**Ingenieurbüro Fritz Spieth** Beratende Ingenieure GmbH

INNOVATIV BERATEND



# Stadt Leinfelden-Echterdingen Stadtteil Musberg

# Bebauungsplanverfahren "Bunsenstraße7-9" Stadt Leinfelden-Echterdingen Musberg

**ÜBERFLUTUNGSNACHWEIS** 

Erläuterungsbericht und fachtechnische Berechnung vom 05.06.2025

Auftraggeber

Strenger Holding GmbH z.Hd. Frau Hanna Giebler Karlstraße 8/1 71638 Ludwigsburg **Planung** 

Ingenieurbüro Fritz Spieth Beratende Ingenieure GmbH Fritz-Müller-Straße 143 73730 Esslingen Tel. 0711 931858-0 info@ib-spieth.de

Projektleiter: Klaus Lenz Durchwahl -16

Bearbeiter: Klaus Lenz

Aufgestellt:

Esslingen, den 05

Geschäftsführer:

Bearbeiter:

Seite 1 von 16

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth** Beratende Ingenieure GmbH

## INNOVATIV BERATEND



# **INHALTSVERZEICHNIS**

1	ALLGEMEINES	3
1.1	Situation / Aufgabenstellung	3
2	GRUNDLAGEN	4
2.1	Vorhandene Grundlagen	4
2.2	Literatur	4
3	ÜBERFLUTUNGSNACHWEIS	5
3.1	Allgemein	5
3.2	Berechnungsgrundlagen	6
3.2.1	Bemessungsregen	6
3.2.2	Einzugsgebietsflächen	7
3.2.3	Drosselwassermenge	9
3.3	Überflutungsnachweis	9
4	ERGEBNIS ÜBERFLUTUNGSNACHWEIS	10
ANLA	GEN	12

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth**Beratende Ingenieure GmbH



#### 1 **ALLGEMEINES**

#### 1.1 Situation / Aufgabenstellung

Das Ingenieurbüro Fritz Spieth wurde mit der Durchführung eines Überflutungsnachweises für das Plangebiet des Bebauungsplanes "Bunsenstraße 7-9" im Stadtteil Musberg, beauftragt. Das ehemalige Gewerbegebiet zwischen den Stadtteilen Musberg und Leinfelden soll in ein Wohngebiet umgewandelt werden. Hierzu wurde durch das Architekturbüro Baumschlager-Eberle aus Lustenau und des Landschaftsarchitekten Hannes Höhr aus Stuttgart ein städtebaulicher Entwurf erarbeitet, welcher als Grundlage für den Überflutungsnachweis herangezogen wird.

Gemäß DIN 1986-100 ist für das zu beplanende Grundstück ein Überflutungsnachweis für ein 30-jährliches Niederschlagsereignis durchzuführen. Es ist dabei nachzuweisen, dass im Starkregenfall die anfallende Niederschlagswassermenge schadlos auf dem Grundstück zurückgehalten werden kann und es keine Beeinträchtigung der Nachbargrundstücke durch das im Starkregenfall ggf. oberflächig abfließende Niederschlagswasser erfolgt. Hierbei kann auf dem Grundstück kurzzeitig Wasser auch an der Oberfläche aufgestaut werden. Dabei ist darauf zu achten, dass ein Eindringen des aufgestauten, zurückgehaltenen Niederschlagswassers in Gebäuden oder die Schädigung von Bauwerken zu vermeiden ist.

Die Rückhaltung der Niederschlagswassermengen ist innerhalb des Grundstücks zum Beispiel über Retentionseinrichtungen (z.B. Rigolen, einstaubare Freiflächen, Mulden, Hochborde oder Speicherungen unter Retentions-/Gründächern) sicher zu stellen. Das Niederschlagswasser soll dann gedrosselt in die öffentliche Vorflut (MW-Kanal) eingeleitet werden.

Als maximale Drosselwassermenge zur Ableitung in den MW-Kanal werden in Anlehnung der Einleitvorgaben des Landratsamtes Esslingen, in den nahe gelegenen Weilerwaldgraben, ebenfalls 3 l/(s\*ha) angesetzt. Daher wird auf die in DIN 1986-100 angegebene Überflutungsnachweisformel mit Berücksichtigung der vorgegebenen Drosselwassermenge (Gleichung 22) zurückgegriffen.

Bei Gleichung 22 wird das im Starkregenfall erforderliche Rückhaltevolumen, bei gedrosselter Einleitung, anhand der Differenz zwischen dem 30-jährlichen Regen (auf nicht reduzierter Fläche) und dem konstant angenommenen gedrosselten Abfluss (Drosselabfluss) ermittelt.

Das maßgebende Rückhaltevolumen ergibt sich anhand des Maximalwertes der Nachweise nach DIN1986-100 GI.22 mit Drosselabfluss von 3I/(s\*ha) oder dem vom LRA Esslingen geforderten Mindestrückhaltevolumen, für den Überflutungsnachweis, bezogen auf die abflusswirksame Fläche des Bestandes von 30 l/m² (Bestandsflächen bleiben unverändert) bzw. von 50 l/m² im Neubau (Flächen werden neu beplant). Die größeren ermittelten Rückhaltevolumen, Nachweis mit GI.22 oder den Vorgaben des LRA Esslingen (von 50 l/m² (Neubau) oder 30 l/m² (Bestand) der abflusswirksamen Fläche) sind zu realisieren.

Da die Einzugsgebietsflächen des beplanten Baugrundstücks zu weniger als 70% aus überbauten, schadlos überflutbaren Freihofflächen besteht, ist die Überflutungsprüfung nach DIN 1986-100 für die Regenreihe mit einer Eintrittswahrscheinlichkeit von 1-mal in 30 Jahren untersucht worden

Zur Erkundung des anstehenden Bodens, sowie der Versickerungsfähigkeit, wurden 2022 und 2024 durch das Büro "Dr. Haag" ein Baugrundgutachten und Versickerungsversuche durchgeführt. Dabei wurden anstehende Böden mit einem kf-Wert von 1\*10<sup>-5</sup> m/s detektiert. Somit kommen gem. geologischen Gutachten die anstehenden Schichten für eine Versickerung von Oberflächenwasser in Betracht.

