine Aufweichung des unterlagernden Planums erfolgt.

Die einzelnen Terrassen sind mit leichtem Gefälle zu erstellen, um einen Abfluss von Niederschlag zu ermöglichen. Zusätzlich sollten Drainagegräben erstellt werden, damit Niederschlagswasser während der Baumaßnahme schadlos abgeführt werden kann.

Für die Verdichtungsarbeiten sind Schaffuss- oder Stampffußwalzen einzusetzen.

Die fertigen Terrassenflächen sind umgehend mit der Trag- bzw. Sauberkeitsschicht abzudecken, um ein nachträgliches Aufweichen zu verhindern. Evtl. Aufweichungen sollten entsprechend beseitigt werden.

Grundsätzlich sollten nach den Terrassierungsarbeiten für die weiteren Bauarbeiten Baustraßen erstellt werden, um den ± bindigen Untergrund möglichst nicht zu belasten.

Für die Durchführung der Bodenverbesserungsmaßnahmen sind die Vorgaben der ZTVE-StB 17 und die Hinweise des Merkblatts über Bodenverfestigungen und Bodenverbesserungen mit Bindemitteln (FGSV 2004) zu beachten.

Gründung

Aufgrund der geringen Tragfähigkeit und unterschiedlichen Mächtigkeit sind die ± bindigen Sande für eine Lastabtragung nur eingeschränkt geeignet. Durch die Cut and Fill-Maßnahmen zur Höhenangleichung des Geländes und in Abhängigkeit von der gewählten Fußbodenhöhe werden die frostfrei einbindenden Fundamente (- 0,8 m) teilweise direkt auf den sehr gut tragfähigen Sanden und Kiesen gründen, während in frostfreier Gründungstiefe in anderen Bereichen die ± bindigen und nur eingeschränkt tragfähigen Sande anstehen.

Um ein gleichmäßiges Setzungsverhalten zu gewährleisten und größere Setzungsuntersiede zu vermeiden, ergeben sich daraus für die Gründung folgende Empfehlungen:

- Einheitliche Gründung in den gut tragfähigen Sanden und Kiesen mit lokal vertieften Fundamenten.

In Abhängigkeit von der genauen Fußbodenhöhe ist örtlich ein zusätzlicher Bodenaustausch notwendig, bei dem der ± bindige Boden (± bindige



sande) unterhalb der Fundamentsohle bis zum Erreichen der feinkornfreien Sande und Kiese ausgehoben und durch Magerbeton ersetzt wird.

Da der Boden kurzfristig standfest ist, könnten die Baugruben zur Tieferführung der Fundamente senkrecht geböscht und maschinell ausgehoben werden. Ohne Verbau ist ein händischer Aushub unterhalb von 1,75 m nicht zulässig (DIN 4124).

Im unmittelbaren Anschluss an den Aushub ist der Magerbeton einzufüllen.

Bei einer Gründung in den Sanden und Kiesen können für eine erste überschlägige Bemessung der zulässigen Bodenpressungen / des aufnehmbaren Sohldrucks σ_{zul} (im Sinne der alten DIN 1054, globales Sicherheitssystem) von Fundamenten die in der DIN 1054:2003-01 genannten Werte der Tab. A.1 / A.2 Anhang A für rollige Böden angenommen werden.

Für die rolligen Böden sind die in der Tab. A 7, Anhang A der DIN 1054:2003-01 genannten Voraussetzungen erfüllt.

Analog gelten für die Bemessungswerte des Sohlwiderstands σ_{Rd} (im Sinne des EC 7, DIN 1054:2010-12, Teilsicherheitskonzept) die in der DIN 1054:2010-12 genannten Werte der Tabelle A 6.1.

Die Sande und Kiese der Terrasse lassen hohe Bodenpressungen zu. Signifikante Setzungen sind bei einer Gründung in diesen Sedimenten nicht zu erwarten.

Unterhalb der Bodenplatte ist ein Bodenpolster aus gemischtkörnigen, frostsicheren und kapillarbrechenden Materialien (z. B. Grubenkies, RCL-Schotter mit Gütenachweis) in einer Stärke von mindestens 0,3 m lagenweise einzubauen und auf 100 % Proctor zu verdichten.

Hinweis: Für den Einbau von Recyclingmaterail ist eine wasserrechtliche Genehmigung erforderlich.

Eine gutachterliche Überwachung der Erdbauarbeiten wird empfohlen. Die Gründungssohlen sind von uns freizugeben.

Verkehrsflächen

Genaue Angaben zu den Belastungsklassen nach RStO liegen uns nicht vor. Wir sind von Belastungsklasse Bk 3,2 der RStO ausgegangen, da diese häufig in vergleichbaren Projekten Verwendung fand.



Der vorhandene Mutterboden ist, wie beschrieben, grundsätzlich unter dem Gebäude- und den Verkehrsflächen vollständig zu entfernen.

Die ± bindigen Sande darunter sind frostempfindlich bis sehr frostempfindlich (Frostempfindlichkeitsklasse F2-F3 nach ZTVE-StB 17).

Gemäß RStO ist bei frostempfindlichem Untergrund eine Mindestdicke des frostsicheren Aufbaus von 0.6 m vorzusehen.

Der von der ZTVE vorgeschriebene Ev_2 Wert > 45 MN/m² wird auf dem natürlich anstehenden \pm bindigen Planum nur durch die beschriebene Bindemittelzugabe zu erreichen sein. Es gilt dann ein Verformungsmodul $Ev_2 > 70$ MN/m²

Die nachfolgenden Angaben haben allgemeinen Charakter und dienen zur Vervollständigung des Gutachtens, sofern entsprechende Fragestellungen auftauchen.

2. Baugrubensicherung

Dort, wo nach Feststellung des Planers unter Einhaltung der erforderlichen Schutzstreifen und Arbeitsraumbreiten Platz für eine geböschte Baugrube zur Verfügung steht, kann in den gewachsenen weichen, bindigen Schichten, den rolligen Schichten unter 45° geböscht werden. In mind. steifen bindigen Böden ist ein Böschungswinkel von 60° zulässig.

