



#### Zulassungsstelle für Bauprodukte und Bauarten

#### **Bautechnisches Prüfamt**

Eine vom Bund und den Ländern gemeinsam getragene Anstalt des öffentlichen Rechts



# **Europäische Technische Bewertung**

# ETA-11/0418 vom 30. September 2016

#### Allgemeiner Teil

Technische Bewertungsstelle, die die Europäische Technische Bewertung ausstellt

Handelsname des Bauprodukts

Produktfamilie, zu der das Bauprodukt gehört

Hersteller

Herstellungsbetrieb

Diese Europäische Technische Bewertung enthält

Diese Europäische Technische Bewertung wird gemäß der Verordnung (EU) Nr. 305/2011 auf der Grundlage von

Diese Fassung ersetzt

Deutsches Institut für Bautechnik

**UPAT Injektionssystem UPM 55** 

Verbunddübel zur Verankerung im Beton

fischerwerke GmbH & Co. KG Otto-Hahn-Straße 15 79211 Denzlingen DEUTSCHLAND

fischerwerke

32 Seiten, davon 3 Anhänge, die fester Bestandteil dieser Bewertung sind.

Leitlinie für die europäisch technische Zulassung für "Metalldübel zur Verankerung im Beton" ETAG 001 Teil 5: "Verbunddübel", April 2013,

verwendet als Europäisches Bewertungsdokument (EAD) gemäß Artikel 66 Absatz 3 der Verordnung (EU) Nr. 305/2011, ausgestellt.

ETA-11/0418 vom 14. Dezember 2015



# Europäische Technische Bewertung ETA-11/0418

Seite 2 von 32 | 30. September 2016

Die Europäische Technische Bewertung wird von der Technischen Bewertungsstelle in ihrer Amtssprache ausgestellt. Übersetzungen dieser Europäischen Technischen Bewertung in andere Sprachen müssen dem Original vollständig entsprechen und müssen als solche gekennzeichnet sein.

Diese Europäische Technische Bewertung darf, auch bei elektronischer Übermittlung, nur vollständig und ungekürzt wiedergegeben werden. Nur mit schriftlicher Zustimmung der ausstellenden Technischen Bewertungsstelle kann eine teilweise Wiedergabe erfolgen. Jede teilweise Wiedergabe ist als solche zu kennzeichnen.

Die ausstellende Technische Bewertungsstelle kann diese Europäische Technische Bewertung widerrufen, insbesondere nach Unterrichtung durch die Kommission gemäß Artikel 25 Absatz 3 der Verordnung (EU) Nr. 305/2011.

Z62665.16 8.06.01-146/16



Europäische Technische Bewertung ETA-11/0418

Seite 3 von 32 | 30. September 2016

#### **Besonderer Teil**

#### 1 Technische Beschreibung des Produkts

Das UPAT Injektionssystem UPM 55 ist ein Verbunddübel, der aus einer Mörtelkartusche mit Injektionsmörtel UPM 55 und einem Stahlteil besteht.

Das Stahlteil wird in ein mit Injektionsmörtel gefülltes Bohrloch gesteckt und durch Verbund zwischen Stahlteil, Injektionsmörtel und Beton verankert.

Die Produktbeschreibung ist in Anhang A angegeben.

# 2 Spezifizierung des Verwendungszwecks gemäß dem anwendbaren Europäischen Bewertungsdokument

Von den Leistungen in Abschnitt 3 kann nur ausgegangen werden, wenn der Dübel entsprechend den Angaben und Bedingungen nach Anhang B verwendet wird.

Die Prüf- und Bewertungsmethoden, die dieser Europäischen Technischen Bewertung zu Grunde liegen, führen zur Annahme einer Nutzungsdauer des Dübels von mindestens 50 Jahren. Die Angabe der Nutzungsdauer kann nicht als Garantie des Herstellers verstanden werden, sondern ist lediglich ein Hilfsmittel zur Auswahl des richtigen Produkts in Bezug auf die angenommene wirtschaftlich angemessene Nutzungsdauer des Bauwerks.

#### 3 Leistung des Produkts und Angaben der Methoden ihrer Bewertung

#### 3.1 Mechanische Festigkeit und Standsicherheit (BWR 1)

Wesentliches Merkmal	Leistung
Charakteristische Werte unter statischen und quasi- statischen Einwirkungen für Bemessung nach TR 029 oder CEN/TS 1992-4:2009, Verschiebungen	Siehe Anhang C 1 bis C 10
Charakteristische Werte für die seismischen Leistungskategorien C1 und C2 für die Bemessung nach Technical Report TR 045, Verschiebungen	Siehe Anhang C 11 bis C 14

#### 3.2 Brandschutz (BWR 2)

Wesentliches Merkmal	Leistung
Brandverhalten	Der Dübel erfüllt die Anforderungen der Klasse A1
Feuerwiderstand	Keine Leistung bestimmt

#### 3.3 Hygiene, Gesundheit und Umweltschutz (BWR 3)

Bezüglich gefährlicher Stoffe können die Produkte im Geltungsbereich dieser Europäischen Technischen Bewertung weiteren Anforderungen unterliegen (z. B. umgesetzte europäische Gesetzgebung und nationale Rechts- und Verwaltungsvorschriften). Um die Bestimmungen der Verordnung (EU) Nr. 305/2011 zu erfüllen, müssen gegebenenfalls diese Anforderungen ebenfalls eingehalten werden.

#### 3.4 Sicherheit bei der Nutzung (BWR 4)

Die wesentlichen Merkmale bezüglich Sicherheit bei der Nutzung sind unter der Grundanforderung Mechanische Festigkeit und Standsicherheit erfasst.

Z62665.16 8.06.01-146/16





# Europäische Technische Bewertung ETA-11/0418

Seite 4 von 32 | 30. September 2016

4 Angewandtes System zur Bewertung und Überprüfung der Leistungsbeständigkeit mit der Angabe der Rechtsgrundlage

Gemäß der Leitlinie für die europäische technische Zulassung ETAG 001, April 2013 verwendet als Europäisches Bewertungsdokument (EAD) gemäß Artikel 66 Absatz 3 der Verordnung (EU) Nr. 305/2011 gilt folgende Rechtsgrundlage: [96/582/EG].

Folgendes System ist anzuwenden: 1

Für die Durchführung des Systems zur Bewertung und Überprüfung der Leistungsbeständigkeit erforderliche technische Einzelheiten gemäß anwendbarem Europäischen Bewertungsdokument

Technische Einzelheiten, die für die Durchführung des Systems zur Bewertung und Überprüfung der Leistungsbeständigkeit notwendig sind, sind Bestandteil des Prüfplans, der beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegt ist.

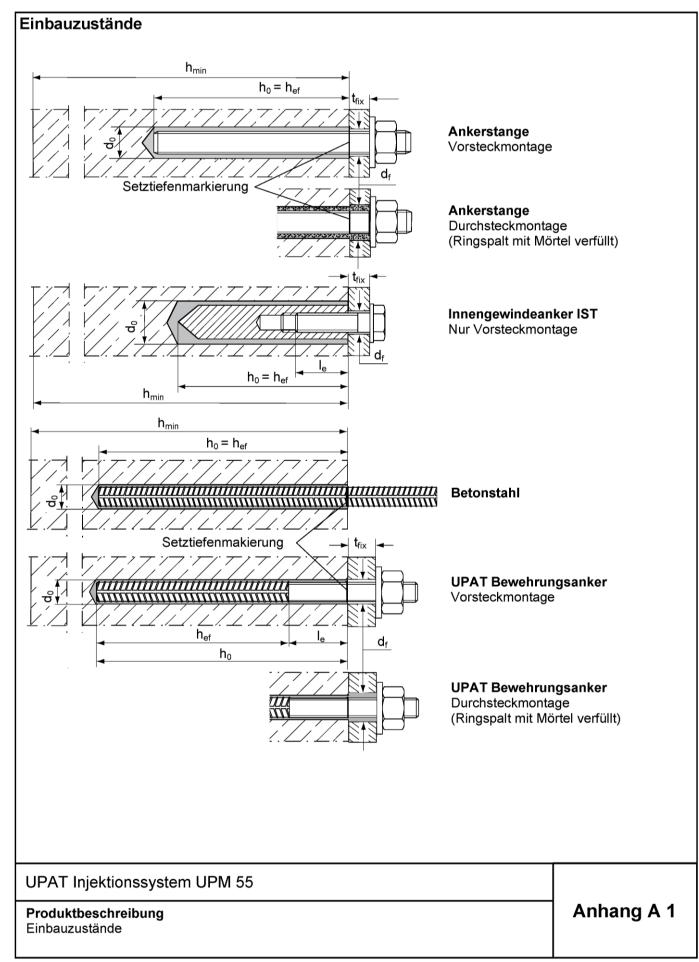
Ausgestellt in Berlin am 30. September 2016 vom Deutschen Institut für Bautechnik