Im Zuge des Überflutungsnachweises werden Möglichkeiten wie die aus dem Überflutungsnachweis ermittelten Rückhaltevolumina auf dem Grundstück zurückgehalten werden können, aufgezeigt.

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth**Beratende Ingenieure GmbH



## 2 **GRUNDLAGEN**

#### 2.1 Vorhandene Grundlagen

- [1] Städtebaulicher Entwurf Architekturbüro Baumschlager-Eberle aus Lustenau, Stand 30.04.2025
- [2] Lageplan Freiflächenplanung, Landschaftsarchitekt Hannes Höhr aus Stuttgart, Stand 06.05.2025
- [3] Geologisches-Gutachten des Büro "Dr. Haag" und Versickerungsversuche aus 2022 und 2024.
- [4] Digitales Geländemodell Bestand, LUBW-UDO Kartendienst, Stand 20.01.2025
- [5] Bestandsleitungen Gas-, Stromleitungen, Netze BW, Stand 22.01.2025
- [6] Bestandsleitungen Wasser-, Mischwasser-, Regenwasser-, Schmutzwasserleitung, Bachverdolung und Breitbandtrasse, Stadtwerke Leinfelden-Echterdingen Stand 24.01.2025
- [7] Bestandsleitungen Telekomunikationsleitungen, Telekom, Stand 27.01.2025
- [8] Vorgaben zu Retentionsvolumen, LRA Esslingen, Stand 24.04.2025

## 2.2 <u>Literatur</u>

- [9] Einschlägige Vorschriften DWA und DIN 1986-100
- [10] Niederschlagshöhen- und spenden nach KOSTRA-DWD 2020, Deutscher Wetterdienst

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth**Beratende Ingenieure GmbH



## 3 <u>ÜBERFLUTUNGSNACHWEIS</u>

#### 3.1 Allgemein

Das zu untersuchendes Baufeld besitzt eine Gesamtfläche von ca. 4.375 m² und ist mit offenen Wegeverbindungen durchgängig gestaltet. Das Baufeld wird süd-östlich durch die Bunsenstraße, westlich und nördlich durch Bestandsbebauung umschlossen.

Somit ist der Überflutungsnachweis für ein Regenereignis mit Wiederkehrzeit von 30 Jahren (rD,30) zu untersuchen und das im Betrachtungsfall erforderliche Rückhaltevolumen auf dem geplanten Grundstück zu ermitteln. Das maßgebende Rückhaltevolumen ergibt sich anhand des Maximalwertes der Nachweise nach DIN1986-100 GI.22 mit Drosselabfluss von 3l/(s\*ha) oder dem vom LRA Esslingen geforderten Mindestrückhaltevolumen bezogen auf die abflusswirksame Fläche des Bestandes von 30 l/m² (Bestandsflächen bleiben unverändert) bzw. von 50l/m² im Neubau (Flächen werden neu beplant).

Im Zuge der B-Planentwicklung zur Umgestaltung des Baufeldes erfolgt ein Überflutungsnachweis nach DIN 1986-100 zur Erhebung des erforderlichen Rückhaltevolumens und einer geregelten Ableitung des im Starkregenfalls anfallenden oberflächig abfließenden Niederschlagswasser in den bestehenden Mischwasserkanal in der Bunsenstraße.

Es werden Möglichkeiten des klimaresilienten Umganges mit dem anfallenden Niederschlagswasser mit angeführt, wie zum Beispiel Rückhaltung in Retentionsdächer, oder Zwischenspeicherung und Versickerung über ins Gelände eingefügte flache Versickerungs- und Retentionsmulden betrachtet.

Bei Gleichung 22 wird das Rückhaltevolumen, bei gedrosselter Einleitung, anhand der Differenz zwischen dem 30-jährlichen Regen (auf nicht reduzierter Fläche) und dem konstant angenommenen gedrosselten Abfluss (Drosselabfluss) ermittelt. Gemäß Abstimmungen mit dem Landratsamt Esslingen zur klimaresilienten Stadtentwicklung und der hydraulischen Entlastung des öffentlichen MW-Kanals in der Bunsenstraße wird der maximale Drosselwasserabfluss von 3 l/(s\*ha) angesetzt und dies über die Gleichung 22 bei der Ermittlung des erforderlichen Rückhaltevolumens berücksichtigt.

Da die Einzugsgebietsflächen des beplanten Baugrundstücks zu weniger als 70% aus überbauten, schadlos überflutbaren Freihofflächen besteht, ist die Überflutungsprüfung nach DIN 1986-100 für die Regenreihe mit einer Eintrittswahrscheinlichkeit von 1-mal in 30 Jahren untersucht worden.

Die Rückhaltung der ermittelten erforderlichen Rückhaltevolumen ist innerhalb des Grundstücks zum Beispiel über Retentionseinrichtungen (z.B. Rigolen, einstaubare Freiflächen, Mulden, Retentionsdächer) sicher zu stellen.

Im Geologischen Gutachten des Büros "Dr. Haag" wurden 2022 und 2024 ein Baugrundgutachten und Versickerungsversuche durchgeführt. Dabei wurde auf dem Grundstück eine Versickerungsfähigkeit von 1\*10<sup>-5</sup> m/s ausgewiesen. Dies entspricht einem mittlerem Versickerungsfähigen Boden (schwach Tonig, schluffiger Sand), welcher für die Betrachtung der Versickerung des anfallenden Niederschlagswassers im Starkregenfall in Frage kommt.

Die Anordnung einer für Bewässerungszwecke verwendeten Zisterne ist gemäß den Regularien (DIN, DWA) nicht bei der Bemessung als Rückhaltevolumen mitzuverwenden. Da nicht gewährleistet werden kann, dass im Starkregenfall das Zisternenvolumen für die Einspeicherung des Starkregens zur Verfügung steht. Die Anordnung einer Zisterne auf dem Grundstück für Bewässerungszwecke ist dennoch, unter der Betrachtung der immer wahrscheinlicher auftretenden Trockenphasen (Klimawandel), zu empfehlen.

