Photo report

Soil stabilisation in the inner area for the construction of a new hall for a soil treatment plant in Gütersloh by using the NovoCrete[®] technology

- Location: Gütersloh/Germany
- Period of execution: January 2013
- Time needed: 2 days
- Cement: 180 kg/m³ + 2 % NovoCrete
- Milling depth: 30 cm

Soil stabilisation by using NovoCrete®

Neue Weinsteige 33 D-70180 Stuttgart, Germany Phone: + 49 - (0) 711 - 220 29 290 Fax: + 49 - (0) 711 - 220 29 199 www.novocrete.com info@novocrete.com







ibs GmbH

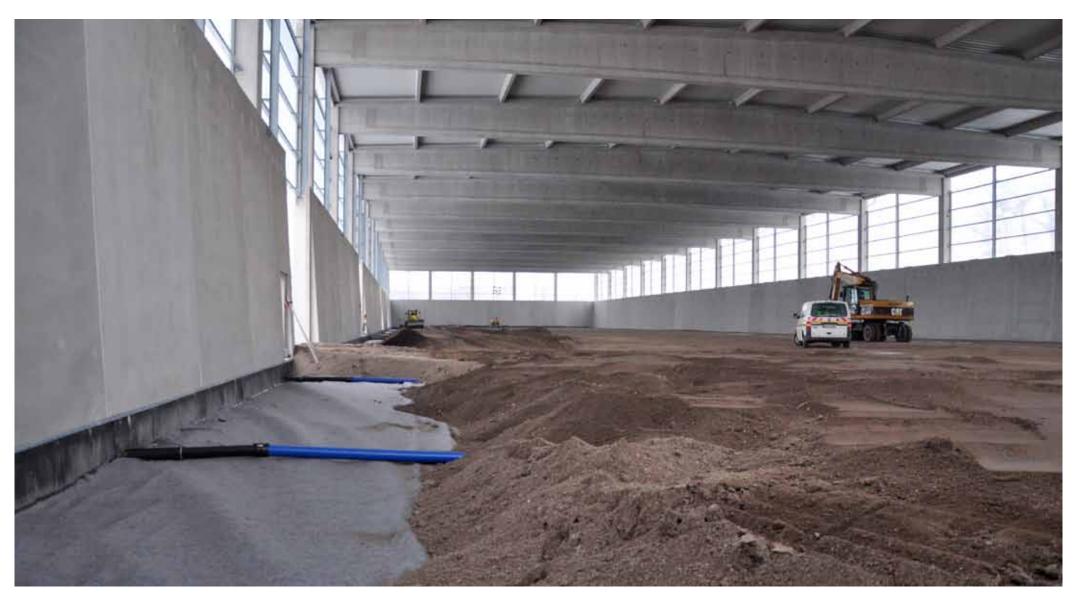
















































































































page 20



Der Umsnachungsbericht der nur ungelähtt eineregeben werten, die ansprijzenden Wedergete bederf die Seinerheitigung vor Inseam Milde, Brechen und Verlahrennungsmert Wetelle, Barrigerkeitung 11. 2007: Weiden, Teellen, 20441 30476 Fas 20441 30476 2014





page 21

		000	oxeler austoffprüfstelle	Seite 2 von 8 zur Bescheinigung nach § 7 VAw6 Nr. 11 0036-11
		B	austoffprüfung augrundgutachten auwerkserhaltung	1. Allgemeines und Angaben zur Umschlagfläche
Roxeler Ingenieurgesellsch Otto Italin-So. 7 4fold Minister GWG Gütersicher Wertstoffzent Osnabrücker Landstraße 7 33335 Gütersich	rum GriibH	Bai Dig Dis Bai Dig Bai Dig Maa	andsichtlich anerkannte (r., Überwachangs- und Zertiffnierungsstelle (PC2) (r., Überwachangs- und Zertiffnierungsstelle nach dem speidektrengesetz vormeluich auserkannte Prächtelle nach KAP Stra Mituminöse und mittentliche Basstelle mitulertes Präfaboentorium für die in das unde aufgriffnitten Pröferehren R. (ing. M. Manger (VAs-S-dashvereitindiger) gleid der Sachverständigenenganitation für agen zum Ungang mitt wassergeführdenden Fren e. V. (SwSI), Ast. BW 44-8032, 17-11	Am 17.11.2011 beauftragte die GWG Gütersicher Wertstoffzentrum GmbH, Osnabrücker Landstraße 255 in 33335 Gütersich den VAwS-Sachverständigen der Sachverständigenorganisation SWS, Herrn Dipl-Ing. M. Menger, Roxeler Ingenieurgesellschaft mbH, Baustoffprüfstelle, mit der Erstellung einer Bescheinigung nach § 7 Absatz 4 VAwS zur Lagerung gefährlicher Abfälle in einer neu zu errichtenden Wetterschutzhalle am o. a. Betriebsstandort im Rahmen des Änderungsantrages gemäß §16 BImSchG. Diese § 7 Bescheinigung ist Bestandteil des Änderungsantrages. Der Betriebsstandort und die neu geplante Wetterschutzhalle befinden sich außerhalb von Wasserschutz-, Heilquellen- oder Überschwemmungsgebieten.
u	Inter Zeichen Man	Def 10	um Februar 2012	Die Wetterschutzhalle hat eine Gesamtgröße von ca. 8.000 m*.
	Bescheinigu nach § 7 A			Ein Lageplan, sowie ein Grundriss und Schnitte sind dem BImSchG-Antrag beigefügt.
	1. A	usfertigun	g	2. Art und Mensie der wassergefährdenden Stoffe
Antragsteller:	GWG Gütersloher Osnabrücker 33335 Güter	r Landst	ffzentrum GmbH raße 255	Die oberirdische Wetterschutzhalle dient zur Zwischenlagerung/ Lagerung gefährlicher Abfälle. Die maximale Lagerkapazität beträgt 10.000 t. Dabei werden folgende Lagerbereiche und Lagerarten unterschieden:
Objekt:			tzhalle zur Lagerung von n am o. a. Standort	Boxenlager; Gemische aus Beton, Ziegeln, Fliesen und Keramik, die gefährliche Stoffe
Auftragsnummer:	11 0036-11			enthalten,
Berichterstatter:	DiplIng. M.	Menger	, SwS-Sachverständigenorg.	 Boden und Steine, die gef
Zust. Behörde:	Bezirksregie	rung De	tmold	Loan Schüttung:
Verteller: 13. GWG 4. Zu den Akten			Der Prufbericht umfasst 6 Seiten 3 Anlägen 14 Seiten Ausfertigung 4 fach	 Glas, Kunststoff und Holz, die gefährliche Stoffe enthalten oder durch gefährliche Stoffe verumreinigt sind, Kohlenteerhaltige Bitumengemische, Kohlenteer und teerhaltige Produkte, Baggergut, das gefährliche Stoffe enthält, Gleisschotter, der gefährliche Stoffe enthält,
igenleurges, mkbi Telefon (o 2 mfasile Telefax (o 2) o-fituble 7 www.ruseke	534345 00-32 Dr.	Markus Job	r: Diplem Ingenieuse see, Willelin Kordu, N. Adru Liezenkloer Speriasas Minierand Ost.	Dieser Bericht darf nur ungekörzt vervirfälligt werden. Eine pekinzte oder auszugeweise Wiedergabe bedarf der achritikten Genetinigung des Verfassers.

Roanies Ingenieurgen. Baustoffprüfstelle Otto-Hahn-Straße 7 D-gRebs Müsster

Dr. Stefan Kordts, Andre Lieserkötter Antigericht Münster HR 8 33 20 BLZ 400 501 50 Elo. No. 377 273 e-mail: mail@reacher.de



Jobsite report: soil stabilisation in the inner area of a hall for a soil treatment plant in Gütersloh

Sw5.

page 22

Selle 3 von 6 zur Bescheinigung nach § 7 VAwS Nr. 11 0036-11

- Anderes Dämmmaterial, das aus gefährlichen Stoffen besteht oder solche Stoffe enthält,
- Asbesthaltige Baustoffe.

Es werden ausschließlich feste Stoffe gelagert. Durch Transport und Umschlagvorgänge kann Regenwasser in die Stoffe eingetragen worden sein. Teilweise handelt es sich um Stoffe mit hoher Eigenfeuchte (z. B. ggf. Baggergut). Bei Überschusswasser (Wasseranreicherung oberhalb der Wasseraufnahmegrenze der gelagerten Stoffe) können sich Eluate/ Flüssigkeiten bilden, die auf der Hallenbodenoberfläche aufstehen. Die Gesamtmenge dieser wassergefährdenden Flüssigkeiten wird mit maximal 0,1 % der Gesamtlagermenge weit auf der sicheren Seite angesetzt. Das heißt die Gesamtlagermenge wassergefährdender Flüssigkeiten beträgt maximal 10 to (10.000 Liter).

Da die Art der wassergefährdenden Stoffe nicht genauer spezifiziert werden kann, werden die wassergefährdenden Eluate/ Flüssigkeiten in die Wassergefährdungsklasse 3 eingestuft.

Anlagentelle die von §7 VAwS abwelchen und Anlagentelle einfacher oder herkömmlicher Art

In der Wetterschutzhalle werden ausschließlich feste Stoffe gelagert. Gemäß § 7 VAwS NRW ist eine Lageranlage, in der feste Stoffe auf einer befestigten Fläche in geschlossenen Räumen oder Wetterschutzhallen gelagert werden als Anlage einfacher und herkömmlicher Art anzusehen. Da jedoch Eluatbildungen wie unter 2. aufgeführt sporadisch auftreten und nicht grundsätzlich verhindert werden können, wird der Hallenboden als Dichtfläche (Auffangraum) mit Primär- und Sekundärbarriere ausgeführt.

