





# Praktische Durchführung und Bewertung von Bestätigungsprüfungen an unbeheizten und beheizten Estrichen nach DIN 18560-2



#### Referent: Dipl.-Ing. Egbert Müller

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung, Industriestraße 19, 53842 Troisdorf

www.ibf-troisdorf.de

Tel.: 02241 / 39 7 39-70 Fax: 02241 / 39 7 39-89

Wir gehen dem Fußboden auf den Grund.

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

4





#### DIN 18560-2:2022-08

Estriche im Bauwesen – Teil 2: Estriche und Heizestriche auf Dämmschichten (schwimmende Estriche)

- → Abschnitt 7.2 Bestätigungsprüfung
  - → Abschnitt 7.2.3 Biegezügfestigkeit
    - → Abschnitt 7.2.3.1 Proben
      - → Abschnitt 7.2.3.2 Durchführung





#### Anzahl der Ausbauplatten: ≥ 2 Stück

#### Abmessungen der Ausbauplatten und Probekörper:

### Maße der Ausbauplatten:

- Länge = 8 x Estrichdicke d (Heizestriche d = Dicke über Rohr)
- Breite ≥ 300 mm

### Maße der Probekörper:

- Länge = 6 x Estrichdicke d (Heizestrich d = Dicke über Rohr)
- Breite = 60 mm

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller



Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller



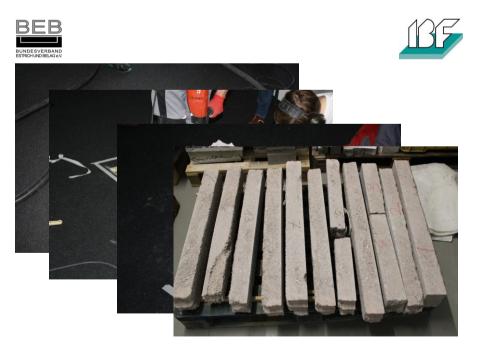




www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

5



Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller





# Vorsicht bei der Probeentnahme aus alten Fußböden bei Schadstoffbelastung!

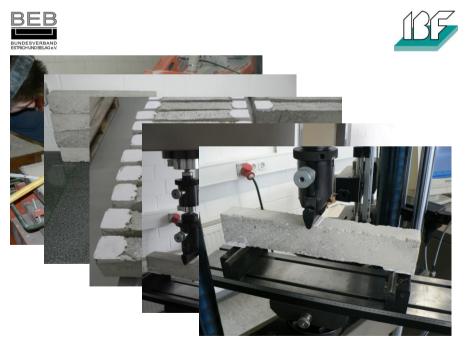
- künstliche Mineralwolle bis 2000
- Asbest bis 1993
- polycyclische aromatische Kohlenwasserstoffe PAK
- polychlorierte Biphenyle PCB bis 1989
- → Im Zweifelsfall immer auf einen Nachweis der Schadstofffreiheit vor Probeentnahmen bestehen!

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

7



Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller





#### Durchführung und Auswertung der Bestätigungsprüfung:

- Vorlagerung in Klima 20/65 bis zur Gewichtskonstanz
- Prüfung mit Stützweite ca. 5 x Estrichdicke (Heizestriche 5 x Überdeckungshöhe)
- Prüfgeschwindigkeit 0,1 N/mm<sup>2</sup>·s
- → Biegezugfestigkeit:  $β_{BZ} = \frac{1.5 \cdot F \cdot I}{b \cdot d^2}$  [N/mm<sup>2</sup>]

F = Bruchkraft in N

I = Stützweite in mm

b = Breite des Probekörpers im Bruchquerschnitt in mm

d = Dicke des Probekörpers im Bruchquerschnitt in mm

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

9





## Bestätigungsprüfung bei Heizestrichen:

- a) Bei Heizestrichen der Bauart A muss der Probekörper eines der quer zur Längsachse angeordneten Heizelemente enthalten, das in der Mitte zwischen den Auflagerschneiden liegen muss.
- b) Norm-Anmerkung ergänzend dazu:
   Wenn nur die Biegezugfestigkeit des verlegten Estrichmörtels
   nachgewiesen werden soll, kann die Probenentnahme auch ohne
   Heizrohr erfolgen.

IBF:

Diese Anforderungen wurden vom Estrich der geprüften Ausbaustücke bei der Prüfung als Estrichmörtel ohne prüftechnische Berücksichtigung von Heizrohren des Heizestrichs eingehalten.

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller



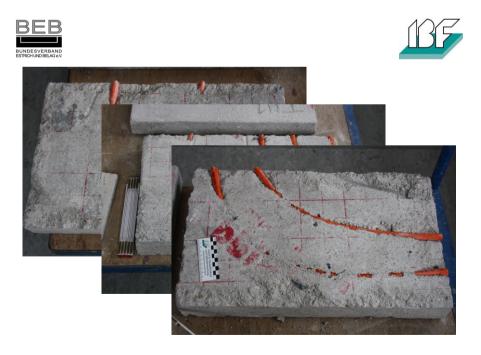




www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

11



Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller







www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

13

Estrich	Platte Nr.	Biegezugfestigkeit (Mittelwerte) N/mm²						
		Prüfung ohne Heizrohr	Festigkeits- klasse	Prüfung mit Heizrohr	Festigkeits- klasse			
1 - CA	1 2 3 4	2,7 <b>2,6</b> 3,8 3,3	F4 F4 F5 F4	2,3 2,8 3,6 3,0	< F4 F4 F5 F4			
2 - CAF	1	5,5 F5 <b>4,</b> 6		4,6	F4			
3 - CT	1 2 3 4 5 6 7 8 9	2,8 3,2 4,0 3,6 6,6 4,6 3,8 3,3 5,0	F4 F4 F6 F5 F7 F7 F5 F4	2,8 3,7 4,4 4,6 5,8 4,3 4,2 2,8 5,0	F4 F5 F6 F5 F7 F6 F6 F4 F7			
Gesamtmittel		3,7	-	3,6	-			



Vergleichsprüfungen an Probekörpern mit und ohne Heizrohr im Bruchquerschnitt

Referent: Dipl.-Ing. Müller





#### Außermittige Brüche von Probekörpern:

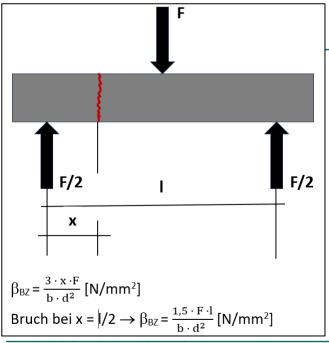


Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

15





Berechnung Biegezugfestigkeit bei außermittigem Bruch des Probekörpers.

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller





Probe- körper Nr.	Breite im Bruchq mm	Dicke uerschnitt mm	Stütz- weite mm	Bruch- kraft vorh. N	Biegezug- festigkeit N/mm²
1 2	60 59	87 88	440 440	1885 3048	2,7 4,4 (4,1) <sup>1)</sup>
3	60	87	440	2701	3,9 (3,3) <sup>2)</sup>
4	61	87	440	2193	3,1 (2,6)1)
Mittel	-	87	-	-	3,5 (3,2)

→ Sollwert CT-F5 bei Berücksichtigung außermittiger Bruch nicht ganz erreicht!

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller





#### Nenndicken und Biegezugfestigkeit unbeheizter Estriche auf Dämmschichten für verschiedene lotrechte Nutzlasten

Estrichart	Biegezug- festigkeits- klasse nach DIN EN 13813	bei einer Zusa	Estrichnenno = Einzellasten <sup>2)</sup> mmendrückbarl mm <sup>3)</sup>		cht C		
		EL ≤ 1 kN FL ≤ 2 kN/m <sup>2</sup>	EL ≤ 2 kN FL ≤ 3 kN/m <sup>2</sup>	EL ≤ 3 kN FL ≤ 4 kN/m <sup>2</sup>	EL ≤ 4 kN FL ≤ 5 kN/m <sup>2</sup>	kleinster Einzelwert	Mittelwert
Calciumsulfat-	F4	≥ 35	≥ 50	≥ 60	≥ 65	≥ 3,5	≥ 4,0
Fließestrich	F5	≥ 35	≥ 45	≥ 50	≥ 55	≥ 4,5	≥ 5,0
CAF	F7	≥ 35	≥ 40	≥ 45	≥ 50	≥ 6,5	≥ 7,0
Calciumsulfatestrich	F4	≥ 45	≥ 65	≥ 70	≥ 75	≥ 2,0	≥ 2,5
CA	F5	≥ 40	≥ 55	≥ 60	≥ 65	≥ 2,5	≥ 3,5
	F7	≥ 35	≥ 50	≥ 55	≥ 60	≥ 3,5	≥ 4,5
Kunstharzestrich	F7	≥ 35	≥ 50	≥ 55	≥ 60	≥ 4,5	≥ 5,5
SR	F10	≥ 30	≥ 40	≥ 45	≥ 50	≥ 6,5	≥ 7,0
Magnesiaestrich4)	F4	≥ 45	≥ 65	≥ 70	≥ 75	≥ 2,0	≥ 2,5
MA	F5	≥ 40	≥ 55	≥ 60	≥ 65	≥ 2,5	≥ 3,5
	F7	≥ 35	≥ 50	≥ 55	≥ 60	≥ 3,5	≥ 4,5
Zementestrich	F4	≥ 45	≥ 65	≥ 70	≥ 75	≥ 2,0	≥ 2,5
СТ	F5	≥ 40	≥ 55	≥ 60	≥ 65	≥ 2,5	≥ 3,5

Þi Bei Dämmschichten ≤ 40 mm kann die Estrichdicke um 5 mm reduziert werden, die Mindestnenndicke von 35 mm darf nicht unterschritten werden.
 Bei Einzellasten sind für deren Aufstandsflächen im Allgemeinen zusätzliche Überlegungen erforderlich. Das Gleiche gilt für Fahrbeanspruchung.
 Bei blotrechten Nutzlasten bis 2,0 kN/m² sind im Ausnahmefall höhere Zusammendrückbarkeiten bis 10 mm zulässig. In diesem Fall muss die Estrichnenndicke um 5 mm erhölt werden.
 Die Oberflächenhärte bei Steinholzestrichen muss mindestens SH30 nach DIN EN 13813 betragen.

Probekörper ca. 40 mm außermittig gebrochen
 Probekörper ca. 35 mm außermittig gebrochen
 -Werte = unter Berücksichtigung des außermittigen Bruchs





#### Bruchkraftberechnung:

#### DIN 18560-2:2022-08 - Abschnitt 7.2.3.2 Durchführung

Wenn die geforderte Estrichdicke oder die geforderte Biegezugfestigkeit nicht erreicht wird, kann die Abschätzung der Tragfähigkeit über die Bruchkraft erfolgen. Die Prüfung der Tragfähigkeit und eine Beurteilung der Oberflächenfestigkeit geben Hinweise zur Gebrauchstauglichkeit des Estrichs.

#### Bruchkraftvergleich:

vorhandene Bruchkraft ≥ erforderliche Bruchkraft → Tragfähigkeit vorhanden

Erforderliche Bruchkraft ergibt sich aus den vertraglichen Vereinbarungen (Biegezugfestigkeitsklasse und Estrichnenndicke)!

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

19





Berechnung der erforderlichen Bruchkraft:

erf. F = 
$$\frac{4 \cdot \beta_{BZ} \cdot b \cdot d^2}{1}$$
 [N]

 $\beta_{\text{BZ}}$  = erforderliche Biegezugfestigkeit nach DIN 18560-2:2022-08

b = vorhandene Estrichdicke des Probekörpers im Bruchbereich

 d = erforderliche Estrichnenndicke für den jeweiligen Nutzlastbereich und die erforderliche Biegezugfestigkeitsklasse

I = Stützweite des geprüften Probekörpers

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller





Unsere Bezeichnung Ausbauplatte Nr.	Probe- körper Nr.	Breite im Brucho	Dicke uerschnitt mm	Stütz- weite mm	Bruch- kraft vorh. N	Bruch- kraft erf. <sup>1)</sup> N	Biegezug- festigkeit N/mm²
P1	1 2 3 4	60 60 60 60	52 51 51 50	250 250 250 250 250	1464 1578 1295 1121	3150 3150 3150 3150	3,4 (2,7) <sup>2)</sup> 3,8 3,1 2,8
Mittel		-	51	-	1365	4050	3,2 (3,1)
P2	1 2 3 4	60 60 60 60	80 81 80 81	400 400 400 400	2714 2907 1740 2645	1969 1939 1969 1969	4,2 (3,3) <sup>3)</sup> 4,4 2,7 4,0
Mittel		-	81	-	2502	2531	3,8 (3,6)

¹) erforderliche Bruchkraft für einen Zementestrich CT-F7 (Biegezugfestigkeit im Mittel ≥ 4,5 N/mm² bei kleinstem Einzelwert ≥ 3,5 N/mm²) mit 75 mm Estrichnenndicke
²) Probekörper ca. 25 mm außermittig gebrochen

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller





#### Berechnung auch für andere erf. Estrichenndicke / Nutzlastbereich möglich → Zuordnung zu Nutzlastbereich bzw. Abschätzung vorh. Tragfähigkeit

Ihre Bezeichnung Ausbauplatte	Bruchkraft vorh.		ruchkraft erf. in N für Verkehrslast	ı	ca. zul. Verkehrslast nach DIN 18560-2: 2022-08	vereinbarte Verkehrslast für CT-F5
Nr.	N	≤ 2,0 kN/m <sup>2</sup>	≤ 3,0 kN/m <sup>2</sup>	≤ 4,0 kN/m <sup>2</sup>	kN/m²	kN/m²
1	1428	≥ 872	≥ 1649	≥ 1963	≤ 2,0	≤ 3,0
2	912	≥ 895	≥ 1868	≥ 2166	≤ 2,0	≤ 5,0
3	1485	≥ 653	≥ 1363	≥ 1581	≤ 3,0	≤ 5,0
4	1336	≥ 574	≥ 1291	≥ 1515	≤ 3,0	≤ 5,0
5	1326	≥ 704	≥ 1176	≥ 1860	≤ 3,0	≤ 5,0
6	918	≥ 965	≥ 1969	≥ 2382	≤ 2,0 annähernd	≤ 3,0
7	1266	≥ 1184	≥ 2238	≥ 2664	≤ 2,0	≤ 3,0

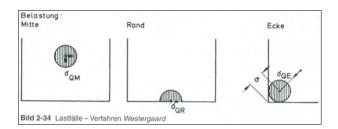
Kleinste zulässige Estrichdicke im Einzelfall an dünneren Stellen laut DIN 18560-1:2021-02 bei Bewertung einbeziehen.

<sup>&</sup>lt;sup>3)</sup> Probekörper ca. 45 mm außermittig gebrochen ()-Wert = unter Berücksichtigung des außermittigen Bruchs





#### Laststellungen beim Westergaard-Verfahren:



#### Lastfall Plattenrand/Plattenecke in der Regel maßgebend!

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

23





- 1. Vertikale Verformungen
- Belastung Plattenecke:  $\begin{aligned} &\mathbf{f_E} = (1.1-0.88 \cdot \frac{r\sqrt{2}}{l}) \frac{F}{\mathit{KS} \cdot l^2} \\ &\mathbf{-} \text{ Belastung Plattenrand: } &\mathbf{f_R} = \frac{1}{\sqrt{6}} \cdot (1+0.4 \cdot \mu) \cdot \frac{F}{\mathit{KS} \cdot l^2} \end{aligned}$
- 2. Biegezugspannungen
- Belastung Plattenecke:  $\beta_{\text{Bz,E}} = \frac{3 \cdot F}{h^2} \cdot \left[1 \left(\frac{12 \cdot (1 \mu^2) \cdot KS}{E \cdot h^3}\right)^{0.3} \cdot \left(r \cdot \sqrt{2}\right)^{1,2}\right] \text{ bzw.}$   $\beta_{\text{Bz,E}} = \frac{3 \cdot F}{h^2} \cdot \left[1 \left(\frac{r \cdot \sqrt{2}}{l}\right)^{1,2}\right]$  Belastung Plattenrand:  $\beta_{\text{Bz,R}} = \frac{0,529 \cdot F}{h^2} \cdot \left(1 0,54 \cdot \mu\right) \cdot \left[lg\left(\frac{E \cdot h^3}{KS \cdot b^4}\right) + lg\left(\frac{b}{1 \mu^2}\right) 2,484\right]$

#### In obigen Formeln bedeutet:

- I = elastische Länge I =  $\sqrt[4]{\frac{E \cdot h^2}{12 \cdot (1 \mu^2) \cdot KS}}$  [mm] E = Elastizitätsmodul (E-Modul) der Lastverteilungsschicht (Estrich) [N/mm²] h = Dicke der Lastverteilungsschicht (Estrich) [mm] r = Belastungskreishalbmesser [mm]  $\mu$  = Querdehnzahl ( $\mu$  = 0.2) KS = Betungsmodul des Dämmstoffes [N/mm³] F = Punktlast (Einzellast) [N] b =  $\sqrt{1.6 \cdot 2^2 + h^2} 0.675 \cdot h$  für r < 1,724 · h bzw. b = r für r > 1,724 · h [mm]

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung www.ibf-troisdorf.de Referent: Dipl.-Ing. Müller





# Bettungsmodul nach Manns/Zeus: KS = $\frac{1,75}{c}$ [MN/m<sup>3</sup>]

c = Zusammendrückbarkeit der Dämmschicht in mm

Zusammengesetzte Dämmschichten: KS<sub>gesamt</sub> = KS<sub>1</sub>·KS<sub>2</sub>/(KS<sub>1</sub>+KS<sub>2</sub>)

Beispiele:

EPS mit KS $_1$  = 10 MN/m $^3$  + EPST mit KS $_2$  = 0,58 MN/m $^3$   $\rightarrow$  KS $_{\rm qesamt}$  = 0,55 MN/m $^3$ 

EPST mit KS<sub>1</sub> = 0,58 MN/m<sup>3</sup> + EPST mit KS<sub>2</sub> = 0,58 MN/m<sup>3</sup>  $\rightarrow$  KS<sub>qesamt</sub> = 0,29 MN/m<sup>3</sup>

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller

25





# Bemessungswert der zulässigen Biegezugfestigkeit:

- zul. Biegezugfestigkeit  $\beta_{Bz}$  = min.  $\beta_{Bz}$  /  $(\gamma \bullet \phi)$ 

min.  $\beta_{\text{Bz}}$  = Mindestbiegezugfestigkeit (Mittelwert) des Estrichs nach DIN 18560-2

 $\gamma$  = Sicherheitsbeiwert ( $\gamma$  = 1,2)

φ = Schwingbeiwert (φ = 1,4) zur Berücksichtigung einer evtl. dynamischen Belastung

# Bemessung durch Statiker!

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller





#### Zweischichtige Estriche

- → Beispielsweise Zementestrich + Terrazzoestrich
   Zweischichtsystem mit unterschiedlichen E-Modulen
- Berechnung der Biegezugfestigkeit des gesamten Estrichs nur bei bekannten E-Modulen beider Schichten möglich
   jede Schicht einzeln prüfen
- Prüfung beider Schichten zusammen
  - Bruchkraftvergleich (Vergleich mit erforderlicher Bruchkraft eines gleich dicken einschichtigen Estrichs)

Institut für Baustoffprüfung und Fußbodenforschung

www.ibf-troisdorf.de

Referent: Dipl.-Ing. Müller