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth**Beratende Ingenieure GmbH



#### 3.2 Berechnungsgrundlagen

#### 3.2.1 Bemessungsregen

Für den Überflutungsnachweis des Baufeldes und die damit erforderlichen ermittelten Rückhaltevolumina, wird der Bemessungsniederschlag gemäß KOSTRA DWD 2020, Spalte 131, Zeile 191 Leinfelden-Echterdingen (BW) und die in der DIN EN 752 vorgegebenen Bemessungsjährlichkeiten bzw. -Niederschlagsdauerstufen zugrunde gelegt.

Die Festlegung der Berechnungsregenspenden und Dach- und Grundstücksflächen erfolgt gemäß:

- Lageplan Städtebaulicher Entwurf "Bunsenstraße 7-9", Architekturbüro Baumschlager-Eberle aus Lustenau, Stand 30.04.2025
- Freiflächenplan des Landschaftsarchitekten Hannes Höhr aus Stuttgart für die Bunsenstraße 7-9, Stand 06.05.2025
- Digitales Geländemodell Höhenlinien, LUBW-UDO Kartendienst, Stand 20.01.2025
- DIN 1986-100:2016-12 und den Werten aus KOSTRA-DWD 2020
- Abstimmungen mit Landratsamt Esslingen zu Drosselwassermengen und Schaffung von erforderlichen Rückhaltevolumen für das Niederschlagswasser im Starkregenfall/Überflutungsnachweis.



## 3.2.2 Einzugsgebietsflächen

Die Zusammenstellung der Einzugsgebietsflächen des Bauvorhabens "Bunsenstraße 7-9" und die abflusswirksame Fläche wurde anhand der Einzugsgebietsfläche mit dem jeweiligen Abflussbeiwert nach DIN 1986 und des Städtebaulichen Entwurfs siehe Abbildung 1 erfasst.



Abbildung 1: Ausschnitt aus Freiflächenplan "Bunsenstraße 7-9, Landschaftsarchitekten Hannes Höhr aus Stuttgart, Stand 06.05.2025

Es ist vorgesehen die Bebauung mit teilweise extensiv begrünten Flachdachflächen zu errichten. Dabei kann auf den Dachflächen eine Speicherschicht unterhalb der begrünten Substratschicht/

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth**Beratende Ingenieure GmbH

#### INNOVATIV BERATEND



Nutzfläche errichtet werden, welche über Ablaufdrosseln zur Schaffung von Rückhaltevolumen für das Niederschlagswasser und der verzögerten Ableitung im Starkregenfall beitragen können.

Für die Ermittlung der Abflussbeiwerten wird die Tabelle 9 der DIN1986 herangezogen und ist in der Anlage 3 im Detail dargestellt. Die Flächenanteile gliedern sich wie folgt auf:

#### Einzugsgebiete Flächenanteile Überflutungsnachweis:

Freiflächen: Grundstücksfläche gesamt: 4.375m²

Feuerwehrzufahrt (Schotterrasen) = 397m<sup>2</sup>

TG-Zufahrt (asphaltiert) = 113m<sup>2</sup>

Gemeinschafts/-hof/-platz, Zuwegung, Rückwärtiger Platz

(Sickerpflaster) = 830m<sup>2</sup> Stellplätze 5 Stk = 66m<sup>2</sup>

Trafo-Standort = 6m<sup>2</sup>

Grünfläche Rasen/Stauden/Privatgrün (Rasen) = 1.298m²

HAUS A Gebäudefläche gesamt: 975,5m²

Gründach extensiv mit Speicherschicht (h=5cm) = 554m<sup>2</sup>

Kies = 94m<sup>2</sup>

Balkon = 17m<sup>2</sup>

Fenster/Ausstieg = 1,5m<sup>2</sup>

befestigte Einbauten/Umwehrung = 309m²

HAUS B Gebäudefläche gesamt: 688m²

Gründach extensiv mit Speicherschicht (h=5cm) = 477m<sup>2</sup>

Kies =  $40,5m^2$ 

Balkon = 22m2

Fenster/Ausstieg = 1,5m<sup>2</sup>

befestigte Einbauten/Umwehrung = 147m<sup>2</sup>

Die Flächenermittlung stellt sich zusammengefasst folgendermaßen dar:

Art der Fläche	Teilfläche A [m²]	C <sub>m</sub>	A <sub>u,m</sub> [m²]
Flachdach	498	0,90	448
Flachdach mit Kiesschüttung	135	0,80	108
Extensiv begrünte Dachfläche	1.031	0,20	206
Betonfläche (Trafostation)	6	0,90	5
Tiefgaragenzufahrt Asphalt	113	1,00	113
Sickerpflaster/Hofflächen/Wege	830	0,25	208
Parkplätze Rasengittersteine	66	0,20	13
Feuerwehrzufahrt Schotterrasen, Rasengittersteine	397	0,10	40
Parkanlagen, Rasenflächen, Gärten	1.298	0,10	130
Summe Gesamtfläche	4.374	0,29	1.268

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth**Beratende Ingenieure GmbH



#### 3.2.3 <u>Drosselwassermenge</u>

Es wird die im Bemessungsfall vorgegebene Drosselwassermenge, gem. LRA Esslingen, in die öffentliche Vorflut (MW-Kanal) für den Überflutungsnachweis, von 3 l/(s\*ha) für das Grundstück verwendet und in den Überflutungsnachweisen mittels der Gleichung 22, aus der DIN1986-100 berücksichtigt.

#### 3.3 Überflutungsnachweis

Gemäß Din 1986-100 ist für den Fall der Begrenzung der RW-Ableitung, die Berechnung des erforderlichen Rückhaltevolumens unter Berücksichtigung des DWA-A 117 und des max. Drosselabflusses mit dem "vereinfachten Verfahren" nach Gleichung 22 durchzuführen.

Der maßgebende Drosselwasserabfluss  $Q_{Dr}$  ergibt sich anhand der angenommenen maximalen Einleitmenge in die öffentliche MW-Kanalisation von  $3l/(s^*ha)$  und der Einzugsgebietsfläche des geplanten Bauvorhabens

 $Q_{Dr}$ = 3 [l/s\*ha] \* 0,4375 ≈ 1,3 l/s

Die Berechnungsregenspenden entsprechen den Werten aus KOSTRA-DWD 2020, Spalte 131, Zeile 191 Leinfelden-Echterdingen (BW) für das 30-jährliche Regenereignis. (siehe Anlage 1).

