

Projekt-Nr. Ausfertigungs-Nr. Datum

2182691 Gesamt: 3 20.07.2018

## Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißlingen

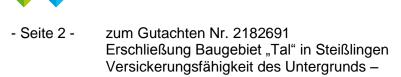
Versickerungsfähigkeit des Untergrunds – Ergänzende geotechnische Untersuchung

Auftraggeber Gemeinde Steißlingen

Anzahl der Seiten: 8 Anlagen: 4



tve/um



Ergänzende geotechnische Untersuchung



INHAL	.T:		Seite	
1	Zusa	nmenfassung	3	
2	Vorb	merkungen, Aufgabens	ellung4	
3	Proje	ktunterlagen	4	
4	Anga 4.1 4.2	Voruntersuchungen		
5	Morp	nologie und geologische	Verhältnisse5	
6	Durc 6.1 6.2	Geländearbeiten	orversuche	
7	Erge 7.1 7.2	Schichtaufbau des Unte	ndung	
8	Schl	ssbemerkungen	8	
<b>TABE</b>	e 1:		nältnisse und Ergebnisse der 7	
ANLA	GEN:			
1	Planui 1.1 1.2	terlagen Übersichtslageplan, Ma Übersicht über die Aufse	ßstab ca. 1 : 25.000 chlüsse, Maßstab ca. 1 : 1.000	
2	Baugrundaufschlüsse 2.1 Schichtenprofile der Rammkernsondierungen und Schürfgruben 2.2 Profilschnitte 2.2.1 Schnitte NW und M, Maßstab ca. 1 : 500/1 : 100 2.2.2 Schnitt SO, Maßstab ca. 1 : 500/1: 100			
3	Boder 3.1 3.2	<i>,</i>		
4	Auswe 4.1 4.2	tung Versickerungsvers Schurf SCH 1FL Schurf SCH 2T	uche	



- Seite 3 - zum Gutachten Nr. 2182691
Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißlingen Versickerungsfähigkeit des Untergrunds – Ergänzende geotechnische Untersuchung



## 1 Zusammenfassung

Die Gemeinde Steißlingen beabsichtigt die Erschließung des Baugebiets "Tal" mit einer Fläche von ca. 2,9 ha. Zur Überprüfung der generellen Versickerungseignung der Böden im Baugebiet wurden im April 2017 Versickerungsversuche durchgeführt (vgl. Gutachten Nr. 2170549 vom 19.05.2017, HPC AG [4]).

Aufgrund angepasster Detailplanungen sollte ergänzend die Dicke und Verbreitung der nicht versickerungsfähigen Deckschichten erkundet sowie die tatsächliche Versickerungsleistung am möglichen Standort einer zentralen Versickerungsanlage ermittelt werden.

Hierzu wurden vier weitere Rammkernsondierungen bis je ca. 4 m Tiefe und zwei weitere Baggerschürfe am Standort der geplanten zentralen Versickerungsanlage bis in eine maximale Tiefe von 5,0 m ausgeführt. Eine Rammkernsondierung (RKS 4/18) wurde zu einer temporären Grundwassermessstelle ausgebaut.

In den beiden Baggerschürfen wurden Versickerungsversuche durchgeführt. Dabei wurde bei der Versickerung in die Terrassenschotter eine mittlere Durchlässigkeit von  $k = 1,7 \times 10^{-4}$  m/s ermittelt.

Unter Berücksichtigung aller Untersuchungsergebnisse lassen sich die Wasserdurchlässigkeiten der angetroffenen Böden im Baugebiet anhand der Bodenansprache, den Korngrößenverteilungen in Anlage 3.2 sowie den Versickerungsversuchen wie folgt abschätzen:

Deckschicht: ca.  $k \approx 5 \times 10^{-6}$  -  $10^{-8}$  m/s Terrassenschotter: ca.  $k \approx 10^{-4}$  -  $10^{-6}$  m/s

Bei der Herstellung von Versickerungsanlagen muss daher darauf geachtet werden, ausreichend tief in die Terrassenschotter einzubinden und feinkornreiche Bereiche auszutauschen.

Aufgrund der teils hohen Mächtigkeit der Deckschichten und der diffusen Abgrenzung zum Terrassenkies wird eine zentrale Versickerung von Niederschlagswasser empfohlen.



- Seite 4 - zum Gutachten Nr. 2182691 Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißlingen Versickerungsfähigkeit des Untergrunds – Ergänzende geotechnische Untersuchung



## 2 Vorbemerkungen, Aufgabenstellung

Bauvorhaben: Erschließung Baugebiet "Tal", Steißlingen, Kreis Konstanz Auftraggeber: Gemeinde Steißlingen, Schulstraße 19, 78256 Steißlingen

Auftragnehmer: HPC AG, Standort Radolfzell
Angebot: Nr. 1182691 vom 30.05.2018
Beauftragung: Auftrag vom 30.05.2018

Aufgabenstellung: ergänzende geotechnische Untersuchung der Versickerungsfähig-

keit des Untergrunds

Aufgrund angepasster Detailplanungen sollte ergänzend die Dicke und Verbreitung der nicht versickerungsfähigen Deckschichten erkundet sowie die tatsächliche Versickerungsleistung am möglichen Standort einer zentralen Versickerungsanlage ermittelt werden.

#### 3 Projektunterlagen

Nachfolgende Unterlagen wurden verwendet:

Zu Gelände, Geologie, Grundwasser:

[1] Geologische Karte von Baden-Württemberg, Blatt 8119 Eigeltingen, Maßstab 1:25.000

#### Zum Bauvorhaben:

- [2] Umweltbericht zum Flächennutzungsplan 2020 der WG Singen, Stand Januar 2009, Gemeinde Steißlingen
- [3] Georeferenziertes Luftbild, Maßstab 1 : 2.000, Gemeinde Steißlingen
- [4] HPC AG, Gutachten Nr. 2170549, Erschließung Baugebiet "Tal", Steißlingen Versickerungsfähigkeit des Untergrunds –, 19.05.2017

Im vorliegenden Gutachten werden die Untergrundverhältnisse beschrieben und die Versickerungseignung beurteilt.

#### 4 Angaben zum Bauvorhaben

#### 4.1 Voruntersuchungen

Im April 2017 wurden Versickerungsversuche im Baugebiet durchgeführt (vgl. Gutachten Nr. 2170549 vom 19.05.2017, HPC AG [4]). Dabei wurden Durchlässigkeiten zwischen  $k = 4.2 \times 10^{-5}$  m/s im Terrassenkies und  $k = 2 \times 10^{-6}$  m/s in den Deckschichten ermittelt. Danach ist der Terrassenkies für die Versickerung von Niederschlagswasser geeignet, die bindig ausgebildeten Deckschichten nicht.



- Seite 5 - zum Gutachten Nr. 2182691

Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißlingen Versickerungsfähigkeit des Untergrunds – Ergänzende geotechnische Untersuchung



## 4.2 Baugelände

Gauß-Krüger-Koordinaten R = ca. 34 94 700H = ca. 52 96 100

(Mitte Baugebiet):

Höhe: ca. +455 bis +460 m ü. NN

Lage: nördlicher Ortsrand von Steißlingen (vgl. Anlagen 1.1 und 1.2)

Flurstücks-Nrn.: 3471, 3490/1, 3492, 3516 bis 3524, 3528, 3529, 3531, 8528, 8652,

8664

Bisherige Nutzung: Äcker, Baumwiesen, Futterwiesen

Wasserschutzgebiet: die Baufläche liegt nach der aktuellen online-Karte der LUBW nicht

in einem Wasserschutzgebiet

Das Gebiet "Tal" liegt am nördlichen Ortsrand von Steißlingen im Gewann "Tal". Der Planbereich schließt in nördlicher Richtung an die Bebauung des derzeitigen Ortsrands entlang der Franz-Oexle-Straße und der Talstraße an. Das Gebiet wird nach Südosten und Südwesten durch bestehende Bebauung begrenzt. Nach Nordosten und Nordwesten schließen weitere landwirtschaftliche Nutzflächen an.

