

# **LEISTUNGSERKLÄRUNG**

DoP Nr.: MKT-2.3-300\_de

♦ Eindeutiger Kenncode des Produkttyps:

Injektionssystem VMH für nachträgliche

Bewehrungsanschlüsse

♦ Verwendungszweck(e):

System für nachträglich eingemörtelte Bewehrungsanschlüsse, siehe Anhang B

♦ Hersteller:

MKT Metall-Kunststoff-Technik GmbH & Co.KG

Auf dem Immel 2 67685 Weilerbach

⇒ System(e) zur Bewertung und

Überprüfung der Leistungsbeständigkeit:

1

EAD 330087-00-0601

Europäische Technische Bewertung:

ETA-17/0715, 18.07.2018

Technische Bewertungsstelle:

DIBt, Berlin

Notifizierte Stelle(n):

NB 2873 – Technische Universität Darmstadt

#### ♦ Erklärte Leistung(en):

Wesentliche Merkmale	Leistung	
Mechanische Festigkeit und Standsicherheit (BWR 1)		
Charakteristische Widerstände für statische und quasi-statische Einwirkungen	Anhang C1	
Brandschutz (BWR 2)	•	
Brandverhalten	Klasse A1	
Feuerwiderstand	Anhang C2 – C3	

Die Leistung des vorstehenden Produkts entspricht der erklärten Leistung / den erklärten Leistungen. Für die Erstellung der Leistungserklärung im Einklang mit der Verordnung (EU) Nr. 305/2011 ist allein der obengenannte Hersteller verantwortlich.

Unterzeichnet für den Hersteller und im Namen des Herstellers von:

Stefan Weustenhagen (Geschäftsführer)

Weilerbach, 01.01.2021

Dipl.-Ing Detlef Bigalke

(Leiter der Produktentwicklung)



#### Spezifizierung des Verwendungszwecks

#### Beanspruchung der Verankerung:

Betonstahl	Ø8	Ø10	Ø12	Ø14	Ø16	Ø20	Ø22	Ø24	Ø25	Ø28	Ø32
Statische und quasi- statische Einwirkung											
Brandbeanspruchung	✓										

Zuganker ZA	M12 M16 M20 M24			
Statische und quasi- statische Einwirkung	<b>√</b>			
Brandbeanspruchung	✓			

#### Verankerungsgrund:

- Bewehrter oder unbewehrter Normalbeton gemäß EN 206-1:2000
- Festigkeitsklasse C12/15 bis C50/60 gemäß EN 206-1:2000
- Maximal zulässiger Chloridgehalt im Beton von 0,40 % (CL 0,40) bezogen auf den Zementgehalt gemäß EN 206-1:2000
- Nicht karbonatisierter Beton

Anmerkung: Bei einer karbonatisierten Oberfläche des bestehenden Betons ist die karbonatisierte Schicht vor dem Anschluss des neuen Stabes im Bereich des nachträglichen Bewehrungsanschlusses mit dem Durchmesser von  $\varnothing$  + 60 mm zu entfernen.

Die Tiefe des zu entfernenden Betons muss mindestens der Mindestbetondeckung für die entsprechenden Umweltbedingungen nach EN 1992-1-1:2004+AC:2010 entsprechen.

Dies entfällt bei neuen, nicht karbonatisierten Bauteilen und bei Bauteilen in trockener Umgebung.

#### Temperaturbereich:

- 40 °C bis +80 °C (max. Kurzzeit-Temperatur +80 °C und max. Langzeit-Temperatur +50 °C)

#### Anwendungsbedingungen (Umweltbedingungen):

- Bauteile unter Bedingungen trockener Innenräume (verzinkter Stahl, nichtrostender Stahl oder hochkorrosionsbeständiger Stahl).
- Bauteile im Freien (einschließlich Industrieatmosphäre und Meeresnähe) und in Feuchträumen, wenn keine besonders aggressiven Bedingungen vorliegen (nichtrostender Stahl oder hochkorrosionsbeständiger Stahl)
- Bauteile im Freien und in Feuchträumen, wenn besonders aggressive Bedingungen vorliegen (hochkorrosionsbeständiger Stahl)

Bemerkung: Aggressive Bedingungen sind z.B. ständiges, abwechselndes Eintauchen in Seewasser oder der Bereich der Spritzzone von Seewasser, chlorhaltige Atmosphäre in Schwimmbadhallen oder Atmosphäre mit extremer chemischer Verschmutzung (z.B. Rauchgas-Entschwefelungsanlagen oder Straßentunneln, in denen Enteisungsmittel verwendet werden).

Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse	
Verwendungszweck Spezifikationen	Anhang B1

#### Spezifizierung des Verwendungszwecks

#### Bemessung:

- Unter Berücksichtigung der zu verankernden Lasten sind pr
  üfbare Berechnungen und Konstruktionszeichnungen anzufertigen
- Die Bemessung der Verankerungen erfolgt unter der Verantwortung eines auf dem Gebiet der Verankerungen und des Betonbaus erfahrenen Ingenieurs
- Die Bemessung erfolgt nach EN 1992-1-1:2004+AC:2010, EN 1992-1-2:2004+AC:2008 und Anhang B3 und B4
- Die tatsächliche Lage der Bewehrung im vorhandenen Bauteil ist auf der Grundlage der Baudokumentation festzustellen und beim Entwurf zu berücksichtigen

#### Einbau:

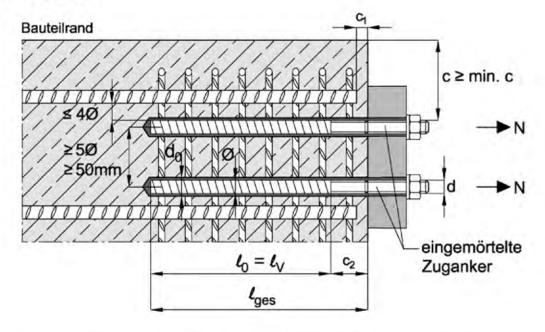
- · Trockener oder feuchter Beton
- · Einbau in wassergefüllte Bohrlöcher ist nicht erlaubt
- Überkopfmontage erlaubt
- Bohrlocherstellung durch Hammer-, Saug- oder Pressluftbohren
- Überprüfung der Lage der vorhandenen Bewehrung (wenn die Lage der vorhandenen Bewehrungsstäbe nicht ersichtlich ist, müssen diese mittels dafür geeigneter Bewehrungssuchgeräte auf Grundlage der Baudokumentation festgestellt und für die Übergreifungsstöße am Bauteil markiert werden)
- · Die Betonierfugen sind mindestens derart aufzurauen, dass die Zuschlagstoffe herausragen
- Der Einbau von nachträglich eingemörtelten Bewehrungsstäben und Zugankern ZA ist durch entsprechend geschultes Personal und unter Überwachung auf der Baustelle vorzunehmen; die Bedingungen für die entsprechende Schulung des Baustellenpersonals und für die Überwachung auf der Baustelle obliegt den Mitgliedstaaten, in denen der Einbau vorgenommen wird
- Die Mindestbetondeckung gemäß EN 1992-1-1:2004+AC:2010 ist einzuhalten

Injektionssystem	<b>VMH</b> für	nachträgliche	Bewehrungsanschl	üsse
------------------	----------------	---------------	------------------	------

# Allgemeine Konstruktionsregeln für Zuganker ZA

- Die Länge des eingemörtelten Gewindes darf nicht zur Verankerungslänge hinzugerechnet werden
- Bewehrungsanschlüsse mit dem Zuganker ZA dürfen nur für die Übertragung von Zugkräften in Richtung der Stabachse verwendet werden
- Die Zugkraft muss über einen Übergreifungsstoß in die im Bauteil vorhandene Bewehrung weitergeleitet werden
- Der Querlastabtrag ist durch geeignete zusätzliche Maßnahmen sicher zu stellen, z.B. durch Schubknaggen oder durch Dübel mit einer europäischen technischen Bewertung (ETA)
- In der Ankerplatte sind die Durchgangslöcher für den Zuganker als Langlöcher in Richtung der Querkraft auszuführen
- Ist der lichte Abstand der gestoßenen Stäbe größer als 4Ø, so muss die Übergreifungslänge um die Differenz zwischen dem vorhandenen lichten Stababstand um 4Ø vergrößert werden