Andreas Kummerow i.V. Abteilungsleiter

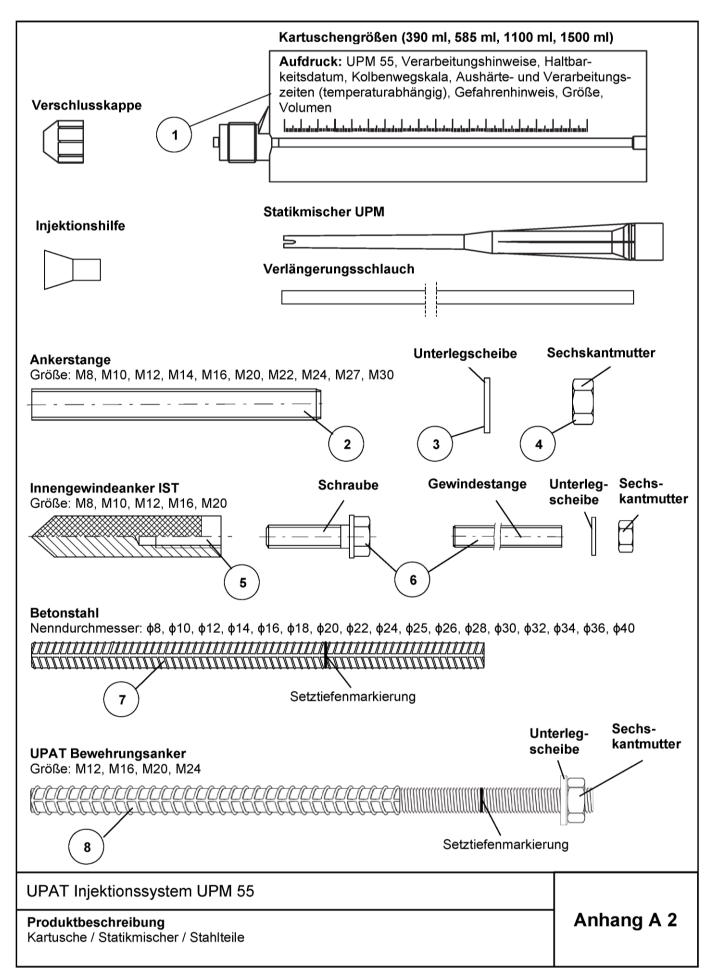
Beglaubigt:

Z62665.16 8.06.01-146/16











Tabe	elle A1: Materialien						
Teil	Bezeichnung		Mat	terial			
1	Mörtelkartusche		Mörtel, Här	ter, Füllstoffe			
	Stahlart	Stahl, verzinkt	l	ender Stahl A4		Hochkorrosions- beständiger Stahl C	
2	Ankerstange	Festigkeitsklasse 5.8 oder 8.8; EN ISO 898-1:2013 verzinkt $\geq$ 5 $\mu$ m, EN ISO 4042:1999 A2K oder feuerverzinkt EN ISO 10684:2004 $f_{uk} \leq$ 1000 N/mm <sup>2</sup> $A_5 >$ 12 % Bruchdehnung <sup>1)</sup>	$50, 70$ EN ISO 3. 1.4401; 1.4 1.4571; 1.4 1.4062, 1.4 EN 1008 $f_{uk} \le 100$ $A_5 >$ Bruchd	eitsklasse oder 80 506-1:2009 404; 1.4578; 439; 1.4362; 662, 1.4462 38-1:2014 00 N/mm <sup>2</sup> 12 % ehnung <sup>1)</sup>	ı	Festigkeitsklasse 50 oder 80 EN ISO 3506-1:2009 er Festigkeitsklasse 70 mit $f_{yk}$ = 560 N/mm <sup>2</sup> 1.4565; 1.4529 EN 10088-1:2014 $f_{uk} \le 1000 \text{ N/mm}^2$ $A_5 > 12 \%$ Bruchdehnung <sup>1)</sup>	
3	Unterlegscheibe ISO 7089:2000	verzinkt ≥ 5 µm, EN ISO 4042:1999 A2K oder feuerverzinkt EN ISO 10684:2004	1.4578;1.4 1.4	; 1.4404; 571; 1.4439; 362 38-1:2014		1.4565;1.4529 EN 10088-1:2014	
4	Sechskantmutter	Festigkeitsklasse 5 oder 8; EN ISO 898-2:2012 verzinkt ≥ 5 µm, ISO 4042:1999 A2K oder feuerverzinkt EN ISO 10684:2004	Festigke 50, 70 EN ISO 3 1.4401; 1.4 1.4571; 1.4 EN 1008	Festigkeitsklasse 50, 70 oder 80 EN ISO 3506-1:2009 1.4565; 1.4529 EN 10088-1:2014			
5	Innengewindeanker IST	Festigkeitsklasse 5.8 ISO 898-1:2013 verzinkt ≥ 5 μm, ISO 4042:1999 A2K	EN ISO 3 1.4401; 1.4 1.4571; 1.4	eitsklasse 70 506-1:2009 404; 1.4578; 439; 1.4362 38-1:2014	E	Festigkeitsklasse 70 EN ISO 3506-1:2009 1.4565; 1.4529 EN 10088-1:2014	
6	Schraube oder Anker- / Gewindestange für Innengewindeanker IST	Festigkeitsklasse 5.8 oder 8.8; EN ISO 898-1:2013 verzinkt ≥ 5 µm, ISO 4042:1999 A2K Bruchdehnung A₅ > 8 %	EN ISO 3 1.4401; 1.4 1.4571; 1.4 EN 1008	eitsklasse 70 506-1:2009 404; 1.4578; 439; 1.4362 38-1:2014 ung A <sub>5</sub> > 8 %		Festigkeitsklasse 70 EN ISO 3506-1:2009 1.4565; 1.4529 EN 10088-1:2014 ruchdehnung A <sub>5</sub> > 8 %	
7	Betonstahl EN 1992-1-1:2004 und AC:2010, Anhang C	Stäbe und Betonstahl vom $f_{yk}$ und $k$ gemäß NDP oder $f_{uk} = f_{tk} = k \cdot f_{yk}$			+ A(	D:2010	
8	UPAT Bewehrungsanker	-1:20 29, 1	.4401, 1.4404, 1.4571, .4362, 1.4062				
1) E	$ f_{uk} = f_{tk} = k \cdot f_{yk}$   EN 10088-1:2014   Bruchdehnung A <sub>5</sub> > 8 %, wenn keine seismischen Anforderungen bestehen.						
Proc	AT Injektionssystem l duktbeschreibung erialien	Anhang A 3					