Aufgrund der starken mechanischen Belastung der Hallenbodenoberfläche insbesondere durch die Radlasten und Schaufeln der Radlader wird als Primärbarriere eine von der TRwS 786 – Ausführung von Dichtflächen - abweichende Konstruktion gewählt. Die Primärbarriere soll aus einer Kombination aus einer 30 cm mächtigen "Novocrete"-Schicht mit einer 10 cm starke Asphaltverschleißschicht bestehen. Die "Novocrete"-Schicht fungiert dabei als sehr mächtige Dichtschicht und kann fugenkös in

Dieser Bericht der nur ungeklicht vervietlitigt werden. Eine gestliche oder autzugsweise Wiedergabe bedarf der schriftlichen Genehmigung des Vorlassore. Seite 4 von 8 zur Bescheinigung nach § 7 VAwS Nr. 11 0035-11



die Halle eingebaut werden. Diese Bauart kann nicht als einfache oder herkömmliche Art angesehen werden und ist somit Bestandteil dieser § 7 Bescheinigung.

Die Sekundärbarriere wird als Kunststoffbahn mit beuaufsichtlicher Zulassung ausgeführt. Fugen in den Wänden werden ebenfalls mit Fugenmaterialien mit beuaufsichtlicher Zulassung verschlossen und sind somit als einfach und herkömmlich anzusehen. Weitere VAwS relevante Anlagen sind nicht vorhanden.

4. Wasserrechtliche Anforderung

Die wasserrechtlichen Anforderungen an die Anlage, hier an die Bodenfläche, werden in der VAwS NRW 2007, § 3, diskretisiert.

Die Lagerfläche muss dicht, standsicher und gegen die zu erwartenden mechanischen, thermischen und chemischen Einflüsse hinreichend widerstandsfähig sein. Austretende wassergefährdende Stoffe müssien schnell und zuverlässig erkannt und zurückgehalten werden. Das Rückhaltevolumen muss dem bei der Betriebsstörung maximal freisetzbaren Volumen der Stoffe entsprechen. Eine Anlagenbeschreibung mit Überwachungs-, Instandhaltungs- und Alarmplan sind aufzustellen und die Maßnahmen in einer Betriebsamweisung festzulegen.

5. Anforderungen an die Bauausführung der Bodenfläche in der Wetterschutzhalle

Zur Erfüllung der wasserrechtlichen Anforderungen der Bodenfläche wird als Primärbarriere eine Kombination aus einer 30 cm mächtigen "Novocrete"-Schicht mit einer 10 cm starke Asphaltverschielßschicht im Verbund eingebaut. Erfahrungen aus vergleichbaren Lageranlagen zeigen, dass die in der TRwS 786 aufgeführten Dichtschichten dem hohen Verschleiß bei den auftretenden mechanischen Belastungen nicht dauerhaft standhalten. Hier dient die Asphaltschicht, die im Verbund auf die "Novocrete"-Schicht aufgebracht werden kann, als reine Verschleißschicht (Opferschicht) und kann im Betrieb der Anlage bis zur "Novocrete"-Schicht verschleißen werden. Die "Novocrete"-Schicht besteht aus einer 30 cm starken hydraufisch gebundenen Mineralstoffschicht mit den Bestandteilen Zernent, Mineralgemisch und "Novocrete"-Pulver, Gemäß dem Produktdatenblatt des Herstellers (Anlage 1) sind die Flächen hoch belastbar und tragfähig, rissfrei und flüssigkeitsundurchlässig. Im DesertBertit dief ne ungehilt vereißtigt weien Eine gekünde dor stangeweise Wedegabe bedert der substructes Genöhmigong uter Verlassen.



Bwt

Jobsite report: soil stabilisation in the inner area of a hall for a soil treatment plant in Gütersloh

Sw5

page 23

Seite 5 von 6 zur Beacheinigung nach § 7 VAwS Nr. 11 0036-11

Rahmen dieser Baumaßnahme wurde eine Probefläche als "Novocrete"-Schicht auf dem Bebiebsgelände der GWG angelegt. Aus der Probefläche wurden Bohrkerne zur Prüfung der Druckfestigkeit und der Dichtheit entnommen. Der Laborbericht zur den Prüfungen ist der Anlage 2 zu entnehmen. Die Prüfung der Dichtheit erfolgte analog zu der Richtlinie des DA15tb "Betonbau beim Umgang mit wassergefährdenden Stoffen" mit den Referenzprüfflüssigkeiten N-Hexan und Dichtormethan (Chlorkohlerwasserstoff), die über ein sehr hohes Eindringpotential verfügen. Die errechnete maximale Eindringtiefe bei einer 144 stündigen Beaufschlagung beträgt ca. 80 mm. Die Prüfung wird dabei mit Standrohren mit einer Flüssigkeitsaufstandshöhe von S00 mm durchgeführt. Bei der vorliegenden Halle mit sporadischen Flüssigkeitsvorkommen aind nur Pfützenbildungen mit einem sehr geringen hydrostatischen Druck auf der Oberfläche zu enwarten.

Die "Novocrete-Fläche" einschließlich der Asphaltschicht sowie die Sekundärbarriere als bauaufsichtlich zugelassene Kunststoffbahn werden im Gefälle von den Toren weggeführt. Die Absenkung gegenüber den Toreinfahrten beträgt 5 cm. Somit entsteht auf der Oberfläche ein Auffangvolumen von ca. 8.000 m² x 0,05 m x 0,5 = 200 m². Die maximal zu erwartende Flüssigkeitsmenge von 10 m² kann somit sicher innerhalb der Halle aufgefangen werden.

Nachfolgend sind weitere wichtige Kriterien, Qualitätssicherungsmaßnahmen und Ausführungsdetalls dieser Baumaßnahme aufgeführt:

- Die Kunststoffbahn muss gegenüber Kohlenwasserstoffe beständig sein.
- Die Randfugen zwischen den Stahlbeton-Außenwänden und der "Novocrete"-Schicht sind mit einer gekanteten Kunststoffbahn gemäß dem Detailschnitt in der Anlage 3 auszuführen.
- Zur Qualitätssicherung der Ausführung der Henstellung der "Nococrete"-Fläche sind eine Eigenüberwachung und eine Kontrollprüfung gemäß ZTV Beton Stb-07, Anhang C durchzuführen.
- Aufgrund der nicht direkten Einsehrbarkeit der Oberfläche der "Novocrete"-Dichtfläche durch die Asphaltschutzschicht sind an den Tiefpunkten der Halle bzw. der Kunststoffbahn linienförmig in einem Abstand von 20 m

Dean therate duel nur ungekazzt vervieltaligt werden. Eine gekazzte oder auszugsweise Wertergabe bedarf der autoftlechen Unit Genahmigung des Verbasens.

Seite 6 von 6 zur Bescheinigung nach § 7 VAwS Nr. 11 0035-11

Kontrollschächte einzubauen. Die Kontrollschächte sollen einen drekten Blick auf die Oberfläche der Kunststoffbahn ermöglichen (siehe Detailschnitt Anlage

3),

6. Organisatorische und infrastrukturelle Maßnahmen

Eine genaue Anlagenbeschreibung mit Überwachungs-, Instandhaltungs- und Alarmplan sind aufzustellen und die Maßnahmen sind in einer Betriebsanweisung festzulegen:

Die Betriebsanweisung muss u. a. die folgenden Punkte beinhalten:

- Monatliche Kontrolle der einsehbaren Lagerflächen hinsichtlich der Abnutzung der Verschleißschicht,
- Monatliche Kontrolle der Kontrollschächte,
- Verantwortlichkeiten und Dokumentation,
- Alarmpian

7. Zusammenfassung

Bei Einhaltung der o. a. baulichen und organisatorischen und infrastrukturellen Maßnahmen und Anförderungen an die Lagerfläche in der Wetterschutzhalle werden die Anförderungen des § 3 VAwS NRW 2007 erfüllt.

Die Lagerfläche ist vor Inbetriebnahme durch einen Sachverständigen zu prüfen.



Desen Bericht darf zur ungeklaut vervielfeligt werden. Eine geklaute oder auszugsweise Wedergabe bedart der nohrfölof Genehmigung des Verfassens.

Roxeler Ingenieurgesellschaft nihH Potfach 41 (n 2) allois Miniter

Gütersloher Wertstoffzentrum GmbH

Unser Zeichen

Men

Telefon (0 15 34) 62 00-0

Telefan (0 35 3.4) 50 00-32 www.mussler.do e-mail: mail@roneiar.de

Osnabrücker Landstraße 255

GWG

33335 Gütersloh



Jus.

