

STADT MAYEN ORTSBEZIRK ALZHEIM

Entwurf der Ingenieurbauwerke für die Erschließung des Neubaugebietes "Die obere Kond"

BEARBEITET IM AUFTRAG VON Raimund Gail, Kollig, Erschließungsträger





Inhaltsverzeichnis

1	Veranlassung		3
2	Entwurfsgrundlage		
	2.1	Örtliche Verhältnisse	3
	2.1.2	Versickerungsfähigkeit des Bodens	4
	2.1.3	Vorfluter "Berresheimer Bach"	7
3	KANALISATION		12
	3.1	Schmutzwasser	12
	3.2	Regenwasser	12
	3.3	Notüberlauf und Überflutungsgefahr	14
4	HYDRAULISCHE BEMESSUNG		15
	4.1	Kanalnetz	15
	4.2	Stauraumkanal "Die obere Kond"	16
	4.3	Berechnung Regenwasser	16
	4.4	Berechnung Schmutzwasser	17
5	LINIEN	NFÜHRUNG DES KANALS	19
6	Schächte		19
7	Außengebietsentwässerung		

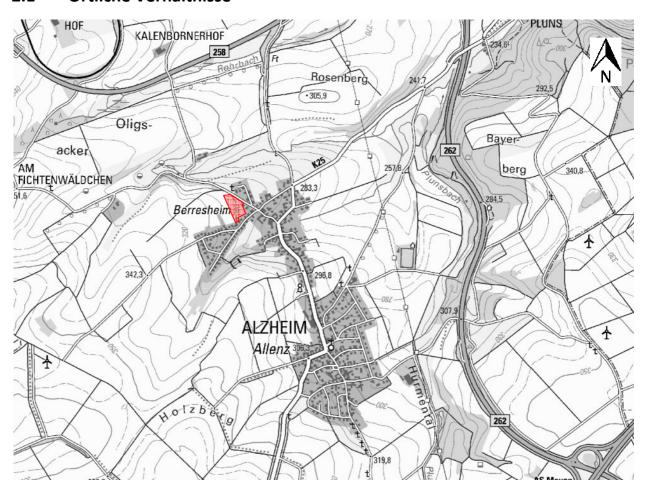


1 VERANLASSUNG

Im Rahmen einer privaten Erschließungsträgerschaft beabsichtigt Herr Raimund Gail, Kollig die Erschließung des Neubaugebietes "Die obere Kond" im Ortsbezirk Alzheim der Stadt Mayen durchzuführen. Hiermit wird dem kurz- und mittelfristigen Wohnbauflächenbedarf Rechnung getragen. Eine entsprechende Nachfrage nach Wohnbauflächen in der Stadt und im Ortsbezirk Alzheim ist zu verzeichnen.

2 ENTWURFSGRUNDLAGE

2.1 Örtliche Verhältnisse







Alzheim ist ein Ortsbezirk der Stadt Mayen im nördlichen Rheinland-Pfalz. Alzheim selbst wurde erst am 7. Juni 1969 aus den Gemeinden Allenz und Berresheim gebildet.

Das Plangebiet befindet sich am nordwestlichen Ortsrand von Alzheim. Das Baugebiet umfasst eine Größe von insgesamt ca. 1,39 ha mit insgesamt 24 Bauplätzen. Der Großteil des Plangebietes wird derzeit als intensive Ackerfläche genutzt.

Östlich angrenzend befindet sich ein vollausgebautes Wohngebiet.

2.1.2 Versickerungsfähigkeit des Bodens

Aufgrund der schlechten Versickerungseigenschaften des Untergrunds ist eine dezentrale sowie zentrale Versickerung in einer dafür vorgesehen Versickerungsanlage nicht möglich. Ein Bodengutachten ist von **Dr. Jung + Lang Ingenieure** durchgeführt worden.

Laut Geotechnischen Bericht:

Im gesamten Baufeld stehen feinkornreiche Lehme bis z.T. sehr große Tiefen an. Diese weisen erfahrungsgemäß nur sehr geringe Durchlässigkeiten auf.

Zur Untersuchung der Versickerungsfähigkeit des Untergrundes wurde ein Bohrlochinfiltrationsversuch (BS 4) in 1 m Tiefe mit fallender Druckhöhe durchgeführt.

Mit dem Eingießversuch wurde ein **Durchlässigkeitsbeiwert** $k_f = 2,1 \cdot 10^{-7}$ m/s ermittelt.





Die in Feldersuchen ermittelten Prüfwerte sind **gemäß DWA A138** mit einem empirischen Korrekturfaktor von 2 zu multiplizieren.

Zur langfristigen Dimensionierung der Versickerungsanlagen ergibt sich somit folgender Bemessungs-kf-Wert (charakteristisch):

$$k_{f,k} = 5 \cdot 10^{-7} \text{ m/s}$$

Der Untergrund ist somit als schwach durchlässig nach DIN 18130-1 zu bewerten. Mit dem Bohrlochinfiltrationsversuch wurde eine Durchlässigkeit ermittelt, die unterhalb des entwässerungstechnisch relevanten Bereiches nach DWA-Merkblatt A138 von $1,0 \cdot 10^{-3}$ m/s bis $1,0 \cdot 10^{-6}$ m/s liegt.





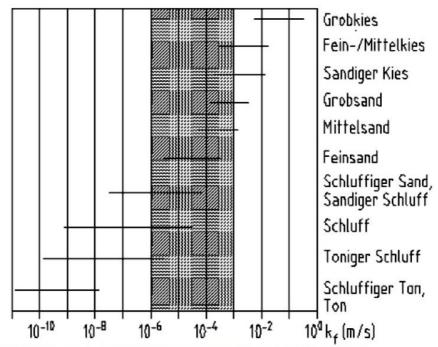


Bild 1: Wasserdurchlässigkeitsbeiwerte von Lockergesteinen und entwässerungstechnisch relevanter Versickerungsbereich

Dabei ist zudem ein **längerer Einstau der Versickerungsfläche** und ein reduziertes Rückhalteund Umwandlungsvermögen infolge anaerober Verhältnisse in der ungesättigten Versickerungszone möglich. Eine ergänzende Ableitungsmöglichkeit ist daher vorzusehen. Versickerungsanlagen sind unter Berücksichtigung des Grundwasserflurabstandes und des DWA-Merkblatt A138 zu planen.

Aufgrund der ermittelten Durchlässigkeit und des Bemessungs-k_f-Wertes ist eine Versickerungsanlage in dem Erschließungsgebiet nicht zu empfehlen.

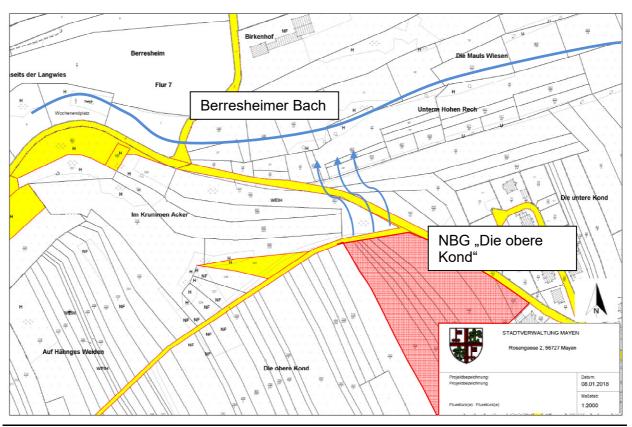


2.1.3 Vorfluter "Berresheimer Bach"

Des Weiteren verläuft nördlich des Plangebietes der Vorfluter **Berresheimer Bach**. Aufgrund der vorliegenden Liegenschaftsverhältnisse ist es jedoch nicht möglich, das anfallende Niederschlagswasser dort einzuleiten.

Zunächst wurde angedacht das Oberflächenwasser über Grundstücke in Richtung Vorfluter zu leiten. Jedoch befinden sich diese in privatem Eigentum. Ein Abstimmungsgespräch zwischen den Eigentümern sowie dem Ortvorsteher von Alzheim hatte im Vorfeld stattgefunden. Die Versuche der örtlichen Politik waren erfolglos. Einer Veräußerung von Parzellen oder die Einigung über Leitungsrechte das Niederschlagswasser zur Vorflut zu leiten, mit Eintragung im Grundbuch, wurde nicht zugestimmt.

Eine zweite Variante wäre, das Niederschlagswasser kanalisiert innerhalb der städtischen Flächen (Gelb dargestellt), zum Vorfluter zu leiten. Diese musste ebenfalls aufgrund wirtschaftlicher Aspekte verworfen werden.



Februar 2019





Somit ist keine Erreichbarkeit an den Vorfluter "Berresheimer Bach" gegeben.

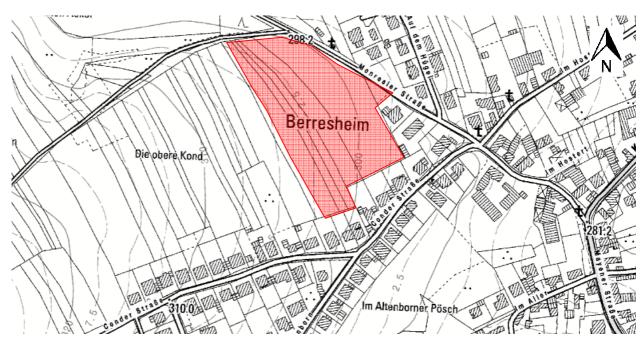
Aus den o.a. Gründen ist eine Rückhaltung des Niederschlagswassers in Form eines Stauraumkanals DN 2000 aus Stahlbeton geplant, der das anfallende Niederschlagswasser im Trennsystem des Gebietes zurückstaut und gedrosselt an den Mischwasserkanal abgibt.





Das Plangebiet wird wie folgt abgegrenzt:





https://geodaten.naturschutz.rlp.de/kartendienste_naturschutz/

Februar 2019





Im Norden: Durch landwirtschaftliche Flächen.



Im Süden: Durch angrenzende Bebauung.



Februar 2019





Im Osten: Durch ein bestehendes Baugebiet.



Im Westen: Durch landwirtschaftliche Flächen.



Februar 2019





3 KANALISATION

Die Abwasserbeseitigung des Plangebietes erfolgt im Trennsystem, da aufgrund des geplanten Stauraumkanals eine Mischwasserkanalisation nicht zu empfehlen ist.