#### 5 Morphologie und geologische Verhältnisse

Das Baugebiet liegt im Bereich einer mit geringem Gefälle nach Nordosten führenden Geländemulde. Die Muldenachse (Tieflage) verläuft in der Osthälfte etwa entlang des Nordrands und schwenkt dann etwa in die Mitte des Baugebiets ein. Gemäß der Geologischen Karte von Baden-Württemberg, 8119 Eigeltingen, Maßstab 1:25.000, wird der Untergrund durch Kiessand der Oberen Singener Terrasse gebildet. Im tieferen Untergrund stehen die Hangenden Bankkalke des Oberen Juras an, die jedoch für die Versickerung von Niederschlagswasser im Baugebiet nicht relevant sind.

#### 6 Durchgeführte Untersuchungen

#### 6.1 Geländearbeiten

Aufschlüsse: vier Kleinbohrungen (Rammkernsondierungen), RKS 1/18 bis

RKS 4/18, Ausführung am 05.06.2018, max. Tiefe 4,10 m, RKS 4/18 Ausbau zu einer temporären Grundwassermessstelle zwei Baggerschürfe, SCH 1FL/18 bis SCH 2T/18, Ausführung am 07.06.2018, max. SCH 1FL/18 Tiefe 2,8 m, SCH 2T/18 Tiefe

5,0 m

Bodenansprache: nach geologischen und bodenmechanischen Gesichtspunkten

Probennahme Boden: Entnahme von gestörten Bodenproben meterweise und bei

Schichtwechsel

Versickerungseignung: Versickerungsversuche in beiden Baggerschürfen, rechnerische

Ableitung des kf-Werts aus den Kornverteilungskurven sowie aus

den Sickerversuchen

Vermessung: nach Lage und Höhe auf bekannte Bezugspunkte



- Seite 6 - zum Gutachten Nr. 2182691

Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißlingen Versickerungsfähigkeit des Untergrunds – Ergänzende geotechnische Untersuchung



Dokumentation: Ansatzpunkte, vgl. Anlage 1.2; Schichtenprofile, vgl. Anlage 2.1

und Anlage 2.2

#### 6.2 Bodenmechanische Laborversuche

An ausgesuchten charakteristischen Bodenproben wurden die natürlichen Wassergehalte nach DIN 18 121 (2 Stück) und die Korngrößenverteilungen nach DIN 18 123 (2 Siebanalysen) bestimmt. Die Wassergehalte sind in der Anlage 3.1 aufgeführt, die Korngrößenverteilungen in Anlage 3.2.

## 7 Ergebnisse der Baugrunderkundung

#### 7.1 Schichtaufbau des Untergrunds

Auf dem Untersuchungsgelände wurden folgende Bodenhauptschichten festgestellt:

- humoser Oberboden
- bindige Deckschicht
- Terrassenschotter

In den Schürfen und Rammkernsondierungen wurde in allen Aufschlüssen **humoser Oberboden** mit einer Mächtigkeit von ca. 0,3 m aufgeschlossen.

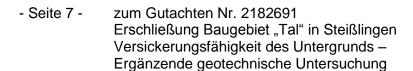
Unterlagert wird der Oberboden jeweils von einer **bindigen Deckschicht** aus Verwitterungslehm und holozänen Schwemmmassen. Die Deckschicht besteht aus durch Verwitterungsund Umlagerungsvorgänge beeinflusstem, entfestigtem und teilweise in geringen Entfernungen zu Tieflagen hin verschwemmtem Material des unterlagernden Kiessands. Dementsprechend liegt die Deckschicht als überwiegend sandiges bis stark sandiges Schluff-Kies-Gemisch von brauner Farbe vor. Die Deckschicht wurde bis in Tiefen zwischen 1,0 m (SCH 1 (2017)) und 3,5 m (RKS 4/18) Tiefe u. GOK erkundet. Nach den Korngrößenverteilungen in Anlage 3.2 liegen die Feinkornanteile der Deckschicht zwischen ca. 24 und 26 %.

Unterhalb der Deckschicht wurde in allen Aufschlüssen bis zur jeweiligen Endtiefe sandiger Kies mit wechselnden Feinkornanteilen erkundet, der den in der Geologischen Karte verzeichneten **Terrassenschottern** zugeordnet werden kann.

#### 7.2 Hydrogeologische Verhältnisse und Versickerung

Zur Erkundung der Grundwasserverhältnisse wurde die Bohrung RKS 4/18 zur temporären Grundwassermessstelle bis in eine Tiefe von 4,10 m u. GOK ausgebaut. Aufgrund der hohen Lagerungsdichte der Kiese war ein tieferer Ausbau nicht möglich. Grundwasser wurde in den Aufschlüssen bis 5 m u. GOK (SCH 2T) nicht angetroffen.







Über dem tieferen Grundwasserkörper im Terrassenschotter ist weiterhin die Bildung von Schichten- und Stauwasser in lokal und kleinräumig möglichen sandigen oder kiesigen Einschaltungen in der Deckschicht möglich. Dieses Schichtenwasser kann gespannt oder auch artesisch gespannt sein. Zudem kann sich oberhalb des Grundwassers aufgrund der überwiegend geringen Durchlässigkeiten auf der Deckschicht Stauwasser aus Niederschlägen bilden. Dieses Stauwasser kann bis zur Geländeoberkante, in Tieflagen auch darüber, reichen.

Zur Überprüfung der tatsächlichen Versickerungsleistung am geplanten Standort einer zentralen Versickerungsanlage wurden in den zwei Baggerschürfen Versickerungsversuche durchgeführt. SCH 1FL wurde bis 2,8 m Tiefe und SCH 2T bis 5,0 m Tiefe ausgeführt. In den Schürfen wurden unter der Deckschicht jeweils bis zur Endtiefe Terrassenschotter angetroffen. In nachfolgender Tabelle 1 sind die geologischen Rahmenverhältnisse und die Ergebnisse der Versickerungsversuche zusammengestellt. Die Auswertung der Versickerungsversuche ist in Anlage 4 enthalten.

Aufschluss/	Verwitterungslehm	Terrassenschotter		Durchlässigkeit/ Transmissivität	
Versickerungs- versuch	bis m u. GOK	bis m ü. NN	Sickerschicht		
SCH 1FL	1,6	2,8	Terrassenschotter: Kies, stark sandig, schwach schluffig, schwach steinig	k = 2,3E-04 m/s	
SCH 2T	2,4	5,0	Terrassenschotter: Kies, sandig, schluffig, schwach steinig	k = 1,1E-04 m/s	

 Tabelle 1:
 Geologische Rahmenverhältnisse und Ergebnisse der Versickerungsversuche

Die mittlere Durchlässigkeit der Terrassenschotter am Standort der geplanten Versickerungsanlage ergibt sich auf dieser Grundlage zu

$$k = 1.7 \times 10^{-4} \text{ m/s}.$$

Dieser Wert liegt im Bereich des entwässerungstechnisch wirksamen Durchlässigkeitsbereichs nach dem Arbeitsblatt ATV-DVWK-A 138 (k ≥ 10<sup>-6</sup> m/s).

Unter Berücksichtigung aller Untersuchungsergebnisse lassen sich die Wasserdurchlässigkeiten der angetroffenen Böden anhand der Bodenansprache, den Korngrößenverteilungen in Anlage 3.2 sowie den Versickerungsversuchen wie folgt abschätzen:

> Deckschicht: ca.  $k \approx 5 \times 10^{-6} - 10^{-8} \text{ m/s}$ Terrassenschotter: ca.  $k \approx 10^{-4} - 10^{-6} \text{ m/s}$

Die genannten Durchlässigkeiten beschreiben die überwiegend auftretenden Durchlässigkeiten. Durchlässigkeiten in möglichen eingelagerten Linsen können deutlich abweichend sein.



- Seite 8 - zum Gutachten Nr. 2182691 Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißlingen Versickerungsfähigkeit des Untergrunds – Ergänzende geotechnische Untersuchung



Damit liegen die Wasserdurchlässigkeiten der Deckschicht außerhalb, die der Terrassenschotter innerhalb des entwässerungstechnisch wirksamen Durchlässigkeitsbereichs nach dem Arbeitsblatt ATV-DVWK-A 138 ( $k \ge 10^{-6}$  m/s). Die Deckschicht ist damit für eine Versickerung nicht geeignet.