Gemäß Gleichung 22 der DIN 1986-100 ermittelt sich erforderliche Speichervolumen für das 30-jährliche Regenereignis, wie in Anlage 4 dargestellt, auf

 $V_{RRR,1986-100} = 58,1 \text{ m}^3$ 

Dabei wurde für die Berechnung der abflusswirksamen Fläche, ein mittlerer Abflussbeiwert für das Grundstück von  $C_m = 0.29$  gemäß Flächenermittlung siehe Anlage 3 angesetzt.

Das maßgebende Rückhaltevolumen ergibt sich anhand des Maximalwertes der Nachweise nach DIN1986-100 GI.22 mit Drosselabfluss von 3l/(s\*ha) oder dem vom LRA Esslingen geforderten Mindestrückhaltevolumen.

Unter Berücksichtigung der Vorgaben des Landratsamtes Esslingen bezüglich des Rückhalteraumes für Niederschlagswasser, bezogen auf die abflusswirksame Fläche des Bestandes von 30 l/m² (Bestandsflächen bleiben unverändert) bzw. von 50l/m² im Neubau (Flächen werden neu beplant) ergibt sich ein gefordertes Rückhaltevolumen von

 $V_{RRR,LRA-Neubau} = 50 [I/m^2] * (4.375 [m^2] * 0,29) \approx 63,4m^3$ 

Da das vom Landratsamt Esslingen geforderte Rückhaltevolumen für neubebaute Flächen übersteigt das, des Überflutungsnachweises gem. DIN 1986-100 ermittelten Rückhaltevolumen. Folglich ist im dargelegten Überflutungsnachweis / Entwässerungskonzept die Realisierung des "größeren Rückhaltevolumens" von 63,4 m³ berücksichtigt worden.



#### 4 **ERGEBNIS ÜBERFLUTUNGSNACHWEIS**

Das gemäß Überflutungsnachweis maximal erforderliche Rückhaltevolumen für ein 30-jährliches Starkregenereignis beträgt  $V_{RRR,LRA-Neubau} = \sim 63,4m^3$  unter der Voraussetzung der Drosselwasserableitung von maximal 1,3 l/s in den MW-Kanal in der Bunsenstraße.

Dieses Rückhaltevolumen ist auf dem geplanten Baufeld z. B. über Mulden, Speicherschichten unter dem Retentions-/Gründachaufbau, Gerinne für die im Starkregenfall anstehenden Niederschlagswässer zu errichten.



Abbildung 2: Entwässerungskonzept, IB-Spieth, Stand 05.06.2025

So können auf den **Retentions-/Gründachflächen** der geplanten Bebauung, mittels ~6cm hohen Retentionsspacern (Kunststoff), unter der Dachfläche/Extensiv Begrünung/PV-Nutzung, bei einem **Einstau von 5cm, ca. 51m³ zurückgehalten** werden. Die Rückhaltung auf den Dachflächen und die verzögerte Ableitung der Niederschlagswässer, ist dabei über die Anordnung von voreingestellten Dachablaufdrosseln (q<sub>DrHausA</sub>=0,17 l/s, q<sub>DrHausB</sub>=0,14 l/s) an den Dachentwässerungspunkten technisch realisierbar.

Des Weiteren sind Rückhaltemulden zur Umsetzung des **noch zu errichtenden restlichen Rückhaltevolumen von ~12,4m³ geplant**. Die maximale Einstauhöhe in den geplanten Rückhaltemulden ist mit 30cm vorgesehen, um zusätzliche Einfriedungen zu vermeiden.

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth**Beratende Ingenieure GmbH



Als Drosselabfluss aus den Rückhaltemulden 1 + 2 werden 0,8 l/s angesetzt. Die Einhaltung des Drosselabflusses kann z.B. über einen Muldenüberlaufschacht mit integrierter Drosseleinrichtung realisiert werden, welcher an den MW-Kanal anschließt.

Die Rückhaltemulde 1, mit 15m² Fläche und ca. 4,5m³ Rückhaltevolumen könnte im Bereich entlang der Bunsenstraße angeordnet werden. Ebenso wäre die Rückhaltemulde 2, mit 9,7m² und ca. 2,9m³ Rückhaltevolumen vor dem geplanten Haus A denkbar.

Um die anfallenden Niederschlagsmengen im "rückwärtigen Bereich" erfassen zu können, wird vorgeschlagen dort die Mulde 3, mit 15m² und ca. 4,5m³ herzustellen. Der Drosselabfluss dieser Mulde kann über durch die geplante Tiefgarage an den MW-Kanalanschluss abgeführt werden.

Für die südlich von Haus B anfallenden Niederschlagsmengen wird vorgeschlagen die Rückhaltemulde 4, mit 3,5m² und ca. 1,0m³ zu realisieren. Der Drosselabfluss dieser Mulde kann ebenfalls, wie bei Mulde 3 über die Tiefgaragenentwässerung an den MW-Kanal realisiert werden.

Zusätzlich zur erforderlichen Retention im Starkregenfall können auf dem Baufeld Zisternen für die Bewässerung der Grünflächen vorgesehen werden. Hierbei können die geschaffenen Volumina jedoch nicht für die im Starkregenfall vorzuhaltenden Volumen, gem. DIN 1986-100, berücksichtigt werden.