3.1 Schmutzwasser

Das anfallende Schmutzwasser aus dem Baugebiet wird über Schmutzwasserkanäle DN 250 PP an das bestehende Ortsnetz (Mischwasserkanal) in der "Monrealer Straße" angeschlossen und gelangt somit zur Kläranlage. Die Tiefenlage des vorhanden Mischwasserkanals ist dafür verantwortlich, dass der Schmutzwasserkanal im Gebiet teilweise in einer Tiefe < 3,00 m verlegt werden muss. Kellergeschosse in diesen Bereichen können auf den zukünftigen Grundstücken daher teilweise nicht im freien Gefälle entwässern.

3.2 Regenwasser

Aufgrund der in **2.2 und 2.3 dargestellten Verhältnissen** wird das in dem Baugebiet anfallende Oberflächenwasser über Regenwasserkanäle DN 315 PP des Trennsystems in einen eigenen **Stauraumkanal DN 2000** zwischengespeichert und gedrosselt an den vorhandenen Mischwasserkanal abgegeben.

Die Drosselmenge aus dem **geplanten NBG "Die obere Kond"** darf insgesamt **maximal 25 l/s** betragen. Nach **ATV-A118** beträgt der Schmutz- und Fremdwassereinfluss **1,4 l/s**, somit darf die Drosselmenge für den Stauraumkanal **maximal 23,6 l/s** an den Mischwasserkanal abgeben.

Die maximale Drosselabflussspende von 25 l/s wurde seitens des Ingenieurbüro Günster, Neuwied berechnet worden.

Die Auskunft ist der Anlage beigefügt.





Der geplante Stauraumkanal für das NBG "Die obere Kond" besteht aus **Stahlbetonrohren DN 2000** mit je einem angeformten Schacht als Einstieg am oberen und unteren Ende. Die Drosselung auf 23,6 l/s wird mittels eines Drosselschiebers realisiert, der zur Kontrolle des Öffnungsmaßes mit einer entsprechenden Skala versehen ist und vor der nordöstlichen Außenwand eingebaut wird.

Da der Stauraumkanal **eine Mindestlänge von 42,00 m** aufweisen muss, kann dieser auf Grund der Platzverhältnisse nicht am tiefsten Punkt des geplanten Neubaugebiets angeordnet werden.

Die Lage des Stauraumkanals ist dem beigefügten Lageplan zu entnehmen.

Bei einem Eizugsgebiet A_E von 13.884 m² und einem mittleren Abflussbeiwert von 0,42 (maximale GRZ von 0,4) beträgt die Summe der undurchlässigen Flächen A_u 5.825 m². Somit ist bei einer 10 jährigen Bemessungshäufigkeit und einem Drosselabfluss von 23,6 l/s ein Speichervolumen von 129 m³ erforderlich. Der geplante Stauraukanal DN 2000 hat bei einer Länge von 42,00 m ein Speichervolumen von 132 m³.

Das Außengebiet wird separat berücksichtig.

Die Berechnungen und Ermittlungen der abflusswirksamen Flächen sind der Anlage beigefügt.

Die Tiefenlage ist beschränkt, da durch den Anschluss an den bestehenden MW-Kanal in der "Monrealer Straße" ein Zwangspunkt besteht.





3.3 Notüberlauf und Überflutungsgefahr

Der Notüberlauf des geplanten Stauraumkanals für das NBG "Die obere Kond" entlastet über den Schacht (RW01) auf die Straßenoberfläche der "Monrealer Straße" in Richtung Ortslage.

Tabelle 2: In DIN EN 752 empfohlene Häufigkeiten für den Entwurf (aus DIN EN 752-2, 1996)

Häufigkeit der Bemessungs- regen ¹) (1-mal in "n" Jahren)	Ort	Über- flutungs- häufigkeit (1-mal in "n" Jahren)		
1 in 1	Ländliche Gebiete	1 in 10		
1 in 2	Wohngebiete	1 in 20		
1 in 2 1 in 5	Stadtzentren, Industrie- und Gewerbegebiete: – mit Über- flutungsprüfung, – ohne Über- flutungsprüfung	1 in 30 –		
1 in 10	Unterirdische Verkehrsanlagen, Unterführungen	1 in 50		
¹⁾ Für Bemessungsregen dürfen keine Überlastungen auftreten.				



Februar 2019





Der Stauraumkanal wurde aufgrund von mangelnden Platzverhältnissen nur für eine 10-jährige Bemessungshäufigkeit dimensioniert. Nach der **ATV-A118** muss nachgewiesen werden, dass eine 20-jährige Bemessungshäufigkeit keine Gefährdung an Unterliegern hervorruft.

Aus diesem Grund wurde mit Hilfe der ATV-A117 ein fiktiver Stauraumkanal mit einer 20jährigen Bemessungshäufigkeit berechnet. Hierbei wird bei gleich bleibenden Volumen von
132 m³ des Stauraumkanals eine Drosselmenge von 33 l/s notwendig. Die Differenz zum
Stauraumkanal für eine 10-jährige Bemessungshäufigkeit beträgt somit 9,4 l/s (= 33 l/s – 23,6
l/s). Diese 9,4 l/s sind somit der Drosselabfluss des Notüberlaufs für ein 20-jähriges
Niederschlagereignisses. Diese Drosselabflussmenge würde in dem Fall über die
Straßenoberfläche der "Monrealer Straße" entwässern.

Aufgrund der Linienführung, der Längs- und Querneigung sowie der Bordsteinführung der "Monrealer Straße" und des Abflusses von 9,4 l/s ist eine Gefährdung der Unteranlieger nicht zu erwarten. Somit ist eine schadlose Überflutung nach **DIN EN 752** in Wohngebieten (1-mal in 20 Jahren laut ATV-A118 Tabelle 2) sichergestellt.

Die hydraulische Berechnung ist der Anlage zu entnehmen.

4 HYDRAULISCHE BEMESSUNG

4.1 Kanalnetz

Ausgangspunkt für die hydraulische Bemessung der Entwässerungsanlagen ist die Auswertung der statistischen Starkniederschlagshöhen des Deutschen Wetterdienstes in Offenbach (KOSTRA 2010R nach DIN 1986). Daraus ergibt sich eine maßgebende Regenspende von $r_{15; 2}$ = 136,5 l/s ha.

Die Regendaten sind der Anlage zu entnehmen.





4.2 Stauraumkanal "Die obere Kond"

Der gepl. Stauraumkanal wurde gem. **ATV-A 117** bemessen und erhält ein Volumen von 132 m³ bei einer Länge von 42,00 m.

Die Drosselmenge mit 25 l/s, sowie die Wiederkehrzeit von n = 0,1 1/a bzw. $T_n = 10$ Jahren wurde in Abstimmung mit der Stadt Mayen sowie SGD-Nord festgelegt.

Der hydraulische Nachweis der Kanäle ist der Anlage zu entnehmen.

4.3 Berechnung Regenwasser

Grundlagen für die Bemessung und Dimensionierung sind die einschlägigen Regelwerke, wie:

- ATV- A 110
- ATV- A 117
- ATV- A 118

Gesamtfläche 1,388 ha

Anteil der befestigten Fläche 0,583 ha

Fläche befestigt/ Fläche gesamt = 0,5825 ha / 1,388 ha = 42 %

 \rightarrow Spitzenabflussbeiwert $\psi_{s,m}$ gewählt = 0,42 für das Neubaugebiet "Die obere Kond"



4.4 Berechnung Schmutzwasser

Da für das Plangebiet noch keine genauen Angaben über die spätere Ansiedlung vorliegen, wird der Schmutzwasseranfall überschlägig nach ATV-A118 ermittelt.

Die Abflussspenden sind auf das kanalisierte Einzugsgebiet $A_{E,k}$ bezogen (nicht auf die undurchlässige Fläche A_u). Überschlägig ergibt sich eine Einwohnerzahl von ca. 70 bis 75 Personen. (24 Bauplätze zu je 3 Einwohnern).

Ausgangsdaten:

q_h	= 4 I/(s*1000 E)) spez. Schmutzwasserabfluss
-------	------------------	------------------------------

$$q_f = 0.10 l/(s*ha)$$
 Fremdwasserabflussspende

$$q_{r,t} = 0.50 l/(s*ha)$$
 unvermeidbare Regenabflussspende

(als zusätzlicher Fremdwasseranteil)

ED = 52 E/ha Siedlungsdichte im gepl. Neubaugebiet (geschätzt)

 $A_{E,k}$ = Fläche des durch die Kanalisation

erfassten Einzugsgebietes in ha

Q_h = häuslicher Schmutzwasseranfall

Q_g = betriebliches Schmutzwasser

Q_f = Fremdwasserabfluss

Q_{r,t} = unvermeidbare Regenabflussspende

Q_t = Trockenwetterabfluss



Daraus ergibt sich gemäß ATV-A118 für die Einzelkomponenten folgender Schmutzwasseranfall:

Berechnen des Schmutz- und Fremdwassereinflusses nach ATV-A118

Bemerkung:	
21 762, Mayen Alzheim Neubaugebiet "Obere Kond"	

GRST	=	24	Anzahl Baugrundstücke
Fläche A _{E,k}	=	1,39	Fläche des durch die Kanalisation erfassten Wohngebietes in ha
E/GRST	=	4 >	3 angenommene Anzahl an Einwohnern pro Grundstück
E	=	72	angenommene Anzahl Einwohner gesamt

q _{H,1000E}	=	4	4,00 I/(s x 1000 E)	spez. Schmutzwasserabfluss
q_G	= .		0,20 I/(s x ha)	betriebliche Schmutzwasser-Abflussspende
q_F	= :	1	0,10 I/(s x ha)	Fremdwasserabflussspende
$\mathbf{q}_{R,Tr}$	=	4	0,50 l/(s x ha)	unvermeidbare Regenabflussspende
			Ed OC Financha and	5' - I - I - I - I - I - I - I - I - I -
ED	=		51,86 Einwohner/A _{E,k}	angenommene Einwohnerdichte im Einzugsgebiet in E/ha
gerundet	=		52 E/ha	

Q _H	$= q_H \times ED \times A_{E,k} / 1000$	0,29 l/s	häuslicher Schmutzwasseranfall	
\mathbf{Q}_{G}	= q _G x AE,k	0,28 l/s	Betriebliches Schmutzwasser	
Q_F	$= (q_f \times AE,k)$	0,14 l/s	Fremdwasserabfluss	
$\mathbf{Q}_{R,Tr}$	= (qr,t x AE,k)	0,69 l/s	unvermeidbare Regenabflussspende	

	Q	$= Q_H + Q_G + Q_F + Q_{R,Tr}$	1,40 l/s	Trockenwetterabfluss
--	---	--------------------------------	----------	----------------------



5 LINIENFÜHRUNG DES KANALS

Die Tiefenlage des geplanten Schmutzwasserkanals wird mit einer Regeltiefe von 2,0 m - 3,0 m Tiefe gewählt, die Tiefenlage des Regenwasserkanals mit einer Regeltiefe von 2,0 m. Wie bereits in **3.1 Schmutzwasser** erwähnt, ist aufgrund der Tiefenlage eine Kellerentwässerung im freien Gefälle teilweise nicht möglich.