Darüber hinaus sind DIN 4124 (Baugruben) und die Unfallverhütungsvorschriften maßgeblich. Die Vorgaben der DIN 4123 (Gebäudesicherung) sind unbedingt zu beachten.

3. Trockenhaltung des Bauwerks

Das Polster unter der Bodenplatte ist mindestens 0,2 m stark aus kapillarbrechendem Material herzustellen.

Für die Abdichtung der Bodenplatte gelten die Vorgaben der DIN 18195 und 18533. Die Hinweise für die Arbeitsraumverfüllung gibt die DIN 4095.

U

4. Erdbeben

Das Untersuchungsgelände liegt nach DIN EN 1998-1/NA:2011-01 bzw. nach DIN 4149 (Ausgabe 2005) in der Erdbebenzone 1 und der Untergrundklasse T. Es liegen die Baugrundverhältnisse B-T vor.

5. Ergänzende erdbautechnische Hinweise

Bei den oberflächenah erbohrten ± bindigen Schichten handelt es sich um feinkörnige und daher wasser- und störungsempfindliche Böden (Frostempfindlichkeitsklasse F2-F 3 nach ZTVE-StB 09).

Freigelegte Gründungsflächen sollten daher möglichst umgehend nach dem Freilegen vor Aufweichung geschützt werden.

Sollte diese bereits eingetreten sein, so ist die aufgeweichte Schicht vor Fortführung der Arbeiten ggf. von Hand abzuschälen. Das Befahren bindiger Gründungsflächen mit schweren Fahrzeugen und Geräten oder deren Rüttelverdichtung sind schädlich.

Bei Verdichtungsarbeiten ist daher ein Verdichtungsgerät einzusetzen, dessen Tiefenwirkung nach Herstellerangaben die Schüttstärke der zu verdichtenden Lage nicht überschreitet. Beim Aushub ist ein Baggerlöffel ohne Zähne einzusetzen, welcher einen präzisen Aushub gestattet und das Durchpflügen der Gründungsflächen vermeidet.

Bei Bauarbeiten in den frost- bzw. niederschlagsreichen Jahreszeiten ist bei entsprechenden Witterungsbedingungen mit einer deutlichen Verschlechterung des Baugrundes und dem daraus resultierenden Mehraufwand für das Lösen, Laden und Verdichten zu rechnen.

6. Handhabung des Aushubs

Während der Geländearbeiten wurden nur natürliche Sedimente vorgefunden. Hinweise auf evtl. Untergrundverunreinigungen lagen nicht vor.

7. Versickerung

Nach Angaben des Planers liegt das Baugrundstücks in der Wasserschutzzone Illa.



Die genauen Bedingungen für eine evtl. Niederschlagswasserversickerung sind mit der zuständigen Behörde zu klären.

Eine Versickerungsmöglichkeit wurde im Bereich der RKS 3 in den dort ab ca. 1,4 m Tiefe natürlich anstehenden Sanden und Kiesen überprüft. In den überlagernden ± bindigen Sanden ist die Versickerung gem. ATV erfahrungsgemäß wegen der zu geringen Durchlässigkeit nicht möglich.

Um die Durchlässigkeit der Sande und Kiese zu bestimmen, erfolgte ca. 2 bis 3 m neben der Bohrstelle RKS 3 ein Auffüllversuch (open-end-tests) nach USBR EARTH MANUAL (1963) in der Tiefe von ca. 1,5 m. Hierzu wurde bis in den zu überprüfenden Bodenhorizont eine Rammkernsondierung (Ø außen 50 mm) abgeteuft und anschließend mit einem an der Sohle offenen Rohr (Ø innen 40 mm) ausgebaut. Zur Vermeidung von Aufwirbelungen wurde in die untersten 0,1 m des Rohres Feinkies eingebracht. Anschließend erfolgten das Auffüllen des Rohres mit Wasser und die Ermittlung der Sickerrate bis zum Erreichen eines relativen Beharrungszustandes.

Das Protokoll des Versickerungsversuches ist in Anlage 5 beigefügt. Die Auswertung des Versuches erfolgt nach der Formel

$$k_f = \frac{Q}{5, 5 \bullet r \bullet h} \frac{[m]}{[s]}$$

Es ergibt sich ein k_f -Wert von ca. 2,5 x 10^{-5} . Basierend auf dem ATV-Merkblatt 138 ist für die Versickerung von Niederschlagswasser ein k_f -Wert > 5 x 10^{-6} notwendig. Die ermittelten Werte zeigen für die Sande und Kiese eine gute, über dem geforderten Mindestwert liegende Durchlässigkeit an, so dass eine Versickerung grundsätzlich in Bezug auf die Durchlässigkeit durchführbar ist.