Jobsite report: soil stabilisation in the inner area of a hall for a soil treatment plant in Gütersloh

page 24

Baustoffprüfstelle Prif-, Cherwachungs- und Zertifizierungsstelle Privatrechtlich murkannte Prüfstelle nach RAP ftru Durch das DAF (Deutsche Akkreditierungssytem) Ptilfwesen Gmb0() akkreditiertes Fyitfaboraturium für die in der Urkunde aufgeführten Prüfverfahren. Dipl.-log. M. Menger (VAvS-Sachverständiger) Miglied der Sachverständigenorganitation für Anlagen rem Umgang mit vassergefährdenden Staffen z. V. (IMS), Az: RW 44-8223, 11-11

Untersuchungsbericht Nr. 11 0036-11 TA 1

Dature

10. Februar 2012

Roxeler

Baustoffprüfung

Basandhichtlich amerikannte

Baugrundgutachten Bauwerkserhaltung

für bituminise und Mineraliache Baustoffe

3. Ausfertigung

Antragsteller:	GWG Gütersloher Wertstoffzentrum GmbH Osnabrücker Landstraße 255 33335 Gütersloh
Bauvorhaben:	Probefläche, Neubau Wetterschutzhalle zur Lagerung von gefährlichen Abfällen am o. a. Standort
Gegenstand der Untersuchung:	Bohrkernaufnahme, Druckfestigkeitsprüfung und Penetrationsprüfungen an Bohrkernen gemäß Richtlinie des DAfStb "Betonbau beim Umgang mit wassergefährdenden Stoffen"
Prüfmaterial:	3 Stück Bohrkerne , Durchmesser 80 mm 3 Stück Bohrkerne, Durchmesser 100 mm
Eingeliefert:	09.12.11 durch RBS



Noother Ingenieurges, mbH Baustoffpeüfstelle Otto-Habs-Straße z -afferfer Milmeiter

Geschäftsführer: Diplom Ingeniesre Dr. Markin Johov, Wilhelm Kortha, Dr. Biefen Kortha, Andry Linenhöltis Anstagnicht Mineter HR B 33 an

Anlage 2 cur Bescheinigung nach § 7 VAwS Nr. 11 0038-11

1. Allgemeines

Am 09.12.2011 wurden insgesamt 6 Bohrkerne mit einem Durchmesser von 80 mm bzw. 100 mm durch einen Mitarbeiter der Roxeler Betonabbruch GmbH aus einer Probefläche zum Bauvorhaben Errichtung einer Wetterschutzhalle zur Lagerung von gefährlichen Abfällen entnommenen. Die Probefläche wurde als "Novocrete"-Dichtfläche am Standort des Antragstellers hergestellt.

2. Laborprüfungen

2.1. Bohrkernaufnahme

Die Bohrkerne wurden im Baustofflabor der Roxeler Ingenieurgesellschaft mbH aufgenommen, das Gefüge beurteilt und anschließend fotografiert.

In der Anlage 2.1 zu diesem Untersuchungsbericht sind die Bohrkembeurteilungen mit Fotos von den Bohrkemen zusammengestellt.

2.2. Prüfung des Eindringverhaltens

Die Prüfung des Eindringverhaltens wurde sinngemäß nach Anhang A der DAfStb-Richtlinie "Betonbau beim Umgang mit wassergefährdenden Stoffen" an den drei Bohrkemen mit einem Durchmesser von 80 mm durchgeführt.

Zwischen der Einlieferung und dem Beginn der Penetrationsprüfungen lagerten die Proben an Raumluft bei ca. 20 °C und 50 - 60 % r. F.

Für die Penetrationsprüfung wurden die Kome entsprechend der Richtlinie vorbereitet. Die Kerne 1 und 2 wurden mit n-Hexan, der Prüfkerne 3 mit Dichlormethan beaufschlagt. Die Prüfung erfolgte bei den Bohrkernen direkt auf der Oberfläche. In den nachfolgenden Tabellen und Bildern sind die Ergebnisse der Penetrationsprüfung zusammengestellt

Diener Untersuchungsbericht dief nur ungekörzt vervielfähigt werden. Eine auszugsweise Wiedergabe bedarf zur schriftliche Gerefettigung durch die Roseler Ingelieungesetschaft inbH





BwS.

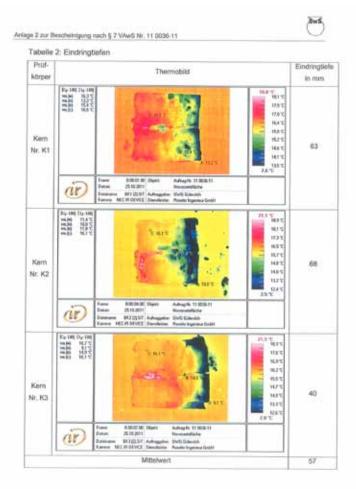
page 25

Arlana 2 2117	theschoisi	tuino trach \$	7 VAwS Nr.	11.0036-11

Tabelle 1: Eindringmengen in die Kerne

Prüfkörper	Kern 1	Karn 2	Kem 3	Mittelwort
Gewicht vor Versuch g	2913	3811	3287	-
Gewicht nach 72 h g	2940	3643	3312	
Protflosaigkeit	N-He	kan	Dichiormethan	
GewZunahme g	27,0	32,0	25,0	
Ungednungene Menge nach Zeit in Stunden	mi	#rl	ni	jeti
0	0,00	0.00	0,00	0,0
1	2,40	2,30	2,20	2,3
2	3,00	2,50	2,70	3,0
3	4,00	3.00	2,90	3,5
4	5,40	3,50	3,10	4,0
6	8,00	4.00	3,30	4,4
0	6,60	4.30	3,60	4,8
7	7,20	4,50	3,90	5,2
8	7,50	4.50	4,20	5,5
24	14,00	8.30	6,10	9,5
26	14,80	8,60	6,50	10,0
28	15,10	8,80	8,70	10,2
30	15,70	0.00	7,00	10,6
32	18,30	9,30	7,30	11,0
40.	21,20	12,00	8.20	13,8
50	21,60	12,20	8.50	14,1
52	22,30	12,40	8,60	14,4
54	22,60	12,60	8,70	14,6
56	22,00	12,90	9,00	14,9
72	27.30	15.10	9,70	17.4

Nach Versuchende wurden die Kerne gespatien und die Eindringtiefen bestimmt. Der Nachweis der Eindringtiefen wurde gemäß dem Schlussentwurf der DA/Stb-Richtlinie "Betonbau beim Umgang mit wassergefährdenden Stoffen", Ausgabe 10.11.2010 mit einer Thermokamera mit einem thermischen Auflösungsvermögen von 0,1 K durchgeführt.



Dieser Untersuchungsbericht derf mut ungeklast vervierfähligt werden. Eine auszugsweise Wasiergate liedarf der servierfähligen Genehmigung durch die Roseine ingenwurgenstachaft mätri



Deser Untersichungslankölt darf nur insgeklätzt vervielltättigt wenten. Eine auszugsverke Wentergute bedarf ble udvettigten Geneteringung durch die Romier Imperieurgesettichtat mit H

SWS Indeed the second strings



Bw5

Jobsite report: soil stabilisation in the inner area of a hall for a soil treatment plant in Gütersloh

BwS.

page 26

Anlage 2 zur Bescheinigung nach § 7 VAx6 Nr. 11 0036-11

2.3. Prüfung der Betondruckfestigkeit nach DIN EN 12390, Teil 3

Die Prüfung der Betondruckfestigkeit erfolgte nach DIN EN 12390, Teil 3 an den Kernen mit einem Durchmesser von 100 mm, Nach dem Absägen der oberen und unteren Kernscheiben wurden die Prüfkörper für die Druckfestigkeitsprüfung durch planparalleles Abschleifen der Stimflächen vorbereitet und am 13.12.2011 auf Druckfestigkeit geprüft.

In der nachfolgenden Tabelle 5 sind die Prüfergebnisse zusammengestellt.

Tabelle 3: Prüfung der Betondruckfestigkeit

вк	Abmessung [mm]		Gewicht	Rohdlichte kg/m*	Bruchlast	Druck- festigkeit	Druck- festigkeit*) N/mm*	
	Ø h kg	kg	kN		N/mm ^a			
K1	99	101	1,596	2053	43,0	5,6	5,5	
K2	99	102	1,625	2070	42,4	5,5	5,5	
K3	99	102	1,610	2051	81,7	8,0	8,0	

*) Druckfestigkeit Einzelergebnisse auf 0,5 N/mm^a gerundet

3. Zusammenstellung der Untersuchungsergebnisse

Auftragsgemäß wurde das Gefüge der Bohrkerne beurteit. Das Gefüge des hydraulisch gebundenen Mineralstoffgemisches ist leicht porig und feinkonrreich.

Die Druckfestigkeit der "Novocrete"-Schicht liegt zwischen 5 und 8 N/mm" und liegt damit im üblichen Bereich im Rahmen von Kontrollprüfungen an Verfestigungen oder hydraulisch gebundenen Tragsichichten.

An dem Beton wurden Penetrationsprüfungen nach Anhang A der DAftSib-Richtlinie "Betonbau beim Umgang mit wassergefährdenden Stoffen" mit den Referenztlüssigkeiten n-Hexan und Dichlormethan durchgeführt. Das Eindringpotential dieser Flüssigkeiten ist sehr hoch und liegt aufgrund der vergleichbaren physikalischen Eigenschaften auf einem Niveau.

Deser Ummuchungsbeitcht darf nur ungeklicit vervielfaltigt vervien. Eine auszugsveise Wentrysise bedarf ein schriftliche Derehnigung durch die Rozeler lagenaurgesellschaft inbH



Es werden Eindringtiefen von 40 mm bis 68 mm, im Mittel 57 mm nach 72 Stunden Beaufschlagung ermittelt. Gemäß 4.2.1 der DAFStb-Richtlinie "Betonbau beim Umgang mit wassergefährdenden Stoffen" dürfen die Eindringtiefen extrapoliert werden:

e144m = e72m * sqrt (144/72) => e144 m = 80 mm

Die mittlere Eindringtiefe von n-Hexan und Dichlormethan in die "Novocrete"-Schicht beträgt nach einer 144 stündigen Beaufschlagung ca. 80 mm. Die Eindringtiefen liegen im Bereich eines Normalbetons gemäß DIN 1045-2.

Die weitere Beurteilung der Ergebnisse erfolgt im Rahmen der §7 Bescheinigung.

