Tetyana Yaroshynska Prüfeninger Schlossstraße 2 **D-93051 Regensburg** 

# Bemessung

# Flächenermittlung

### Zusammenstellung der bauteilbezogenen Flächen

Flächenbezeichnung	Teilfläche A <sub>E</sub> [m²]	$C_{m}$ gewählt	Teilfläche A <sub>u</sub> [m²]
01 - Flächen 01	860.8	0.40	344.32
02 - Flächen 02	705	1.00	705
			+
	1565.80	0.670	1049.32

14.02.2022

Tetyana Yaroshynska Prüfeninger Schlossstraße 2 **D-93051 Regensburg** 

# **Bemessung**

# Bewertung nach M153

#### <u>Eingangsdaten</u>

Flächenzusammenstellung	$A_{red}$	Luftverschmutzung	Flächenverschmutzung
01 - Flächen 01	344 [m²]	L 2	F 1
02 - Flächen 02	705 [m²]	L 2	F 1

Art des Gewässers Grundwasser

außerhalb von Trinkwassereinzugsgebieten

Grad der Luftverschmutzung mitte

Siedlungsbereiche mit mittlerem Verkehrsaufkommen (durchschnittlicher täglicher Verkehr 5000 bis 15000 Kfz/24h)

## <u>Bemessung</u>

Gewässerpunkte G = 10.0

	Verschmutzungen							
	Größe		Anteil f <sub>i</sub>	Fläc	hen F <sub>i</sub>	Lu	ıft L <sub>i</sub>	Abflussbelastung B <sub>i</sub>
Flächenbezeichnung	$A_{u,i}$		$f_i = A_{u,i} / S A_{u,i}$	Тур	Punkte	Тур	Punkte	$B_i = f_i \cdot (L_i + F_i)$
01 - Flächen 01	344.32	[m²]	0.3281	F 1	5	L 2	2	2.30
02 - Flächen 02	705.00	$[m^2]$	0.6719	F 1	5	L 2	2	4.70

 $\Sigma A_{u,i} = 1049.32 \quad [m^2]$  Abflussbelastung B =  $\Sigma B_i = 7.00$ 

maximal zulässiger Durchgangswert  $D_{max} = G / B$  1.43

vorgesehene Behandlungsmaßnahmen	T	0	Durah gan gawarta D
(Tabellen 4a, 4b und 4c ATV-DVWK-M 153)	Тур	Spalte	Durchgangswerte D <sub>i</sub>
			1.00
			1.00
			1.00
			1.00
			1.00
Sonstige Massnahmen			1.00
Durchgangswert D = Produkt aller D:	1.00		

Emissionswert E = B x D = 7.00

E / G = 0.70 ≤ 1,0

 $\label{eq:decomposition} \mbox{Die gew\"{a}hlte}(\mbox{n}) \mbox{ Vorbehandlungsmaßnahme}(\mbox{n}) \mbox{ ist}(\mbox{sind}) \mbox{ ausreichend}.$ 

14.02.2022

Tetyana Yaroshynska Prüfeninger Schlossstraße 2 D-93051 Regensburg

## **Bemessung**

### **Sedimentation**

#### **Eingangsdaten**

Anwendungsfall vor Blockrigolen für Einleitung ohne erf. Vorreinigung nach M153

Bemessung in Anlehnung an DIN EN 858-2 Ziffer 4.4 in Verbindungmit DIN 1999-100 Ziffer 10.1

Schlammanfall gering

Regenspende r = 256.7 [I/(s x ha)] Die Berechnungen basieren auf den aktuellen KOSTRA-Daten des

DWD von 2010 Release 3.2.

Regenauffangfläche  $A_u = 1,049.32$  [m<sup>2</sup>]

Anschluss DN/OD 250

Material Beton

Zulauftiefe des Schachtes mindestens [mm] 1115

Belastungsklasse D400

Anzahl paralleler Anlagen n = 1 [Stück]

Abweichend zur Bewertung nach M153 wird die Sedimentationsanlage für den Bemessungsregen  $r_{15,1}$  bemessen, um der tatsächlichen hydraulischen Belastung Rechnung zu tragen.