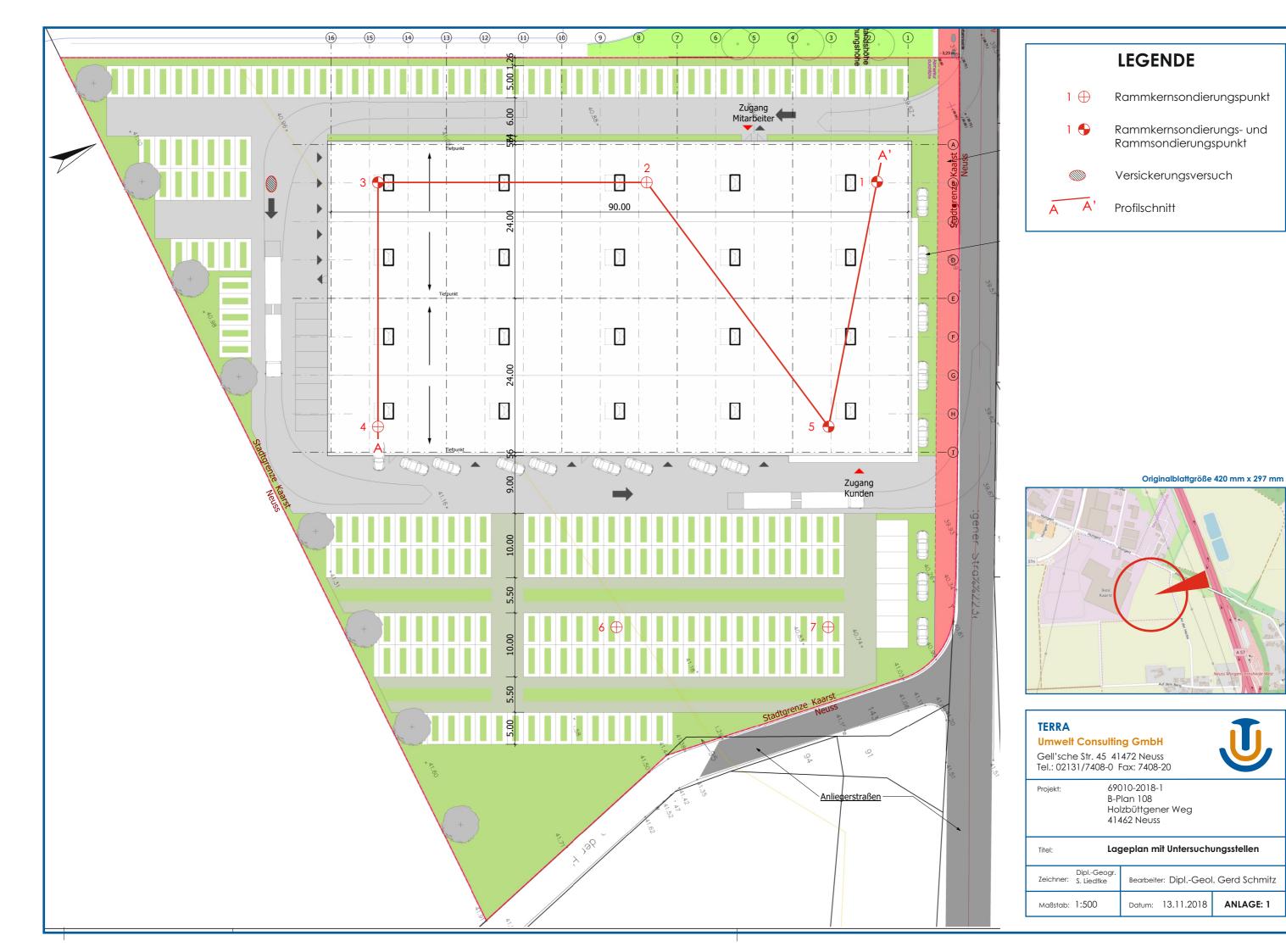
Auch der gemäß ATV vorgeschriebene Sicherheitsabstand von 1 m zwischen der Sohle des Versickerungsbauwerks und dem höchsten Grundwasserstand kann eingehalten werden.

TERRA Umwelt Consulting Gmb

.A.

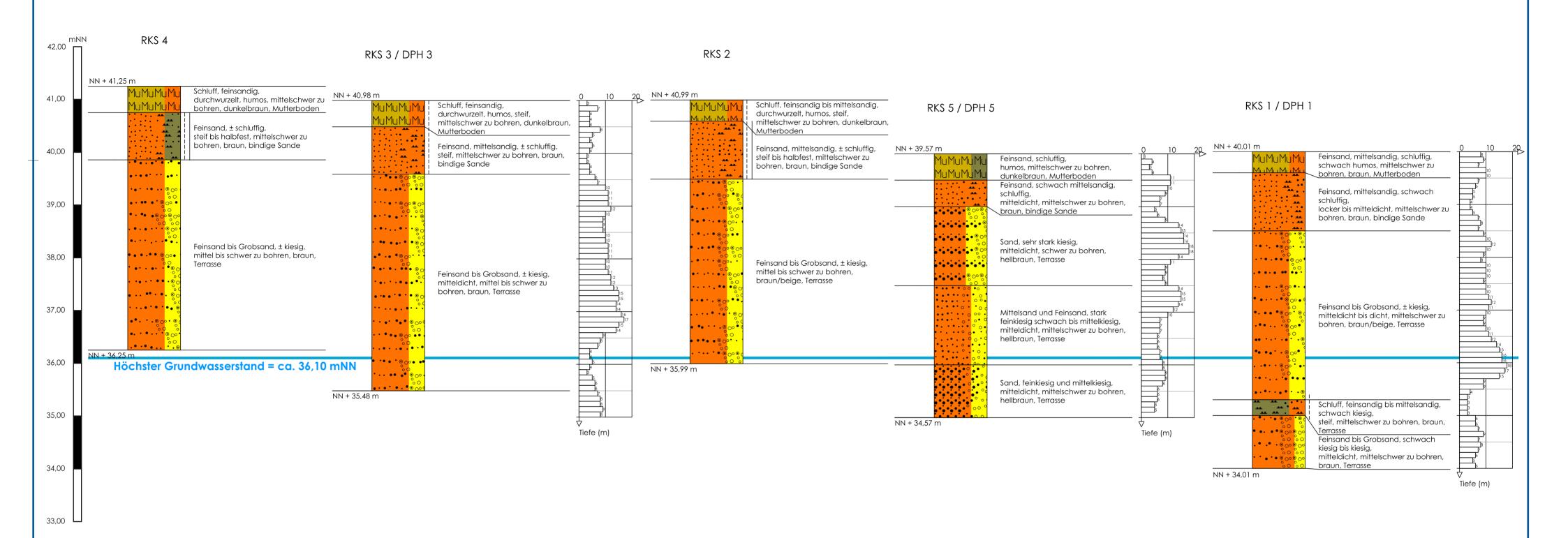
rojektbearbeitun

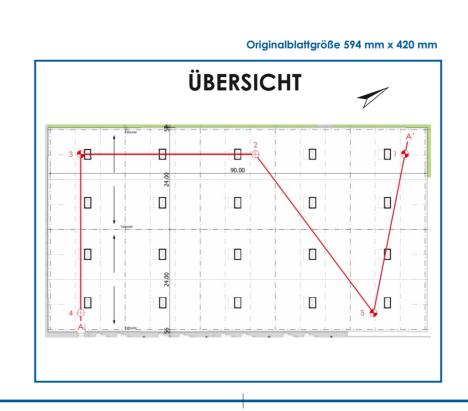


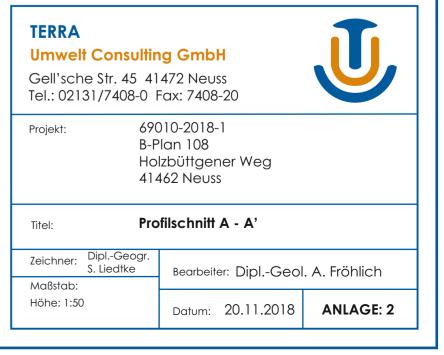




PROFILS CHNITT A - A'