Die Lage der Haltungen innerhalb des Straßenraums wird ggf. im Rahmen der Ausführungsplanung noch auf den aktuellen Regelquerschnitt abgestimmt.

Grundstücksanschlüsse werden je nach Rohrdimension und Material als Abzweig bzw. mittels Sattelstück auf Position 2 Uhr bzw. 10 Uhr hergestellt, Straßeneinläufe werden im Rohrscheitel angeschlossen.

6 SCHÄCHTE

Schächte werden an allen Straßeneinmündungen, Knickpunkten und bei Änderungen der Leitungsdurchmesser angeordnet. Die Kontrollschächte erhalten eine lichte Weite von mindestens 1,00 m.



7 AUßENGEBIETSENTWÄSSERUNG

Westlich des geplanten NBG befinden sich landwirtschaftliche genutzte Flächen. Diese würde bei Regenfällen auf einen Teil der Privatgrundstücke entwässern. Um dies zu vermeiden ist ein Mulden-Rigolen-Element westlich und nördlich des Baugebiets geplant. Dieses Mulden-Rigolen-Element leitet das abfließende Außengebietswasser um das Plangebiet herum und entwässert in eine Straßenmulde entlang der "Monrealer Straße", in nördliche Richtung. Es ist ein Mulden-Rigolen-Element erforderlich, da aufgrund der Topografie ein Hochpunkt im Gelände besteht. Daher ist eine reine Erdmulde nicht ausreicht um das Wasser umzuleiten. Das M.-R.-Element ist in dem **4,00 m breiten** öffentlichen Grünstreifen (Ordnungsbereich A) geplant.



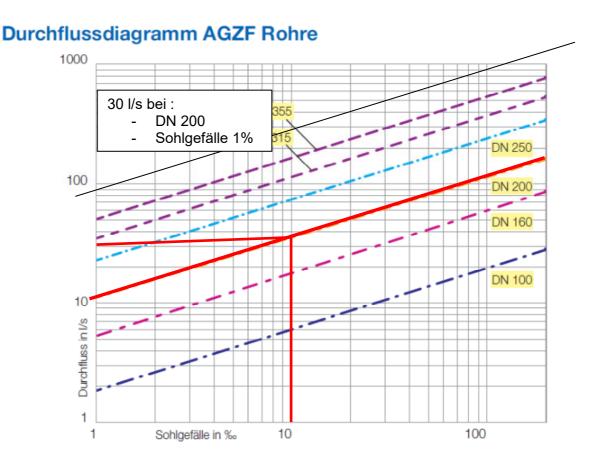




Bei dem M-R-E wurde eine Bemessungshäufigkeit von $n_M = 0,01$ 1/Jahr bzw. $T_M = 100$ Jahre gewählt. Das Einzugsgebiet umfasst 4,17 ha, bei einem Abflussbeiwert von 0,05 resultiert eine undurchlässige Fläche von 2083 m².

Somit ist für das Muldenelement ist ein Volumen von **70,00 m³** und eine Länge von **227,00 m** gewählt worden. In dem Muldenelement versickert das anfallende Regenwasser in die Rigole und wird in Richtung der Erdmulde entlang der "Monrealer Straße" transportiert.

Für die Rigole ist ein Volumen von **88,30 m³** geplant. Dies ist bei einer Länge von 227,00 m, einer Breite von 0,60 m und eine mittleren Tiefe von 1,80 m und einem mittleren Drosselabfluss von 30 l/s gewährleistet. Die Drosselabflussmenge ist dem folgenden Diagramm zu entnehmen.



Der hydraulische Nachweis der Mulden Rigole ist der Anlage zu entnehmen.





18.02.2019 ok/lk Projektnummer: 21 762

Bearbeiter: Dipl.-Ing. Oliver Karst

KARST INGENIEURE GmbH



Örtliche Regendaten zur Bemessung nach Arbeitsblatt DWA-A 138

Datenherkunft / Niederschlagsstation	Mayen (RP)
Spalten-Nr. KOSTRA-Atlas	12
Zeilen-Nr. KOSTRA-Atlas	64
KOSTRA-Datenbasis	1951-2010
KOSTRA-Zeitspanne	Januar - Dezember

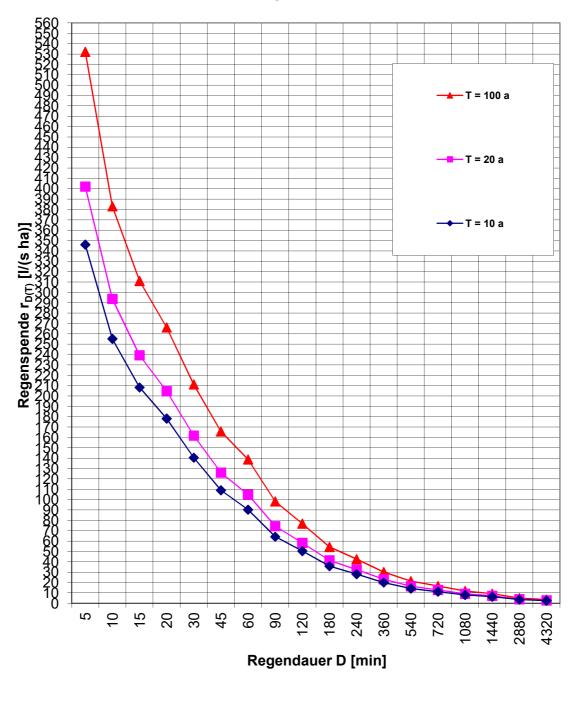
Regendauer D	Regenspende r _{D(T)} [I/(s ha)] für Wiederkehrzeiten			
in [min]	T in [a]			
[,,,,,,	10	20	100	
5	346,1	402,1	532,2	
10	255,2	293,7	383,1	
15	208,3	239,3	311,1	
20	178,2	204,7	266,2	
30	140,5	161,8	211,2	
45	109,0	126,1	165,8	
60	90,3	104,9	138,9	
90	64,2	74,4	98,3	
120	50,4	58,3	76,9	
180	35,8	41,4	54,4	
240	28,1	32,5	42,6	
360	20,0	23,1	30,1	
540	14,2	16,4	21,3	
720	11,2	12,8	16,7	
1080	8,0	9,1	11,8	
1440	6,3	7,2	9,3	
2880	3,5	3,9	5,0	
4320	2,5	2,8	3,5	

Bemessungsprogramm ATV-A138.XLS © 2012 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77, www.itwh.de

Örtliche Regendaten zur Bemessung nach Arbeitsblatt DWA-A 138

Datenherkunft / Niederschlagsstation	Mayen (RP)
Spalten-Nr. KOSTRA-Atlas	12
Zeilen-Nr. KOSTRA-Atlas	64
KOSTRA-Datenbasis	1951-2010
KOSTRA-Zeitspanne	Januar - Dezember

Regenspendenlinien



 $\label{lem:bemsungsprogramm} \begin{tabular}{ll} ATV-A138.XLS @ 2012 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77, www.itwh.de \\ \begin{tabular}{ll} ATV-A138.XLS @ 2012 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77, www.itwh.de \\ \begin{tabular}{ll} ATV-A138.XLS @ 2012 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77, www.itwh.de \\ \end{tabular}$

KOSTRA-DWD 2010R

Nach den Vorgaben des Deutschen Wetterdienstes - Hydrometeorologie -



Berechnungsregenspenden für Dach- und Grundstücksflächen nach DIN 1986-100:2016-12

Rasterfeld : Spalte 12, Zeile 64

: Mayen (RP) Ortsname

Bemerkung

Zeitspanne : Januar - Dezember

Berechnungsregenspenden für Dachflächen

Maßgebende Regendauer 5 Minuten

Bemessung $r_{5,5} = 290,1 \text{ I/} (s \cdot ha)$ Notentwässerung $r_{5,100} = 532,2 \text{ I/(s} \cdot \text{ha)}$

Berechnungsregenspenden für Grundstücksflächen Maßgebende Regendauer 5 Minuten

 $r_{5,2} = 216,1 \text{ I/} (s \cdot ha)$ Bemessung Notentwässerung $r_{5,30} = 434,9 \text{ I/ (s} \cdot \text{ha)}$

Maßgebende Regendauer 10 Minuten

 $r_{10,2} = 165,7 \text{ I/ (s} \cdot \text{ha)}$ Bemessung Notentwässerung $r_{10,30} = 316,2 \text{ I/} (s \cdot ha)$

Maßgebende Regendauer 15 Minuten

Bemessung $r_{15,2} = 136,5 \text{ I/(s} \cdot \text{ha)}$ Notentwässerung $r_{15,30} = 257,4 \text{ I/} (s \cdot ha)$

Für die Berechnung wurden folgende Klassenwerte verwendet:

Wiederkehrintervall	Klassenwerte	Dauerstufe		
	Nassenwerte	15 min	60 min	
1 a	Faktor [-]	1,00	1,00	
	hN [mm]	9,50	15,00	
100 a	Faktor [-]	1,00	1,00	
	hN [mm]	28,00	50,00	