# INNOVATIV

BERATEND

# **Ingenieurbüro Fritz Spieth** Beratende Ingenieure GmbH



# **ANLAGEN**

Nr.	Beschreibung
1	Niederschlagshöhen und -spenden nach KOSTRA-DWD 2020
2	Berechnungsregenspenden für Dach- und Grundstücksflächen nach DIN 1986-100
3	Ermittlung abflusswirksamer Flächen nach DIN 1986
4	Überflutungsnachweis nach DIN 1986-100 mit Drosselabfluss

**Ingenieurbüro Fritz Spieth** Beratende Ingenieure GmbH



ANLAGE 1: NIEDERSCHLAGSHÖHEN UND- SPENDEN NACH KOSTRA-DWD 2020

Nach den Vorgaben des Deutschen Wetterdienstes - Hydrometeorologie -



# Niederschlagshöhen nach KOSTRA-DWD 2020

: Spalte 131, Zeile 191 : Leinfelden-Echterdingen (BW) Rasterfeld INDEX\_RC : 191131

Ortsname

Bemerkung

Dauerstufe D			Niede	rschlagshöhen	hN [mm] je Wie	ederkehrinterva	∥ T [a]		
	1 a	2 a	3 a	5 a	10 a	20 a	30 a	50 a	100 a
5 min	6,0	7,5	8,4	9,5	11,2	13,0	14,1	15,6	17,7
10 min	8,7	10,7	12,0	13,7	16,1	18,6	20,2	22,4	25,4
15 min	10,3	12,8	14,3	16,3	19,2	22,1	24,1	26,6	30,3
20 min	11,5	14,3	16,0	18,2	21,4	24,7	26,9	29,7	33,8
30 min	13,2	16,4	18,4	20,9	24,6	28,4	30,9	34,2	38,9
45 min	15,0	18,6	20,8	23,7	27,9	32,3	35,1	38,8	44,1
60 min	16,3	20,2	22,6	25,8	30,4	35,1	38,1	42,2	48,0
90 min	18,3	22,6	25,3	28,8	33,9	39,2	42,6	47,1	53,6
2 h	19,7	24,4	27,3	31,1	36,6	42,2	46,0	50,8	57,8
3 h	21,8	27,0	30,2	34,5	40,5	46,8	50,9	56,3	64,0
4 h	23,4	29,0	32,5	37,0	43,5	50,3	54,7	60,5	68,8
6 h	25,8	32,0	35,8	40,8	48,0	55,5	60,3	66,7	75,9
9 h	28,5	35,3	39,5	45,0	52,9	61,1	66,5	73,5	83,6
12 h	30,5	37,7	42,2	48,2	56,7	65,4	71,2	78,7	89,5
18 h	33,5	41,5	46,5	53,0	62,3	72,0	78,3	86,6	98,5
24 h	35,9	44,4	49,7	56,7	66,7	77,0	83,8	92,6	105,3
48 h	42,2	52,2	58,5	66,6	78,4	90,6	98,5	108,9	123,9
72 h	46,4	57,4	64,2	73,2	86,2	99,5	108,3	119,7	136,1
4 d	49,6	61,4	68,7	78,3	92,1	106,4	115,7	128,0	145,5
5 d	52,2	64,6	72,3	82,5	97,0	112,1	121,9	134,8	153,3
6 d	54,5	67,4	75,5	86,0	101,2	116,9	127,2	140,6	159,9
7 d	56,4	69,9	78,2	89,2	104,9	121,2	131,8	145,7	165,7

#### Legende

Т Wiederkehrintervall, Jährlichkeit in [a]: mittlere Zeitspanne, in der ein Ereignis einen Wert einmal erreicht oder überschreitet

Dauerstufe in [min, h, d]: definierte Niederschlagsdauer einschließlich Unterbrechungen D

Niederschlagshöhe in [mm] hN

Nach den Vorgaben des Deutschen Wetterdienstes - Hydrometeorologie -



# Niederschlagsspenden nach KOSTRA-DWD 2020

: Spalte 131, Zeile 191 : Leinfelden-Echterdingen (BW) Rasterfeld INDEX\_RC : 191131

Ortsname

Bemerkung

Dauerstufe D			Nieders	chlagspenden i	·N [l/(s·ha)] je V	Viederkehrinter	/all T [a]		
	1 a	2 a	3 a	5 a	10 a	20 a	30 a	50 a	100 a
5 min	200,0	250,0	280,0	316,7	373,3	433,3	470,0	520,0	590,0
10 min	145,0	178,3	200,0	228,3	268,3	310,0	336,7	373,3	423,3
15 min	114,4	142,2	158,9	181,1	213,3	245,6	267,8	295,6	336,7
20 min	95,8	119,2	133,3	151,7	178,3	205,8	224,2	247,5	281,7
30 min	73,3	91,1	102,2	116,1	136,7	157,8	171,7	190,0	216,1
45 min	55,6	68,9	77,0	87,8	103,3	119,6	130,0	143,7	163,3
60 min	45,3	56,1	62,8	71,7	84,4	97,5	105,8	117,2	133,3
90 min	33,9	41,9	46,9	53,3	62,8	72,6	78,9	87,2	99,3
2 h	27,4	33,9	37,9	43,2	50,8	58,6	63,9	70,6	80,3
3 h	20,2	25,0	28,0	31,9	37,5	43,3	47,1	52,1	59,3
4 h	16,3	20,1	22,6	25,7	30,2	34,9	38,0	42,0	47,8
6 h	11,9	14,8	16,6	18,9	22,2	25,7	27,9	30,9	35,1
9 h	8,8	10,9	12,2	13,9	16,3	18,9	20,5	22,7	25,8
12 h	7,1	8,7	9,8	11,2	13,1	15,1	16,5	18,2	20,7
18 h	5,2	6,4	7,2	8,2	9,6	11,1	12,1	13,4	15,2
24 h	4,2	5,1	5,8	6,6	7,7	8,9	9,7	10,7	12,2
48 h	2,4	3,0	3,4	3,9	4,5	5,2	5,7	6,3	7,2
72 h	1,8	2,2	2,5	2,8	3,3	3,8	4,2	4,6	5,3
4 d	1,4	1,8	2,0	2,3	2,7	3,1	3,3	3,7	4,2
5 d	1,2	1,5	1,7	1,9	2,2	2,6	2,8	3,1	3,5
6 d	1,1	1,3	1,5	1,7	2,0	2,3	2,5	2,7	3,1
7 d	0,9	1,2	1,3	1,5	1,7	2,0	2,2	2,4	2,7

#### Legende

Т Wiederkehrintervall, Jährlichkeit in [a]: mittlere Zeitspanne, in der ein Ereignis einen Wert einmal erreicht oder überschreitet

D Dauerstufe in [min, h, d]: definierte Niederschlagsdauer einschließlich Unterbrechungen