Bei der Herstellung von Versickerungsanlagen muss daher darauf geachtet werden, ausreichend tief in die Terrassenschotter einzubinden und feinkornreiche Bereiche auszutauschen. Da die Grenze zwischen Deckschichten und Terrassenschotter diffus verläuft, können die höheren Abschnitte der Terrassenschotter auch noch höhere Feinkornanteile aufweisen. Es wird daher eine Einbindung von mindestens 0,5 m in die Terrassenschotter empfohlen, um eine ausreichende Versickerungsleistung zu gewährleisten.

Aufgrund der teils hohen Mächtigkeit der Deckschichten und der diffusen Abgrenzung zum Terrassenkies wird eine zentrale Versickerung von Niederschlagswasser empfohlen.

## 8 Schlussbemerkungen

Die im Gutachten enthaltenen Angaben beziehen sich auf die Untersuchungsstellen. Abweichungen von den im Gutachten enthaltenen Angaben können aufgrund der Heterogenität des Untergrunds nicht ausgeschlossen werden. Es ist eine sorgfältige Überwachung der Erdarbeiten und eine laufende Überprüfung der angetroffenen Bodenverhältnisse im Vergleich zu den Untersuchungsergebnissen und Folgerungen im Gutachten erforderlich. Für ergänzende Erläuterungen sowie zur Klärung der im Verlauf der weiteren Planung und Ausführung noch offenen Fragen stehen wir gerne zur Verfügung.

**HPC AG** 

Projektleiter

Thomas Veigel Dipl.-Geologe

Projektbearbeiterin

Franziska Steudel

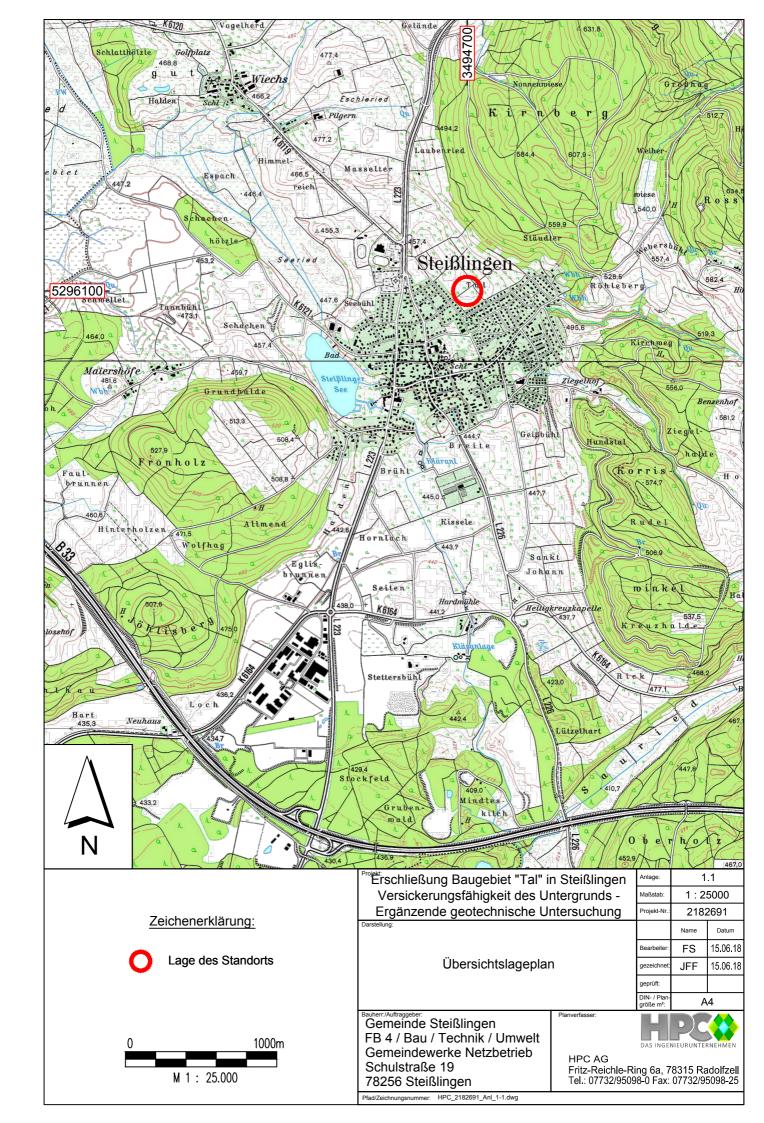
M.Sc. Geowissenschaften

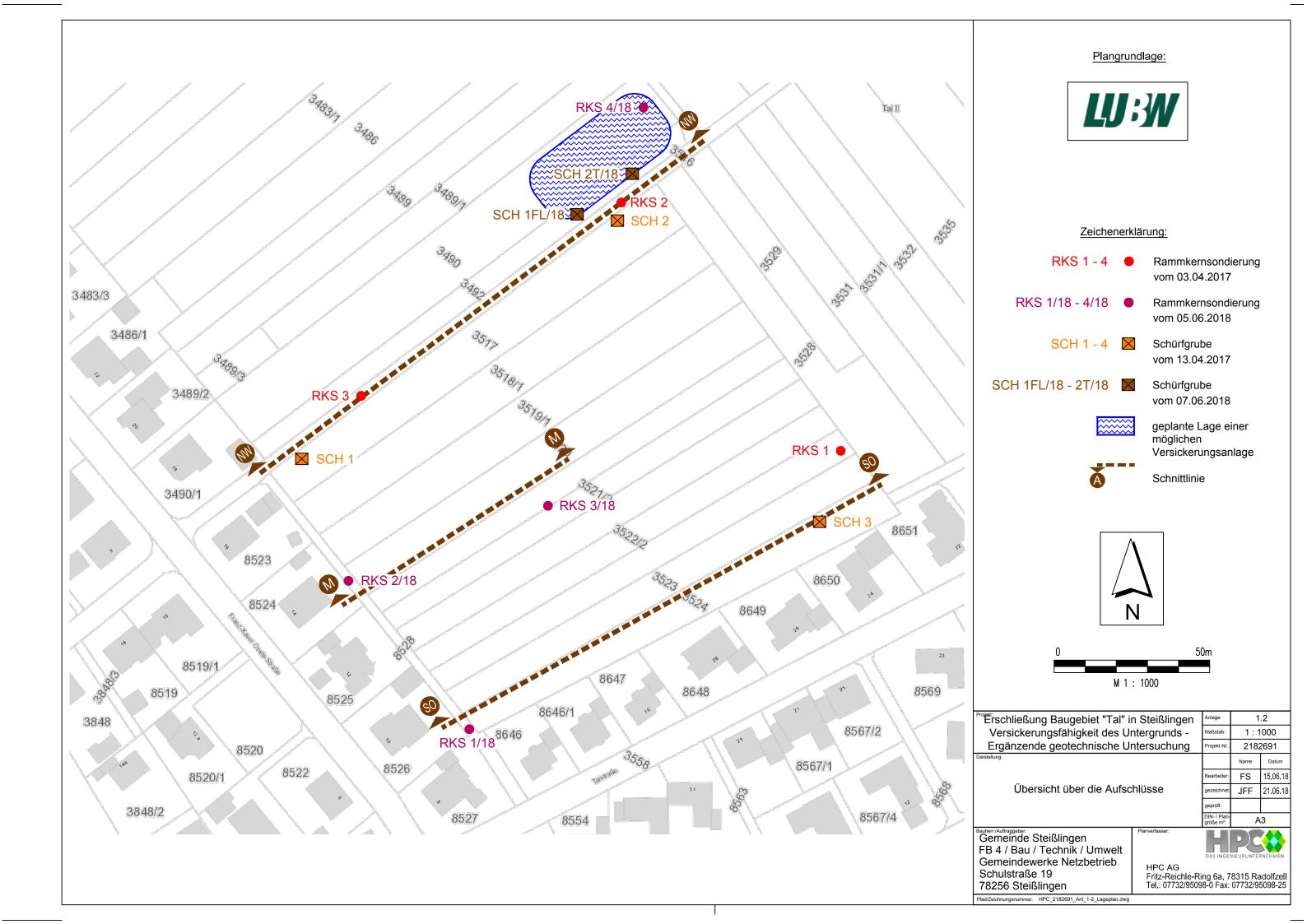


### **ANLAGE 1**

## Planunterlagen

- 1.1
- Übersichtslageplan, Maßstab 1 : 25.000 Übersicht über die Aufschlüsse, Maßstab ca. 1 : 1.000 1.2