#### Bild B1: Zuganker ZA



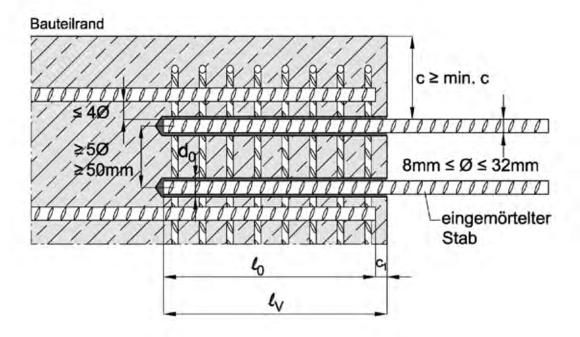
- Betondeckung des eingemörtelten Zugankers ZA
- c<sub>1</sub> Betondeckung an der Stirnseite des einbetonierten Bewehrungsstabes
- c<sub>2</sub> Länge des eingemörtelten Gewindes
- min c Mindestbetondeckung nach Tabelle B1 und EN 1992-1-1:2004+AC:2010
- Ø Durchmesser des Zugankers (eingemörtelter Betonstahl)
- d Durchmesser des Zugankers (Gewindeteil)
- ℓ<sub>0</sub> Übergreifungslänge gemäß EN 1992-1-1:2004+AC:2010
- $\ell_{v}$  wirksame Setztiefe  $\ell_{v} \ge \ell_{0} + c_{1}$  $\ell_{ges}$  gesamte Setztiefe  $\ell_{ges} \ge \ell_{0} + c_{2}$
- d<sub>0</sub> Bohrernenndurchmesser nach Anhang B6, Tabelle B4

Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse

### Allgemeine Konstruktionsregeln für eingemörtelten Betonstahl

- Die Übertragung von Querkräften zwischen vorhandenem und neuem Beton ist gemäß EN 1992-1-1:2004+AC:2010 nachzuweisen
- Bewehrungsanschlüsse dürfen nur für die Übertragung von Zugkräften in Richtung der Stabachse verwendet werden.
- Ist der lichte Abstand der gestoßenen Stäbe größer als 4Ø, so muss die Übergreifungslänge um die Differenz zwischen dem vorhandenen lichten Stababstand um 4Ø vergrößert werden

Bild B2: Eingemörtelter Betonstahl



c Betondeckung des eingemörtelten Betonstahls

c<sub>1</sub> Betondeckung an der Stirnseite des eingemörtelten Betonstahls

min c Mindestbetondeckung nach Tabelle B1 und EN 1992-1-1:2004+AC:2010

Ø Durchmesser des eingemörtelten Betonstahls

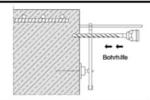
ℓ<sub>0</sub> Übergreifungslänge gemäß EN 1992-1-1:2004+AC:2010

 $\ell_v$  wirksame Setztiefe  $\ell_v \ge \ell_0 + c_1$ 

d<sub>0</sub> Bohrernenndurchmesser nach Anhang B6, Tabelle B4

Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse

Tabelle B1: Mindestbetondeckung min c<sup>1)</sup> des eingemörtelten Betonstahls und Zugankers ZA in Abhängigkeit vom Bohrverfahren



Bohrverfahren	Stabdurchmesser	<b>min c</b> ( <u>mit</u> Bohrhilfe)	
Hammerbohren	< 25 mm	30 mm + 0,06 ℓ <sub>v</sub> ≥ 2 Ø	30 mm + 0,02 ℓ <sub>v</sub> ≥ 2 Ø
Saugbohren	≥ 25 mm	40 mm + 0,06 ℓ <sub>v</sub> ≥ 2 Ø	40 mm + 0,02 ℓ <sub>v</sub> ≥ 2 Ø
Pressluftbohren	< 25 mm	50 mm + 0,08 $\ell_{\rm v}$	50 mm + 0,02 $\ell_{\rm v}$
Fressiuitbollieli	≥ 25 mm	60 mm + 0,08 $\ell_{v}$	60 mm + 0,02 $\ell_{\rm v}$