Niederschlagsspende in [l/(s·ha)] rΝ

Nach den Vorgaben des Deutschen Wetterdienstes - Hydrometeorologie -



# Toleranzwerte der Niederschlagshöhen und -spenden nach KOSTRA-DWD 2020

: Spalte 131, Zeile 191 : Leinfelden-Echterdingen (BW) Rasterfeld INDEX\_RC : 191131

Ortsname

Bemerkung

Dauerstufe D			Tole	eranzwerte UC	je Wiederkehrir	ntervall T [a] in [	±%]		
	1 a	2 a	3 a	5 a	10 a	20 a	30 a	50 a	100 a
5 min	14	13	13	13	13	13	13	13	13
10 min	12	13	13	14	15	15	16	16	17
15 min	14	15	16	17	18	18	19	19	20
20 min	15	17	18	19	19	20	20	21	21
30 min	17	19	20	20	21	22	22	23	23
45 min	18	20	21	22	23	23	24	24	25
60 min	19	20	21	22	23	24	24	25	25
90 min	19	20	21	22	23	24	24	25	25
2 h	18	20	21	22	23	24	24	25	25
3 h	18	20	20	21	22	23	23	24	24
4 h	17	19	20	21	22	23	23	23	24
6 h	17	18	19	20	21	22	22	22	23
9 h	16	17	18	19	20	21	21	22	22
12 h	15	17	18	18	19	20	20	21	21
18 h	15	16	17	18	18	19	20	20	20
24 h	14	16	16	17	18	19	19	19	20
48 h	14	15	16	16	17	18	18	18	19
72 h	14	15	15	16	17	17	17	18	18
4 d	15	15	15	16	16	17	17	18	18
5 d	15	15	16	16	17	17	17	18	18
6 d	15	16	16	16	17	17	17	18	18
7 d	16	16	16	16	17	17	17	18	18

#### Legende

Wiederkehrintervall, Jährlichkeit in [a]: mittlere Zeitspanne, in der ein Ereignis einen Wert einmal erreicht oder überschreitet

D Dauerstufe in [min, h, d]: definierte Niederschlagsdauer einschließlich Unterbrechungen

UC Toleranzwert der Niederschlagshöhe und -spende in [±%]

**Ingenieurbüro Fritz Spieth** Beratende Ingenieure GmbH



ANLAGE 2: BERECHNUNGSREGENSPENDEN FÜR DACH- UND GRUNDSTÜCKSFLÄCHEN NACH DIN 1986-100

Nach den Vorgaben des Deutschen Wetterdienstes - Hydrometeorologie -



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

Rasterfeld : Spalte 131, Zeile 191 INDEX RC : 191131

: Leinfelden-Echterdingen (BW) Ortsname

Bemerkung

# Berechnungsregenspenden für Dachflächen

#### Maßgebende Regendauer 5 Minuten

 $r_{5,5} = 316,7 \text{ I/} (s \cdot ha)$ Bemessung Jahrhundertregen  $r_{5,100} = 590,0 \text{ I/(s} \cdot \text{ha)}$ 

# Berechnungsregenspenden für Grundstücksflächen

## Maßgebende Regendauer 5 Minuten

Bemessung  $r_{5,2} = 250,0 \text{ I/(s} \cdot \text{ha)}$ Überflutungsprüfung  $r_{5,30} = 470,0 \text{ I/(s} \cdot \text{ha)}$ 

## Maßgebende Regendauer 10 Minuten

 $r_{10,2} = 178,3 \text{ I/} (s \cdot ha)$ Bemessung Überflutungsprüfung  $r_{10,30} = 336,7 \text{ I/(s} \cdot \text{ha)}$ 

## Maßgebende Regendauer 15 Minuten

 $r_{15,2} = 142,2 \text{ I/(s} \cdot \text{ha)}$ Bemessung Überflutungsprüfung  $r_{15,30} = 267,8 \text{ I/ (s} \cdot \text{ha)}$ 

#### Die ausgewiesenen Regenspenden basieren auf den nachfolgenden Grunddaten:

Wiederkehrintervall	Parameter	Dauerstufe					
vvieuerkeriinitervaii	Parameter	5 min	10 min	15 min			
2 a	rN [I / (s · ha)]	250,0	178,3	142,2			
2 d	UC [±%]	13	13	15			
5 a	rN [l / (s · ha)]	316,7	-	-			
3 a	UC [±%]	13	-	-			
30 a	rN [I / (s · ha)]	470,0	336,7	267,8			
30 a	UC [±%]	13	16	19			
100 a	rN [I / (s · ha)]	590,0	-	-			
100 a	UC [±%]	13	-	-			

# Legende

rΝ Niederschlagsspende in [l/(s·ha)]

UC Toleranz in [±%]

# Örtliche Regendaten

Datenherkunft / Niederschlagsstation	Leinfelden-Echterdingen Musberg
Spalten-Nr. KOSTRA-DWD	131
Zeilen-Nr. KOSTRA-DWD	191
KOSTRA-Datenbasis	KOSTRA-DWD 2020

Regendauer D	Regenspende r <sub>(D,T)</sub> [I/(s ha)] für Wiederkehrzeiten						
in [min]		T in [a]					
[,,,,,,	2	30	100				
5	250,0	470,0	590,0				
10	178,3	336,7	423,3				
15	142,2	267,8	336,7				
20	119,2	224,2	281,7				
30	91,1	171,7	216,1				
45	68,9	130,0	163,3				
60	56,1	105,8	133,3				
90	41,9	78,9	99,3				
120	33,9	63,9	80,3				
180	25,0	47,1	59,3				
240	20,1	38,0	47,8				
360	14,8	27,9	35,1				
540	10,9	20,5	25,8				
720	8,7	16,5	20,7				
1080	6,4	12,1	15,2				
1440	5,1	9,7	12,2				
2880	3,0	5,7	7,2				
4320	2,2	4,2	5,3				

Regenspenden für Überflutungsnachweis

- gg				
	T = 30 a	T = 100 a		
Regenspende D = 5 min [l/(s*ha)]	486,7	613,3		
Regenspende D = 10 min [l/(s*ha)]	346,7	435		
Regenspende D = 15 min [l/(s*ha)]	273,3	343,3		

Hinweis:

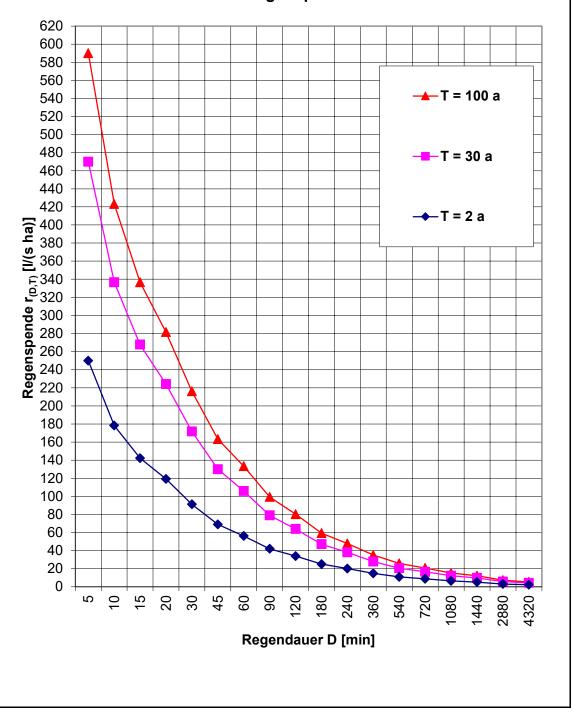
Berechnungsprogramm GRUNDSTÜCK.XLS 1.4.1 © 2023 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77

Lizenznummer: GRD0750

# Örtliche Regendaten

Datenherkunft / Niederschlagsstation	Leinfelden-Echterdingen Musberg
Spalten-Nr. KOSTRA-DWD	131
Zeilen-Nr. KOSTRA-DWD	191
KOSTRA-Datenbasis	KOSTRA-DWD 2020

# Regenspendenlinien



Berechnungsprogramm GRUNDSTÜCK.XLS 1.4.1 © 2023 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77

Lizenznummer: GRD0750

**Ingenieurbüro Fritz Spieth** Beratende Ingenieure GmbH



ANLAGE 3: ERMITTLUNG ABFLUSSWIRKSAMER FLÄCHEN NACH DIN 1986

# Ermittlung der befestigten ( $A_{Dach}$ und $A_{FaG}$ ) und abflusswirksamen Flächen ( $A_u$ ) nach DIN 1986-100

Nr.	Art der Befestigung mit Abflussbeiwerten C nach DIN 1986 Tabelle 9	Teil- fläche A [m²]	C <sub>s</sub> [-]	C <sub>m</sub>	A <sub>u,s</sub> für Bem. [m²]	A <sub>u,m</sub> für V <sub>rrr</sub> [m²]					
1	Wasserundurchlässige Flächen										
	Dachflächen										
	Schrägdach: Metall, Glas, Schiefer, Faserzement		1,00	0,90							
	Schrägdach: Ziegel, Abdichtungsbahnen		1,00	0,80							
	Flachdach mit Neigung bis 3° oder etwa 5 %: Metall, Glas, Faserzement		1,00	0,90							
	Flachdach mit Neigung bis 3° oder etwa 5 %: Abdichtungsbahnen	498	1,00	0,90	498	448					
	Flachdach mit Neigung bis 3° oder etwa 5 %: Kiesschüttung	135	0,80	0,80	108	108					
	begrünte Dachflächen: Extensivbegrünung (> 5°)		0,70	0,40							
	begrünte Dachflächen: Intensivbegrünung, ab 30 cm Aufbaudicke (≤ 5°)		0,20	0,10							
	begrünte Dachflächen: Extensivbegrünung, ab 10 cm Aufbaudicke (≤ 5°)	1.031	0,40	0,20	412	206					
	begrünte Dachflächen: Extensivbegrünung, unter 10 cm Aufbaudicke (≤ 5°)		0,50	0,30							
	Verkehrsflächen (Straßen, Plätze, Zufahrten, Wege)										
	Betonflächen	6	1,00	0,90	6	5					
	Schwarzdecken (Asphalt)		1,00	0,90							
	befestigte Flächen mit Fugendichtung, z.B. Pflaster mit Fugenverguss		1,00	0,80							
	Rampen										
	Neigung zum Gebäude, unabhängig von der Neigung und der Befestigungsart	113	1,00	1,00	113	113					
2	Teildurchlässige und schwach ableitende Flächen				<u> </u>						
	Verkehrsflächen (Straßen, Plätze	e, Zufahrten	, Wege	e)							
	Betonsteinpflaster, in Sand oder Schlacke verlegt, Flächen mit Platten		0,90	0,70							
	Pflasterflächen, mit Fugenanteil > 15 % z. B. 10 cm × 10 cm und kleiner, fester Kiesbelag		0,70	0,60							
	wassergebundene Flächen		0,90	0,70							
	lockerer Kiesbelag, Schotterrasen z.B. Kinderspielplätze		0,30	0,20							
	Verbundsteine mit Sickerfugen, Sicker- / Drainsteine	830	0,40	0,25	332	208					
	Rasengittersteine (mit häufigen Verkehrsbelastungen z. B. Parkplatz)	66	0,40	0,20	26	13					
	Rasengittersteine (ohne häufige Verkehrsbelastungen z. B. Feuerwehrzufahrt)	397	0,20	0,10	79	40					

Berechnungsprogramm GRUNDSTÜCK.XLS 1.4.1 © 2023 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77

Lizenznummer: GRD0750

# Ermittlung der befestigten ( $A_{Dach}$ und $A_{FaG}$ ) und abflusswirksamen Flächen ( $A_u$ ) nach DIN 1986-100

Nr.	Art der Befestigung mit Abflussbeiwerten C nach DIN 1986 Tabelle 9	Teil- fläche A [m²]	C <sub>s</sub> [-]			A <sub>u,m</sub> für V <sub>rrr</sub> [m²]
2	Teildurchlässige und schwach ableitende Flächen					
	Sportflächen mit Dränung					
	Kunststoff-Flächen, Kunststoffrasen		0,60	0,50		
	Tennenflächen		0,30	0,20		
	Rasenflächen		0,20	0,10		
3	Parkanlagen, Rasenflächen, Gärten					
	flaches Gelände	1.298	0,20	0,10	260	130
	steiles Gelände		0,30	0,20		