Ermittlung der abflusswirksamen Flächen A_u nach Arbeitsblatt DWA-A 138

Flächentyp	Art der Befestigung mit empfohlenen mittleren Abflussbeiwerten $\Psi_{\rm m}$	Teilfläche A _{E,i} [m²]	Ψ _{m,i} gewählt	Teilfläche A _{u,i} [m²]
Schräddach	Metall, Glas, Schiefer, Faserzement: 0,9 - 1,0	4.894	0,90	4.405
Schraguach	Schrägdach Ziegel, Dachpappe: 0,8 - 1,0			
Flachdach	Metall, Glas, Faserzement: 0,9 - 1,0			
(Neigung bis 3°	Dachpappe: 0,9			
oder ca. 5%)	Kies: 0,7			
Gründach (Neigung bis 15°	humusiert <10 cm Aufbau: 0,5			
oder ca. 25%)	humusiert >10 cm Aufbau: 0,3			
	Asphalt, fugenloser Beton: 0,9			
Straßen, Wege und Plätze (flach)	Pflaster mit dichten Fugen: 0,75	1.642	0,75	1.232
	fester Kiesbelag: 0,6			
	Pflaster mit offenen Fugen: 0,5	7	0,50	4
	lockerer Kiesbelag, Schotterrasen: 0,3			
	Verbundsteine mit Fugen, Sickersteine: 0,25			
	Rasengittersteine: 0,15			
Böschungen,	toniger Boden: 0,5			
Bankette und	lehmiger Sandboden: 0,4			
Gräben	Kies- und Sandboden: 0,3			
Gärten, Wiesen	flaches Gelände: 0,0 - 0,1	7.341	0,03	184
und Kulturland	Mulden-Wall-Kombination: 0,1 - 0,3			

Gesamtfläche Einzugsgebiet A _E [m²]	13.884
Summe undurchlässige Fläche A _u [m²]	5.825
resultierender mittlerer Abflussbeiwert Ψ_{m} [-]	0,42

Bemerkungen:

Flächenermittlung Neubaugebiet "Obere Kond" Außengebietsflächen sind bei der Flächenermittlung **nicht berücksichtig** Die GRZ wurde auf 0,4 festgelegt

Lizenznummer: ATV-0959-1062

21742 Mayen Alzheim, NBG "Die obere Kond"

Auftraggeber:

Erschließungsträger Raimund Gail

Ortsbezirk: Alzheim Stadt: Mayen

Rückhalteraum:

Stauraumkanal DN 2000

Eingabedaten: $V_{s,u} = (r_{D(n)} - q_{dr}) * D * f_Z * f_A * 0.06 mit q_{dr} = (Q_{dr,RRB} + Q_{dr,RÜB} - Q_{t24}) / A_u$

Einzugsgebietsfläche	A _E	m ²	13.884
Abflussbeiwert gem. Tabelle 2 (DWA-A 138)	Ψ_{m}	-	0,42
undurchlässige Fläche	A_{u}	m^2	5.825
vorgelagertes Volumen RÜB	$V_{R\ddot{U}B}$	m^3	0,0
vorgegebener Drosselabfluss RÜB	$Q_{dr,R\ddot{U}B}$	l/s	0,0
Trockenwetterabfluss	Q _{t24}	l/s	0,0
Drosselabfluss	Q_{dr}	l/s	23,6
Drosselabflussspende bezogen auf A _u	q_{dr}	l/(s ha)	40,5
gewählte Länge der Sohlfläche (Rechteckbecken)	L _s	m	42,0
gewählte Breite der Sohlfläche (Rechteckbecken)	b _s	m	1,8
gewählte max. Einstauhöhe (Rechteckbecken)	z	m	1,8
gewählte Böschungsneigung (Rechteckbecken)	1:m	-	0,0
gewählte Regenhäufigkeit	n	1/Jahr	0,1
Zuschlagsfaktor	f_Z	-	1,20
Fließzeit zur Berechnung des Abminderungsfaktors	t _f	min	0
Abminderungsfaktor	f_A	-	1,000

Ergebnisse:

maßgebende Dauer des Bemessungsregens	D	min	45
maßgebende Regenspende	$r_{D,n}$	l/(s*ha)	109
erfordl. spezifisches Speichervolumen	$V_{erf,s,u}$	m³/ha	222
erforderliches Speichervolumen	V _{erf}	m ³	129
vorhandenes Speichervolumen	V	m ³	132
Beckenlänge an Böschungsoberkante	L _o	m	42,0
Beckenbreite an Böschungsoberkante	b _o	m	1,8
Entleerungszeit	t _E	h	1,6

Bemerkungen:

max. Drosselabfluss 25 I/s (1,4 I/s SW sind in den 25 I/s bereits berückschtigt)

erfoderliches Volumen = 129 m³ DN 2000 Mindestlänge = 42,00 m

21742 Mayen Alzheim, NBG "Die obere Kond"

Auftraggeber:

Erschließungsträger Raimund Gail

Ortsbezirk: Alzheim Stadt: Mayen

Rückhalteraum:

Stauraumkanal DN 2000

örtliche Regendaten:

D [min]	r _{D(n)} [l/(s*ha)]
5	346,1
10	255,2
15	208,3
20	178,2
30	140,5
45	109,0
60	90,3
90	64,2
120	50,4
180	35,8

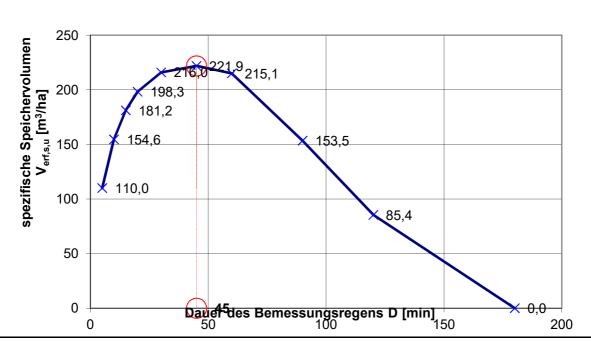
Fülldauer RÜB:

Ъ	[min]		
D _{RBÜ}	Limin		
0	,0		
0	,0		
0	,0		
0	0,0		
0,0			
0,0			
0,0			
0,0			
0,0			
0,0			

Berechnung:

V _{s,u} [m³/ha]
110,0
154,6
181,2
198,3
216,0
221,9
215,1
153,5
85,4
0,0

Rückhalteraum



Bemessungsprogramm ATV-A138.XLS © 2012 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77, www.itwh.de

Lizenznummer: ATV-0959-1062

21742 Mayen Alzheim, NBG "Die obere Kond"

Auftraggeber:

Erschließungsträger Raimund Gail

Ortsbezirk: Alzheim Stadt: Mayen

Rückhalteraum:

Berechnung für Überflustungsnachweis

20 jähriger Regenhäufigkeit

Eingabedaten: $V_{s,u} = (r_{D(n)} - q_{dr}) * D * f_Z * f_A * 0.06 mit q_{dr} = (Q_{dr,RRB} + Q_{dr,RÜB} - Q_{t24}) / A_u$

•	•	
A _E	m^2	13.884
Ψ_{m}	-	0,42
A_{u}	m^2	5.825
$V_{R\ddot{U}B}$	m^3	0,0
$Q_{dr,R\ddot{U}B}$	l/s	0,0
Q _{t24}	l/s	0,0
Q _{dr}	I/s	33,0
q_{dr}	I/(s ha)	56,7
Ls	m	42,0
b _s	m	1,8
z	m	1,8
1:m	-	0,0
n	1/Jahr	0,05
f_Z	-	1,20
t _f	min	
f _A	-	
	$\begin{array}{c} \Psi_m \\ A_u \\ V_{R\ddot{U}B} \\ Q_{dr,R\ddot{U}B} \\ Q_{t24} \\ \hline Q_{dr} \\ \hline Q_{dr}$	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$

Ergebnisse:

maßgebende Dauer des Bemessungsregens	D	min	30
maßgebende Regenspende	r _{D,n}	l/(s*ha)	161,8
erfordl. spezifisches Speichervolumen	V _{erf,s,u}	m³/ha	227
erforderliches Speichervolumen	V _{erf}	m ³	132
vorhandenes Speichervolumen	V	m³	132
Beckenlänge an Böschungsoberkante	L _o	m	42,0
Beckenbreite an Böschungsoberkante	b _o	m	1,8
Entleerungszeit	t _E	h	1,1

Bemerkungen:

21762 ITWH Alzheim.xls 22.02.2019 Seite 1

21742 Mayen Alzheim, NBG "Die obere Kond"

Auftraggeber:

Erschließungsträger Raimund Gail

Ortsbezirk: Alzheim Stadt: Mayen

Rückhalteraum:

Berechnung für Überflustungsnachweis

20 jähriger Regenhäufigkeit

örtliche Regendaten:

_	
D [min]	r _{D(n)} [l/(s*ha)]
5	402,1
10	293,7
15	239,3
20	204,7
30	161,8
45	126,1
60	104,9
90	74,4
120	58,3
180	41,4

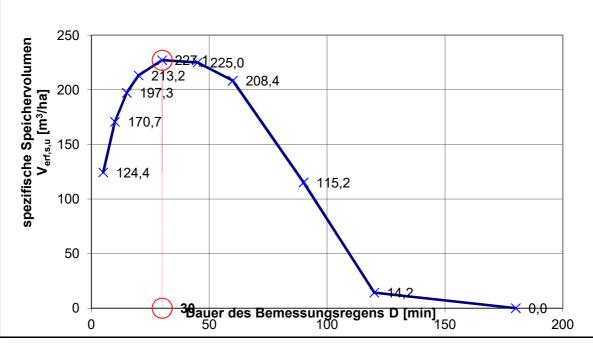
Fülldauer RÜB:

$D_{RB\ddot{U}}$	[min]		
0	,0		
0	,0		
0	,0		
0	0,0		
0,0			
0,0			
0,0			
0,0			
0,0			
0,0			

Berechnung:

V _{s,u} [m ³ /ha]
124,4
170,7
197,3
213,2
227,1
225,0
208,4
115,2
14,2
0,0

Rückhalteraum



Bemessungsprogramm ATV-A138.XLS © 2012 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77, www.itwh.de

Lizenznummer: ATV-0959-1062

Berechnen des Schmutz- und Fremdwassereinflusses nach ATV-A118

Bemerkung:

21 762, Mayen Alzheim Neubaugebiet "Obere Kond"

GRST	=	24	Anzahl Baugrundstücke
Fläche A _{E,k}	=	1,39	Fläche des durch die Kanalisation erfassten Wohngebietes in ha
E/GRST	=	1 • 3	angenommene Anzahl an Einwohnern pro Grundstück
E	=	72	angenommene Anzahl Einwohner gesamt

q _{H,1000E}	= (4,00 l/(s x 1000 E)	spez. Schmutzwasserabfluss
\mathbf{q}_{G}	= 4	0,20 l/(s x ha)	betriebliche Schmutzwasser-Abflussspende
$\mathbf{q}_{\scriptscriptstyle F}$	= 4	0,10 l/(s x ha)	Fremdwasserabflussspende
q _{R,Tr}	= (0,50 l/(s x ha)	unvermeidbare Regenabflussspende
ED	=	51,86 Einwohner/A _{E,k}	angenommene Einwohnerdichte im Einzugsgebiet in E/ha
gerundet	=	52 E/ha	

Q_H	= q _H x ED x A _{E,k} / 1000	0,29 l/s	häuslicher Schmutzwasseranfall
\mathbf{Q}_{G}	= q _G x AE,k	0,28 l/s	Betriebliches Schmutzwasser
$\mathbf{Q}_{\scriptscriptstyle{F}}$	$= (q_f \times AE,k)$	0,14 l/s	Fremdwasserabfluss
$\mathbf{Q}_{R,Tr}$	= (qr,t x AE,k)	0,69 l/s	unvermeidbare Regenabflussspende

_				
Ω_{-}	- O + O. + O. + O	1.40 l/s	ITrockenwetterabtluss	
Q ⊤	$= \mathbf{Q}_{H} + \mathbf{Q}_{G} + \mathbf{Q}_{F} + \mathbf{Q}_{R,Tr}$	1,4U I/3	I I I OCKEII WELLEI ADII USS	
*1	41 4 4911	<u> </u>		



Dimensionierung eines Mulden-Rigolen-Elementes nach Arbeitsblatt DWA-A 138

21742 Mayen Alzheim, NBG "Die obere Kond"

Auftraggeber:

Erschließungsträger Raimund Gail

Ortsbezirk: Alzheim Stadt: Mayen

Mulden-Rigolen-Element:

KOSTRA 2010R Din 1986: Bemessungshäufgkeit 100 jährig

Eingabedaten Mulde:

$$V_{M} = [(A_{u} + A_{S,M}) * 10^{-7} * r_{D(n)} - A_{S,M} * k_{f} / 2] * D * 60 * f_{Z,M}$$

Einzugsgebietsfläche	A_{E}	m^2	41.667
Abflussbeiwert gem. Tabelle 2 (DWA-A 138)	Ψ_{m}	-	0,05
undurchlässige Fläche	A_{u}	m^2	2.083
gewählte Versickerungsfläche der Mulde	$A_{s,M}$	m^2	136
gewählte Muldenbreite	b_{M}	m	0,6
Durchlässigkeitsbeiwert des Muldenbettes	$k_{f,M}$	m/s	5,0E-04
Bemessungshäufigkeit Mulde	n_{M}	1/Jahr	0,01
Zuschlagsfaktor Mulde	$f_{Z, M}$	-	1,20

Regendaten Muldenberechnung:

D [min]	r _{D(n)} [l/(s*ha)]
10	383,1
20	266,2
30	211,2
60	138,9
90	98,3
120	76,9
180	54,4
240	42,6
360	30,1

Berechnung Muldenvolumen:

V _M [m³]
36,71
36,05
27,71
0,00
0,00
0,00
0,00
0,00
0,00

Ergebnisse Muldenbemessung:

erforderliches Muldenvolumen	V _M	m ³	36,71
gewähltes Muldenvolumen	$V_{M,gew}$	m³	70,0
Einstauhöhe in der Mulde	z _M	m	0,51
vorhandene Muldenfläche	$A_{S,M vorh}$	m^2	136
Entleerungszeit der Mulde	t_{E}	h	0,6

32 ITWH Alzheim.xls 22.02.2019 Seite 1

Dimensionierung eines Mulden-Rigolen-Elementes nach Arbeitsblatt DWA-A 138

21742 Mayen Alzheim, NBG "Die obere Kond"

Auftraggeber:

Erschließungsträger Raimund Gail

Ortsbezirk: Alzheim Stadt: Mayen

Mulden-Rigolen-Element:

KOSTRA 2010R Din 1986: Bemessungshäufgkeit 100 jährig

Eingabedaten Rigole:

 $L_{R} = \left[(A_{u} + A_{S,M} + A_{u,R})^{*} 10^{-7} r_{D(n)} - Q_{Dr} - V_{M} / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}s_{RR}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2})^{*}k_{f} / 2 \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}f_{Z,R}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) \right] / \left[(b_{R}^{*}h_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) + (b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) \right] / \left[(b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) + (b_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) \right] / \left[(b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) + (b_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) \right] / \left[(b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) + (b_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) \right] / \left[(b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) + (b_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) \right] / \left[(b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) + (b_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) \right] / \left[(b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{2}) \right] / \left[(b_{R}^{*}+h_{R}^{2}) / (D^{*}60^{*}h_{R}^{$

$A_{u,R}$	m ²	1250
b_R	m	0,6
h_R	m	1,8
s_R	-	0,35
d _a	mm	200
d _i	mm	182
а	-	1
S _{RR}	-	0,36
Q_{Dr}	l/s	30
k _f	m/s	1,0E-06
n _R	1/Jahr	0,01
f _{Z, R}	-	1,20
	$\begin{array}{c} b_R \\ h_R \\ S_R \\ d_a \\ d_i \\ a \\ S_{RR} \\ Q_{Dr} \\ k_f \\ n_R \end{array}$	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$

Regendaten Rigolenberechnung:

D [min]	r _{D(n)} [l/(s*ha)]
10	383,1
20	266,2
30	211,2
60	138,9
90	98,3
120	76,9
180	54,4
240	42,6
360	30,1

Berechnung Rigolenlänge:

L _R [m]
10,5
50,8
60,1
21,9
0,0
0,0
0,0
0,0
0,0

Ergebnisse Rigolenbemessung:

erforderliche Länge der Rigole	L _R	m	60,1
erforderliches Rigolen-Speichervolumen	V_R	m ³	23,4
gewählte Rigolenlänge	$L_{R,gew}$	m	227,00
gewähltes Rigolen-Speichervolumen	$V_{R,gew}$	m ³	88,3
Rigolenaushub	$V_{R,Aushub}$	m ³	245,2

Bemessungsprogramm ATV-A138.XLS © 2012 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77, www.itwh.de Lizenznummer: ATV-0959-1062

32 ITWH Alzheim.xls 22.02.2019

Dimensionierung eines Mulden-Rigolen-Elementes nach DWA-A 138

21742 Mayen Alzheim, NBG "Die obere Kond"

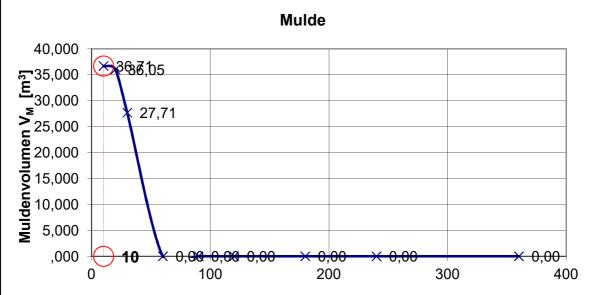
Auftraggeber:

Erschließungsträger Raimund Gail

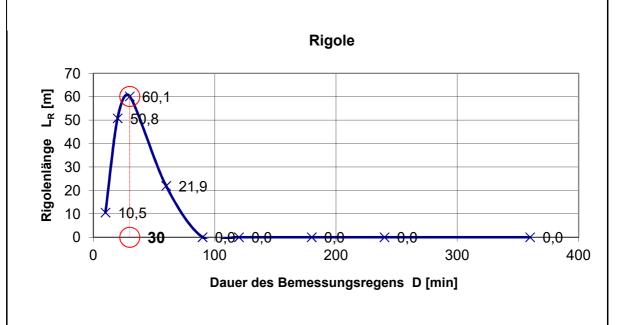
Ortsbezirk: Alzheim Stadt: Mayen

Mulden-Rigolen-Element:

KOSTRA 2010R Din 1986: Bemessungshäufgkeit 100 jährig



Dauer des Bemessungsregens D [min]



Bemessungsprogramm ATV-A138.XLS © 2012 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77, www.itwh.de Lizenznummer: ATV0959-1062

32 ITWH Alzheim.xls 22.02.2019

eMail

Betreff: 20522 - Möglicher Zufluss in die Monrealer Straße in 15.07.2018 10:22:29