#### **Bemessung**

 $= A_u x r / 10.000$ 26.94 [l/s]

1 [Stck]

 $\boldsymbol{Q}_{n}$ 26.94 [l/s] = Q/n

96.97 [m³/h] Schlammanfall

Schlamm fan gvolumen

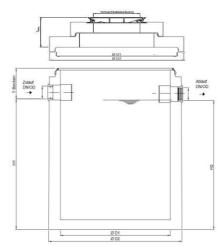
=  $Q_n$  x2693.60 [I] 100

#### **Produktkenndaten**

Zulauf SF [I] Art.Nr.  $T_{Becken}$  [mm]  $T_{max}$  [mm] Ø [mm] Gewicht [kg] Bezeichnung DN/OD Sedised-C 9 / 250 3,000 725294 455 5440 250 1500 4190 Aufbau 2 728217 660 1623

100 [l/(l/s)]

Н1 D 1 D 2 SF H 2 [1] [mm] [mm] [mm] [mm] 1930 1910 1500 1800 3.000



Tetyana Yaroshynska Prüfeninger Schlossstraße 2 D-93051 Regensburg

# **Bemessung**

# Versickerung

#### **Eingangsdaten**

Anwendungsfall		Versickerung				
gewähltes ACO Stormbrixx-System	ı		HD			
Wiederkehrintervall des Regens			5	[a]		Berechnungen basieren auf den aktuellen KOSTRA-Daten des
Durchlässigkeitsbeiwert der gesät	tigten Zone	k <sub>f</sub> =	1.0E-04	[m/s]	DV	/D von 2010 Release 3.2.
Korrekturfaktor zum k <sub>f</sub> -Wert	Abschätzung Bodenanspra		1.0	[-]		
mittlerer Drosselabfluss aus der R	gole	$Q_{dr} =$		[l/s]		
zusätzlicher Speicher VOR der Anla	age	$V_{dr} =$		[m³]		
angeschlossene Fläche		A <sub>E</sub> =	1565.8	[m²]	٦	
berechneter Abflussbeiwert		c <sub>m</sub> =	0.67	-	⊢ si	ehe ggf. gesonderte Flächenaufstellung
Summe undurchlässiger Fläche		$A_u =$	1049.086	[m²]	ل	
Hohlraumanteil			95	[%]	_	
gewählte Höhe der Rigole		H =	1.220	[m]		
gewählte Breite der Rigole		B =	2.40	[m]		
gewählte Länge der Rigole		L =	12.60	[m]		
Sicherheitsfaktor		f <sub>Z</sub> =	1.20	-		

Berechnungsgrundlage

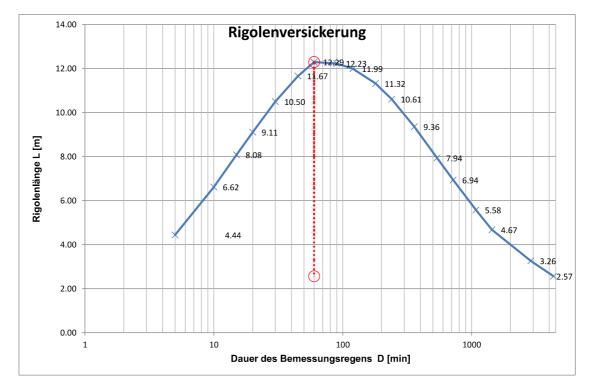
über Seitenflächen und Sohlfläche (=Ansatz gem.DWA-Arbeitsblatt A 138)

## <u>Bemessung</u>

#### Rechenansatz:

L = (Au \* 10-7 \* rD(n) - QDr/1000) / ((bR \* hR \* sRR) / (D \* 60 \* fZ) + (bR + hR/2) \* kf/2))

D	$\mathbf{r}_{D(n)}$	L <sub>erf.</sub>			
[min]	[l/s*ha]	[m³/ha]			
5	333.30	4.44			
10	253.30	6.62			
15	210.00	8.08	maßgebende Regendauer	D =	60 [min]
20	180.80	9.11	maßgebende Regenspende	$r_{D(n)} =$	93.1 [l/s*ha]
30	143.90	10.50			
45	112.20	11.67	erforderliche Länge	$L_{erforderlich} =$	12.29 [m]
60	93.10	12.29			
90	67.60	12.23	gewählte Länge	$L_{gewählt} =$	12.60 [m]
120	54.00	11.99	gewähltes Volumen (netto)	$V_{gewählt, netto} =$	35.05 [m³]
180	39.40	11.32			
240	31.50	10.61	versickerungswirksame Fläche	$A_{S, Rigole} =$	39.4 [m²]
360	23.00	9.36	vorhandene Sickerleistung	Q <sub>Sicker</sub> =	1.97 [I/s]
540	16.80	7.94	Entleerzeit	t <sub>e</sub> =	4.82 [h]
720	13.50	6.94			
1080	9.90	5.58	Die gewählten Abmessungen stellen ei	ne Entleerung innerhal	b von 24 Stunden für
1440	7.90	4.67	das einjährige Wiederkehrintervall sich	ner.	
2880	5.10	3.26			
4320	3.90	2.57			



Die Ergebnisse der Berechnung hängen stark von der Güte der Eingabedaten ab. Speziell in Hinblick auf den kf-Wert empfehlen wir dringend eine geoelogische Untersuchung des Baugrundes.