#### ANLAGE 2

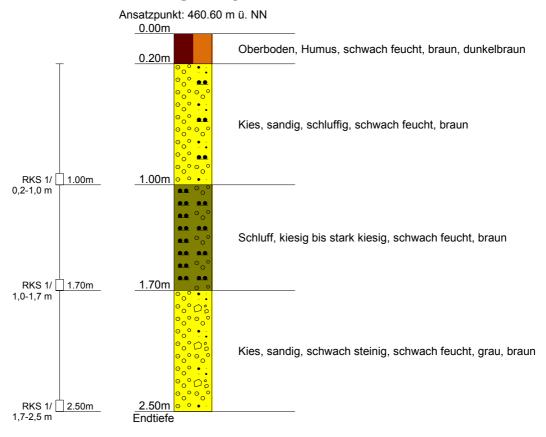
## Baugrundaufschlüsse

- 2.1 Schichtenprofile der Rammkernsondierungen und Schürfgruben
- 2.2 Profilschnitte
  - 2.2.1 Schnitte NW und M, Maßstab ca. 1 : 500/1 : 100
  - 2.2.2 Schnitt SO, Maßstab ca. 1 : 500/1: 100

Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 1
Projektname:	Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
Rechtswert:		Hochwert:	
GOK m ü. NN:	460,60	POK m ü. NN:	
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am:	05.06.2018 /jm
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb



## **RKS 1/18**

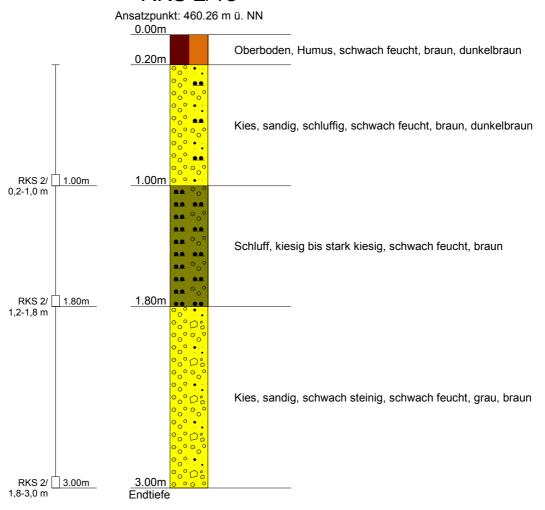


kein weiterer Bohrfortschritt

Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 2
Projektname:	Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
Rechtswert:		Hochwert:	
GOK m ü. NN:	460,26	POK m ü. NN:	
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am:	05.06.2018 /jm
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb



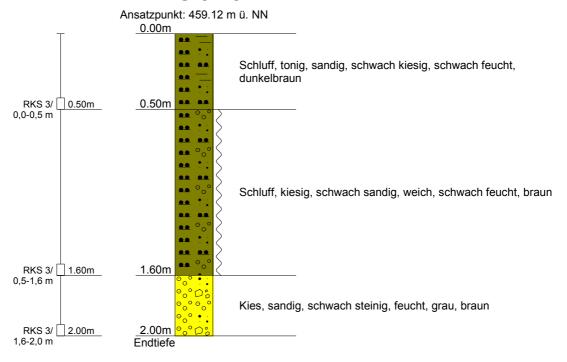
## **RKS 2/18**



Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 3
Projektname:	Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
Rechtswert:		Hochwert:	
GOK m ü. NN:	459,12	POK m ü. NN:	
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am:	05.06.2018 /jm
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb

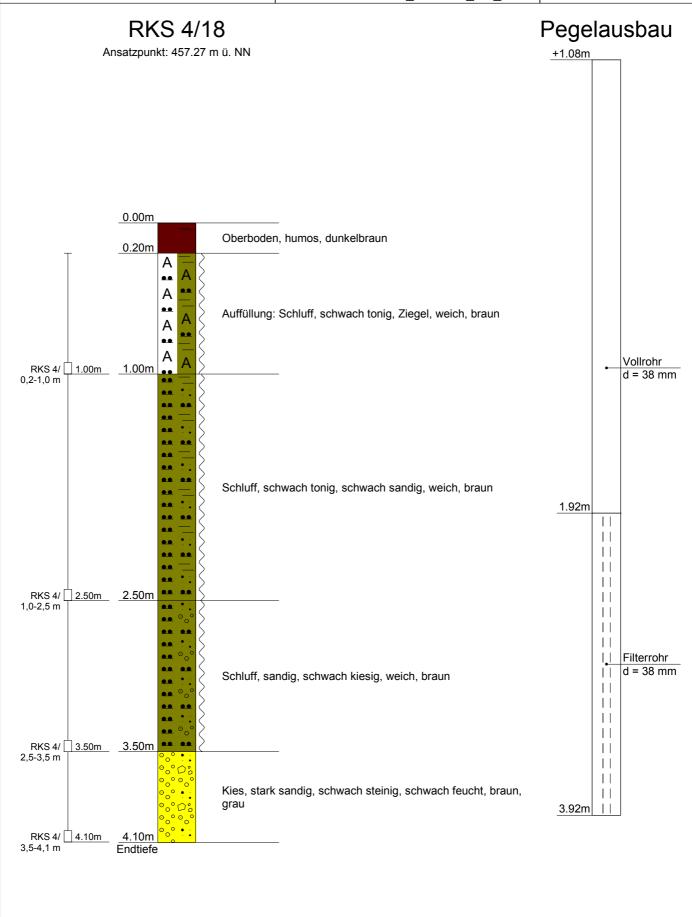


## **RKS 3/18**



Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 4
Projektname:	Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
Rechtswert:		Hochwert:	
GOK m ü. NN:	457,27	POK m ü. NN:	
Maßstab:	1: 25 / 1: 5	ausgeführt am:	05.06.2018 /jm
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb

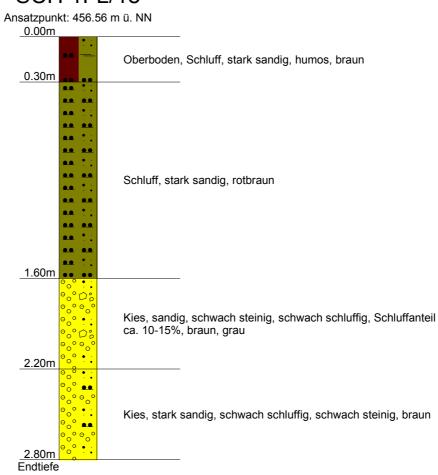




Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 5
Projektname:	Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
Rechtswert:		Hochwert:	
GOK m ü. NN:	456,56	POK m ü. NN:	
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am:	07.06.2018 /jm
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb

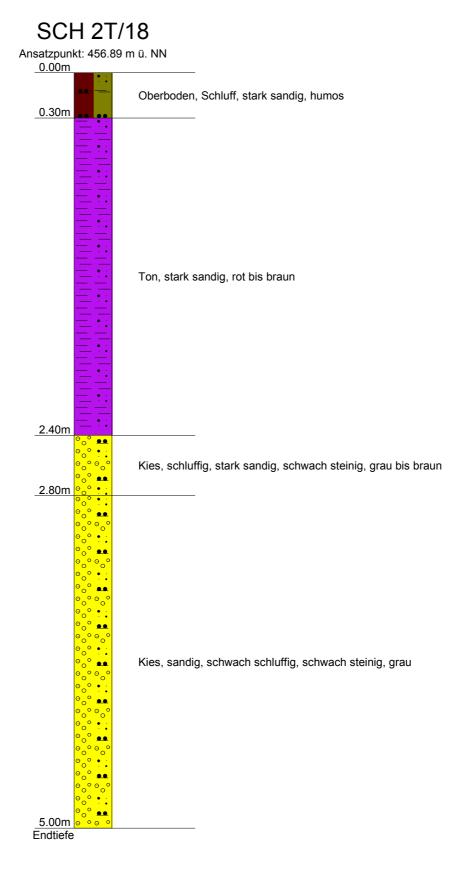


## SCH 1FL/18



Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage: 2.1, Seite 6
Projektname:	Erschließung Baugebie	t "Tal" in Steißlingen
Rechtswert:		Hochwert:
GOK m ü. NN:	456,89	POK m ü. NN:
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am: 07.06.2018 /jm
BOHRPROFIL		Dateiname: HPC_2182691_Anl_2.dcb
1		

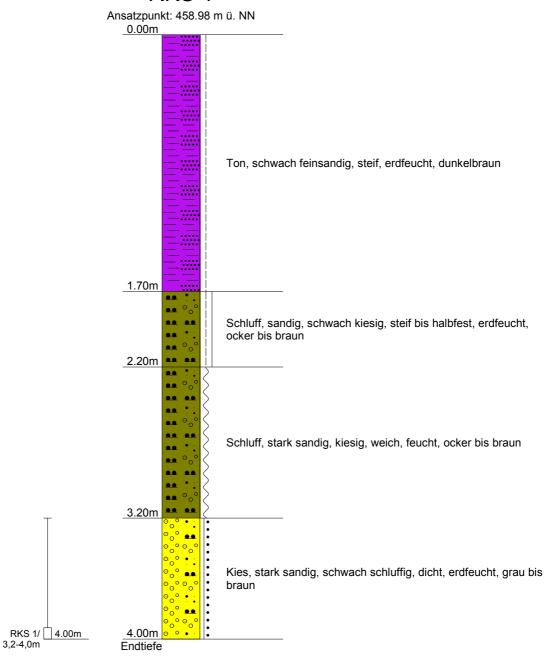




2182691	Anlage:	2.1, Seite 7
Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
	Hochwert:	
458,98	POK m ü. NN:	
1: 25	ausgeführt am:	03.04.2017/Stotz
	Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb
	Erschließung Baugebiet 458,98	Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißling Hochwert: 458,98 POK m ü. NN: 1: 25 ausgeführt am:



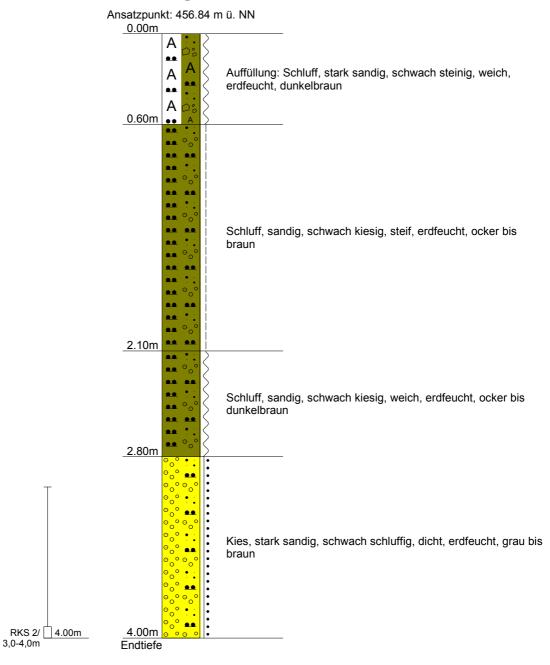
## RKS<sub>1</sub>



Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 8
Projektname:	Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
Rechtswert:		Hochwert:	
GOK m ü. NN:	456,84	POK m ü. NN:	
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am:	03.04.2017/Stotz
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb



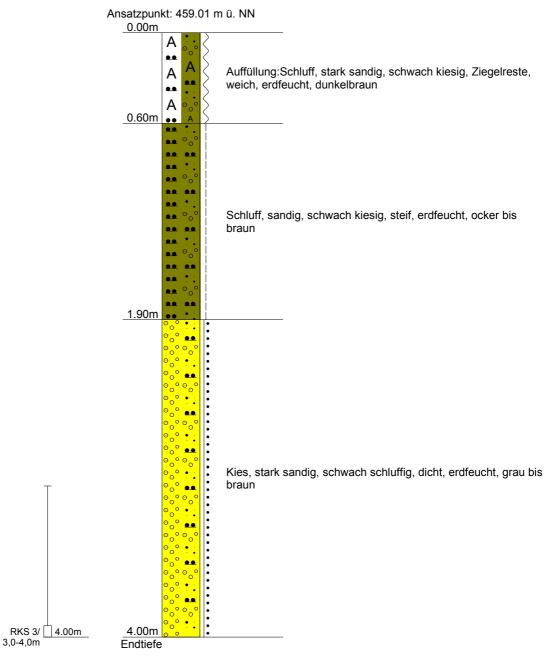
## RKS<sub>2</sub>



Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 9
Projektname:	Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
Rechtswert:		Hochwert:	
GOK m ü. NN:	459,01	POK m ü. NN:	
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am:	03.04.2017/Stotz
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb



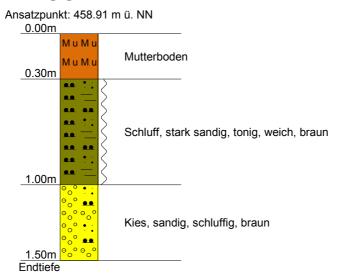
## RKS 3



Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 10
Projektname:	Erschließung Baugebiet	"Tal" in Steißling	gen
Rechtswert:		Hochwert:	
GOK m ü. NN:	458,91	POK m ü. NN:	
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am:	13.04.2017/tv
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb



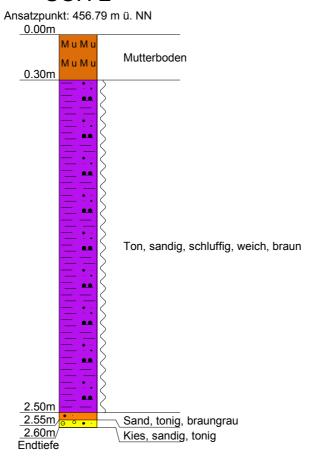
## SCH 1



Gutachten-Nr.:	2182691	Anlage:	2.1, Seite 11		
Projektname:	Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißlingen				
Rechtswert:		Hochwert:			
GOK m ü. NN:	456,79	POK m ü. NN:			
Maßstab:	1: 25	ausgeführt am:	13.04.2017/tv		
BOHRPROFIL		Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb		