# Spezifizierung des Verwendungszwecks (Teil 1)

# Tabelle B1: Übersicht Nutzungs- und Leistungskategorien

Beanspruchung of	der	LIDNA EE wate									
Verankerung		UPM 55 mit									
					indeanker ST	Beto	nstahl		AT ngsanker		
Hammerbohren mit Standardbohrer	B-86000000000000000000000000000000000000	alle Größen									
Hammerbohren mit Hohlbohrer (Heller "Duster Expert" oder Hilti "TE-CD, TE-YD")			Bohrernenndurchmesser (d <sub>0</sub> ) 12 mm bis 35 mm								
Diamantbohren		alle Größen									
Statische und quasi-statische	ungerissenen Beton	alle	Tabellen: C1, C5,	alle	Tabellen: C2, C5,	alle	Tabellen: C3, C5,	alle	Tabellen: C4, C5,		
Belastung, im	gerissenen Beton	Größen	C6, C10	Größen	C7, C11	Größen	C8, C12	Größen	C9, C13		
Seismische Leistungs- kategorie (nur Hammer-	C1	M10 bis M30	Tabellen: C14, C16, C17			φ10 bis φ32	Tabellen: C15, C16, C18				
bohren mit Standardbohrer / Hohlbohrer)	C2	M12, M16, M20, M24	Tabellen: C14, C16, C19	_				-			
Nutzungs-	Trockener oder nasser Beton				alle G	rößen					
kategorie	Wasser- gefülltes Bohrloch	alle Größen									
Einbau- temperatur					+5 °C bi	s +40 °C					
Gebrauchs-	Temperatur- bereich I	-40 °C bi	is +60 °C		Langzeitt Kurzzeitte		r +35 °C ur +60 °C)	nd			
temperatur- bereiche	Temperatur- bereich II	-40 °C bi	is +72 °C		Langzeitt Kurzzeitte		r +50 °C ur +72 °C)	nd			

UPAT Injektionssystem UPM 55

Verwendungszweck
Spezifikationen (Teil 1)

Anhang B 1



## Spezifizierung des Verwendungszwecks (Teil 2)

#### Verankerungsgrund:

 Bewehrter oder unbewehrter Normalbeton der Festigkeitsklassen C20/25 bis C50/60 gemäß EN 206-1:2000

#### Anwendungsbedingungen (Umweltbedingungen):

- Bauteile unter den 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)

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

#### Bemessung:

- Die Bemessung der Verankerung erfolgt unter der Verantwortung eines auf dem Gebiet der Verankerungen und des Betonbaus erfahrenen Ingenieurs
- Unter Berücksichtigung der zu verankernden Lasten werden prüfbare Berechnungen und Konstruktionszeichnungen angefertigt. Auf den Konstruktionszeichnungen ist die Lage der Dübel angegeben (z. B. Lage des Dübels zur Bewehrung oder zu den Auflagern)
- Die Bemessung der Verankerungen unter statischer oder quasi-statischer Belastung wird durchgeführt in Übereinstimmung mit: EOTA Technical Report TR 029 "Bemessung von Verbunddübeln", Fassung September 2010 oder CEN/TS 1992-4:2009
- Verankerungen unter seismischer Einwirkung (gerissener Beton) werden bemessen in Übereinstimmung mit:
  - EOTA Technical Report TR 045 "Design of Metal Anchors under Seismic Action", Edition February 2013
  - Die Verankerungen sind außerhalb kritischer Bereiche (z.B. plastische Gelenke) der Betonkonstruktion anzuordnen
  - Eine Abstandsmontage oder die Montage auf Mörtelschicht ist für seismische Einwirkungen nicht erlaubt

#### Einbau:

- Einbau des Dübels durch entsprechend geschultes Personal unter der Aufsicht des Bauleiters
- Im Fall von Fehlbohrungen sind diese zu vermörteln
- Effektive Verankerungstiefe markieren und einhalten
- Überkopfmontage erlaubt

UPAT Injektionssystem UPM 55

Verwendungszweck
Spezifikationen (Teil 2)

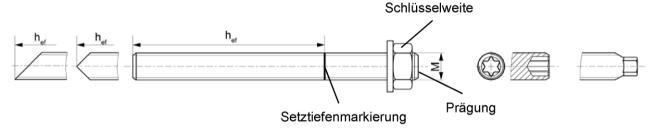
Anhang B 2



Tabelle B2: Mon	tagekennw	orte fü	r Anke	retan									
Größe			- Alike	M8	M10	M12	M14	M16	M20	M22	M24	M27	M30
Schlüsselweite		SW		13	17	19	22	24	30	32	36	41	46
Bohrernenn- durchmesser		do		12	14	14	16	18	24	25	28	30	35
Bohrlochtiefe		ho						h <sub>0</sub> =	h <sub>ef</sub>				
Effektive		h <sub>ef,min</sub>		60	60	70	75	80	90	93	96	108	120
Verankerungstiefe		h <sub>ef,max</sub>		160	200	240	280	320	400	440	480	540	600
Minimaler Achs- und Randabstand		S <sub>min</sub> = C <sub>min</sub>	[mm]	40	45	55	60	65	85	95	105	120	140
Durchmesser des Durchganglochs im	Vorsteck- montage	d <sub>f</sub>		9	12	14	16	18	22	24	26	30	33
Anbauteil <sup>1)</sup>	Durchsteck- montage	d <sub>f</sub>		14	16	16	18	20	26	28	30	33	40
Mindestdicke des Betonbauteils		h <sub>min</sub>			h <sub>ef</sub> + 30 (≥ 100)				r	n <sub>ef</sub> + 2d	0		
Maximales Montage- drehmoment		T <sub>inst,max</sub>	[Nm]	10	20	40	50	60	120	135	150	200	300

<sup>&</sup>lt;sup>1)</sup> Für größere Durchgangslöcher im Anbauteil siehe TR 029, 4.2.2.1 oder CEN/TS 1992-4-1:2009, 5.2.3.1

## Ankerstange:



#### Prägung (an beliebiger Stelle):

Festigkeitsklasse 8.8 oder hochkorrosionsbeständiger Stahl, Festigkeitsklasse 80: • Nichtrostender Stahl A4, Festigkeitsklasse 50 und hochkorrosionsbeständiger Stahl, Festigkeitsklasse 50: • Oder Farbmarkierung nach DIN 976-1

# Handelsübliche Gewindestangen, Unterlegscheiben und Sechskantmuttern dürfen ebenfalls verwendet werden, wenn die folgenden Anforderungen erfüllt werden:

- · Materialien, Abmessungen und mechanische Eigenschaften gemäß Anhang A 3, Tabelle A1
- Prüfzeugnis 3.1 gemäß EN 10204:2004, die Dokumente müssen aufbewahrt werden
- · Markierung der Verankerungstiefe

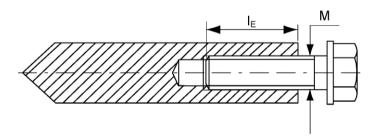
UPAT Injektionssystem UPM 55	
Verwendungszweck Montagekennwerte Ankerstange	Anhang B 3

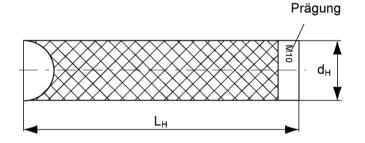


Tabelle B3: Montagekennwerte für Innengewindeanker IST									
Größe			M8	M10	M12	M16	M20		
Hülsendurchmesser	d <sub>H</sub>		12	16	18	22	28		
Bohrernenn- durchmesser	do		14	18	20	24	32		
Bohrlochtiefe	h <sub>o</sub>				$h_0 = h_{ef}$				
Effektive Verankerungstiefe (h <sub>ef</sub> = L <sub>H</sub> )	h <sub>ef</sub>		90	90	125	160	200		
Minimaler Achs- und Randabstand	S <sub>min</sub> = C <sub>min</sub>	[mm]	55	65	75	95	125		
Durchmesser des Durchgang- lochs im Anbauteil <sup>1)</sup>	d <sub>f</sub>		9	12	14	18	22		
Mindestdicke des Betonbauteils	h <sub>min</sub>		120	125	165	205	260		
Maximale Einschraubtiefe	I <sub>E,max</sub>		18	23	26	35	45		
Minimale Einschraubtiefe	$I_{E,min}$		8	10	12	16	20		
Maximales Montagedrehmoment	T <sub>inst,max</sub>	[Nm]	10	20	40	80	120		