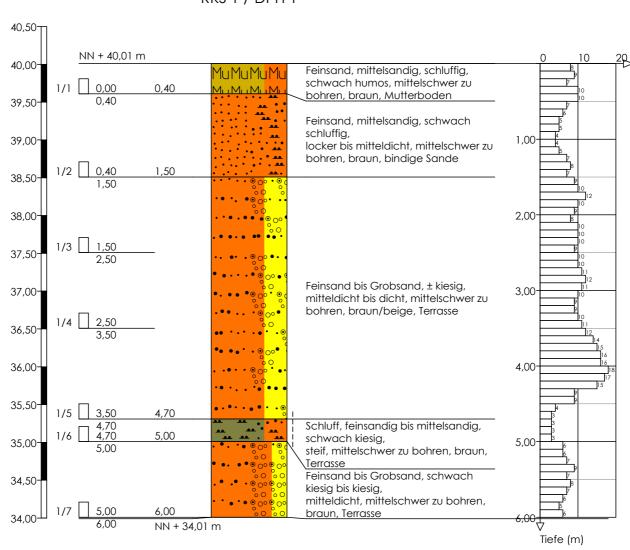
Anlage:
Projekt: Kaarst, B-Plan 108

Auftraggeber: Stadt Kaarst

Bearb.: S. Liedtke

Datum: 29.10.2018

RKS 1 / DPH 1



Höhenmaßstab 1:50

Anlage

	Schichtenverzeichnis									
		fur Bo	hrungen ohne durchgehen	ide Gewinnu	ing von gek	ernten Proben	Az.:			
Bauvor	haben: Ka	aarst, B-Plan 108					l			
Bohru	ung N	lr RKS 1 / DP	H 1 /Blatt 1				Datum 29.	10.20	18	
1			2			3	4	5	6	
		ennung der Bode Beimengungen	nart			Bemerkungen	E	Entnommene Proben		
Bis		änzende Bemerku	ıngen 1)	Sonderprobe						
m unter Ansatz-		chaffenheit h Bohrgut	d) Beschaffenheit nach Bohrvorgang	e) Farbe		Wasserführung Bohrwerkzeuge Kernverlust		Nr.	Tiefe in m (Unter- kante)	
punkt	f) Übli Ben	che ennung	g) Geologische ¹) Benennung	h) ¹) Gruppe	i) Kalk- gehalt	Sonstiges			,	
	^{a)} Fei	nsand, mittelsa	andig, schluffig				С	1/1	0,40	
	b) sch	wach humos				erdfeucht, keir				
0,40	c)		d) mittelschwer zu bohren	e) braur	า	Geruch	'			
	f) Mu	tterboden	g)	h)	i)					
	^{a)} Fei	nsand, mittelsa	andig, schwach schluf		С	1/2	1,50			
4.50	b)			erdfeucht, keir	1					
1,50	c) lock mit	eldicht bohren braun		Geruch						
	f) bine	dige Sande	g)	h)	i)					
	^{a)} Fei	nsand bis Grol	osand, ± kiesig				CCC	1/3 1/4	2,50 3,50	
4.70	b)					erdfeucht, keir		1/5	4,70	
4,70	c) mit	teldicht bis nt	d) mittelschwer zu bohren	e) braur	n/beige	Geruch				
	^{f)} Ter	rasse	g)	h)	i)					
	a) Sch	nluff, feinsandiç	g bis mittelsandig, sch	wach kies	ig		С	1/6	5,00	
5,00	b)					erdfeucht, keir	1			
5,00	c) stei	if	d) mittelschwer zu bohren	e) braur	า	Geruch				
	^{f)} Ter	rasse	g)	h)	i)					
	^{a)} Fei	nsand bis Gro	osand, schwach kiesig	j bis kiesig	3		С	1/7	6,00	
6.00	b)					erdfeucht, keir	1			
6,00	c) mit	teldicht	d) mittelschwer zu bohren	e) braur	า	Geruch				
	f) Ter	rasse	g)	h)	i)					

1) Eintragung nimmt der wissenschaftliche Bearbeiter vor.