Roxeler Ingenieurgesellschaft mbH Baustoffprüfstelle

Ing M. Menger



Dense Untersuchungsbericht darf nur ungeklicht verviellatigt ieerden. Eine auszugsweise Wiedergabe bedarf der schriftlicher Gereitnigung durch die Roome Ingenieurgeseitucheit wohl





	NBEURTEILUN	_	ennzeiche	celer Bausto	Inpruisu	iji (
	Nr. : 11 0036-11	_				-
Tag der Einlief	erung: 9.12.2011	IR IR	auteil: Boo	denplatte	-	_
Bauvorhaben: GWG Gütersloh					Seite	1
Durchmesser [mm]	~79	Т	Haftverbund	gut 🗆	ohne	1
Länge/Höhe [mm]	~167		Bewehrung	ungenügend 🗆		
Gewicht [kg]	1,589		 Zuschläge 	Martin and		_
Aufbeu mm/Met	-167mm Beton		Prüfungen am Bohrkern**	Druckfestigkeit Karbonatisierungs WU Chioridgehalt Perositat Penetration	stiefe	
Haftverbund zwischen den Schichten	ungenügend		Kern prüfbar	ja aj	nein	
Zuschlag	Sand - Splitt - Kies		Prüfkörper Vorberei- tung	abgleichen	schleifen bohnin	
Sieblinie Verteilung	0/22 0/32 0/32 0/54 0 0/32 0/54 0 0/54 0 0/54 0 0/54 0 0/54 0 0/54 0/54		Art Abmessung [mm]	Zylinder		_
Betongefüge (Feinmörtel,	dicht D porig		1.	Property and		
Zementleim)	Leimmacoel	56.7	Bohr- richtung			
Bohrkemoberseite	eben, rau	-		1		
Bohrkernunterseite	gebrochen			Ring		
Stahleinlagen [mm] ¹ Tenner, ¹ Mann Zustand Durchmesser oben Überdeckung oben	nein		The second s			
Zustand Durchmesser unten Überdeckung unten				A 11 0030-1	3	

Laborauftrag I	Nr. : 11 0036-11	Kennzeiche	en: 2		
Tag der Einlief	ferung: 9.12.2011	Bauteil: Bo	denplatte		
	GWG Gütersloh			Seite	2
Durchmesser [mm]	and the second se	Haftverbund	aut	ohne o	-
Länge/Höhe [mm]		Bewehrung	ungenügend		- 3
Gewicht [kg]	1,472	+Zuschläge	and an address of		1
Aufbau mm/Mat.	~155mm Beton	Prüfungen	Druckfestigkeit		-1
Profession finisheren.		am	Karbonatisieru		
		Bohrkern**	Bohrkern** WU		
			Chloridgehalt Porositat		
			Penetration		- 9
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					-1
Haftverbund	gut 🗆 ohne 🖷	Kern		nein	1
zwischen den	ungenügend	prüfbar		9	
Schichten	and the second			. erhleden	_
Zuschlag	Sand - Kies G Sand - Splitt	Prüfkörper	angen	schleifen bohren	
	Sand - Splitt - Kies	Vorberei- tung	action and	Donnen	
	Recycling Material	ung	1000		. 1
Sieblinie	0/8 🛛 0/16 🖷	Art	Zyfinder		
	0/22 0 0/32 0				
100 STATES	0.04 0 0	Abmessung			
Verteilung	normal # grob	[mm]			
	sandreich				
P		823	COLUMN TWO IS NOT		
Betongefüge (Feinmörtel,	dicht porig porig	18	The States	Contract of	
(r-examples),	poros ressau	10.1			
Zementleim)	Leimüberschuß 🛛	Bohr-	· Contraction	100	
	Leimmangel	richtung	Carlo and	A COLOR	
	Risse*	1 18		100000	
		182	States and	1000	
		· •		1000	
Bohrkemoberseite	eben, rau	10.0	10.00		
Bohrkemunterseite	gebrochen	10.0	100.000000	100001007	
eren en en en eren eren eren eren eren		150		1000	
Stahleinlagen (mm)	nein	1 167	The set in a	1000	
5-Itabard M-Mete		24	· Berthan	Cont of the owned	
Zustand Durchmesser oben		5.	JERLIS CO	and the second	
Uberdeckung oben		54	- 10 Mar 9 - 19	10000	
Contraction and the state of the		50	a fillingham and a	and the second	
Zustand			LA 11 0000		
Durchmesser unten		184	COVO Guitere	177	
Oberdeckung unten	2	- 10 a	A STATISTICS	Statement of the local division of the local	
Balling, Blackwich and don't	dispersi. "CPONen and Atlast Polying skipli	ren			
Librarda, sustainess substant's					





	NBEURTEILUN	_	(ennzeiche	xeler Bau	1010	mpraise	one
	ferung: 9.12.2011	_	Bauteil: Bo		_		
and the second se	And in case of the second s	10	sauten: bo	denplatte	3	le la	
the second se	GWG Gütersloh	-	L.	1		Seite	3
Durchmesser [mm] Lilinge/Höhe [mm]	and the second	-	Haftverbund Bewehrung	gut ungenügend		onne	8
Gewicht [kg]	1.950	-	+Zuschläge	ungensgens			ň
Aufbau mm/Mat.	~203mm Beton		Prüfungen am Bohrkem**	Druckfestigk Karbonatisle WU Chloridgehal Porosität Penebration	rungs	itefe	0.00000
Haftverbund zwischen den Schichten	gut D chne ungenügend		Kern prüfbar	ja	8	nein	00
Zuschlag	Sand - Kies Sand - Splitt Sand - Splitt - Kies Recycling Material		Prüfkörper Vorberei- tung	sägen abgleichen	10	schleifen bohren	0000
Sieblinie Verteilung	0/8 0 0/16 0/22 0 0/32 0/64 0 normal grob sandreich c entmischt		Art Abmessung (mm)	Zylinder			
Betongefüge (Feinmörtel,	dicht C porig pords D Nester	d.	1	FRO T			
Zementleim)	Leimüberschuß Leimmangel Risse*	1	Bohr- richtung			N. N	
Bohrkemoberseite	eben, rau		9	10 6.3		62	
Bohrkernunterseite	gebrochen					14	
Stah/einlagen [mm] ¹ Jaanner Wilson Zustand Durchmesser oben Oberdeckung oben Zustand Durchmesser unten Derchekung unten	nee				- AND ALL NO	and	

successive and the successive statements and	NREURTEILUN	Kennzeich			
	ferung: 9.12.2011	Bauteil: Bo			_
second seco	second as an one of the or which the second s	Dauten, Do	denpiatte	In th	-
of the local division of the local division of the local division of the	: GWG Gütersloh			Seite	4
Durchmesser [mm]		Haftverbund	gut	ohne	1
Länge/Höhe [mm]		Bewehrung	ungenügend 🗆		1
Gewicht [kg]	2,291	+Zuschläge			1
Aufbau mm/Mat.	~154mm Beton	Prüfungen am Bohrkern**	Druckfestigkeit Karbonatisierungs WU Chioridgehalt Porositat	tiefe	
Haftverbund zwischen den Schichten	gut Cohne ungenügend	prùfbar	<mark>به</mark>	nain	100
Zuschlag	Sand - Kies Sand - Splitt Sand - Splitt - Kies Recycling Material	Vorberei-	abgen # abgleichen #	schleifen bohren	in the second
Sieblinie Verteilung	0/6 0/16 0/16 0/22 0/32 0/64 0/22 0/32 0/64 0/20 0/22 0/32 0/64 0/20 0/20 0/20 0/20 0/20 0/20 0/20 0/2	Abmessung	Zylinder		
Betongefüge (Feinmöttel, Zementieim)	dicht D porig portis C Nestor L Leimüberschuß Leimmangel Rösse*	Bohr- richtung	etal sec ter		
Bohrkernoberseite Bohrkernunterseite	eben, rau gebrochen				
Stahleinlagen [mm] Lisener II itee Zustand Durchmesser oben Überdeckung oben Zustand Durchmesser unten Überdeckung unten	nein		A 11 both 11 both 2000 Coverant		





Burg.

Jobsite report: soil stabilisation in the inner area of a hall for a soil treatment plant in Gütersloh