<sup>&</sup>lt;sup>1)</sup> Für größere Durchgangslöcher im Anbauteil siehe TR 029, 4.2.2.1 oder CEN/TS 1992-4-1:2009, 5.2.3.1

# Innengewindeanker IST





Prägung: Ankergröße

z.B.: M10

Nichtrostender Stahl zusätzlich **A4** 

z.B.: M10 A4

Hochkorrosionsbeständiger Stahl zusätzlich **C** 

z.B.: M10 C

Befestigungsschraube oder Ankerstangen / Gewindestangen (einschließlich Mutter und Unterlegscheibe) müssen den zugehörigen Materialien und Festigkeitsklassen gemäß Anhang A 3, Tabelle A1 entsprechen

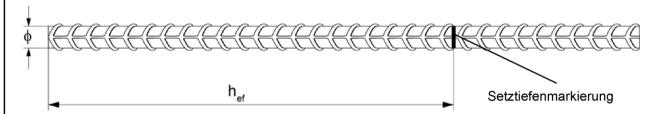
UPAT Injektionssystem UPM 55	
Verwendungszweck Montagekennwerte Innengewindeanker IST	Anhang B 4



Taballa D4: Mantanalia		Was Dad		4 - 1	. 1								
Tabelle B4: Montageke	nnwerte 1	ur Bet	ons	iar	11								
Stabnenndurchmesser		ф	8 <sup>1</sup>	1)	10 <sup>1)</sup>	1:	2 <sup>1)</sup>	14	16	18	20	22	24
Bohrernenn- durchmesser	do		10	12	12 14	1 14	16	18	20	25	25	30	30
Bohrlochtiefe	h <sub>0</sub>								$h_0 = h_{ef}$				
Effektive	$h_{ef,min}$		60	0	60	7	'0	75	80	85	90	94	98
Verankerungstiefe	h <sub>ef,max</sub>	[mm]	16	0	200	2	40	280	320	360	400	440	480
Minimaler Achs- und Randabstand	S <sub>min</sub> = C <sub>min</sub>		40	0	45	5	55	60	65	75	85	95	105
Mindestdicke des Betonbauteils	h <sub>min</sub>				h <sub>ef</sub> + 30 (≥ 100)					h <sub>ef</sub> +2	d <sub>0</sub>		
Stabnenndurchmesser		ф	2	5	26	2	28	30	32	34	36	40	
Bohrernenn- durchmesser	d <sub>o</sub>		30	0	35	3	35	40	40	40	45	55	
Bohrlochtiefe	h <sub>0</sub>								$h_0 = h_{ef}$		•		
Effektive	h <sub>ef,min</sub>		10	0	104	1	12	120	128	136	144	160	
Verankerungstiefe	h <sub>ef,max</sub>	[mm]	50	0	520	5	60	600	640	680	720	800	
Minimaler Achs- und Randabstand	S <sub>min</sub> = C <sub>min</sub>	,	11	0	120	1	30	140	160	170	180	200	
Mindestdicke des Betonbauteils	h <sub>min</sub>		h <sub>ef</sub> + 2d <sub>0</sub>										

<sup>1)</sup> Beide Bohrernenndurchmesser sind möglich

#### **Betonstahl**

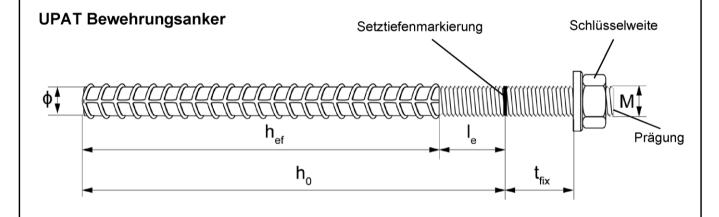


- Mindestwert der bezogenen Rippenfläche f<sub>R,min</sub> gemäß Anforderung aus EN 1992-1-1:2009 + AC:2010
- Die Rippenhöhe muss im folgenden Bereich liegen:  $0.05 \cdot \phi \le h_{rib} \le 0.07 \cdot \phi$  ( $\phi$  = Stabnenndurchmesser,  $h_{rib}$  = Rippenhöhe)

UPAT Injektionssystem UPM 55	
Verwendungszweck Montagekennwerte Betonstahl	Anhang B 5

Größe				M	(2 <sup>1)</sup>	M16	M20	M24		
Stabnenn- durchmesser		ф		12		16	20	25		
Schlüsselweite		SW		1	9	24	30	36		
Bohrernenn- durchmesser		d <sub>0</sub>		14	16	20	25	30		
Bohrlochtiefe		h <sub>o</sub>				h <sub>ef</sub>	+ I <sub>e</sub>			
Effektive		$h_{\text{ef},\text{min}}$		7	0	80	90	96		
Verankerungstiefe		$h_{\text{ef},\text{max}}$		140		220	300	380		
Abstand Betonoberfläche zur Schweißstelle		l <sub>e</sub>	[mm]			100				
Minimaler Achs- und Randabstand		S <sub>min</sub> = C <sub>min</sub>		5	5	65	85	105		
Durchmesser des Durchganglochs im	Vorsteck- montage	≤ d <sub>f</sub>		1	4	18	22	26		
Anbauteil <sup>2)</sup>	Durchsteck- montage	≤ d <sub>f</sub>		1	8	22	26	32		
Mindestdicke des Betonbauteils		h <sub>min</sub>		h <sub>0</sub> + 30 (≥ 100)			h <sub>0</sub> + 2d <sub>0</sub>			
Maximales Montage- drehmoment		T <sub>inst,max</sub>	[Nm]	4	0	60	120	150		

<sup>&</sup>lt;sup>1)</sup> Beide Bohrernenndurchmesser sind möglich <sup>2)</sup> Für größere Durchgangslöcher im Anbauteil siehe TR 029, 4.2.2.1 oder CEN/TS 1992-4-1:2009, 5.2.3.1



Prägung stirnseitig z. B.: FRA (für nichtrostenden Stahl); FRA C (für hochkorrosionsbeständigen Stahl)

UPAT Injektionssystem UPM 55	
Verwendungszweck Montagekennwerte UPAT Bewehrungsanker	Anhang B 6



Tabelle B6: K	ennwe	rte de	r Sta	hlbür	ste E	BS / E	SB Ø	Ø								
								BS							BSB	
Bohrernenn- durchmesser	do	[mm]	12	14	16	18	20	24	25	28	30	32	35	40	45	55
Stahlbürsten- durchmesser	d <sub>b</sub>	[mm]	14	16	2	0	25	26	27	30		40		42	47	58



**Tabelle B7:** Maximal zulässige Verarbeitungszeit des Mörtels und minimale Wartezeit (Die Temperatur im Beton darf während der Aushärtung des Mörtels den angegebenen Mindestwert nicht unterschreiten)

Systemtemperatur [°C]	Maximale Verarbeitungszeit t <sub>work</sub> [Minuten]	Minimale Aushärtezeit <sup>1)</sup> t <sub>cure</sub> [Stunden]
+5 bis +10	120	40
≥ +10 bis +20	30	18
≥ +20 bis +30	14	10
≥ +30 bis +40	7	5

<sup>&</sup>lt;sup>1)</sup>Im nassen Beton oder wassergefüllten Bohrlöchern sind die Aushärtezeiten zu verdoppeln

UPAT Injektionssystem UPM 55

Verwendungszweck
Reinigungswerkzeug
Verarbeitungs- und Aushärtezeiten

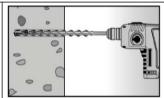
Anhang B 7

2

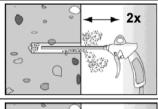


#### Montageanleitung Teil 1

Bohrlocherstellung und Bohrlochreinigung (Hammerbohren mit Standardbohrer)



Bohrloch erstellen.
Bohrlochdurchmesser d<sub>0</sub> und Bohrlochtiefe h<sub>0</sub>
siehe **Tabellen B2, B3, B4, B5** 