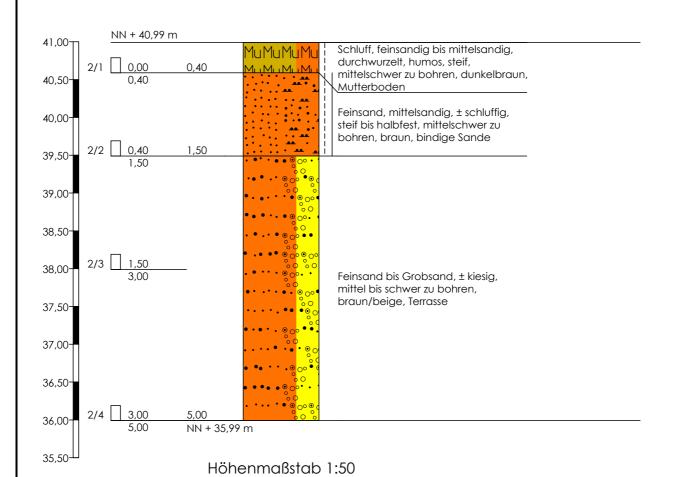


Anlage:
Projekt: Kaarst, B-Plan 108

Auftraggeber: Stadt Kaarst

Bearb.: S. Liedtke Datum: 29.10.2018

RKS 2



Schichtenverzeichnis

Anlage

für Bohrungen ohne durchgehende Gewinnung von gekernten Proben								Berich	t:	
Rauvorl	hahen: Ka	aarst, B-Plan 108						Az.:		
Bohru			att 1					Datum 29.	: 10.20	18
1			2				3	4	5	6
		ennung der Bode Beimengungen	Bemerkungen	Entnommene Proben						
Bis m	b) Ergä	p) Ergänzende Bemerkungen¹)								Tiefe
unter Ansatz- punkt	nach	chaffenheit n Bohrgut	d) Beschaffenheit nach Bohrvorgang	ľ	Farbe	I	Bohrwerkzeuge Kernverlust Sonstiges		Nr.	in m (Unter- kante)
pulikt	f) Üblid Bend	che ennung	g) Geologische ¹) Benennung		1) Gruppe	i) Kalk- gehalt				ĺ
	^{a)} Sch	ıluff, feinsandi	g bis mittelsandig					С	2/1	0,40
0.40	b) dure	chwurzelt, hun	nos				erdfeucht, kein	ı		
0,40	c) stei	f	d) mittelschwer zu bohren	e)	dunk	elbraun	Geruch			
	f) Mut	terboden	g)	h)		i)				
	^{a)} Feir	nsand, mittelsa		С	2/2	1,50				
	b)	b)						,		
1,50	c) stei	f bis halbfest	d) mittelschwer zu bohren e) braun				erdfeucht, kein Geruch			
	f) bind	dige Sande	g)	h)		i)				
	^{a)} Feir	nsand bis Gro		C	2/3 2/4	3,00 5,00				
	b)						erdfeucht, kein	,		
5,00	c)		d) mittel bis schwer zu bohren	e)	braur	n/beige	Geruch			
	f) Ter	rasse	g)	h)		i)				
	a)									
	b)									
	c)		d)	e)						
	f)		g)	h)		i)				
	a)		1	1		1				
	b)						-			
	c)		d)	e)			-			
	f)		g)	h)		i)	-			
¹) Eir	ntragung r	nimmt der wissen	schaftliche Bearbeiter vor.							

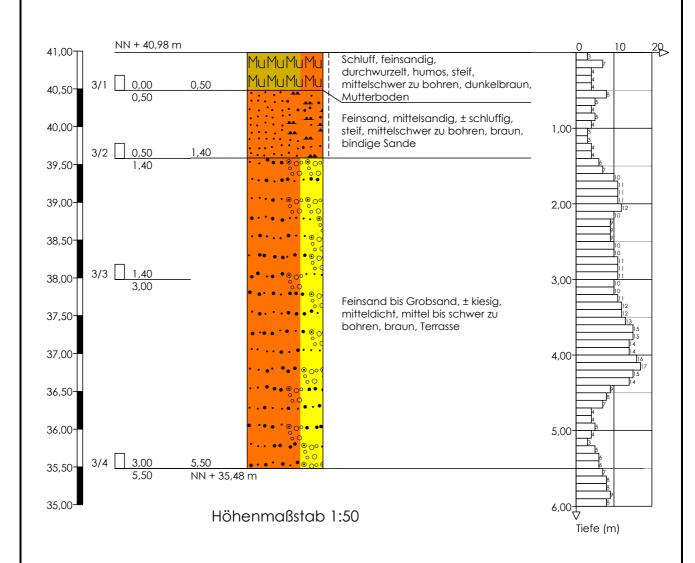


Anlage:
Projekt: Kaarst, B-Plan 108

Auftraggeber: Stadt Kaarst

Bearb.: S. Liedtke Datum: 29.10.2018

RKS 3 / DPH 3



Anlage

Schichtenverzeichnis Bericht: für Bohrungen ohne durchgehende Gewinnung von gekernten Proben Az.: Bauvorhaben: Kaarst, B-Plan 108 Datum: **Bohrung** Nr RKS 3 / DPH 3 /Blatt 1 29.10.2018 5 a) Benennung der Bodenart Entnommene Proben Bemerkungen und Beimengungen Bis b) Ergänzende Bemerkungen 1) Sonderprobe Wasserführung Tiefe m Bohrwerkzeuge in m unter c) Beschaffenheit d) Beschaffenheit e) Farbe Art Kernverlust (Unter-Ansatznach Bohrgut nach Bohrvorgang Sonstiges kante) punkt h) ¹) Gruppe i) Kalk-Übliche g) Geologische 1) Benennung Benennung gehalt С 3/1 0,50 Schluff, feinsandig durchwurzelt, humos erdfeucht, kein 0,50 d) mittelschwer zu Geruch c) steif e) dunkelbraun bohren h) i) g) Mutterboden a) Feinsand, mittelsandig, ± schluffig 3/2 1.40 b) erdfeucht, kein 1,40 Geruch e) braun d) mittelschwer zu steif bohren i) g) h) bindige Sande 3/3 3,00 a) Feinsand bis Grobsand, ± kiesig С 5,50 3/4 b) erdfeucht, kein 5,50 d) mittel bis schwer e) braun Geruch c) mitteldicht zu bohren i) h) g) Terrasse a) b) d) c) e) f) h) i) g) a) b) c) d) e) h) i) g) 1) Eintragung nimmt der wissenschaftliche Bearbeiter vor.