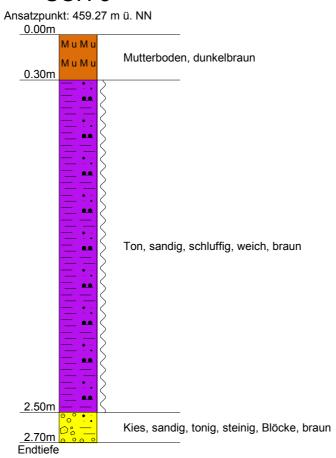
## SCH 2

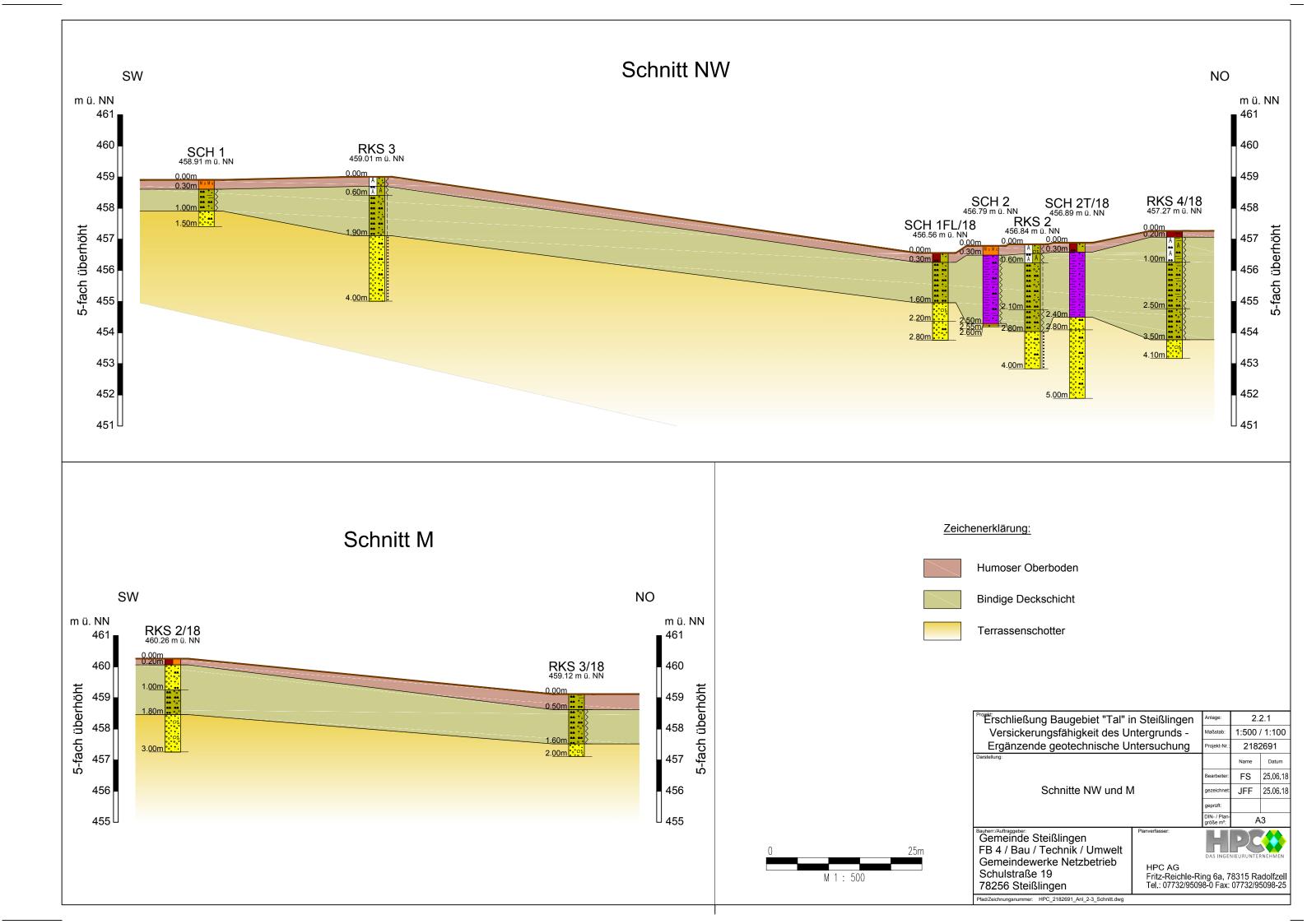


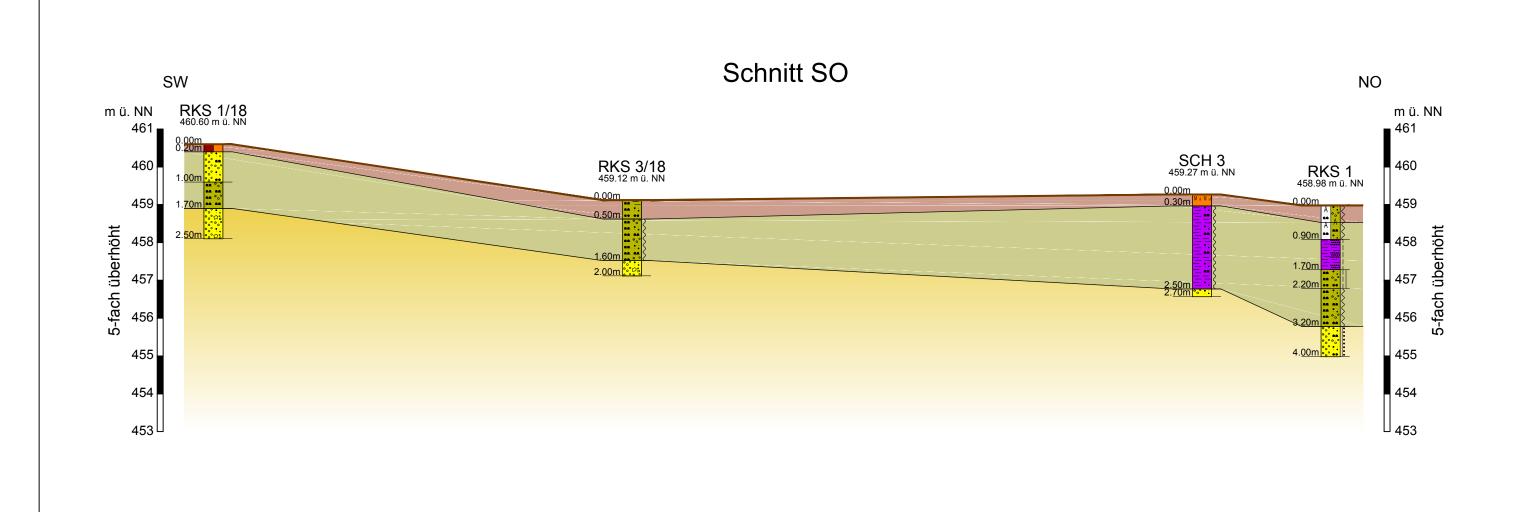
182691	Anlage:	2.1, Seite 12		
Erschließung Baugebiet "Tal" in Steißlingen				
	Hochwert:			
59,27	POK m ü. NN:			
25	ausgeführt am:	13.04.2017/tv		
	Dateiname:	HPC_2182691_Anl_2.dcb		
	schließung Baugebiet 9,27 25	schließung Baugebiet "Tal" in Steißling Hochwert: 9,27 POK m ü. NN: 25 ausgeführt am:		

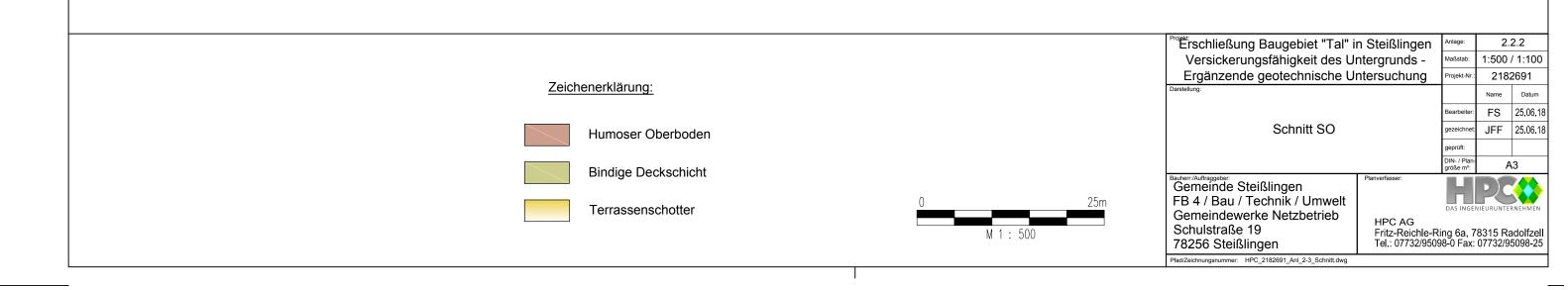


## SCH 3









### **ANLAGE 3**

## Bodenmechanische Laborergebnisse

- Wassergehaltsbestimmung nach DIN 18 121, Teil 1 Korngrößenverteilung nach DIN 18 123 3.1
- 3.2