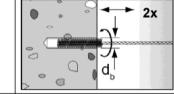


2

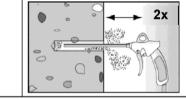
3

Bohrloch reinigen: Bohrloch zweimal unter Verwendung ölfreier Druckluft ausblasen (p > 6 bar)





Bohrloch zweimal ausbürsten. Für Bohrlochdurchmesser ≥ 30 mm eine Bohrmaschine benutzen. Bei tiefen Bohrlöchern Verlängerung verwenden. Entsprechende Bürsten siehe **Tabelle B6** 



Bohrloch reinigen: Bohrloch zweimal unter Verwendung ölfreier Druckluft ausblasen (p > 6 bar)

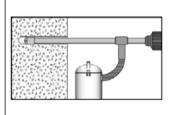


Mit Schritt 6 fortfahren

Bohrlocherstellung und Bohrlochreinigung (Hammerbohren mit Hohlbohrer)



Einen geeigneten Hohlbohrer (siehe **Tabelle B1**) auf Funktion der Staubabsaugung prüfen



Verwendung eines geeigneten Staubabsaugsystems wie z.B. Bosch GAS 35 M AFC oder eines Staubabsaugsystems mit vergleichbaren Leistungsdaten

Bohrloch mit Hohlbohrer erstellen. Das Staubabsaugsystem muss den Bohrstaub konstant während des gesamten Bohrvorgangs absaugen. Bohrlochdurchmesser  $\mathbf{d}_0$  und Bohrlochtiefe  $\mathbf{h}_0$  siehe **Tabellen B2**, **B3**, **B4**, **B5** 

Mit Schritt 6 fortfahren

UPAT Injektionssystem UPM 55

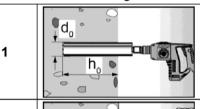
Verwendungszweck
Montageanleitung Teil 1

Anhang B 8

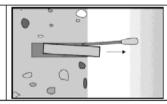


#### Montageanleitung Teil 2

Bohrlocherstellung und Bohrlochreinigung (Nassbohren mit Diamantbohrkrone)



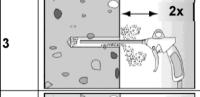
Bohrloch erstellen. Bohrlochdurchmesser  $\mathbf{d_0}$ und Bohrlochtiefe  $\mathbf{h_0}$  siehe Tabellen B2, B3, B4, B5



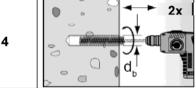
Bohrkern brechen und herausziehen



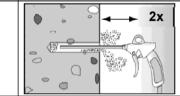
Bohrloch spülen, bis das Wasser klar wird



Bohrloch zweimal unter Verwendung ölfreier Druckluft ausblasen (p > 6 bar)



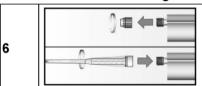
Bohrloch zweimal unter Verwendung einer Bohrmaschine ausbürsten. Entsprechende Bürsten siehe **Tabelle B6** 



Bohrloch zweimal unter Verwendung ölfreier Druckluft ausblasen (p > 6 bar)

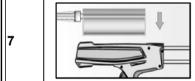
#### Kartuschenvorbereitung

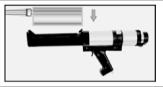
5



Verschlusskappe abschrauben

Statikmischer aufschrauben (die Mischspirale im Statikmischer muss deutlich sichtbar sein)





Kartusche in die Auspresspistole legen





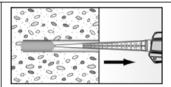
Einen etwa 10 cm langen Strang auspressen, bis der Mörtel gleichmäßig grau gefärbt ist. Nicht gleichmäßig grauer Mörtel ist zu verwerfen

**UPAT Injektionssystem UPM 55** 

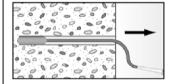
Verwendungszweck Montageanleitung Teil 2 **Anhang B 9** 

## Montageanleitung Teil 3

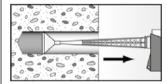
#### Mörtelinjektion



Ca. 2/3 des Bohrlochs mit Mörtel füllen. Immer am Bohrlochgrund beginnen und Blasen vermeiden



Bei Bohrlochtiefen ≥ 150 mm Verlängerungsschlauch verwenden

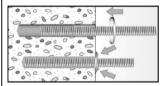


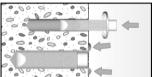
Bei Überkopfmontage, tiefen Bohrlöchern (h<sub>0</sub> > 250 mm) oder großen Bohrlochdurchmessern (d<sub>0</sub> ≥ 40 mm) Injektionshilfe verwenden

## Montage Ankerstange und Innengewindeanker IST

10

9

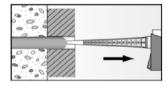




Nur saubere und ölfreie Verankerungselemente verwenden. Setztiefe des Ankers markieren. Die Ankerstange oder den Innengewindeanker IST mit leichten Drehbewegungen in das Bohrloch schieben. Nach dem Setzen des Befestigungselementes muss Überschussmörtel aus dem Bohrlochmund ausgetreten sein



Bei Überkopfmontage die Ankerstange mit Keilen fixieren bis der Mörtel auszuhärten beginnt



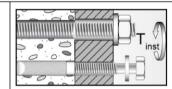
Bei Durchsteckmontage den Ringspalt mit Mörtel verfüllen

11



Aushärtezeit abwarten, t<sub>cure</sub> siehe **Tabelle B7** 

12



Montage des Anbauteils, T<sub>inst,max</sub> siehe **Tabellen B2** und **B3** 

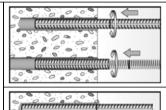
**UPAT Injektionssystem UPM 55** 

Verwendungszweck Montageanleitung Teil 3 **Anhang B 10** 

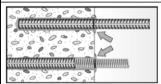


# Montageanleitung Teil 4

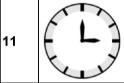
#### Einbau Betonstahl und UPAT Bewehrungsanker



Nur sauberen und ölfreien Betonstahl oder UPAT Bewehrungsanker verwenden. Die Setztiefe markieren. Mit leichten Drehbewegungen den Bewehrungsstab oder den UPAT Bewehrungsanker kräftig bis zur Setztiefenmarkierung in das gefüllte Bohrloch schieben



Nach dem Erreichen der Setztiefenmarkierung muss Überschussmörtel aus dem Bohrlochmund ausgetreten sein