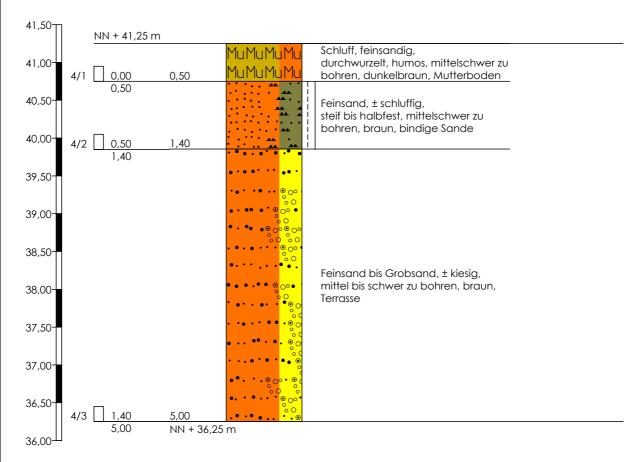


Anlage:
Projekt: Kaarst, B-Plan 108
Auftraggeber: Stadt Kaarst

Datum: 29.10.2018

Bearb.: S. Liedtke

RKS 4



Höhenmaßstab 1:50

Schichtenverzeichnis

Anlage

für Bohrungen ohne durchgehende Gewinnung von gekernten Proben							Bericht:			
					ung von go	tornion i robon	Az.:			
Bauvor	haben: Ka	aarst, B-Plan 108					Datum	:		
Bohru	ung N	r RKS 4 /Bla	att 1				29.	10.20	18	
1			2			3	4	5	6	
D.		ennung der Bode Beimengungen	nart			Bemerkungen	E	ntnom Prob		
Bis m	b) Ergá	inzende Bemerkı	ungen 1)			Sonderprobe Wasserführung			Tiefe	
unter Ansatz- punkt	nach	chaffenheit n Bohrgut	d) Beschaffenheit nach Bohrvorgang	e) Farbe		Bohrwerkzeuge Kernverlust Sonstiges		Nr.	in m (Unter- kante)	
parikt	f) Üblio Ben	che ennung	g) Geologische ¹) Benennung	h) ¹) Gruppe	i) Kalk- gehal					
	a) Sch	ıluff, feinsandi	g				С	4/1	0,50	
0,50	b) dur	chwurzelt, hun	nos			erdfeucht, keir	1			
0,50	c)		d) mittelschwer zu bohren	e) dunk	elbraun	Geruch				
	f) Mut	terboden	g)	h)	i)					
	^{a)} Feii	nsand, ± schlu	iffig		С	4/2	1,40			
	b)		erdfeucht, keir	,						
1,40	c) stei	f bis halbfest	t d) mittelschwer zu e) braun		Geruch					
	f) bind	dige Sande	g)	h)	i)					
	^{a)} Feii	nsand bis Grol	bsand, ± kiesig		С	4/3	5,00			
	b)					erdfeucht, kein	,			
5,00	c)		d) mittel bis schwer zu bohren	e) brau	n	Geruch	'			
	f) Ter	rasse	g)	h)	i)					
	a)									
	b)									
	c)		d)	e)						
	f)		g)	h)	i)					
	a)			1	'					
	b)									
	c)		d)	e)						
	f)		g)	h)	i)					
1) Fir	I ntragung r	nimmt der wissen:	schaftliche Bearbeiter vor.			1				

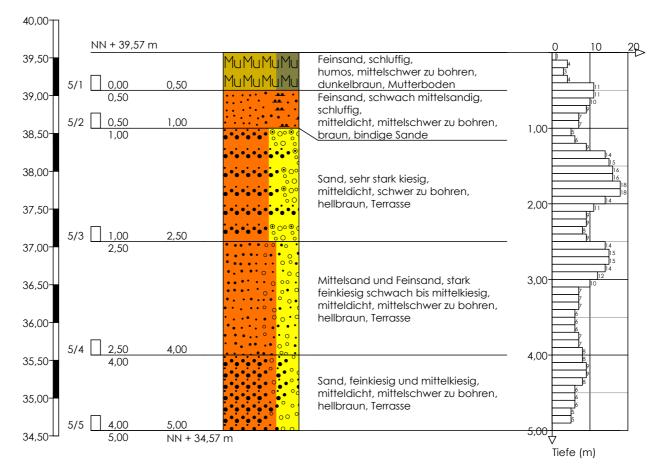


Anlage:
Projekt: Kaarst, B-Plan 108

Auftraggeber: Stadt Kaarst

Bearb.: S. Liedtke Datum: 30.10.2018

RKS 5 / DPH 5



Höhenmaßstab 1:50

Schichtenverzeichnis

Anlage

	für Bohrungen ohne durchgehende Gewinnung von gekernten Proben							:	
							Az.:		
			H 5 /Blatt 1						18
1			2			3	4	5	6
			nart			Bemerkungen			
			ıngen 1)			Sonderprobe			Tiefe
unter Ansatz-	nach	Bohrgut	d) Beschaffenheit nach Bohrvorgang	e) Farbe	ı	Bohrwerkzeuge Kernverlust		Nr.	in m (Unter- kante)
pulikt			g) Geologische ¹) Benennung		i) Kalk- gehalt				
	^{a)} Feir	nsand, schluffi	g				С	5/1	0,50
Bis to the control of	b) bur	200				_			
	c)	103	d) mittelschwer zu	e) dunk	elbraun	erdfeucht, kein Geruch			
	^{f)} Mut	Servickaarst, B-Plan 108 Datum: 30.10.2018							
	^{a)} Feir	nsand, schwad	ch mittelsandig, schluf	fig			С	5/2	1,00
1,00	b)	trocken bis							
1,00	c) mitte	eldicht		1					
	f) bind	lige Sande	g)	h)	i)			5 Intnomm Prober Nr. 5/1 5/2 5/4	
	^{a)} San	d, sehr stark l	kiesig				С	5/3	2,50
	b)					trocken, kein			
Bohrun 1 Bism unter Ansatz- punkt	c) mitt	eldicht		e) hellbi	raun	-			
	^{f)} Terr	rasse	g)	h)	i)			Datum: 30.10.201 4 5 Entnomr Probe Art Nr. C 5/1 C 5/2 C 5/3	
			einsand, stark feinkiesi	ig schwac	h bis		С	5/4	4,00
4.00	b)								
4,00	c) mitt	eldicht		e) hellbi	raun		1		
	^{f)} Teri	asse	g)	h)	i)				
	^{a)} San	d, feinkiesig u	nd mittelkiesig				С	5/5	5,00
	b)					erdfeucht kein			
5,00	c) mitte	eldicht		e) hellbi	raun				
	f) Terr	asse	g)	h)	i)				
1) Ein	ntragung n	immt der wissen	schaftliche Bearbeiter vor.	1	I	1		1	Ī