# Wassergehalt Bestimmung durch Ofentrocknung DIN 18 121, Teil 1

GA-Nr.: 2182691 Anlage: 3.1

Projekt: Ergänzende Geotechnische Untersuchung Versickerungsanlagen

**Projekt-Nr.**: 2182691

Datum: 05.06.2018

Name: HPC-Rottenburg/uhe

ivame.		IHPC-Rollenburg/une	
Bezeichnung der Probe Entnahme-   Entnahme-		Wassergehalt	Bemerkungen
stelle	tiefe [m u GOK]	[ % ]	
RKS 1	0,2-1,0	6,0	
RKS 2	1,0-1,8	15,0	

Gutac	hten-Nr.:	2182691		A	ınlage:	3.2					1
Projek	kt:	Ergänzen	de Geotechnische U	Intersuchung	Versickerungsanlag	jen					
KORN	NVERTEILUNG				atum Probennahme	: 05.06.2018				PC	
DIN 1	8 123-5/-6/-7			С	ateiname:	HPC_218269	1_Anl_3-2.dcs				
	Ton		Schluff			Sand			Kies		Steine
		Fein-	Mittel-	Grob-	Fein-	Mittel-	Grob-	Fein-	Mittel-	Grob-	
100											
90											
80											
70									Armon Arman		
60 Kg									-	0	
현 50							***************************************				
Massenprozent 0 0 09											
ğ 40 ⊠											
30					9	,-					
20					<b>X</b>						
								Ā			
10											
0											
	0.002	0.0	0.0	2	0.06 Kornd	0.2 0. lurchmesser in mm	.6	2	6	20	60
Entnah	mestelle	RKS	S 1	RKS :	2						
Entnah	metiefe	0,2	- 1,0 m	1,0 -	1,8 m						
Laborn	ummer	_			- RKS2/1,0-1,8						
Ungleid	chförmigkeitsgrad U	-		-							
Bodena	art	G, <del>u</del>	ī,fs',ms'	G,s,u							
d10 / d	60	- /10	0.597 mm	- /4.20	00 mm						
Anteil <	< 0.063 mm	26.1	1 %	24.0	%						
Froster	mpfindlichkeitsklasse	F3		F3							
Kornfra	akt. T/U/S/G	0.0/	/26.1/22.7/51.2 %	0.0/24	1.0/28.5/47.5 %						
Wasse	rgehalt	6.0	%	15.0 9	%						
Bodenç	gruppe	GŪ	•	GŪ							
	n Hazen	-		-							
kf nach	n Kaubisch	4.16	E-007 m/s	6.5E-	007 m/s						
kf nach	n Seiler	-		-							DC
						1		-1			

### **ANLAGE 4**

## Auswertung Versickerungsversuche

- 4.1 Schurf SCH 1FL
- 4.2 Schurf SCH 2T

## Hydraulische Versickerungsversuche Schurf Sch 1 Fl





Projekt	Gewann Tal, Steisslingen
Projektnummer	2182691
Bohrung	Sch 1 FI
Datum	07.06.2018
Testleiter	

Abmessung Schurf	[m]	4,00X4,00
Schurftiefe	[m u. GOK]	2,50
Abmessung Schurf (Sohle)	[m]	3,10X3,20
Testdurchmesser	[m]	2,017

Versuchsart	Slug
-------------	------

Testverlauf	
07.06.2018 09:17	Messbeginn
07.06.2018 09:31	Beginn 2. Auffüllung
07.06.2018 09:34	Ende 2. Auffüllung
07.06.2018 14:08	Messende

Testergebnisse Slug				
Ruhepotential [m uGOK]	2,50			
Verfahren	Versickerungsversuch Schurf			
	Signale, Ruhepotential Bezugsgröße für Auswertung			
Transmissivität T [m²/s]	5,4E-04			
Skinfaktor				
Verfahren <sup>1</sup>	Geradlinienverfahren nach HVORSLEV			
Durchlässigkeitsbeiwert k [m/s]	2,3E-04 (Schätzwert, angenommene Aquifermächtigkeit 2,39 m)			
Verfahren	Transmissivität dividiert durch Testintervalllänge			

## Bemerkungen

## Geologie SCH 1

Tiefe

m u. GOK

0,3 U,stark s

1,6 U,stark s

2,2 G,S, wenig x, wenig u

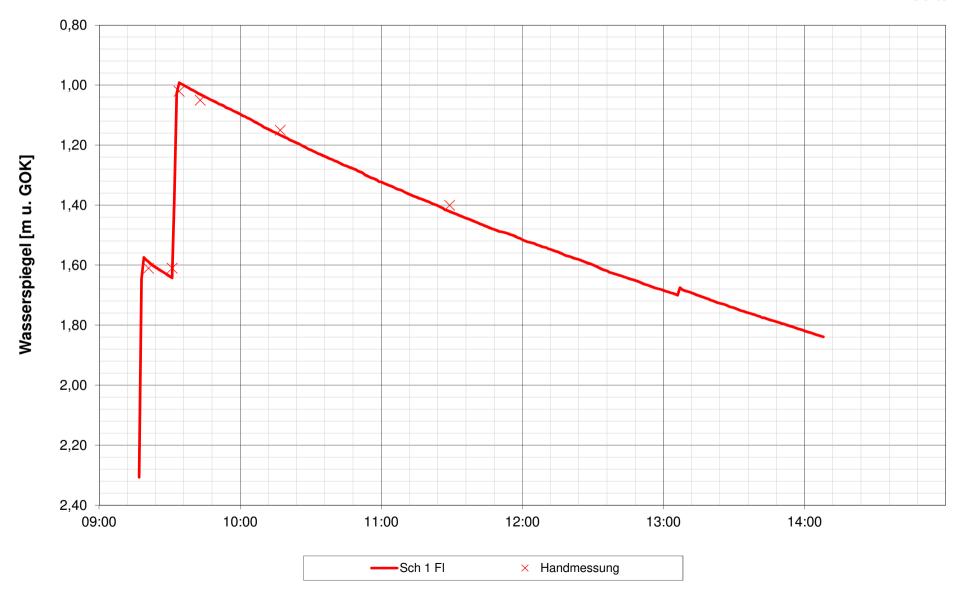
2,8 G, sehr s, wenig u, wenig x

<sup>1</sup> gem. Grundbau-Taschenbuch, Teil 2: Geotechnische Verfahren. - 8. Auflage (2018)

## Gewann Tal, Steisslingen Versickerungsversuch Sch 1 Fl



Seite 2 von 4

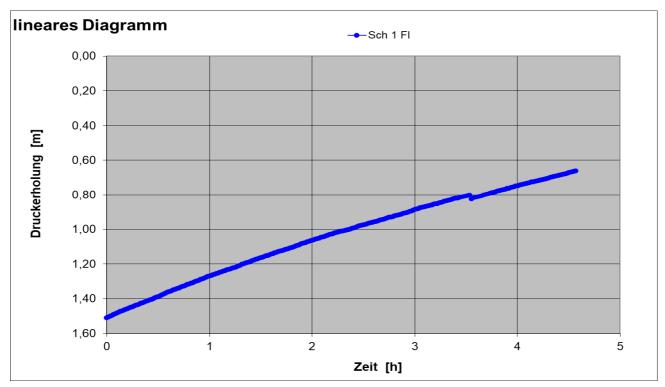


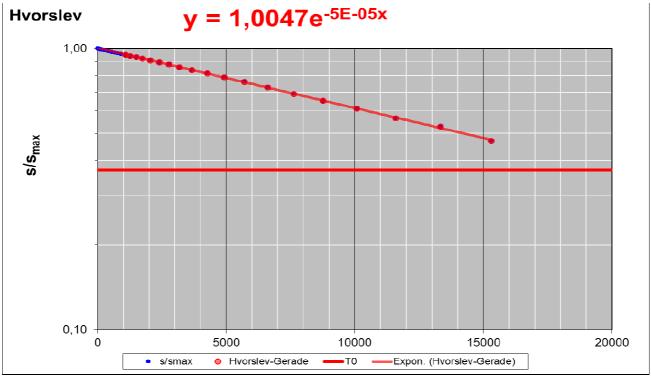
# Versuchsauswertung Versickerungsversuch