10

Aushärtezeit abwarten, t<sub>cure</sub> siehe **Tabelle B7** 

Tinst

12

Montage des Anbauteils, T<sub>inst,max</sub> siehe **Tabelle B5** 

UPAT Injektionssystem UPM 55

Verwendungszweck Montageanleitung Teil 4 **Anhang B 11** 

Z62710.16



Größe	)				M8	M10	M12	M14	M16	M20	M22	M24	M27	M30
Zugtra	agfähigkeit, Stah	lversagen												
ې مې	Stahl verzinkt		5.8		19	29	43	58	79	123	152	177	230	281
Trag- N <sub>Rk,s</sub>			8.8		29	47	68	92	126	196	243	282	368	449
	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits- klasse	50	[kN]	19	29	43	58	79	123	152	177	230	281
Charakt. Trag- fähigkeit N <sub>Rk.s</sub>	Hochkorrosions-	Kidose	70		26	41	59	81	110	172	212	247	322	393
Ω ;	beständiger Stahl C		80		30	47	68	92	126	196	243	282	368	449
Teilsi	cherheitsbeiwert	e <sup>1)</sup>												
<u>.</u>	Stahl verzinkt		5.8						1,	50				
heits Ms,N	Otalii Velziiikt		8.8						1,	50				
herl ert γ	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits- klasse	50	[-]						86				
eilsicherheits- beiwert y <sub>Ms.N</sub>	Hochkorrosions-	Kiasse	70						1,50 <sup>2)</sup>	/ 1,87				
Te D	beständiger Stahl C		80						1,	60				
Quert	ragfähigkeit, Stal	hlversagen												
ohne l	Hebelarm													
-р s	Stahl verzinkt		5.8		9	15	21	29	39	61	76	89	115	141
Trag- V <sub>RK,s</sub>	Nichtrostender		8.8		15	23	34	46	63	98	122	141	184	225
	Stahl A4 und	Festigkeits- klasse	50	[kN]	9	15	21	29	39	61	76	89	115	141
Charakt. fähigkei	Hochkorrosions- beständiger		70		13	20	30	40	55	86	107	124	161	197
0 42	Stahl C		80		15	23	34	46	63	98	122	141	184	225
	tätsfaktor gemäß C 1-5:2009 Abschnitt		$k_2$	[-]					1	,0				
mit He	ebelarm													
је- к,s	Stahl verzinkt		5.8		19	37	65	104	166	324	447	560	833	1123
sieg N <sup>o</sup> Rk			8.8		30	60	105	167	266	519	716	896	1333	
kt. E	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits- klasse	50	[Nm]	19	37	65	104	166	324	447	560	833	1123
Charakt. Biege- moment M <sup>0</sup> <sub>Rk,s</sub>	Hochkorrosions-	Niasse	70		26	52	92	146	232	454	626	784	1167	1573
은 Ē	beständiger Stahl C		80		30	60	105	167	266	519	716	896	1333	1797
Teilsic	cherheitsbeiwerte	1)												
ج ا	Stahl verzinkt		5.8							25				
heit ™™	NI - La - a - a - a - a - a - a - a - a -		8.8							25				
cher	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits- klasse	[7] <del> </del>											
Teilsicherheits- beiwert γ <sub>Ms,V</sub>	bestandiger	Masse	70 1,25 <sup>2</sup> / 1,5											
	Stahl C								Т,					
	lls keine abweiche r zulässig für Stah							AT An	kerstar	naen)				
	T Injektionssys				., .	\-				5 /	$\top$			



Tabelle C2: Charakteristische Werte für die Stahltragfähigkeit unter Zug-/ Querzugbeanspruchung von Innengewindeankern IST

Größe				M8	M10	M12	M16	M20
Zugtragfähigkeit, Stal	hlversagen							
	Festigkeits-	5.8		19	29	43	79	123
Charakteristische	klasse	8.8	[LAI]	29	47	68	108	179
Tragfähigkeit mit N <sub>Rk,</sub> Schraube	Festigkeits-	A4	[kN]	26	41	59	110	172
3311134333	Klasse 70	С		26	41	59	110	172
Teilsicherheitsbeiwer	te <sup>1)</sup>							
	Festigkeits-	5.8				1,50		
Teilsicherheits-	klasse	8.8	[-]			1,50		
beiwert Yms,N	Festigkeits-	A4	[-]			1,87		
	Klasse 70	С				1,87		
Quertragfähigkeit, Sta	ahlversagen							
ohne Hebelarm								
Ob a valeta viatia ab a	Festigkeits-	5.8		9,2	14,5	21,1	39,2	62,0
Charakteristische Tragfähigkeit mit V <sub>Rk.s</sub>	klasse	8.8	[kN]	14,6	23,2	33,7	54,0	90,0
Schraube	Festigkeits-	_A4_	[ixiv]	12,8	20,3	29,5	54,8	86,0
	Klasse 70	С		12,8	20,3	29,5	54,8	86,0
Duktilitätsfaktor gemäß (1992-4-5:2009 Abschnit		k <sub>2</sub>	[-]			1,0		
mit Hebelarm								
Ola I	Festigkeits-	5.8		20	39	68	173	337
Charak- teristisches M <sup>0</sup> <sub>Rk</sub>	klasse	8.8	Nm]	30	60	105	266	519
Biegemoment	restigkeits-	_A4		26	52	92	232	454
	Klasse 70	С		26	52	92	232	454
Teilsicherheitsbeiwer	te <sup>1)</sup>							
	Festigkeits-	5.8				1,25		
Teilsicherheits-	klasse	8.8	[-]			1,25		1,25 / 1,50 <sup>2)</sup>
beiwert <sup>YMs,∨</sup>	Festigkeits-	A4	[_]			1,56		
	Klasse 70	С				1,56		

<sup>&</sup>lt;sup>1)</sup> Falls keine abweichenden nationalen Regelungen existieren <sup>2)</sup> Nur für Stahlversagen ohne Hebelarm

# **UPAT Injektionssystem UPM 55**

#### Leistungen

Charakteristische Stahltragfähigkeiten für UPAT Ankerstangen und Standard Gewindestangen



Tabelle C3: Charakteristisch Zug- / Querzugb						_	_		t un	iter								
Stabnenndurchmesser		ф	8	10 1	2 14	16	18	20	22	24	25	26	28	30	32	34	36	40
Zugtragfähigkeit, Stahlversagen																		
Charakteristische Tragfähigkeit	$N_{Rk,s}$	[kN]							As	· ful	(1)							
Quertragfähigkeit, Stahlversage	n																	
ohne Hebelarm																		
Charakteristische Tragfähigkeit	$V_{Rk,s}$	[kN]						(	),5 ·	A <sub>s</sub> ·	$f_{uk}^{-1}$	)						
Duktilitätsfaktor gemäß CEN/TS 1992-4-5:2009 Abschnitt 6.3.2.1	k <sub>2</sub>	[-]								0,8								
mit Hebelarm																		
Charakteristisches Biegemoment	$M^0_{Rk,s}$	[Nm]						1	,2 ·	W <sub>el</sub>	· f <sub>uk</sub>	1)						

 $<sup>^{1)}</sup>$   $f_{uk}$  bzw.  $f_{yk}$  ist den Spezifikationen des Betonstahls zu entnehmen

Tabelle C4: Charakteristische Werte für die Stahltragfähigkeit unter Zug- / Querzugbeanspruchung von UPAT Bewehrungsankern

Größe			M12	M16	M20	M24
Zugtragfähigkeit, Stahlversagen						
Charakteristische Tragfähigkeit	$N_{Rk,s}$	[kN]	63	111	173	270
Teilsicherheitsbeiwerte <sup>1)</sup>						
Teilsicherheitsbeiwert	γMs,N	[-]		1	,4	
Quertragfähigkeit, Stahlversagei	n					
ohne Hebelarm						
Charakteristische Tragfähigkeit	$V_{Rk,s}$	[kN]	30	55	86	124
Duktilitätsfaktor gemäß CEN/TS 1992-4-5:2009 Abschnitt 6.3.2.1	k <sub>2</sub>	[-]		1	,0	
mit Hebelarm						
Charakteristisches Biegemoment	${\sf M^0}_{\sf Rk,s}$	[Nm]	92	233	454	785
Teilsicherheitsbeiwerte <sup>1)</sup>						•
Teilsicherheitsbeiwert	γ̃Ms,∨	[-]		1,	56	

<sup>1)</sup> Falls keine abweichenden nationalen Regelungen existieren

UPAT Injektionssystem UPM 55

Leistungen
Charakteristische Stahltragfähigkeiten für Betonstahl und UPAT Bewehrungsanker