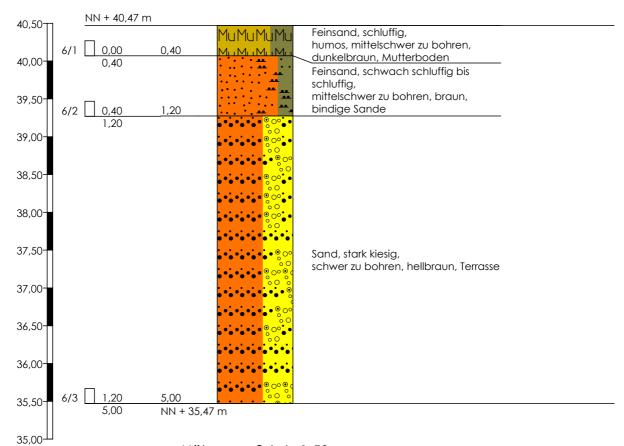


Anlage:
Projekt: Kaarst, B-Plan 108

Auftraggeber: Stadt Kaarst

Bearb.: S. Liedtke Datum: 30.10.2018

RKS 6



Höhenmaßstab 1:50

Schichtenverzeichnis

Anlage

		für Bohrungen ohne durchgehende Gewinnung von gekernten Proben									Bericht:			
			iui boi	irungen onne durchgenen	ue G	ewiiiiu	ng von gek	emten Proben	Az.	:				
Bauvorl	habe	n: Ka	arst, B-Plan 108						D - 1					
Bohru	ıng	Nr	RKS 6 /Bla	tt 1					Datum: 30.10.2018					
1				2				3		4	5	6		
		Benennung der Bodenart und Beimengungen								Er	tnomi Probe			
Bis	b)	Ergäi	nzende Bemerku	ngen ¹)				Sonderprobe Wasserführung				Tiefe		
unter Ansatz-			haffenheit Bohrgut	d) Beschaffenheit nach Bohrvorgang	e)	Farbe		Bohrwerkzeuge Kernverlust Sonstiges	.	Art	Nr.	in m (Unter- kante)		
punkt		Üblic Bene	he nnung	g) Geologische ¹) Benennung		¹) Gruppe	i) Kalk- gehalt	_				Karito)		
	a)	Fein	sand, schluffiç	9					C		6/1	0,40		
	b)						erdfeucht, kein							
0,40	c)			d) mittelschwer zu bohren	e)	dunke	elbraun	Geruch						
	f)	Mutt	terboden	g)	h)		i)							
	a)	Fein		C)	6/2	1,20							
	b)							trocken bis						
1,20	c)	d) mittelschwer zu e) braun bohren			erdfeucht, kein Geruch									
	f)	bind	ige Sande	g)	h)		i)							
	a)	San	d, stark kiesig			·			C 6/	6/3	5,00			
5 00	b)							trocken bis						
5,00	c)			d) schwer zu bohren	e) hellbraun		aun	erdfeucht, kein Geruch						
	f)	Terr	asse	g)	h)		i)							
	a)													
	b)													
	c)			d)	e)									
	f)			g)	h)		i)							
	a)	a)												
	b)													
	c)			d)	e)									
	f)			g)	h)		i)							
¹) Ein	ıtragı	ıng ni	immt der wissens	chaftliche Bearbeiter vor.	п			1				I		



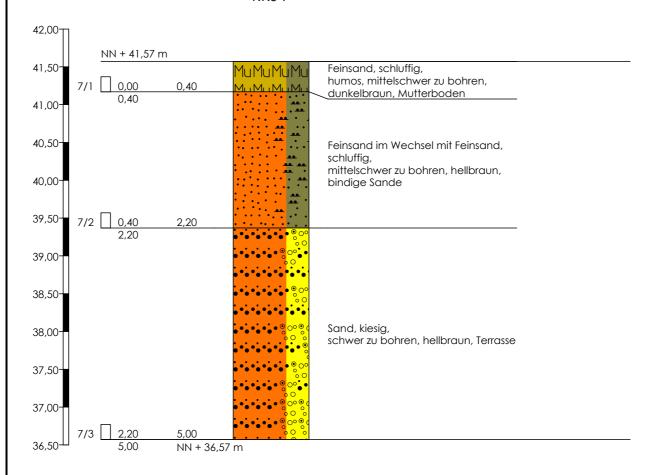
Anlage:
Projekt: Kaarst, B-Plan 108

Auftraggeber: Stadt Kaarst

Datum: 30.10.2018

Bearb.: S. Liedtke

RKS 7



Höhenmaßstab 1:50

Schichtenverzeichnis

Anlage

		Somonenverzelening								Bericht:		
			für Bol	hrungen ohne durchgehen	de Gewinnı	ıng von gek	ernten Proben	Az	z.:			
Bauvorl	habei	n: Ka	arst, B-Plan 108					•				
Bohru	ung	Nr	RKS 7 /Bla	ut 1				Da	atum: 30.1	0.20	18	
1				2			3		4	5	6	
Bis	a)	Bene und E	nnung der Bodei Beimengungen	Bemerkungen		Er	Prob					
	b)	Ergäi	nzende Bemerku	ngen 1)			Sonderprobe Wasserführung	.			Tiefe	
unter Ansatz-			haffenheit Bohrgut	d) Beschaffenheit nach Bohrvorgang	e) Farbe		Bohrwerkzeuge Kernverlust Sonstiges		Art	Nr.	in m (Unter-	
punkt		Üblic Bene	he nnung	g) Geologische ¹) Benennung	h) ¹) Gruppe	i) Kalk- gehalt	_				kante)	
	a)	Fein	sand, schluffi	g					С	7/1	0,40	
0.40	b)	hum	os				erdfeucht, kein	1				
0,40	c)			d) mittelschwer zu bohren	e) dunk	elbraun	Geruch					
	f)	Mutt	terboden	g)	h)	i)						
	a)	Fein	sand im Wecl			С	7/2	2,20				
	b)						tra alcam Icain					
2,20	c)		d) mittelschwer zu e) bohren			raun	trocken, kein Geruch					
	f)	bind	ige Sande	g)	h)	i)						
	a)	San	d, kiesig						С	7/3	5,00	
	b)						trocken bis					
5,00	c)			d) schwer zu bohren	e) hellb	raun	erdfeucht, kein Geruch	1				
	f)	Terr	asse	g)	h)	i)						
	a)											
	b)											
	c)			d)	e)							
	f)			g)	h)	i)						
	a)					•						
	b)											
	c)			d)	e)							
	f)			g)	h)	i)						
¹) Eir	ntragu	ıng ni	immt der wissens	schaftliche Bearbeiter vor.		1	1				<u> </u>	