Seite 3 von 4

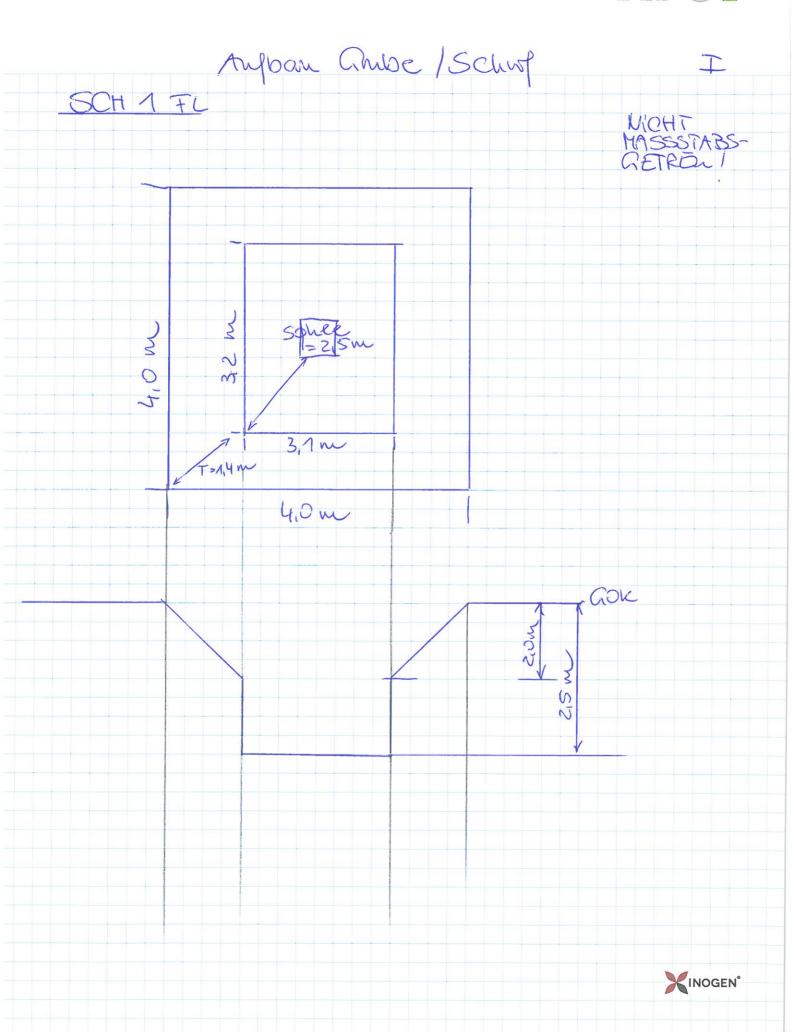


Projekt	G	ewann Tal, Steisslingen	Brunnen	Sch 1 Fl		Aquifertop	1,0 m
Projektnumm	er 2	182691	GWM	Sch 1 Fl		Aquiferbasis	3,4 m
Datum	Beginn 0	7.06.2018 09:31 Uhr		Geradlinien	verfahren n	ach Hvorslev	
RWPS	Dog o		· ·	acraammen	verramen n		
RWPS		2,50 m				α =	
Pumprate	<b>Q</b> =	0 m³/s	Δs	=	mm	T =	5,4E-04 m <sup>2</sup> /s
Radius	$r_0 =$	2,017 m	Δh :	=	m	S =	
	$r_B =$	2,017 m	C	=	$m^2/N$	Skin =	









## Hydraulische Versickerungsversuche Schurf Sch 2 T





Projekt	Gewann Tal, Steisslingen
Projektnummer	2182691
Bohrung	Sch 2 T
Datum	07.06.2018
Testleiter	

Abmessung Schurf	[m]	3,50X5,00
Schurftiefe	[m u. GOK]	5,00
Abmessung Schurf (Sohle)	[m]	2,00X3,60
Testdurchmesser	[m]	1,514

Versuchsart	Slug
versuchsart	j Siuţ

Testverlauf		
07.06.2018 09:50	Messbeginn	
07.06.2018 10:00	Beginn 2. Auffüllung, Schurf bricht aus	
07.06.2018 10:14	Ende 2. Auffüllung	
07.06.2018 12:10	Messende, Schurftiefe nach Versuch 3,50 m	

Testergebnisse Slug					
Ruhepotential [m uGOK]	4,30				
Verfahren	Versickerungsversuch Schurf				
	Signale, Ruhepotential Bezugsgröße für Auswertung				
Transmissivität T [m²/s]	1,9E-04				
Skinfaktor					
Verfahren <sup>1</sup>	Geradlinienverfahren nach HVORSLEV				
Durchlässigkeitsbeiwert k [m/s]	1,1E-04 (Schätzwert, angenommene Aquifermächtigkeit 1,7 m)				
Verfahren	Transmissivität dividiert durch Testintervalllänge				

#### Bemerkungen

Für die Auswertung wurden die Lichtlotwerte verwendet.

#### Geologie SCH 2 T

Tiefe

m u. GOK

0,3 U,stark s 1,6 T,stark s

2,2 G,u, stark s, wenig x

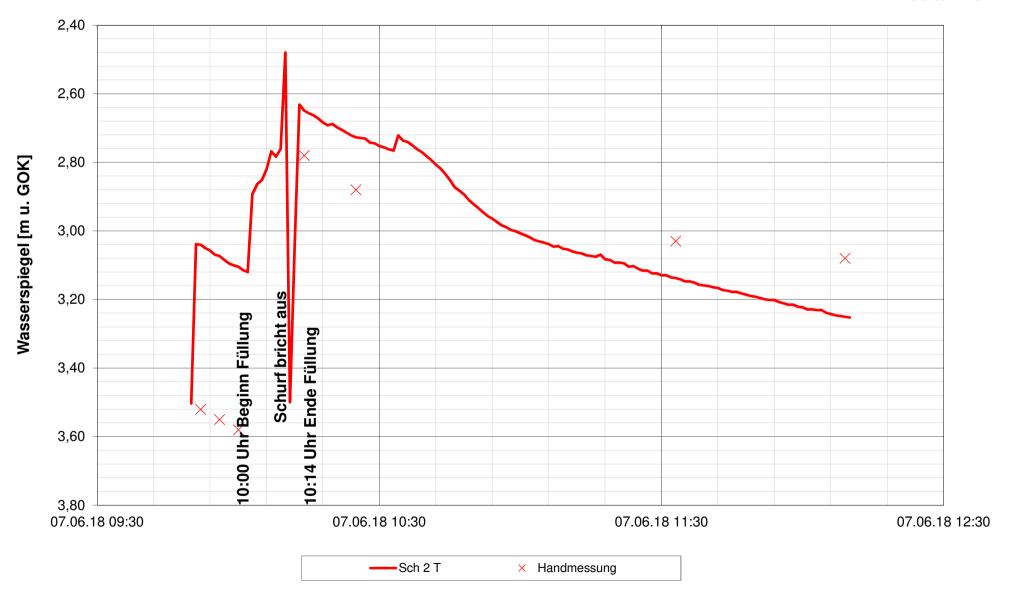
2,8 G, s, wenig u, wenig x

<sup>1</sup> gem. Grundbau-Taschenbuch, Teil 2: Geotechnische Verfahren. - 8. Auflage (2018)

## Gewann Tal, Steisslingen Versickerungsversuch Sch 2 T



Seite 2 von 4



# Versuchsauswertung Versickerungsversuch

Seite 3 von 4



Projekt		Gewann Tal, Steisslingen	Brunnen	Sch 2 T		Aquifertop	2,6 m
Projektnumm	ier 2	182691	GWM	Sch 2 T	A	quiferbasis	4,3 m
Datum	Beginn 0	7.06.2018 10:13 Uhr	Geradlinienverfahren nach Hvorslev				
RWPS		4,30 m				α =	
Pumprate	Q =	0 m <sup>3</sup> /s	Δs	=	mm	T =	1,9E-04 m <sup>2</sup> /s
Radius	$r_0 =$	1,514 m	Δh :	=	m	S =	
	r <sub>B</sub> =	1.514 m	C	=	m²/N	Skin =	