Anhang C 3



Größe										Α	le (	Grö	ßen					
Zugtragfähigke	eit																	
Faktoren gemä	ß CEN/TS 1992-4:2	009 A	bschn	itt 6.	.2.2.	.3												
Ungerissener B	eton	k <sub>ucr</sub>									1	0,1						
Gerissener Beto	on	k <sub>cr</sub>	[-]								7	7,2						
Faktoren für B	etondruckfestigkei	ten >	C20/25															
	C25/30										1	,02						
_	C30/37										1	,04						
Erhöhungs-	C35/45	).T/	.,								1	,06	,					
faktor für τ <sub>Rk</sub>	C40/50	$\Psi_{c}$	[-]								1	,07	,					
_	C45/55										1	,08	,					
_	C50/60										1	,09	)					
Versagen durc	h Spalten																	
	h / h <sub>ef</sub> ≥ 2,0										1,	0 h,	ef					
Randabstand -	$2,0 > h / h_{ef} > 1,3$	C <sub>cr.sp</sub>								4,	3 h <sub>e</sub>	ef - 1	1,8 h					
-	h / h <sub>ef</sub> ≤ 1,3	,	[mm]									26 h						
Achsabstand		S <sub>cr,sp</sub>									2	C <sub>cr,s</sub>	SD.					
Versagen durc	h kegelförmigen Be		usbruc	h ge	emä	ß CE	ΞN	/TS <sup>2</sup>	1992	-4-5				chnitt	6.2.3	.2		
Randabstand		C <sub>cr,N</sub>		Ū								5 h,						
Achsabstand		S <sub>cr,N</sub>	[mm]								2	C <sub>cr,1</sub>	N					
Querzugtragfäl	higkeit																	
Montagesicher	-																	
,		γ2																
Alle Einbaubedi	ngungen	=	[-]								•	1,0						
		$\gamma_{inst}$																
	n auf der lastabgew	andte	n Seit	е														
Faktor k gemäß Abschnitt 5.2.3 CEN/TS 1992-4 Abschnitt 6.3.3	.3 bzw. k₃ gemäß	k <sub>(3)</sub>	[-]								2	2,0						
Betonkantenbr	ruch																	
Der Wert von h <sub>e</sub> unter Querbelas			[mm]							m	in (	h <sub>ef</sub> ;	8d)					
Rechnerische D	urchmesser																	
Größe				M	3 I	M10	<u> </u>	<b>И12</b>	M1	4 N	/116	١	<b>Л</b> 20	M22	M24	M2	27	M30
UPAT Ankersta Standard Gewir		d	. []	8		10		12	14		16		20	22	24	2	7	30
Innengewindear	nker IST	d	[mm]	12	2	16		18	-		22		28	-	-			-
UPAT Bewehru	ngsanker	d		-		-		12	-		16		20	-	25			-
Stabnenndurchi	messer		ф	8	10	12	14	16	18	20 2	22	24	25	26 28	30	32 3	4 :	36 40
Betonstahl		d	[mm]	8	10	12	14	16	18	20 2	22	24	25	26 28	30	32 3	4	36 40
UPAT Injekti	onssystem UPM	55												Τ				
Leistungen	messungsfaktoren b		ch der	char	akte	eristis	sch	nen							۸nh	anç	J C	، (



Tabelle C6: Charakteristische Werte für die Zugtragfähigkeit von UPAT Ankerstangen
und Standard Gewindestangen im hammergebohrten oder diamantgebohrten
Bohrloch; ungerissener oder gerissener Beton

	Bohrloch; ur	ngerisse	ener ode	er ge	risseı	ner B	eton						
Größe				M8	M10	M12	M14	M16	M20	M22	M24	M27	M30
Kombini	ertes Versagen durc	ch Herau	sziehen เ	ınd Be	tonau	sbruc	h						
Rechneri	scher Durchmesser	d	[mm]	8	10	12	14	16	20	22	24	27	30
Ungeriss	sener Beton												
Charakte	eristische Verbundtı	ragfähigk	eit im un	geriss	enen	Beton	C20/2	5					
<u>Hammert</u>	oohren mit Standard-	oder Hoh	lbohrer (t	rocken	er und	nasse	r Beto	<u>n)</u>					
Tempe- ratur-	I: 35 °C / 60 °C		[N/mm²]	16	16	15	14	14	13	13	13	12	12
bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,ucr</sub>	[14/111111 ]	15	14	14	13	13	12	12	12	11	11
Hammerk	oohren mit Standard-	oder Hol	lbohrer (v	vasser	gefüllt	es Boh	rloch)			•			
Tempe-	I: 35 °C / 60 °C		FN1/21	16	16	15	13	13	11	11	10	10	9
ratur- bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,ucr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	15	14	14	13	12	11	10	10	9	9
Diamanth	oohren (trockener und	d nasser E	Beton sow	ie was	sergef	ülltes	Bohrlo	<u>ch)</u>					
Tempe-	I: 35 °C / 60 °C		2-	16	15	13	12	12	10	10	10	9	9
ratur- bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,ucr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	15	14	12	11	11	10	9	9	8	8
Montage	sicherheitsfaktoren												
Trockene	er und nasser Beton					1	,0				1	,2	
Wasserge	efülltes Bohrloch	$-\gamma_2 = \gamma_{\text{inst}}$	[-]					1	,4	•			
Gerissen	ner Beton												
Charakte	eristische Verbundtı	ragfähigk	eit im ge	rissen	en Be	ton C2	20/25						
<u>Hammert</u>	oohren mit Standard-	oder Hol	<u>lbohrer u</u>	nd Dia	mantb	ohren	(trocke	ner ur	<u>id nass</u>	ser Bet	<u>:on)</u>		
Tempe-	I: 35 °C / 60 °C		[N]/mama <sup>2</sup> 1	7	7	7	7	6	6	7	7	7	7
ratur- bereich	II: 50 °C / 72 °C	$  au_{Rk,cr}$	[N/mm <sup>2</sup> ]	7	7	7	7	6	6	7	7	7	7
Hammerk	oohren mit Standard-	oder Hol	ılbohrer u	nd Dia	mantb	ohren	wasse	rgefül	tes Bo	hrloch	)		
Tempe-	I: 35 °C / 60 °C		FN1/21	6	7,5	7,5	7	6	6	6	6	6	6
ratur- bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,cr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	6	7	7	7	6	6	6	6	6	6
Montage	sicherheitsfaktoren												
Trockene	er und nasser Beton		r 1			1	,0				1	,2	
Wasserge	efülltes Bohrloch	$-\gamma_2 = \gamma_{\text{inst}}$	[-]			1,2					1,4		

UPAT Injektionssystem UPM 55

#### Leistungen

Charakteristische Werte für statische oder quasi-statische Zugbelastung von UPAT Ankerstangen und Standard Gewindestangen (ungerissener oder gerissener Beton)



Tabelle C7: Charakteristische Werte für die Zugtragfähigkeit von Innengewindeankern IST im hammergebohrten oder diamantgebohrten Bohrloch; ungerissener oder gerissener Beton

Bohrloch; <b>u</b>	ngeriss	ener od	er gerisse	ner Beton			
Größe			M8	M10	M12	M16	M20
Kombiniertes Versagen du	ch Herau	sziehen i	und Betonau	sbruch			
Rechnerischer Durchmesser	d	[mm]	12	16	18	22	28
Ungerissener Beton							
Charakteristische Verbundt							
Hammerbohren mit Standard	- oder Hol	<u>ılbohrer (t</u>	rockener und	nasser Beto	<u>n)</u>		
Tempe- I: 35 °C / 60 °C		[N/mm <sup>2</sup> ]	15	14	14	13	12
bereich II: 50 °C / 72 °C	— τ <sub>Rk,ucr</sub>	[14/11111 ]	14	13	13	12	11
Hammerbohren mit Standard	- oder Hol	nlbohrer (v	wassergefüllt	es Bohrloch)			
Tempe- I: 35 °C / 60 °C		[N]/21	14	12	12	11	10
ratur- bereich II: 50 °C / 72 °C	— τ <sub>Rk,ucr</sub>	[N/mm²]	13	12	11	10	9
Diamantbohren (trockener un	d nasser	Beton sov	vie wasserge	fülltes Bohrlo	<u>ch)</u>		
Tempe- I: 35 °C / 60 °C		[N]/21	13	12	11	10	9
ratur- bereich II: 50 °C / 72 °C	— τ <sub>Rk,ucr</sub>	[N/mm²]	12	11	10	9	8
Montagesicherheitsfaktore	n						
Trockener und nasser Beton		r 1		1,0		1,	2
Wassergefülltes Bohrloch	$-\gamma_2 = \gamma_{\text{inst}}$	[-]			1,4		
Gerissener Beton							
Charakteristische Verbundt	ragfähigl	keit im ge	rissenen Be	ton C20/25			
Hammerbohren mit Standard	<u>- oder Hol</u>	<u>hlbohrer u</u>	nd Diamantb	ohren (trocke	ner und nass	ser Beton)	
Tempe- I: 35 °C / 60 °C	_	  [N/mm²]	7	6	6	7	7
bereich II: 50 °C / 72 °C	— τ <sub>Rk,cr</sub>	[[N/IIIII]	7	6	6	7	7
Hammerbohren mit Standard	- oder Hol	nlbohrer u	nd Diamantb	ohren (wasse	ergefülltes Bo	hrloch)	
Tempe- I: 35 °C / 60 °C		[N1/mmm2]	7	6,5	6	6	6
ratur- bereich II: 50 °C / 72 °C	— τ <sub>Rk,cr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	7	6	6	6	6
Montagesicherheitsfaktore	n			•			
Trockener und nasser Beton		r 1		1,0		1,	2
Wassergefülltes Bohrloch	$-\gamma_2 = \gamma_{\text{inst}}$	[-]		1,2		1,	4