UCL Umwelt Control Labor GmbH // Postfach 2063 // 44510 Lünen // Deutschland

TERRA Umwelt Consulting GmbH - Herr Andreas Fröhlich - Gell'Sche Str. 45 41472 Neuss

Dipl.-Ing. Stephan Evers T 0221-59 81150 F 0221-59811510 stephan.evers@ucl-labor.de

Prüfbericht - Nr.: 18-58914/1

Probe-Nr.: 18-58914-001 Prüfgegenstand: Feststoff

Auftraggeber / KD-Nr.: TERRA Umwelt Consulting GmbH, Gell'Sche Str. 45, 41472 Neuss / 50709

Projektbezeichnung: Kaarst, B-Plan 108 Hüngert
Probeneingang am / durch: 15.11.2018 / UCL-Kurier
Prüfzeitraum: 20.11.2018 - 23.11.2018

Parameter	Probenbezeichnung	MP 1/2 + 2/2 + 3/2 + 4/2 + 5/2 + 6/2 + 7/2	Bestimmungsgrenze	Methode
	Probe-Nr.	18-58914-001		
	Einheit			
Siebanalyse				
Sieb- und Schlämma	nalyse	s. Anlage		DIN 18123°;FV

n.b. = nicht bestimmbar n.a. = nicht analysiert ° = nicht akkreditiert FV = Fremdvergabe UA=Unterauftragvergabe AG=Auftraggeberdaten + = durchgeführt Standortkennung (Der Norm nachgestellte Buchstabenkombination): H=Hannover, KI=Kiel, L=Lünen, HE=Heide

i. A. R. Fuchs-Heinen

i.A. Lbm.-Chem. Rita Fuchs-Heinen (Kundenbetreuer)

Anhänge

23.11.2018

Fremdanalysenbericht18_58914_001



Dr. Spang
Ingenieurgesellschaft für Bauwesen, Geologie u. Umwelttechnik mbH

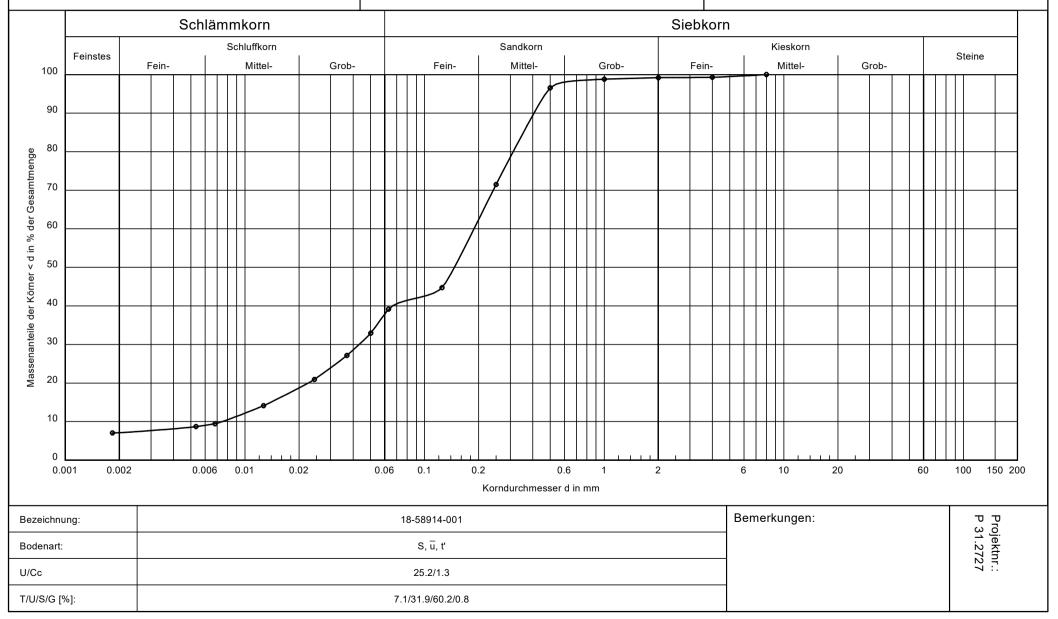
Körnungslinie

UCL 18-58914

Datum: 23.11.18

Art der Entnahme: gestört

Arbeitsweise: komb. Sieb- Schlämmanalyse





Protokoll Versickerung

ANLAGE 5

TERRA

UMWELT CONSULTING GMBH Gell'sche Straße 45 41472 Neuss

Tel.: 02131/7408-0 Fax: -20



Projekt: BV: B-Plan 108, Kaarst

Versuchsart: Open-End 2"
Versuchsnr.: 1 / Nähe RKS 3

Datum:

29.10.2018

Infiltrationstiefe: ca. 1,5 m u.Ansatzpunkt					
Zeit [Sec.]	Wasserstand ü. Versickerungssohle [cm]	Volumen [l]	Q=q/m [m³/s]	5,5*r*h [m]	k _f
0	180,00				
49	178,925	0,25	5,10204E-06	0,1968175	2,5923E-05
101	177,85	0,50	4,9505E-06	0,195635	2,5305E-05
152	176,775	0,75	4,93421E-06	0,1944525	2,5375E-05
201	175,7	1,00	4,97512E-06	0,19327	2,5742E-05
255	174,625	1,25	4,90196E-06	0,1920875	2,5519E-05
309	173,55	1,50	4,85437E-06	0,190905	2,5428E-05
					i i