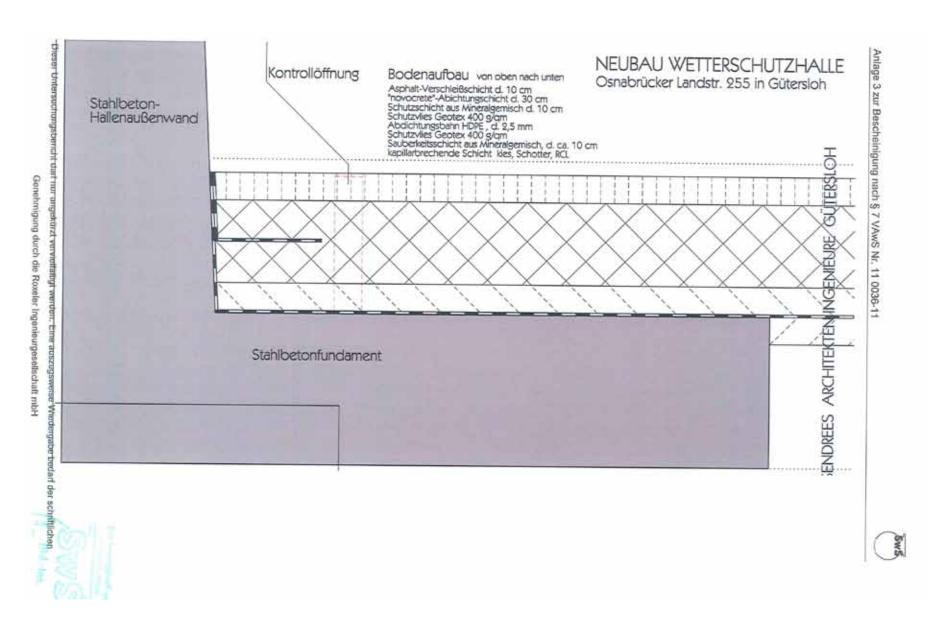
	Nr. : 11 0036-11	Kennzeiche	keler Bausto en: K2		
Tag der Einlie	ferung: 9.12.2011	Bauteil: Bo	denplatte		
	: GWG Gütersloh			Seite	5
Durchmesser [mm] Länge/Höhe [mm] Gewicht [kg] Aufbau mm/Mat.		Haftverbund Bewehrung +Zuschläge Prüfungen am	gut ungenügend Druckfestigkeit Karbonatisierungst	ohne	1000
11-6 and and		Bohrkem**	WU Chloridgehalt Porosität		000000
Haftverbund zwischen den Schichten	gut ohne ungenügend	nothar	ja 📕	nein	0
Zuschlag	Sand – Kies Sand - Splitt Sand - Splitt - Kies Recycling Material	Votueren	sägen # abgleichen #	schleifen bohren	0000
Sieblinie	0/8 0/16 0/22 0/22 0/32 0/64 0	194	Zylinder		
Verteilung	normal grob grob sandreich c normischt	[mm]		_	_
Betongefüge (Feinmörtel,	dicht D porig pords Nester D			10	
Zementleim)	Leimüberschuß D Leimmangel D Risse* D	richtung			
Bohrkernoberseite Bohrkernunterseite	eben, rau				
Stableinlagen (mm) Stabler trime Zustand Durchmesser oben Überdeckung oben	gebrochen nein				
Zustand Durchmesser unten			All setting	1	

Dieser Untersuchungsbericht darf nir ungekläct vervlefähigt werden. Eine auszugsweise Wedergatie bedarf der schnittlicher	ŝ,
Genekmigung durch die Rowier Ingenieurgesettschaft mist	

Laborauftrag Nr. : 11 0036-11			Kennzeichen: K3					
	ferung: 9.12.2011	-		denplatte				
	GWG Gütersloh	-			-	Seit		
Durchmesser [mm]	Contraction of the local data	Ha	flverbund	gut	10	ohne		
Länge/Höhe [mm] ~200			wehrung	ungenügend	11			
Gewicht [kg]	3,068	+Z	uschläge	2012/01/2012/01/01				
Aufbau mm/Mat.	~200mm Beton	am	dungen hrkem**	Druckfestigke Karbonatisler WU Chloridgehait Porosität	ungs	tiefe		
Haftverbund zwischen den Schichten	gul ohne ungenügend	ne0	m fbar	ja		nein		
Zuschlag	Sand Kies Sand - Spitt Sand - Spitt - Kies Recycling Material	Vor	ifkörper Iberei- 9	sägen abgleichen		schleifer bohren		
Sieblinie Verteilung	D/8 D/16 0/22 0/32 0/04 D normal grab sandreich entmischt	Abr [mr	messung	Zyknder				
Betongefüge (Feinmörtel, Zementleim)	dicht porig porig Nester C Leimüberschuß E Leimmangel B Risse* E	Boh	ir- tung					
Bohrkernoberseite Bohrkernunterseite	eben, rau gebrochen	ĺ			しい			
Stahleinlagen (mm) s. senen: M. Man Zustand Durchmesser oben Überdeckung oben	nain		11011110		and the second			



Jobsite report: soil stabilisation in the inner area of a hall for a soil treatment plant in Gütersloh







page 31

	Bauvorhaben Gütersloh - Wertstoffhof Fa. Hagedorn Seite 2 Eignungsprüfung Bodenverfestigung mit dem Additiv NovoCrete® 03.02.2012 Prüfzeugnis Az.: 11/4987/13
Driffrougnio	0 Anlagen
Prüfzeugnis	1 Laborversuchsprotokolle Ausgangsmaterial
	1.1 Korngrößenverteilung nach DIN 18123
	1.2 Proctorversuch nach DIN 18127
vom 03.02.2012	
	2 Laborversuchsprotokolle Boden-Bindemittel-Gemisch
ETN-AzNr. 11/4987/13	2.1 Proctorversuch nach DIN 18127
	2.2 Herstellungsparameter Prüfkörper
	2.3 Druckfestigkeitsprüfung nach DIN EN 12390-3
	2.4 Frostprüfung nach TP BF-StB 11.1
	2.5 Wasserdurchlässigkeitsbeiwert nach DIN 18130-1
Eignungsprüfungen an Bodenmaterialien	
Bodenverfestigungen mit hydraulischen Bindemitteln	3 Produktdatenblätter Bindemittel
Bauvorhaben Gütersloh	3.1 Portlandzement CEM I 42,5 N
- Wertstoffhof Fa. Hagedorn -	3.2 NovoCrete®
	1 Eignungsprüfung nach TP BF-StB B 11.1
	Im Auftrag der IBS GmbH wurde für das Bauvorhaben des Wertstoffhofes der Firma
	Hagedorn in der Osnabrücker Landstr. 125, 33335 Gütersloh eine Eignungsprüfung zur
in Auftra	Herstellung einer hydraulisch verfestigten Tragschicht (Lagerfläche für Werkstoffe) mit dem
im Auftrag	Additiv NovoCrete [®] in Anlehnung an die "Technische Prüfvorschriften für Boden und Fels im
	Straßenbau Teil B 11.1 - Eignungsprüfung für Bodenverfestigungen mit hydraulischen
IBS GmbH	Bindemitteln" (TP BF-StB B 11.1) der Forschungsgesellschaft für Straßen- und
Eschle 1	Verkehrswesen (FGSV) durchgeführt.
78 662 Herrenzimmern	
	Hierzu wurde das Ausgangsmaterial Boden mit Bauschuttresten als gestörte Probe in 4 je 20-
	Liter-Eimern von der IBS GmbH an ETN übergeben.

Im Zuge der Eignungsprüfung in Anlehnung an die TP BF-StB B 11.1 wurden bodenmechanische Laborversuche am Ausgangsmaterial sowie am Boden-Bindemittel-Gemisch durchgeführt.

(Ausfertigung)









page 32

Bauvorhaben Gütersloh - Wertstoffhof Fa, Hagedorn	Seite 3
Eignungsprüfung Bodenverfestigung mit dem Additiv NovoCrete®	03.02.2012
Prüfzeugnis	Az.: 11/4987/13

2 Prüfungen am Ausgangsmaterial

Das Ausgangsmaterial wurde mittels nachstehenden Laborversuchen bodenmechanisch untersucht.

2.1 Korngrößenverteilung nach DIN 18123

Im Ergebnis der Korngrößenverteilung (kombinierte Sieb- und Schlämmanalyse) nach DIN 18123 wurde nachfolgende Kornverteilung bestimmt (s. Anl. 1.1).

Bodenart	Korngröße [mm]	Masse [%]
Ton	< 0,002	0
Schluff	0,002 bis 0,06	11
Sand	0,06 bis 2	50
Kies	2 bis 63	39
Steine	63 bis 200	0

2.2 Proctorversuch nach DIN 18127

Im Ergebnis des ausgeführten Proctorversuchs nach DIN 18127 am Ausgangsmaterial wurde die 100%-Proctordichte ρ_{Pr} = 1,853 t/m³ bei einem optimalen Wassergehalt w_{Pr} =13,3 % ermittelt (s. Anl. 1.2).

2.3 Wasserdurchlässigkeitsbeiwert

Der Wasserdurchlässigkeitsbeiwert am Ausgangsmaterial wurde aus der Korngrößenverteilung nach der Seiler-Methode (Bedingung: 5 < U \leq 100) zu k = 5,5 x 10⁻³ m/s berechnet.

Bauvorhaben Gütersloh - Wertstoffhof Fa. Hagedorn	Seite 4
Eignungsprüfung Bodenverfestigung mit dem Additiv NovoCrete®	03.02.2012
Prüfzeugnis	Az.: 11/4987/13

3 Prüfungen am Boden-Bindemittel-Gemisch

Für die bodenmechanischen Prüfungen am Boden-Bindemittel-Gemisch erfolgte zum Ausgangsmaterial eine Bindemittelzugabe von 180 kg/m^a. Die Bindemittelzusammensetzung bestand aus 98 % Portlandzement CEM I42,5 N (sd) (s. Anl 3.1) und aus 2 % NovoCrete[®] (s. Anl. 3.2).

3.1 Proctorversuch nach DIN 18127

Im Ergebnis des ausgeführten Proctorversuchs nach DIN 18127 mit dem Boden-Bindemittel-Gemisch wurde eine 100%-Proctordichte $p_{p_r} = 1,841 t/m^3$ bei einem optimalen Wassergehalt $w_{p_r} = 14,3\%$ ermittelt (s. Anl. 2.1).

3.2 Druckfestigkeitsprüfung nach DIN EN 12390-3

Die Herstellung der Prüfkörper für die Druckfestigkeitsprüfungen erfolgte gem. TP BF-StB B11.1. Die Prüfkörper mit einem Durchmesser von 100 mm und einer Höhe von 120 mm wurden mit dem optimalen Wassergehalt (w_{e_i}) hergestellt.

Abweichend der TP BF-StB B11.1 erfolgte die Lagerung der Prüfkörper nach Vorgabe IBS innerhalb der ersten drei Tage nach Herstellung unter erhöhter Luftfeuchtigkeit und Raumtemperatur, danach unter Umgebungsbedinungen (Luftfeuchte und Temperatur) des bodenmechanischen Labors.