<sup>1)</sup> Siehe Anhang B3 und B4; Die Mindestbetondeckung gemäß EN 1992-1-1:2004+AC:2010 ist einzuhalten

Tabelle B2: Abmessungen und Installationsparameter Zuganker ZA

Größe	M12	M16	M20	M24		
Gewindedurchmesser	d	[mm]	12	16	20	24
Betonstahldurchmesser	Ø	[mm]	12	16	20	25
Querschnittsfläche (Gewindeteil)	As	[mm <sup>2</sup> ]	84	157	245	353
Schlüsselweite	SW	[mm]	19	24	30	36
Wirksame Setztiefe $\ell_{v}$			entsprechend statischer Berechnung			
Länge des eingemörtelten verzinkt	0.3	[mm]	≥ 20	≥ 20	≥ 20	≥ 20
Gewindes A4/HCR	C <sub>2</sub>	[mm]	≥ 100	≥ 100	≥ 100	≥ 100
Max. Installationsmoment	T <sub>inst</sub>	[Nm]	50	100	150	150

Tabelle B3: Verarbeitungs- und Aushärtezeiten

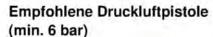
Tomporetur im Pobrloch		Pohrloch	Vororboitungozoit	Mindest - Aushärtezeit		
Гепірега	Temperatur im Bohrloch Verarbeitungs:		verarbeitungszeit	in trockenem Beton	feuchtem Beton	
-5 °C	bis	- 1 °C	50 min	5 h	10 h	
0 °C	bis	+ 4 °C	25 min	3,5 h	7 h	
+ 5 °C	bis	+ 9 °C	15 min	2 h	4 h	
+ 10 °C	bis	+ 14 °C	10 min	1 h	2 h	
+ 15 °C	bis	+ 19 °C	6 min	40 min	80 min	
+ 20 °C	bis	+ 29 °C	3 min	30 min	60 min	
+ 30 °C	bis	+ 40 °C	2 min	30 min	60 min	
Kartuso	hente	mperatur				

Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse	
Verwendungszweck Mindestbetondeckung / Installationsparameter ZA / Verarbeitungs- und Aushärtezeiten	Anhang B5

Tabelle B4: Bohren und Reinigen

		Bohrerdurch-		urchmesser
Betonstahl Ø	Zuganker ZA	messer	Bürsten- Ø	min. Bürsten- Ø
D		d <sub>0</sub>	d <sub>b</sub>	d <sub>b,min</sub>
[mm]	[-]	[mm]	[mm]	[mm]
8	1	12	14	12,5
10		14	16	14,5
12	M12	16	18	16,5
14		18	20	18,5
16	M16	20	22	20,5
20	M20	25	27	25,5
22		28	30	28,5
24		32	34	32,5
25	M24	32	32 34	
28		35 37		35,5
32		40	43 40	