Ergebnisgrößen	
Summe Fläche A <sub>ges</sub> [m²]	4374
resultierender Spitzenabflussbeiwert $\mathbf{C_s}$ [ - ]	0,42
resultierender mittlerer Abflussbeiwert C $_{ m m}$ [ - ]	0,29
Summe der abflusswirksamen Flächen A <sub>u,s</sub> [m²]	1834
Summe der abflusswirksamen Flächen A <sub>u,m</sub> für V <sub>rrr</sub> [m²]	1268
Summe Gebäudedachfläche A <sub>Dach</sub> [m²]	1664
resultierender Spitzenabflussbeiwert Gebäudedachflächen ${\sf C_{s,Dach}}$ [ - ]	0,61
resultierender mittlerer Abflussbeiwert Gebäudedachflächen $C_{m,Dach}$ [ - ]	0,46
Summe der Flächen außerhalb von Gebäuden A <sub>FaG</sub> [m²]	2710
resultierender Spitzenabflussbeiwert C <sub>s,FaG</sub> [ - ]	0,30
resultierender mittlerer Abflussbeiwert C <sub>m,FaG</sub> [ - ]	0,19
Anteil der Dachfläche A <sub>Dach</sub> /A <sub>ges</sub> [%]	38,0

#### Bemerkungen:

Berechnungsprogramm GRUNDSTÜCK.XLS 1.4.1 © 2023 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77

Lizenznummer: GRD0750

**Ingenieurbüro Fritz Spieth** Beratende Ingenieure GmbH



ANLAGE 4: ÜBERFLUTUNGSNACHWEIS NACH DIN 1986-100 MIT DROSSELABFLUSS

# Bemessung Regenrückhalteraum nach DWA-A117 und nach DIN 1986-100 mit Gleichung 22

## Projekt:

25086 Starkregennachweis

Stadt Leinfelden-Echterdingen Stadtteil Musberg

Bebauungsplanverfahren "Nördlich der Bunsenstraße", Bunsenstr. 7-9

#### Auftraggeber:

Strenger Holding GmbH

Karlstraße 8/1

71638 Ludwigsburg

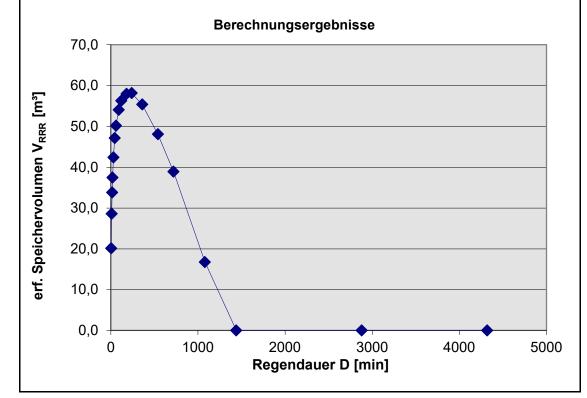
## Eingabe:

 $V_{RRR} = A_u * r_{(D,T)} / 10000 * D * f_z * 0,06 - D * f_z * Q_{Dr} * 0,06$ 

befestigte Einzugsgebietsfläche	A <sub>ges</sub>	$m^2$	4.374
resultierender Abflussbeiwert	C <sub>m</sub>	-	0,29
abflusswirksame Fläche	$A_{u}$	$m^2$	1.268
Drosselabfluss des Rückhalteraums	$Q_{Dr}$	l/s	1,31
Wiederkehrzeit des Berechnungsregens	Т	Jahr	30
Zuschlagsfaktor	$f_Z$	-	1,15

## Ergebnisse:

maßgebende Dauer des Berechnungsregens	D	min	240
maßgebende Regenspende Bemessung V <sub>RRR</sub>	$r_{(D,T)}$	l/(s*ha)	38,0
erforderliches Volumen Regenrückhalteraum	$V_{RRR}$	m <sup>3</sup>	58,1
gewähltes Volumen Regenrückhalteraum	V <sub>RRR,gew.</sub>	$m^3$	58,1



Berechnungsprogramm GRUNDSTÜCK.XLS 1.4.1 © 2023 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77

Lizenznummer: GRD0750

# Bemessung Regenrückhalteraum nach DWA-A117 und nach DIN 1986-100 mit Gleichung 22

## Projekt:

25086 Starkregennachweis Stadt Leinfelden-Echterdingen Stadtteil Musberg Bebauungsplanverfahren "Nördlich der Bunsenstraße", Bunsenstr. 7-9

#### Auftraggeber:

Strenger Holding GmbH Karlstraße 8/1 71638 Ludwigsburg

## örtliche Regendaten:

D [min]	r <sub>(D,T)</sub> [l/(s*ha)]		
5	470,0		
10	336,7		
15	267,8		
20	224,2		
30	171,7		
45	130,0		
60	105,8		
90	78,9		
120	63,9		
180	47,1		
240	38,0		
360	27,9		
540	20,5		
720	16,5		
1080	12,1		
1440	9,7		
2880	5,7		
4320	4,2		

#### Berechnung:

V <sub>RRR</sub> [m³]
20,1
28,6
33,8
37,4
42,4
47,1
50,1
54,0
56,3
57,9
58,1
55,4
48,1
38,9
16,8
0,0
0,0
0,0

## Bemerkungen:

Drosselabfluss von 3 l/(s\*ha) in öffentliche MW-Kanalisation Oder Rückhaltevolumen 50 l/m² neuer befestigter Fläche (1.268m²) = **63,4m³** Oder Rückhaltevolumen 30 l/m² bestehender befestigter Fläche gemäß Vorgaben LRA Esslingen April 2025

Einstau auf Dachflächen mit 5cm höhe = 51,0m³ Einstau in Versickerungsmulden (tmax=0,30m) = 12,4m³--> 41m² Sickerfläche

Berechnungsprogramm GRUNDSTÜCK.XLS 1.4.1 © 2023 - Institut für technisch-wissenschaftliche Hydrologie GmbH Engelbosteler Damm 22, 30167 Hannover, Tel.: 0511-97193-0, Fax: 0511-97193-77 Lizenznummer: GRD0750