Die Druckfestigkeitsprüfungen nach DIN EN 12390-3 wurden vom Hessischen Amt für Baustoff- und Bodenprüfung in Wetzlar an wasserungesättigten Probekörpern und einem Zeitraum von 7 bzw. 28 Tagen nach Herstellung durchgeführt. Die Ergebnisse sind in nachfolgenden Tabellen zusammengefasst und auf Anlage 2.3 dokumentiert.

Tabelle Druckfestigkeitsprüfungen nach 7 Tagen Abbindezeit

Prüfkörper	Tage nach Herstellung	[mm]	Binde- mittel- gehalt [kg/m³]	Wasser- gehalt [%]	Trocken- dichte [g/cm³]	last		mittlere Druckfestigkeit [N/mm²]
Probe 1	7	100/120	180	12,2	1,876	46,74	5,95	
Probe 2	7	100/120	180	12,9	1,871	47,82	6,09	5,7
Probe 3	7	100/120	180	13,1	1,864	40,37	5,14	







Jobsite report: soil stabilisation in the inner area of a hall for a soil treatment plant in Gütersloh

page 33

Bauvorhaben Gütersloh - Wertstoffhof Fa. Hagedorn	Seite 5
Eignungsprüfung Bodenverfestigung mit dem Additiv NovoCrete®	03.02.2012
Prüfzeugnis	Az.: 11/4987/13

Im Ergebnis der Druckfestigkeitsprüfungen wurde bei einer Bindemittelzugabe von 180 kg/m³ (△ 9,7 %) eine mittlere Druckfestigkeit von Rc7 = 5,7 N/mm² nach 7 Tagen nachgewiesen.

Tabelle Druckfestigkeitsprüfungen nach 28 Tagen Abbindezeit

Prüfkörper	Tage nach Herstellung	[mm]	Binde- mittel- gehalt [kg/m³]	Wasser- gehalt [%]	Trocken- dichte [g/cm³]	last		mittlere Druckfestigkeit [N/mm²]
Probe 9	28	100/120	180	13,1	1,848	45,65	5,81	
Probe 10	28	100/120	180	14,3	1,847	41,73	5,31	6,3
Probe 11	28	100/120	180	12,9	1,854	61,85	7,87	

Im Ergebnis der Druckfestigkeitsprüfungen wurde bei der Bindemittelzugabe von 180 kg/m³ (△ 9,7 %) eine mittlere Druckfestigkeit nach 28 Tagen Abbindezeit von Rc28 = 6,3 N/mm² nachgewiesen.

Bestimmung Elastizitätsmodul 3.3

Die Herstellung und Lagerung der Prüfkörper für die Bestimmung des Elastizitätsmodul erfolgte gleich der Herstellung der Druckfestigkeitsprüfkörper (s. Abschnitt 3.2). Die Prüfkörper wurden mit dem optimalen Wassergehalt (w_P) hergestellt.

Die Bestimmung des Elastizitätsmodul wurde vom Hessischen Amt für Baustoff- und Bodenprüfung in Wetzlar an wasserungesättigten Probekörpern und einem Zeitraum von 28 Tagen nach Herstellung durchgeführt. Die Bestimmung erfolgte im Bereich zwischen ~ 30 % und ~ 70 % der maximalen Druckfestigkeit (elastischer Bereich). Die Ergebnisse sind in nachfolgender Tabelle und auf Anlage 2.3 dokumentiert.

Tabelle Bestimmung Elastizitätsmodul nach 28 Tagen Abbindezeit

	Tage nach	0/н	Bindemittel-				Elastizitäts-
Prüfkörper	Herstellung	and the second	gehalt [kg/m³]	gehalt [%]	dichte [g/cm²]	festigkeit [N/mm²]	modul [N/mm ²]
Probe 12	28	100/120	180	13,5	1,850	7,46	390

Im Ergebnis der Druckfestigkeitsprüfung bei einer Bindemittelzugabe 180 kg/m³ (
 9,7 %) ergibt sich ein Elastizitätmodul von E22 = 390 N/mm² nach 28 Tagen.



3.4 Frostprüfung nach TP BF-StB B11.1

Die Herstellung und Lagerung der Prüfkörper für die Frostprüfung erfolgte gleich der Herstellung der Druckfestigkeitsprüfkörper (s. Abschnitt 3.2). Die Prüfkörper wurden mit dem optimalen Wassergehalt (wpr) hergestellt.

Die Frostprüfung gem. TP BF-StB B11.1 an 3 Prüfkörpern, 28 Tage nach Herstellung, ergab nach 12 Frost-Tau-Wechseln die in nachfolgender Tabelle und auf Anlage 2.4 dokumentierten Längenänderungen. Die mittlere bezogene Längenänderung ergibt sich zu AL = 0.6 %.

Tabelle Frostprüfungen

Prüfkörper	Bindemittel- gehalt	Wasser- gehalt	Längen- änderung	bezogene Längenänderung	
	[kg/m³]	[%]	[mm]	≙L [‰]	≙L [‰]
Probe 6	180	13,4	0,090	0,75	
Probe 7	180	13,4	0,100	0,84	0,6
Probe 8	180	14,2	0,037	0,31	

Während des Frost-Tau-Wechsels zeigten sich keine oberflächlichen Veränderungen an den Probekörpern (s. Bild 1).



Wechseln







Jobsite report: soil stabilisation in the inner area of a hall for a soil treatment plant in Gütersloh

page 34

Bauvorhaben Gütersloh - Wertstoffhof Fa. Hagedorn	Seite 7
Eignungsprüfung Bodenverfestigung mit dem Additiv NovoCrete®	03.02.2012
Prüfzeugnis	Az.: 11/4987/13

3.5 Wasserdurchlässigkeitsbeiwert nach DIN 18130-1

Die Herstellung und Lagerung der Probekörper für die Bestimmung des Wasserdurchlässigkeitsbeiwert erfolgte gleich der Herstellung der Druckfestigkeitsprüfkörper (s. Abschnitt 3.2). Der Versuch wurde in Doppelbestimmung durchgeführt. Hierzu wurde aus einem Probekörper zwei Prüfkörper zur Bestimmung des Wasserdurchlässigkeitsbeiwertes hergestellt. Die Ergebnisse sind in nachfolgender Tabelle und auf Anlage 2.5 dokumentiert.

Tabelle Bestimmung der Wasserdurchlässigkeit

Prüfkörper	Bindemittel- gehalt [kg/m³]	Wasser- gehalt [%]	Trockendichte [g/cm³]	Durchlässig- keitsbeiwertk [m/s]	mittlerer Durchlässig- keitsbeiwert k [m/s]
Probe 4.1	180	13,6	1,850	3,6 x 10-*	6 0 ·· 40\$
Probe 4.2	180	13,6	1,839	8,7 x 10 ⁻⁸	6,2 x 10 ⁻⁸

Der Wasserdurchlässigkeitsbeiwert nach DIN 18130-1 am Boden-Bindemittel-Gemisch wurde 28 Tage nach der Probekörperherstellung zu $k_{ze} = 6,2 \times 10^{-8}$ m/s bestimmt (s. Anl. 2.5).

Bauvorhaben Gütersloh - Wertstoffhof Fa. Hagedorn	Seite 8
Eignungsprüfung Bodenverfestigung mit dem Additiv NovoCrete®	03.02.2012
Prüfzeugnis	Az.: 11/4987/13

4 Zusammenfassung und Bewertung

Das Ausgangsmaterial ist nach DIN 4022 / DIN EN ISO 14688-1/2 / DIN EN ISO 14689-1 als Sand, kiesig, schwach schluffig zu benennen und gem. DIN 18196 in die Bodengruppe GU (Kies-Schluff-Gemisch) und gem. ZTVE-StB 09 in die Frostempfindlichkeitsklasse F2 (gering bis mittel frostempfindlich) einzustufen. Im Ausgangsmaterial waren Fremdbestandteile in Form von Glasscherben, Ziegel- und Bauschuttreste, Wurzel- und Holzreste feszustellen.

Die 100%-Proctordichte des Ausgangsmaterials liegt bei ρ_{Pr} = 1,853 t/m³ mit einem Wassergehalt von w_{Pr} = 13,3 %.

Das Ausgangsmaterial ist gem. DIN 18130-1 als durchlässig zu bezeichnen.

Bei einer Bindemittelzugabe von 180 kg/m³ (98 % Portlandzement und 2 % NovoCrete⁵) wurde eine 100%-Proctordichte ρ_{Pr} = 1,841 t/m³ bei einem optimalen Wassergehalt w_{Pr} = 14,3 % bestimmt.

Im Ergebnis der Druckfestigkeitsversuche mit Bindemittelgehalten von 180 kg/m² (m = 9,7 %) zeigt sich eine Festigkeitserhöhung von der 7-Tage-Festigkeit R_{c7} = 5,7 N/mm² zur 28-Tage-Festigkeit R_{c28} = 6,3 N/mm² von $\Delta R \sim 0,6$ N/mm².

Gem. TP Beton-StB 10 beziehen sich die Anforderungen an die Druckfestigkeit auf einen Probekörper mit einem Durchmesser \odot von 150 mm und einer Höhe H von 125 mm (Probekörper 150/125). Werden Probekörper mit einem Durchmesser \odot von 100 mm und einer Höhe H von 120 mm (Probekörper 100/120) verwendet, so sind die dabei ermittelten Druckfestigkeitswerte anzupassen. Entsprechend ergibt sich mit:

Rcxker = mittlere Druckfestigkeit von RCX [N/mm²] * 1,25

eine korrigierte Druckfestigkeit für die Standard-Prüfkörper mit Bindemittelgehalten von 180 kg/m² (m a 9,7 %) von R_{cier} = 7,9 N/mm² nach 28 Tagen Abbindezeit.