Alzheim

An: "Karst Oliver, Karst Ingenieure" <oliver.karst@karst-

ingenieure.de>

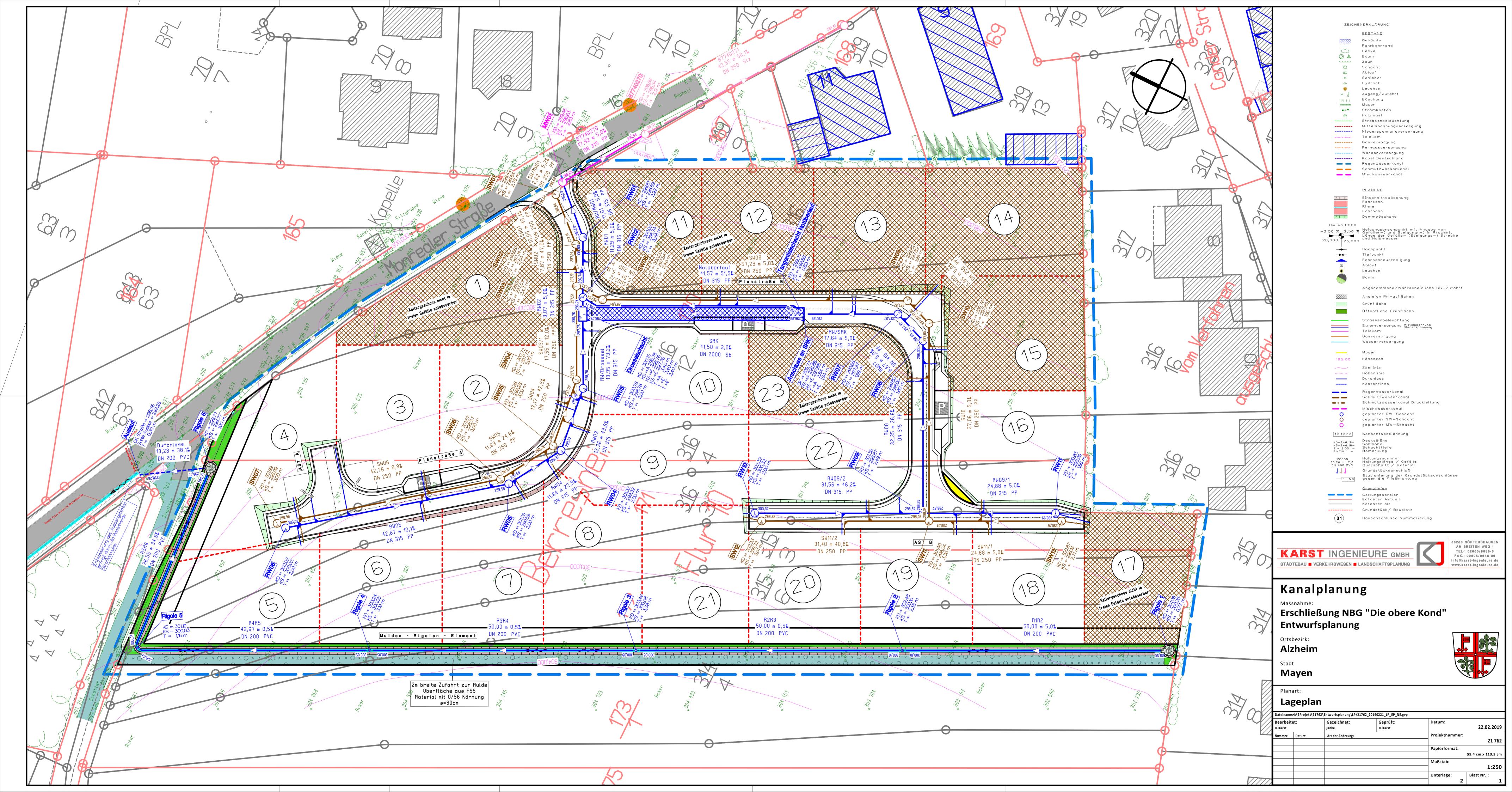
Von: dgue@guenet.de

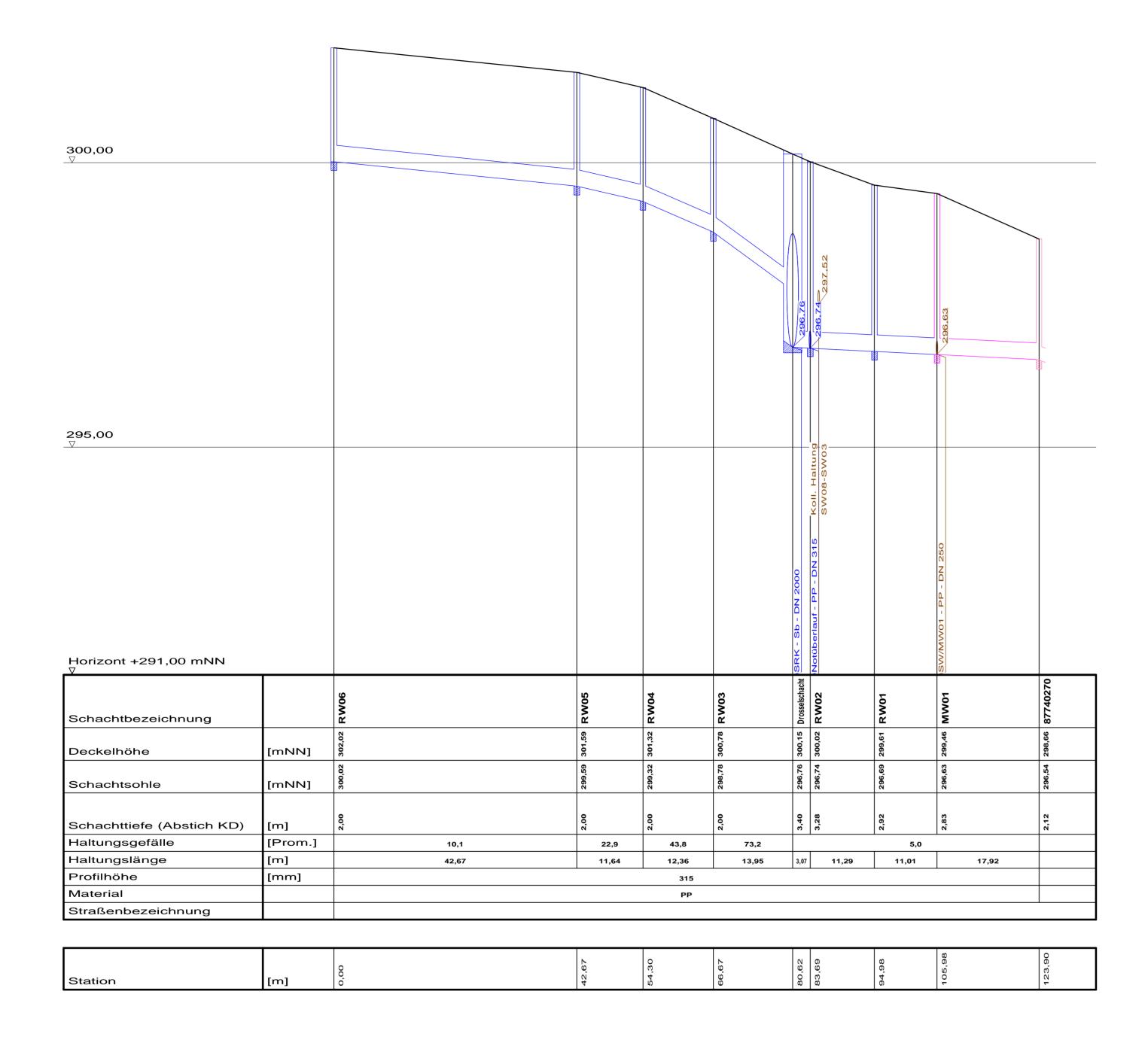
Priorität: Normal Anhänge: 0

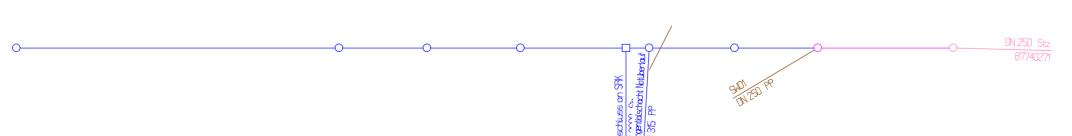
Sehr geehrter Herr Karst,

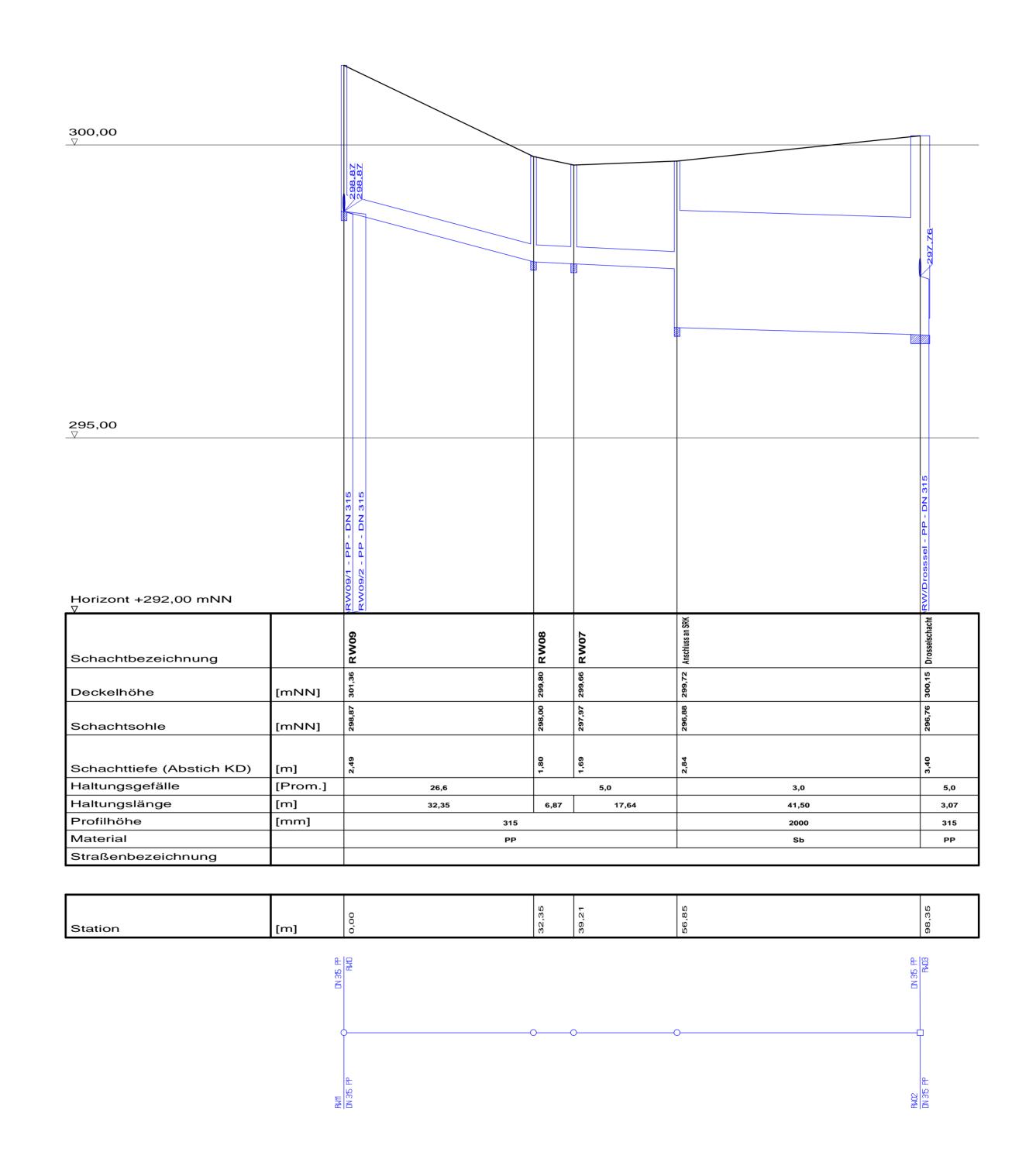
in o.a. Sache kann ich Ihnen mitteilen, dass ein Mischwasserabfluss von 25 l/s aus dem Plangebiet möglich ist.