Druckluftschlauch (min. 6 bar) mit Handschiebeventil







Bürste RB

Bürstenverlängerung

SDS Plus Adapter



Injektionsadapter VM-IA

Mischerverlängerung

Statikmischer







Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse

Verwendungszweck

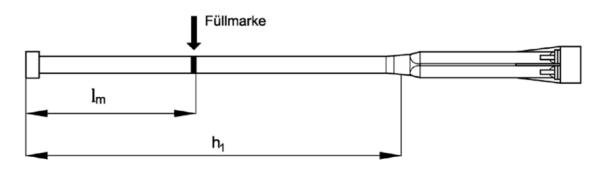
Reinigungs- und Installationszubehör

Anhang B6

Tabelle B5: Installationszubehör und max. Verankerungstiefe

Beton-	Zug-	Bohrer-		Kartuschen: alle Formate					artuschen: y-side (825 ml)
stahl Ø	anker ZA	durch- messer	Injektions- adapter 1)		- oder Akku- Pistole	Druc	kluftpistole	Dru	ckluftpistole
		d <sub>0</sub>	_ adapto.	$\ell_{\text{v,max}}$	Mischerver-	ℓ <sub>v,max</sub>	Mischerver-	$\ell_{v,max}$	Mischerver-
[mm]	[-]	[mm]		[cm]	längerung	[cm]	längerung	[cm]	längerung
8		12	-			80		80	
10		14	VM-IA 14		VM-XE 10		VM-XE 10	100	VM-XE 10
12	M12	16	VM-IA 16	70		100		120	
14		18	VM-IA 18			100		140	
16	M16	20	VM-IA 20					160	
20	M20	25	VM-IA 25			70			
22		28	VM-IA 28		VM-XE 10	/0	VM-XE 10	200	VM-XLE 16
24		32	VM-IA 32	50	O VM-XLE 16		VM-XLE 16	200	VIVI-ALE 16
25	M24	32	VM-IA 32	50		F0			
28		35	VM-IA 35			50		200	
32	·	40	VM-IA 40					200	

<sup>1)</sup> Für die Horizontal- oder Überkopfmontage, sowie bei Bohrlöchern tiefer als 240mm



Auf Mischer und Mischerverlängerung müssen Mörtel-Füllmarke  $l_m$  und Bohrlochtiefe  $h_1$  mit einem Klebeband oder Textmarker markiert werden. Grobe Abschätzung:  $l_m = \frac{1}{3} \cdot h_1$ 

Solange das Bohrloch mit Mörtel befüllen, bis die Mörtel-Füllmarken Markierung  $l_m$  sichtbar wird.

Optimales Mörtelvolumen: 
$$l_m = h_1 * (1.2 * \frac{\phi^2}{d_0^2} - 0.2)$$
 [mm]

- $l_m$  Länge vom Ende des Stauzapfens bis zur Markierung auf der Mischerverlängerung
- $h_1$  Bohrlochtiefe = geplante Setztiefe ( $\ell_v$  bzw.  $\ell_{ges}$ )
- Ø Stabdurchmesser
- d<sub>o</sub> Bohrernenndurchmesser

# $\textbf{Injektionssystem VMH} \ \text{f\"{u}r} \ \text{nachtr\"{a}gliche Bewehrungsanschl\"{u}sse}$

#### Verwendungszweck

Installationszubehör, max. Verankerungslänge, Markierung für Mischerverlängerung

**Anhang B7** 

Tabelle B6: Auspressgeräte

K	Kartusche	Ma	nuell	Druckluftbetrieben			
Тур	Größe	ivia	Mariden				
Koaxial	150, 280, 333 ml	z.B.: V	z.B.: VM-P 345 Pneumatik				
Koa	380 bis 420 ml	z.B.: VM-P 380 Standard	z.B.: VM-P 380 Profi	z.B.: VM-P 380 Pneumatik			
Side-by-side	235, 345 ml z.B.: VM-P 345 Standard		z.B.: VM-P 345 Profi	z.B.: VM-P 345 Pneumatik			
-spig	825 ml	-	-	z.B.: VM-P 825 Pneumatik			

Alle Kartuschen können auch mit einer Akkupistole ausgepresst werden (z.B. VM-P Akku)

Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse	
Verwendungszweck Auspressgeräte	Anhang B8

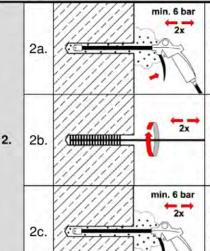
#### Montageanweisung

#### Bohrlocherstellung

1.

Bohrerdurchmesser entsprechend Anhang B7 wählen, Bohrloch mit Hammer-, Saug- oder Pressluftbohrer in gewählter Bohrlochtiefe erstellen. Bei Fehlbohrungen ist das Bohrloch zu vermörteln.