Das Elastizitätsmodul bzw. Verformungsmodul wurde im elastischen Bereich (Verformungen bilden sich zurück) zu 390 N/mm² bestimmt.









page 35

Bauvorhaben Gütersloh - Wertstoffhof Fa. Hagedorn	Seite 9
Eignungsprüfung Bodenverfestigung mit dem Additiv NovoCrete®	03.02.2012
Prüfzeugnis	Az.: 11/4987/13

Die Frostprüfung ergab nach dem 12. Frost-Tau-Wechsel eine mittlere bezogene Längenänderung von ${}_{\Delta}L = 0,6$ ‰, welche der Forderung von ${}_{\Delta}L \le 1$ ‰ gem. TL-Beton-StB 07 zur Frostbeständigkeit genügt. Entsprechend ist das sehr frostbeständig Ausgangsmaterial durch die Bindemittelzugabe (Zement und NovoCrete[®]) als frostbeständig gem. TL-Beton-StB 07 zu bezeichnen.

Der Wasserdurchlässigkeitsbeiwert für das Boden-Bindemittel-Gemisch bei einem optimalen Wassergehalt w_{Pr} nach 28 Tagen wurde zu k = $6,2 \times 10^{8}$ m/s bestimmt (schwach durchlässig gem. DIN 18130-1). Entsprechend konnte eine Reduzierung der Durchlässigkeit gegenüber dem Ausgangsmaterial (k = $5,5 \times 10^{4}$ m/s) festgestellt werden.

5 Schlussbemerkungen

Dieser Prüfbericht ist nur in seiner Gesamtheit verbindlich.

35 410 Hungen, den 03.02.2012 Az.: 11/4987/13 - Hz/Re

GUTACHTER:

Dipl.-Ing. Heinze

SACHBEARBEITER:

M.Sc. Reif



Verteiler: 1. - 2. Ausf.: IBS GmbH, Eschle 1, 78 662 Herrenzimmern 3. u. 4. Ausf.: z. d. A. ETN Dasi-Litter/Renzionening_Versicht_BB4R7_13_OderstehtTedekR87_13_Eigunsgindung_Text-upd



NovoCrete[®]

90

80

70 [%] g 60 ₫ 50 ö ਚੋਂ 40

õ v

20 Å

لم 20 a ŝ 10

ŝ

Kurve Nr.:

kf-Wert Kornkennziffer:

U = d60/d10 / C,

Bodengruppe (DIN 18195)

Geologische Bezeichnung

51.54

01540

0,72

mS-fS.gs',mg.fg,u'

5,493 * 10⁻⁶ [m/s] nach Seiler

page 36

Prüfungs-Nr. : 11/4987/13 Entnahmestelle Bestimmung der Korngrößenverteilung Bauvorhaben : BV Gütersloh Station : m rechts der Achse חו m unter GOK Eignungsprüfung Entnahmetiefe : kombinierte Sieb-/Schlämmanalyse Ausgeführt durch : Lb Bodenart : Boden mit Bauschuttresten am : 28.11.2011 Bemerkung Art der Entnahme : Gestört nach DIN 18 123 Entnahme am durch : IBS 8 Schlämmkorn Sandkorn Siebkorn Kieskorn 100 Feinstes \$ Mittel Mittel Fein Grob Fein Mittel Grob Fein Grob Steine ETN Erdbaulaboratorium Königsberger Str. 9 35410 Hungen Tel.:06402/5226-0 / Fax:-98 Prüfungs-Nr.: 11/4987/13 Anlage : 1.1 NZ 0.002 0.02 0.06 0.2 0.6 2.0 20 60 100 0.001 0.006 6.0 Korndurchmesser d [mm] Bemerkung (z.B. Kornform) Arbeitsweise

G = 39 %

S = 50 %

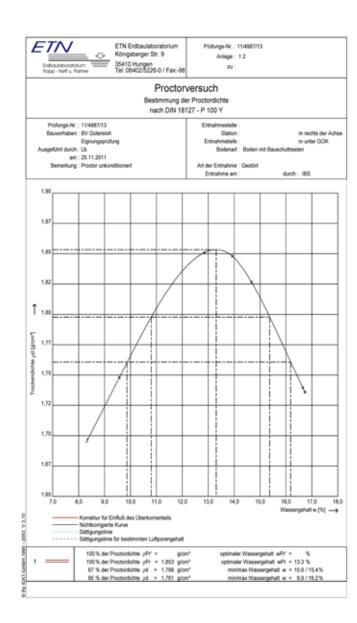
U = 11 %

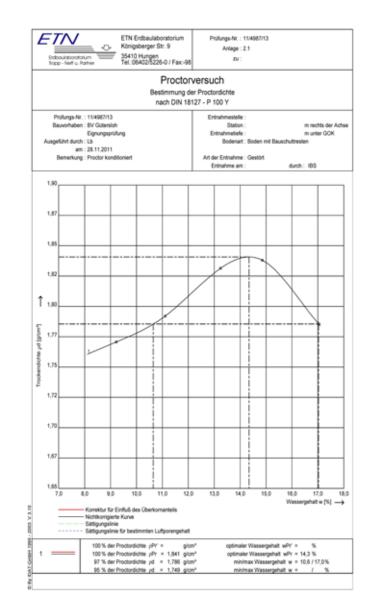
T = 0 %















page 38

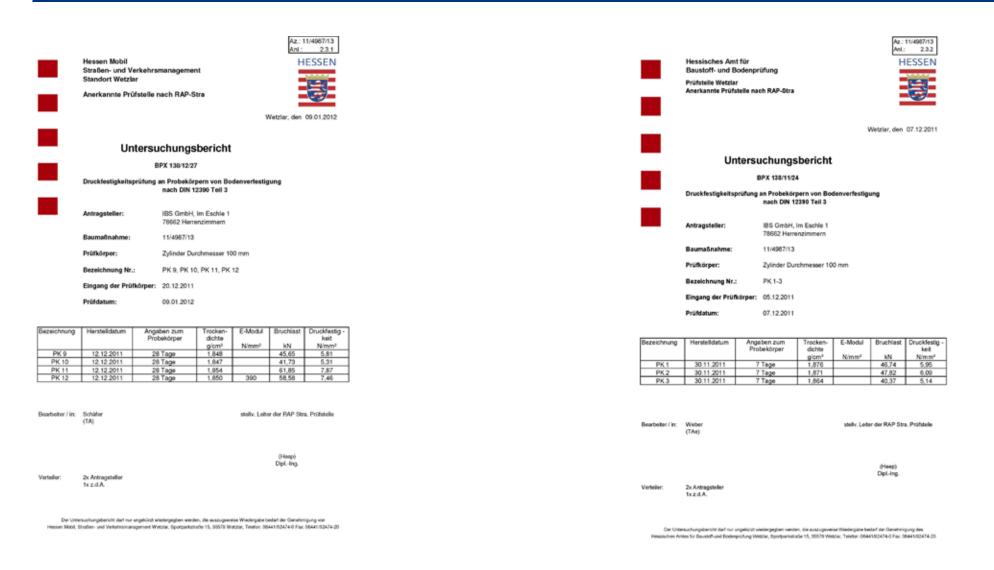
Az.:	11/4985/13		
Anlage:	2.2		
Bauvorhaben:	Eignungsprüfung		
	BV Gütersloh		
Ausgeführt durch:	Lb		
am:	30.11.2011		
Bodenart:	Boden mit Bauschuttres	sten	
Bindemittelzugabe:	180 kg/m ³		
Herstellung nach:	TP BF-StB B 11.1		

Prüfkörper	Feuchtdichte [g/cm ³]	Wassergehalt [%]	Trockendichte [g/cm ³]
PK 1	2,104	12,18	1,876
PK 2	2,113	12,94	1,871
PK 3	2,107	13,08	1,864
PK 4	2,072	13,55	1,825
PK 5	2,084	13,81	1,832
PK 6	2,101	13,36	1,853
PK 7	2,109	13,39	1,860
PK 8	2,107	14,22	1,844
PK 9	2,090	13,09	1,848
PK 10	2,112	14,30	1,847
PK 11	2,092	12,87	1,854
PK 12	2,100	13,53	1,850

Ethouloboratolum Toppe-Nertu Farther











page 40

Frostprüfung TP BF-StB B 11.1

Az.: Projekt: Ausgeführt durch: Probenbezeichung: Bodenart: Datum Herstellung der PK: Alter Probekörper [d]: Bemerkungen:

ETN Boden mit Buachuttresten dbaulaboratorium

2.4.1

Anlage:

Vor der 1. Wassersaugung:

Gewicht [g]:	1847		
Messung:	1	2	3
Länge PK [mm]:	120,4	120,5	120,9

11/4987/13

12.12.2011

Lb

28

PK 6

Frostprüfung 1 Frank Tour M

1. Frost-Tau wechsel			
Datum:	10.01.2012		
Gewicht [g]:	1886		
Länge [mm]:	1. Messung	Messung	Messung
1. Wiederholung	13,916	14,020	14,035
2. Wiederholung	14,001	13,949	14,099
Wiederholung	14,102	14,089	14,195
Mittelwert	14,006	14,019	14,110

12. Frost-Tau Wechsel

Datum:	26.01.2012		
Gewicht [g]:	1992		
Länge [mm]:	1. Messung	2. Messung	3. Messung
1. Wiederholung	13,903	13,918	13,979
2. Wiederholung	13,949	14,054	13,959
3. Wiederholung	13,803	13,940	14,088
Mittelwert	13,885	13,971	14,009

Auswertung

Als Längenänderung jedes Probenkörpers gilt die Differenz der Mittelwerte nach der 1. und 12. Frostbeanspruchung. Diese wird dann auf die Höhe des Probenkörpers vor der 1. Wassersaugung bezogen und wird in 0,1 Promille angegeben. Als Ergebnis gilt der Mittelwert aus den an den 3 PKs ermittelten Längenänderungen und ist auch auf 0,1 Promille anzugeben.