Mit freundlichen Grüßen, Dirk Günster, Ingenieurbüro Günster, dgue@guenet.de Wiesengärtenweg 24, 56567 Neuwied, Tel. 0170 166 7121











Kanalplanung

Erschließung NBG "Die obere Kond" Entwurfsplanung

Ortsbezirk:

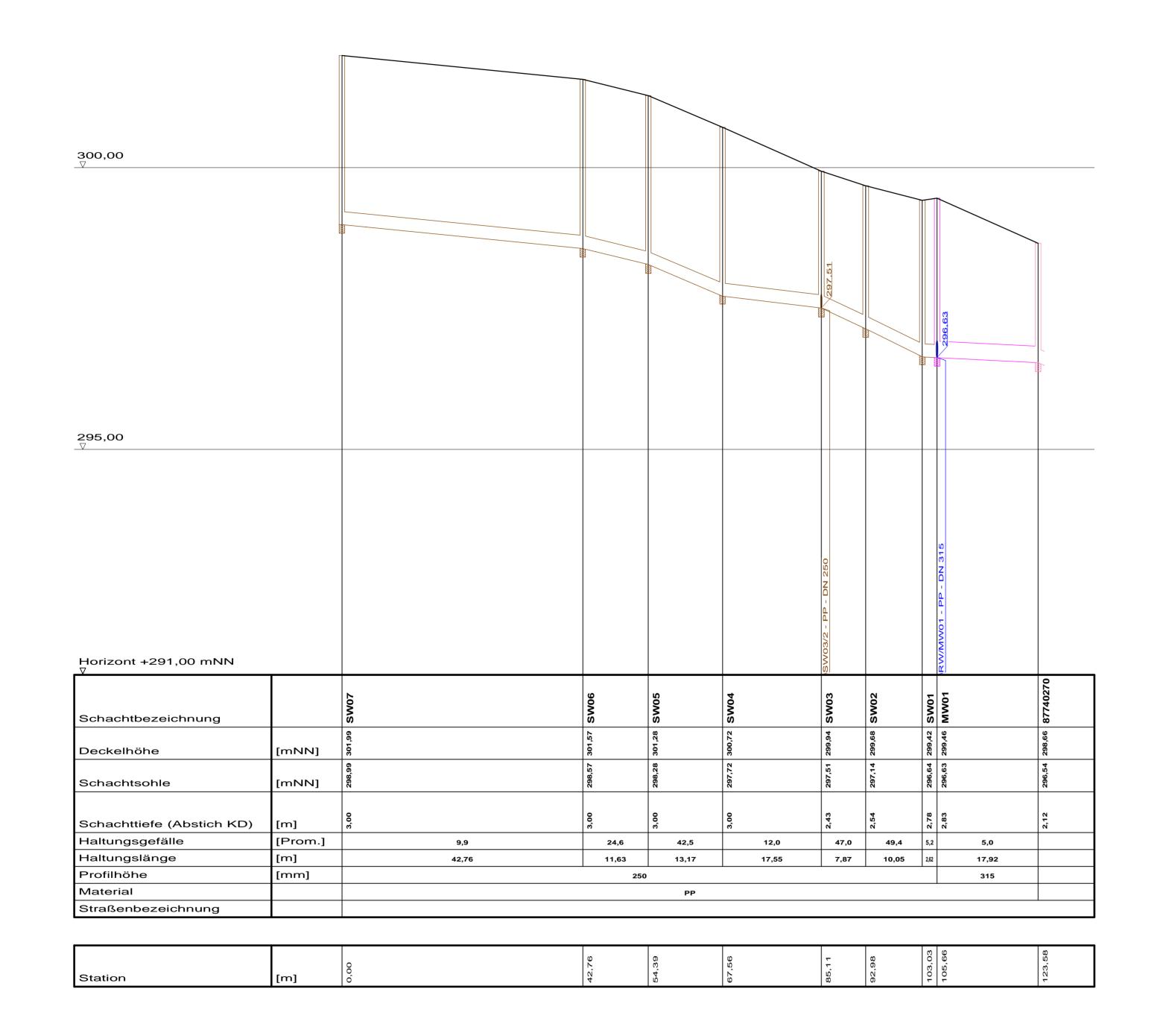
Alzheim

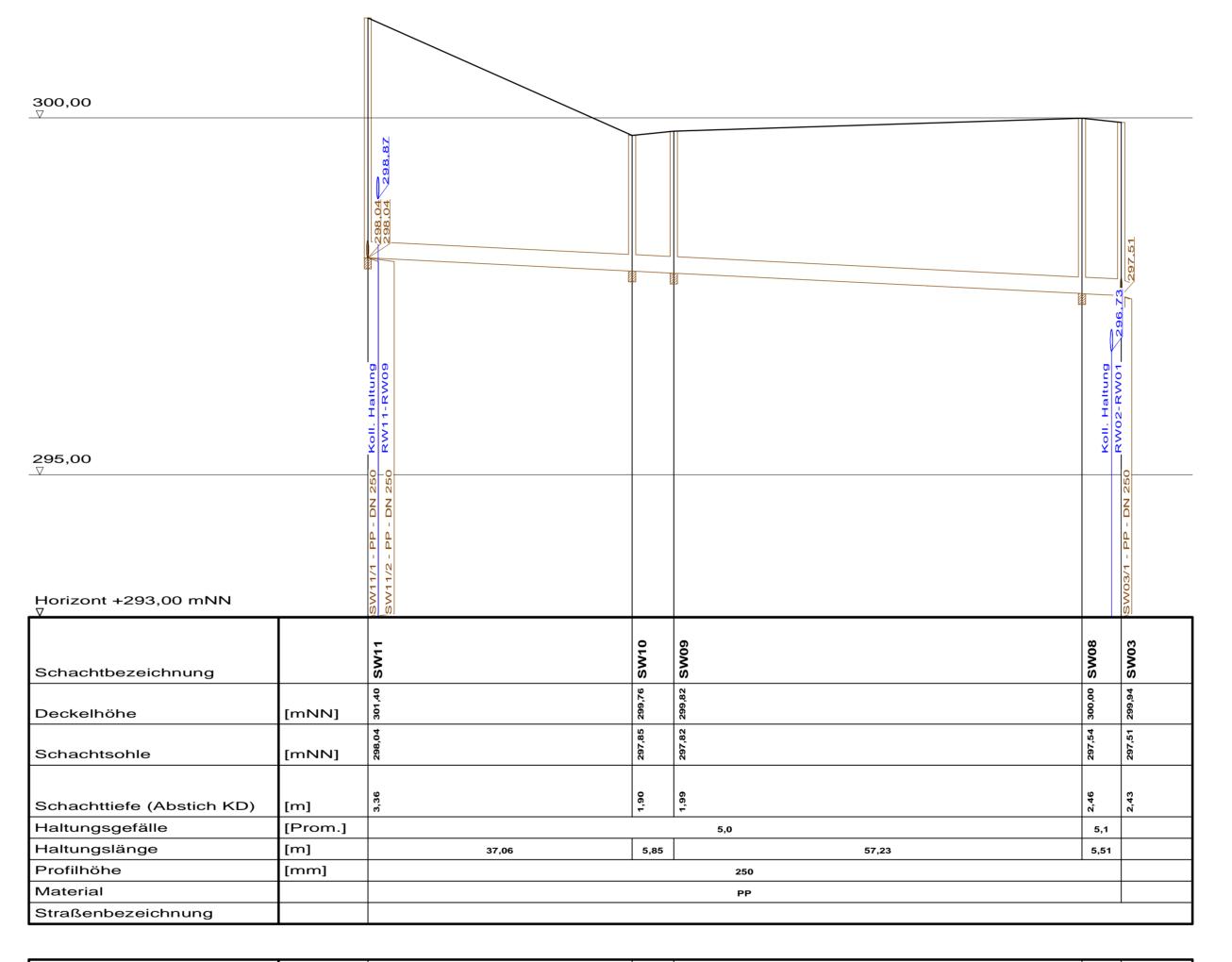
Stadt Mayen

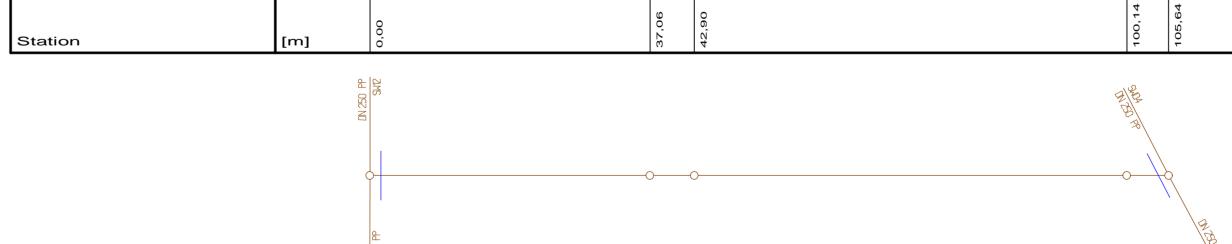
Planart:

Längsschnitt RW

ateiname	H:\2Projekt\21/	62\Entwurfsplanung\LS\21/6	2_20190222_LA-alle_EP_JA.gvp)	
earbeit Karst	et:	Gezeichnet: janke	Geprüft: O.Karst	Datum:	22.02.201
ımmer:	Datum:	Art der Änderung:	·	Projektnummer	21 76
				Papierformat:	59,4 cm x 113,5 c
				Maßstab:	1:500/5
				Unterlage:	Blatt Nr. :