#### Reinigung



Das Bohrloch vom Bohrlochgrund her min. **2x** vollständig mit Druckluft (min. 6 bar) (Anhang B6) ausblasen, bis die ausströmende Luft staubfrei ist. Bei tiefen Bohrlöchern sind Verlängerungen zu verwenden.

Bohrloch mit geeigneter Drahtbürste gem. Tabelle B4 (minimaler Bürstendurchmesser  $d_{b,min}$  ist einzuhalten und zu überprüfen) min. 2x mittels Drehbewegung ausbürsten.

Bei tiefen Bohrlöchern Bürstenverlängerung benutzen.

Anschließend das Bohrloch vom Bohrlochgrund her erneut min. 2x vollständig mit Druckluft (min. 6 bar) ausblasen, bis die ausströmende Luft staubfrei ist.

Bei tiefen Bohrlöchern sind Verlängerungen zu verwenden.

Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse

Montageanweisung Bohrlocherstellung und Reinigung Anhang B9

# Montageanweisung (Fortsetzung)

Vor	bereiten und Befüller	des Bohrlochs
5		Markierung auf dem Bewehrungsstab entsprechend der Setztiefe $\ell_{v}$ anbringen.
6		Bohrlochtiefe durch Einführen des Stabes in das leere Bohrloch bis zur Markierung überprüfen.
7	The state of the s	Kartusche mit Statikmischer (ggf. Verlängerungsrohr und Injektionsadapter) vorbereiten. Den mitgelieferten Statikmischer fest auf die Kartusche aufschrauben und in geeignete Auspresspistole (Tabelle B6) einlegen. Bei jeder Arbeitsunterbrechung länger als die empfohlene Verarbeitungszeit (Tabelle B3) und bei jeder neuen Kartusche ist der Statikmischer auszutauschen.
7a	IX I	Bei Verwendung der Mischverlängerung VM-XLE 16 muss die Spitze des Mischers an der Position "X" abgeschnitten werden.
8	min.3x	Mörtelvorlauf ist nicht zur Befestigung geeignet. Daher Vorlauf solange verwerfen, bis sich eine gleichmäßig graue Mischfarbe eingestellt hat, jedoch mind. 3 volle Hübe.
9		Injektionsmörtel vom Bohrlochgrund her ca. zu 2/3 luftblasenfrei injizieren. Langsames Zurückziehen des Statikmischers aus dem Bohrloch verhindert die Bildung von Lufteinschlüssen. Für Setztiefen größer 190mm passende Mischverlängerungen (Anhang B6) verwenden. Die temperaturrelevanten Verarbeitungszeiten (Tabelle B3) sind einzuhalten.
10		Für die Horizontal- oder Überkopfmontage, sowie bei Bohrlöchern tiefer als 240mm, sind Injektionsadapter zu verwenden. Die temperaturrelevanten Verarbeitungszeiten (Tabelle B3) sind einzuhalten.

Injektionssystem	VMH fü	r nachträgliche	Bewehrungsanschlüsse

Verwendungszweck Montageanweisung (Fortsetzung) Vorbereiten und Befüllen des Bohrlochs

#### Montageanweisung (Fortsetzung)

# Setzen des Bewehrungsanschlusses Bewehrungsstab oder Zuganker unverzüglich bis zur Setztiefenmarkierung mit drehender Bewegung in das Bohrloch einführen. 11 Der Stab sollte schmutz-, fett- und ölfrei sein. WW. Nach Installation des Bewehrungsstabes oder Zugankers ist sicherzustellen, dass der Ringspalt komplett mit Mörtel ausgefüllt ist. Tritt kein Injektionsmörtel heraus, 12 ist diese Voraussetzung nicht erfüllt und die Anwendung muss wiederholt werden. Bei Überkopfmontage ist das Befestigungselement zu fixieren (z.B: Holzkeile). Aushärtezeit des Injektionsmörtels entsprechend Tabelle B3 einhalten. Achtung: die Verarbeitungszeit kann auf Grund von unterschiedlichen 13 Untergrund-Temperaturen variieren. Stab während der Aushärtezeit nicht bewegen oder belasten. Nach Ablauf der Aushärtezeit (Tabelle B3) kann der Bewehrungsstab oder 14 Zuganker belastet werden.

# Minimale Verankerungslänge und minimale Übergreifungslänge

Die minimale Verankerungslänge  $\ell_{\text{b,min}}$  und die minimale Übergreifungslänge  $\ell_{\text{0,min}}$  gemäß EN 1992-1-1:2004+AC:2010 ( $\ell_{\text{b,min}}$  nach Gl. 8.6 und Gl. 8.7 und  $\ell_{\text{0,min}}$  nach Gl. 8.11) müssen mit dem Erhöhungsfaktor  $\alpha_{\text{lb}}$  nach Tabelle C1 multipliziert werden.

Tabelle C1: Erhöhungsfaktor alb in Abhängigkeit der Betonfestigkeitsklasse und Bohrverfahren

Betonfestigkeitsklasse	Bohrverfahren	Stabdurchmesser	Erhöhungsfaktor $lpha_{ ext{lb}}$ [-]	
C12/15 bis C50/60	Hammerbohren Saugbohren Pressluftbohren	Ø8 bis Ø32 ZA-M12 bis ZA-M24	1,0	

### Tabelle C2: Reduktionsfaktor kb für alle Bohrverfahren

Stabdurchmesser		Betonfestigkeitsklasse								
Stabdurchmess	C12/15	C16/20	C20/25	C25/30	C30/37	C35/45	C40/50	C45/55	C50/60	
Ø8 bis Ø32 ZA-M12 bis ZA-M24	k <sub>b</sub> [-]					1,0				

# Tabelle C3: Bemessungswerte der Verbundspannung f<sub>bd,PIR</sub> in N/mm² für alle Bohrverfahren und für gute Verbundbedingungen

 $f_{bd,PIR} = k_b \cdot f_{bd}$ 

mit

 $f_{bd}$ : Bemessungswert der Verbundspannung in N/mm², in Abhängigkeit von der Betonfestigkeitsklasse und dem Stabdurchmesser entsprechend EN 1992-1-1:2004+AC:2010 (für alle anderen Verbundbedingungen sind die Werte mit 0,7 zu multiplizieren)

k<sub>b</sub>: Reduktionsfaktor gem. Tabelle C2

ſ	Stobdurohmooor	Betonfestigkeitsklasse								
l	Stabdurchmesser	C12/15	C16/20	C20/25	C25/30	C30/37	C35/45	C40/50	C45/55	C50/60
	Ø8 bis Ø32 f <sub>bd,PIR</sub> ZA-M12 bis ZA-M24 [N/mm <sup>2</sup>	1,6	2,0	2,3	2,7	3,0	3,4	3,7	4,0	4,3

Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse	
Leistungen	Anhang C1
Erhöhungsfaktor $\alpha_{lb}$	/ / / /
Bemessungswerte der Verbundspannungen fbd.PIR	

# Bemessungswert der Verbundspannung f<sub>bd,fi</sub> unter Brandbeanspruchung in den Betonfestigkeitsklassen C12/15 bis C50/60 (alle Bohrverfahren):

Der Bemessungswert der Verbundspannung f<sub>bd,fi</sub> unter Brandbeanspruchung ist nach folgender Gleichung zu berechnen:

$$f_{bd,fi} = k_{fi}(\theta) \cdot f_{bd,PIR} \cdot \gamma_c / \gamma_{M,fi}$$

mit:  $\theta \le 364^{\circ}\text{C}$ :  $k_{\text{fi}}(\theta) = 30,34 * \theta^{(\theta * -0,011)} / (f_{\text{bd,PIR}} * 4,3) \le 1,0$ 

 $\theta > 364$ °C:  $k_{fi}(\theta) = 0$ 

f<sub>bd,fi</sub> Bemessungswert der Verbundspannung unter Brandbeanspruchung in N/mm<sup>2</sup>

θ Temperatur in °C in der Mörtelfuge

k<sub>fi</sub>(θ) Reduktionsfaktor unter Brandbeanspruchung

f<sub>bd,PIR</sub> Bemessungswert der Verbundspannung in N/mm² im kalten Zustand gem. Tabelle

C2 in Abhängigkeit von Betonfestigkeitsklasse, Stabdurchmesser, Bohrverfahren

und Verbundbereich gemäß EN 1992-1-1:2004+AC:2010

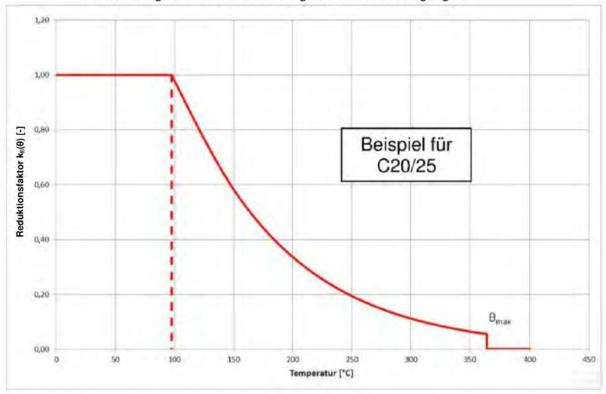
γ<sub>c</sub> Teilsicherheitsbeiwert gemäß EN 1992-1-1:2004+AC:2010

γ<sub>M,fi</sub> Teilsicherheitsbeiwert gemäß EN 1992-1-2:2004+AC:2008

Für den Nachweis unter Brandbeanspruchung sind die Verankerungslängen nach EN 1992-1-1:2004+AC:2010 Gleichung 8.3 mit der temperaturabhängigen Verbundspannung f<sub>bd,fi</sub> zu ermitteln.

Bild C1: Beispielkurve des Reduktionsfaktors k<sub>fi</sub>(θ)

in Betonfestigkeitsklasse C20/25 bei guten Verbundbedingungen



# Injektionssystem VMH für nachträgliche Bewehrungsanschlüsse

#### Leistungen

Bemessungswert der Verbundspannung  $f_{bd,fi}$  für Bewehrungsstäbe unter Brandbeanspruchung

Anhang C2

Tabelle C4: Charakteristische Zugtragfähigkeit unter Brandbeanspruchung, Zuganker ZA, Beton C12/15 bis C50/60, gemäß Technical Report TR 020

Zuganker ZA				M12	M16	M20	M24
Stahlversagen			'				
Stahl verzinkt							
	R30				2	0	
Charakteristische Zugtragfähigkeit	R60		[N1/mmm2]		1	5	
	R90	$\sigma_{Rk,s,fi}$	[N/mm²]  -		1	3	
	R120				1	0	
Nichtrostender St	ahl A4, H	CR					
	R30				3	0	
Charakteristische Zugtragfähigkeit	R60		[N1/mm2]		2	5	
	R90	$\sigma_{Rk,s,fi}$	[N/mm²] -		2	0	
	R120				1	6	

### Bemessungswert der Stahlspannung $\sigma_{\text{Rd,s,fi}}$ unter Brandbeanspruchung für den Zuganker ZA

Der Bemessungswert der Stahlspannungen  $\sigma_{Rd,s,fi}$  unter Brandbeanspruchung wird gemäß folgender Formel berechnet:

$$\sigma_{\text{Rd,s,fi}} = \sigma_{\text{Rk,s,fi}} \, / \, \gamma_{\text{M,fi}}$$

mit:

 $\gamma_{M,fi}$ 

 $\sigma_{\mathsf{Rk},\mathsf{s},\mathsf{fi}}$ 

Charakteristische Zugtragfähigkeit gemäß Tabelle C4

Teilsicherheitsbeiwert unter Brandbeanspruchung gemäß EN 1992-1-2:2004+AC:2008

Injektionssystem VMH	<b>H</b> für nachträgliche	Bewehrungsanschlüsse
----------------------	----------------------------	----------------------

Bemessungswert der Stahlspannungen für Zuganker ZA unter Brandbeanspruchung

**Anhang C3**