Mittelwert [‰]	0,749		
Verhältnis Länge vor/nach Frostprüfung [‰]	1,008	0,404	0,835
Differenz 1. und 12. Frostbeanspruchung [mm]	0,121	0,049	0,101
Probekörper	1	2	3

ETN Erdbaulaboratorium Tropp - Neff und Partner Königsberger Str. 9, 35410 Hungen

Frostprüfung TP BF-StB B 11.1

Az.:	
Projekt:	
Ausgeführt durch:	
Probenbezeichung:	
Bodenart:	
Datum Herstellung der PK	e.
Alter Probekörper [d]:	
Bemerkungen:	



11,442

11,320

11,621

11,587

Vor der 1 W--

vor der 1. wassersaugung.			
Gewicht [g]:	1850		
Messung:	1	2	3
Länge PK [mm]:	120,5	119,5	120,3

11/4987/13

Gütersloh

12.12.2011

Lb

28

PK 7

Frostprüfung

D

. Frost-Tau Wechsel			
Datum:	10.01.2012		
Sewicht [g]:	1892		
änge [mm]:	1. Messung	2. Messung	Messung
I. Wiederholung	11,501	11,219	11,523
2. Wiederholung	11,372	11,298	11,618

11,548

11,474

12. Frost-Tau Wechsel

3. Wiederholung

Mittelwert

Datum:	26.01.2012		
Gewicht [g]:	1998	1	
Länge [mm]:	1. Messung	2. Messung	3. Messung
1. Wiederholung	11,119	11,103	11,409
2. Wiederholung	11,365	11,142	11,651
3. Wiederholung	11,312	11,495	11,641
Mittelwert	11,265	11,247	11,567

Auswertung

Als Längenänderung jedes Probenkörpers gilt die Differenz der Mittelwerte nach der 1. und 12. Frostbeanspruchung, Diese wird dann auf die Höhe des Probenkörpers vor der 1. Wassersaugung bezogen und wird in 0,1 Promille angegeben. Als Ergebnis gilt der Mittelwert aus den an den 3 PKs ermittelten Längenänderungen und ist auch auf 0,1 Promille anzugeben.

Mittelwert [‰]		0,836	
Verhältnis Länge vor/nach Frostprüfung [‰]	1,729	0,611	0,169
Frostbeanspruchung [mm]	0,208	0,073	0,020
Differenz 1. und 12.			
Probekörper	1	2	3

ETN Erdbaulaboratorium Tropp - Neff und Partner Königsberger Str. 9, 35410 Hungen





page 41

Frostprüfung TP BF-StB B 11.1

Az.:	11/4987/13
Projekt:	Gütersloh
Ausgeführt durch:	Lb
Probenbezeichung:	PK 8
Bodenart:	Boden mit Bauschut
Datum Herstellung der PK:	12.12.2011
Alter Probekörper [d]:	28
Bemerkungen:	

uttresten Edboudebordelum

2.4.3

Anlage:

Vor der 1. Wassersaugung:

Gewicht [g]:	1850		
Messung:	1	2	3
Länge PK [mm]:	120,4	120,5	120,6

Frostprüfung

1. Frost-Tau wechsel			
Datum:	10.01.2012		
Gewicht [g]:	1888	1	
Länge [mm]:	1. Messung	2. Messung	3. Messung
1. Wiederholung	13,441	13,415	13,547
2. Wiederholung	13,582	13,495	13,612
3. Wiederholung	13,681	13,642	13,837
Mittelwert	13,568	13,517	13,665

12. Frost-Tau Wechsel

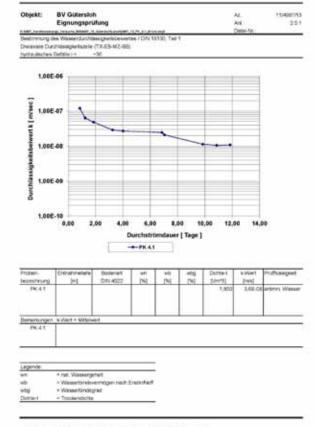
Datum:	26.01.2012		
Gewicht [g]:	1998	1	
Länge [mm]:	1. Messung	2. Messung	3. Messung
1. Wiederholung	13,452	13,551	13,64
2. Wiederholung	13,545	13,482	13,649
3. Wiederholung	13,477	13,501	13,621
Mittelwert	13,491	13,511	13,637

Auswertung

Als Längenänderung jedes Probenkörpers gilt die Differenz der Mittelwerte nach der 1. und 12. Frostbeanspruchung. Diese wird dann auf die Höhe des Probenkörpers vor der 1. Wassersaugung bezogen und wird in 0,1 Promille angegeben. Als Ergebnis gilt der Mittelwert aus den an den 3 PKs ermittelten Längenänderungen und ist auch auf 0,1 Promille anzugeben.

Mittelwert [‰]		0,308	
Verhältnis Länge vor/nach Frostprüfung [‰]	0,637	0,050	0,238
Differenz 1. und 12. Frostbeanspruchung [mm]	0,077	0,006	0,029
Probekörper	1	2	3

ETN Erdbaulaboratorium Tropp - Neff und Partner Königsberger Str. 9, 35410 Hungen

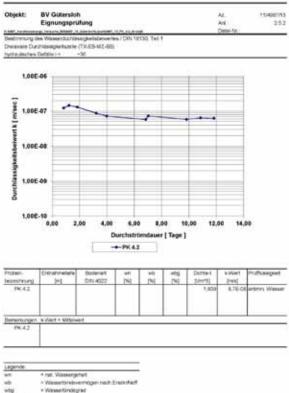


ETN Erdbaulaboratorium Tropp - Neff und Partner





page 42

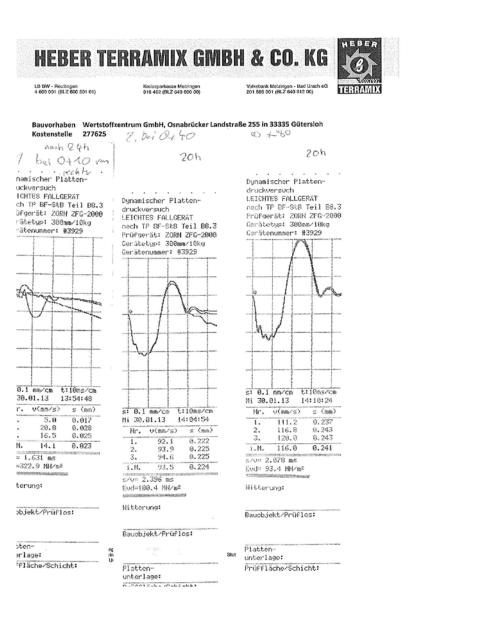


wbg + Weseerbindegrad Dictie-1 = Trookendicitie

ETN Erdbaulaboratorium Tropp - Neff und Partner







Bauvorhaben Wertstoff Kostenstelle 277625) 4 6 5 20 mischer Platten- kversuch	zentrum GmbH, Osnabrücker Landstr	raße 755 in 33335 Gütersloh
Kostenstelle 277625) + 65 20% mischer Platten-		aße 755 in 33335 Gütersloh
) + 65 20h mischer Platten-	0+75	6 C 23
mischer Platten-		0785
	TR. G	246
		0171
HTES FALLGERAT		
TP BF-StB Teil BS.3 gerät: ZORN ZFG-2000	Description Distance	Dunamischer Platten-
tetyp: 300mm/18kg	Dynamischer Platten- druckversuch	druckversuch
tenummer: #3929	LEICHTES FALLGERÄT	LEICHTES FALLGERAT
	nach TP BF-St8 Teil B8.3	nach TP BF-St8 Teil 88.3 Prüfgerät: ZORN ZFG-2000
	Prüfgerät: 20RN ZFG-2000 Gerätetyp: 300mm/10kg	Gerätetup: 300mm/10kg
	Gerätenummer: #3929	Gerätenummer: 03929
1 Nam		
		0 / \/\mate
1.1 mm/cm t:10ms/cm 8.81.13 14:15:02	time	
. v(mm/s) s (mm)		
57.6 0,135		
59.4 0.135	s: 0.2 mm/cm t:10ms/cm	s: 0.1 mm/cm t:10ms/cm Do 31.01.13 08:15:22
59,9 0,131 59,8 0,134	Mi 30.01.13 14:25:54	Nr. u(mm/s) s (mm)
	Hr. v(mm/s) s (mm) 1. 195.7 0.630	1. 46.9 0.102
2.271 ms 167.9 MN/m ²	2. 209.4 0.670	2. 49.7 0.107
Number of Contract	3. 213.4 8.685	3, 45.5 0.103 1.M. 47.7 0.104
erung:	i.M. 286.2 0.662	
	s∕v= 3,210 ms Evd≕ 34,0 MN/m²	s/v= 2,188 ms Evd=216.3 MN/m ²
bjekt/Prüflos:	COG: 34.0 HHZMA	STREET, STORE S
	Witterung:	Witterung:
ten-	Course & Jack (Dec 2011 and	Bauobjekt/Prüflos:
rlage	Bauobjekt/Prüflos:	
fläche/Schicht: mg	(ng = 400 °	
din: Uv	I CONTRACTOR OF THE OWNER AND	Platten-
	Platten- unterlage:	unterlage:





