

Regendauer **15 min**      Regenspende für T(15)  
**112 l/(s ha)**

D	rD(1)	rD(0,2)	rD(0,1)
in min	in l/(s ha)	in l/(s ha)	in l/(s ha)
	1	0,2	0,1
5	191,8	342,4	428,4
10	141,3	252,3	315,7
15	111,9	199,7	249,9
20	92,6	165,3	206,8
30	68,9	122,9	153,8
45	49,7	88,8	111,1
60	38,9	69,5	86,9
90	27,1	48,4	60,6
120	20,8	37,2	46,5
180	14,2	25,4	31,7
240	10,8	19,3	24,1
300	8,7	15,5	19,4

rD(1)	rD(0,2)	rD(0,1)
V	V	V
in m³	in m³	in m³
2,7	4,9	6,1
3,9	7,2	9,0
4,6	8,5	10,6
5,1	9,3	11,7
5,5	10,2	12,9
5,8	10,9	13,8
5,9	11,2	14,2
5,7	11,3	14,5
5,5	11,2	14,4
4,7	10,6	13,9
4,0	9,9	13,2
3,1	9,0	12,4

11,3

$A_1 =$	159 m <sup>2</sup>	Teilfläche 1:	Brücke
$\psi_{m,1}$	0,95		
$A_2 =$	32 m <sup>2</sup>	Teilfläche 2:	Treppe
$\psi_{m,2}$	0,95		
$A_3 =$	200 m <sup>2</sup>	Teilfläche 2:	Weg
$\psi_{m,3}$	0,9		
$A_u =$	361,45 m <sup>2</sup>	$(A_u = \sum A_i \cdot \psi_{m,i})$	
$A_s =$	41 m <sup>2</sup>	Gesamtfläche der Versickerungsmulden (Grundrissfläche)	
$f_z =$	1,2	Zuschlagsfaktor	
$k_{fu}$	<b>1,00E-05</b>	Durchlässigkeit Bodens, gemäß Geotechnischer Bericht (ungünstigster Wert)	

**Ergebnis:**

Gemäß ATV-DVWK-A 138 wird hier  $n = 0,2$  angesetzt.

maßgebendes Speichervolumen V [m<sup>3</sup>]  
 Einstauhöhe

**11,3** m<sup>3</sup>  
 0,28 m

**Nachweis der Entleerungszeit**

erford.  $t_E$  (in h)

24 h

vorh.  $t_E = 2 \cdot z_M / k_f$  (in h)

15,56 h

**Bedingung:** vorh.  $t_E <$  erford.  $t_E$

**Nachweis erbracht**