Kanalplanung

Erschließung NBG "Die obere Kond" Entwurfsplanung

Ortsbezirk: Alzheim

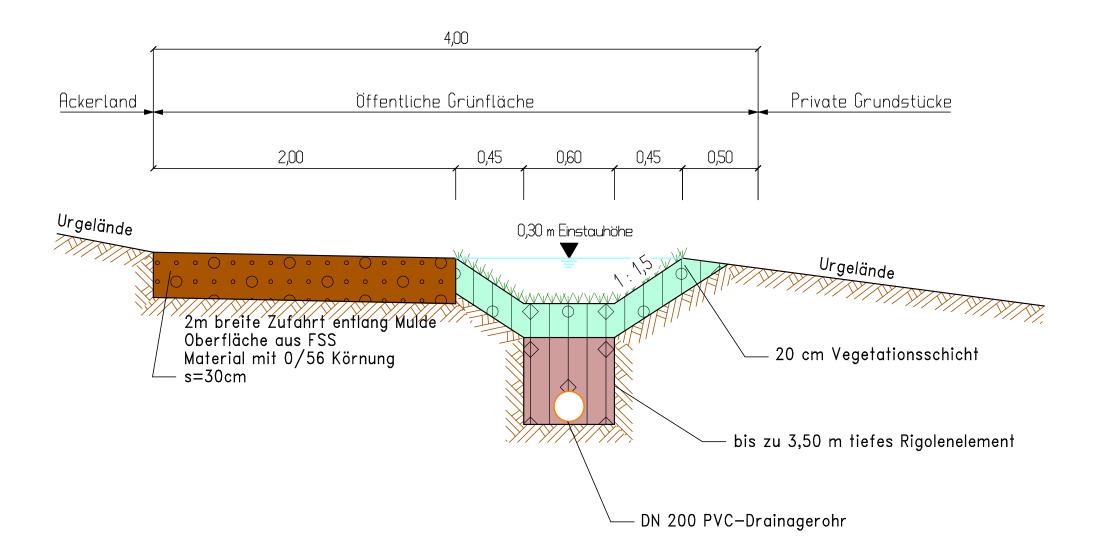
Stadt

Mayen

Längsschnitt RW

Dateiname	:H:\2Projekt\21	.762\Entwurfsplanung\LS\2176	52_20190222_LA-alle_EP_JA.gv;)	
Bearbeit O.Karst	et:	Gezeichnet:	Geprüft: O.Karst	Datum:	22.02.2019
Nummer:	Datum:	Art der Änderung:		Projektnummer:	21 762
				Papierformat:	59,4 cm x 113,5 cm
				Maßstab:	1:500/50
				Unterlage:	Blatt Nr. :

Systemquerschnitt Mulde-Rigole





Kanalplanung

Massnahm

Erschließung NBG "Die obere Kond" Entwurfsplanung

Ortsbezirk:

Alzheim

Stadt

Mayen

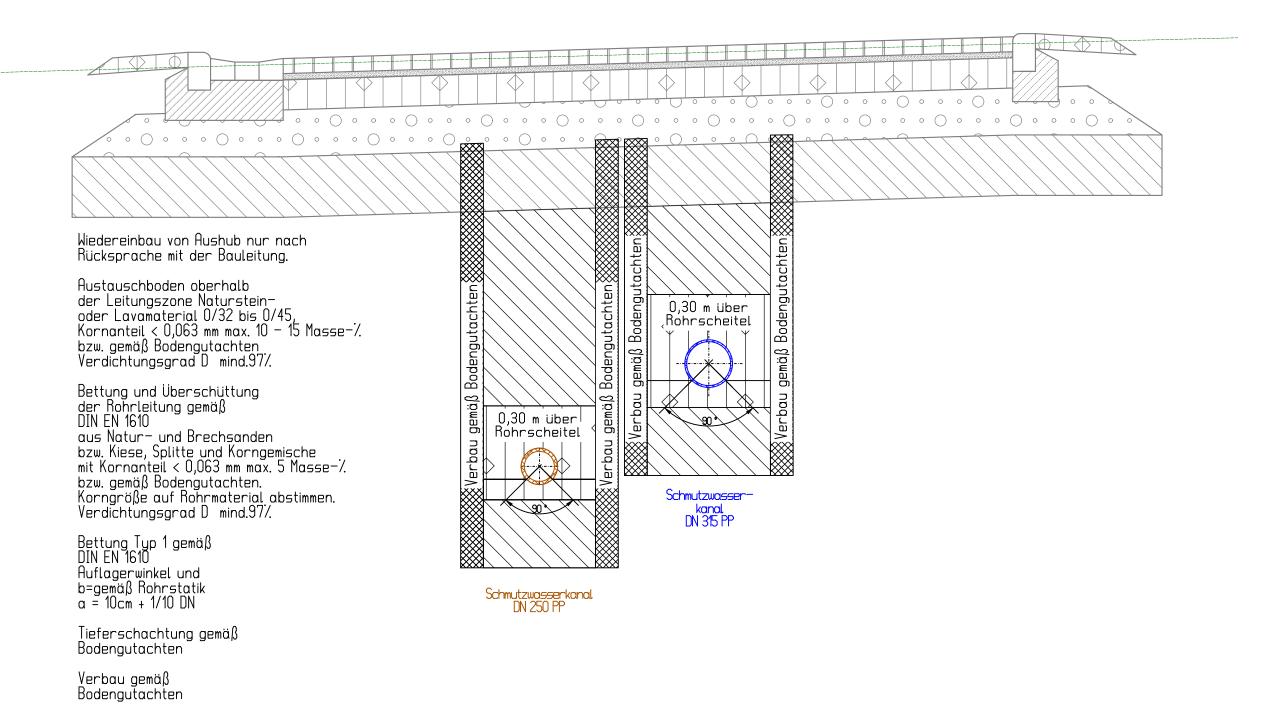


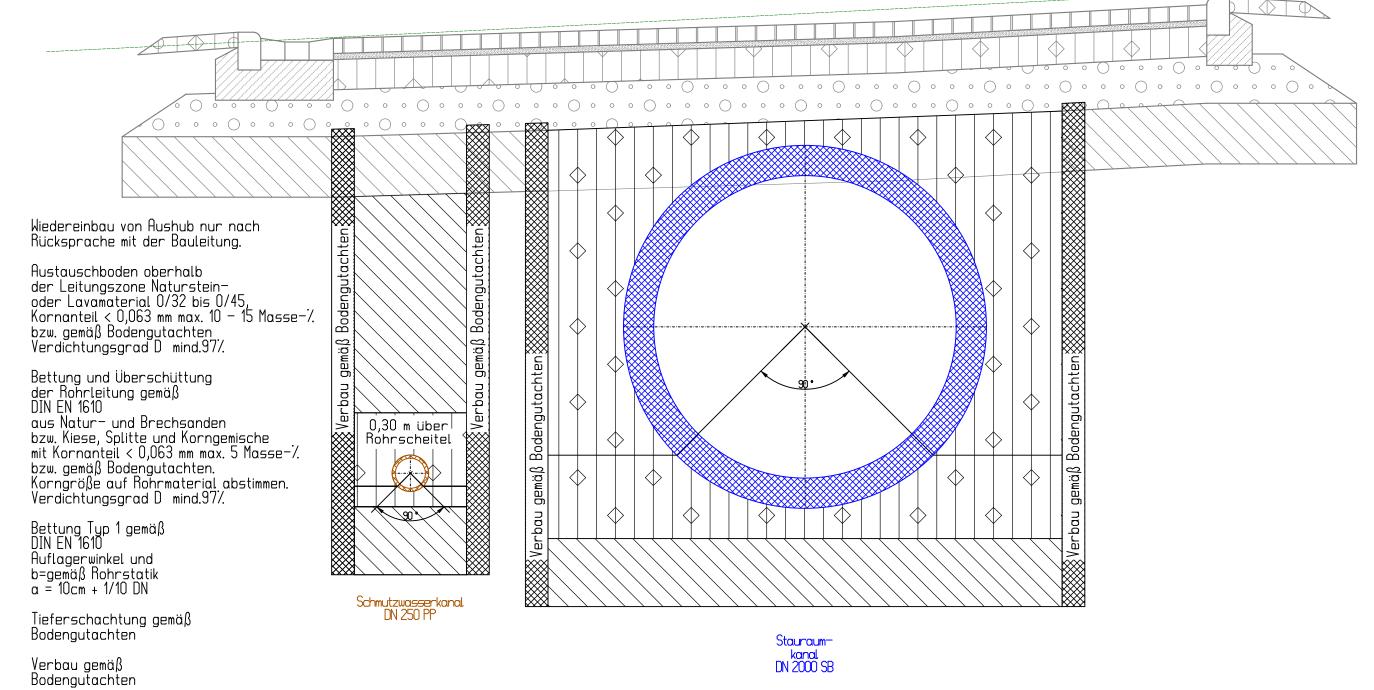
_					
Dateiname:	l:\2Projekt\2176	62\Entwurfsplanung\Systemo	querschnitt Rigole\21762_2019	0222_SQS_EP_NE.gvp	
Bearbeite O.Karst	t:	Gezeichnet:	Geprüft: O.Karst	Datum:	22.02.2019
Nummer:	Datum:	Art der Änderung:		Projektnummer:	21 762
				Papierformat:	42,0 cm x 58,0 cm
				Maßstab:	1:25
				Unterlage:	Blatt Nr. :

Alle Planstraßen (Hier: Planstraße B Stat. 0+088,092)

Planstraße B im Bereich des Stauraumkanals (Stat. 0+041,541)









Kanalplanung

ssnahme:

Erschließung NBG "Die obere Kond" Entwurfsplanung

Ortsbezirk:

Alzheim

Stadt

Mayen

Planart:

Trassenqurschnitt

Dateiname	H:\2Projekt\21	1762\Entwurfsplanung\TRQ\21	762_20190222_TRQ_EP_NE.GV	Р	
Bearbeit O.Karst	et:	Gezeichnet:	Geprüft: O.Karst	Datum:	22.02.2019
Nummer:	Datum:	Art der Änderung:		Projektnummer:	21 762
				Papierformat:	37,1 cm x 95,0 cm
				Maßstab:	1:250
				Unterlage:	Blatt Nr. :