UPAT Injektionssystem	UPM 55
-----------------------	--------

#### Leistungen

Charakteristische Werte für statische oder quasi-statische Zugbelastung von Innengewindeankern IST (ungerissener oder gerissener Beton)



Stabnenr	ndurchmesser		ф	8	10	12	14	16	18	20	22	24	25	26	28	30	32	34	36	40
	ertes Versagen durc	ch Herau		und	-	=														
	scher Durchmesser	d	[mm]	8	_					20	22	24	25	26	28	30	32	34	36	40
Ungeriss	ener Beton																			
Charakte	ristische Verbundtı	ragfähigk	ceit im un	ıger	isse	ener	ı Be	eton	C2	0/25	5									
<u>Hammerb</u>	ohren mit Standard-	oder Hoh	lbohrer (t	rock	ene	r ur	nd na	asse	er Be	eton	)									
Tempe-	I: 35 °C / 60 °C		5N1/a-ma <sup>2</sup> 1	16	16	15	14	14	14	13	13	13	13	13	12	12	12	12	12	11
ratur bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,ucr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	15	14			13			12	12	12	11	11	11	11	11	11	10
<u>Hammerb</u>	ohren mit Standard-	oder Hoh	<u>ılbohrer (</u>	was	serg	efül	Ites	Bor	rloc	<u>:h)</u>										_
Tempe-	I: 35 °C / 60 °C	_	[N/mm²]	16	16	14	13	12	12	11	11	10	10	10	10	9	9	9	8	8
ratur bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,ucr</sub>	[Javanu 1	15	14	13	12	12	11	11	10	10	9	9	9	9	8	8	8	8
	ohren (trockener und	d nasser f	Beton sov	vie v	v <u>ass</u>	erg	efüll	tes	Boh	rloc	<u>h)</u>									_
Tempe-	I: 35 °C / 60 °C		2-	16	15	13	12	12	11	10	10	10	9	9	9	9	8	8	8	7
ratur bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,ucr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	15	14	12	11	11	10	10	9	9	9	8	8	8	8	7	7	7
Montage	sicherheitsfaktoren																			
Trockene	r und nasser Beton		[-]				1,0								1	,2				
Wasserge	efülltes Bohrloch	$-\gamma_2 = \gamma_{\text{inst}}$	נ־ז									1,4								
Gerissen																				
	ristische Verbundtr																			
	ohren mit Standard-	oder Hor	<u>ılbohrer u</u> ⊤	ind [	T		boh		r i							$\overline{}$				
Tempe- ratur-	I: 35 °C / 60 °C	- τ <sub>Dis</sub>	  [N/mm²]	7	7	7	7	6	6	6	7	7	7	7	7	7	5	5	5	5
bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,cr</sub>	[14/11111]	7	7	7	7	6	6	6	7	7	7	7	7	7	5	5	5	5
Hammerb	ohren mit Standard-	oder Hol	ılbohrer u	ınd [	Dian	nant	boh	ren	(wa	ssei	gef	üllte	s Bo	ohrlo	och)					
Tempe-	I: 35 °C / 60 °C		[ ]	6	7,5	6,5	6,5	6,5	6	6	6	6	6	6	6	6	5	5	5	5
ratur bereich	II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,cr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	6	6,5	6,5	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	5	5	5	5
Montages	sicherheitsfaktoren																			_
	r und nasser Beton	$-\gamma_2 = \gamma_{inst}$	[-]				1,0									,2				
	efülltes Bohrloch	/2 / Inst				1,	,2								1,4					

# UPAT Injektionssystem UPM 55

#### Leistungen

Charakteristische Werte für statische oder quasi-statische Zugbelastung von Betonstahl (ungerissener oder gerissener Beton)



# Tabelle C9: Charakteristische Werte für die Zugtragfähigkeit von UPAT Bewehrungsankern im hammergebohrten oder diamantgebohrten Bohrloch; ungerissener oder gerissener Beton

ungenssen	er oder	gensse	Her beton			
Größe			M12	M16	M20	M24
Kombiniertes Versagen dure	ch Herau	sziehen i	und Betonausb	ruch		
Rechnerischer Durchmesser	d	[mm]	12	16	20	25
Ungerissener Beton						
Charakteristische Verbundt	ragfähigl	keit im un	gerissenen Bet	ton C20/25		
Hammerbohren mit Standard-	oder Hol	<u>ılbohrer (t</u>	rockener und na	sser Beton)		
Tempe- I: 35 °C / 60 °C ratur-	_	[N/mm²]	15	14	13	13
bereich II: 50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,ucr</sub>	ן ניוווווי און	14	13	12	12
Hammerbohren mit Standard-	oder Hol	nlbohrer (v	wassergefülltes l	Bohrloch)		
Tempe- I: 35 °C / 60 °C		FN1/21	14	12	11	10
ratur- II: 50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,ucr</sub>	[N/mm²]	13	12	11	9
<u>Diamantbohren (trockener und</u>	nasser	Beton sow	vie wassergefüllt	es Bohrloch)		
Tempe- I: 35 °C / 60 °C		FN1/27	13	12	10	9
ratur- II: 50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,ucr</sub>	[N/mm²]	12	11	10	9
Montagesicherheitsfaktoren						
Trockener und nasser Beton		r 1		1,0		1,2
Wassergefülltes Bohrloch	$-\gamma_2 = \gamma_{\text{inst}}$	[-]		1	,4	
Gerissener Beton						
Charakteristische Verbundtı	ragfähigl	keit im ge	rissenen Beton	C20/25		
Hammerbohren mit Standard-	oder Hol	<u>hlbohrer u</u>	nd Diamantbohr	en (trockener un	<u>id nasser Beton)</u>	
Tempe- I: 35 °C / 60 °C ratur-		[N1/mama <sup>2</sup> ]	7	6	6	7
bereich II: 50 °C / 72 °C	- τ <sub>Rk,cr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	7	6	6	7
Hammerbohren mit Standard-	oder Hol	nlbohrer u	nd Diamantbohr	en (wassergefül	tes Bohrloch)	
Tempe- I: 35 °C / 60 °C		[N]/pa pa <sup>2</sup> 1	7	6	6	6
ratur-	τ <sub>Rk,cr</sub>	[N/mm <sup>2</sup> ]	7	6	6	6
Montagesicherheitsfaktoren						
Trockener und nasser Beton		[-]		1,0		1,2
Wassergefülltes Bohrloch	$-\gamma_2 = \gamma_{\text{inst}}$	[-]	1,	,2	1,	4

UPAT Injektionssystem UPM 55	
<b>Leistungen</b> Charakteristische Werte für statische oder quasi-statische Zugbelastung von UPAT Bewehrungsankern (ungerissener oder gerissener Beton)	Anhang C 8



Tabelle	C10: Versc	hiebun	<b>gen</b> für	Ankers	stanger	1					
Größe		M8	M10	M12	M14	M16	M20	M22	M24	M27	M30
Verschie	ebungs-Faktor	en für Zı	uglast <sup>1)</sup>								
Ungerise	sener oder ger	issener	Beton; T	emperat	urbereic	h I, II					
$\delta_{\text{N0-Faktor}}$	[mm/(N/mm²)]	0,07	0,08	0,09	0,09	0,10	0,11	0,11	0,12	0,12	0,13
$\delta_{\text{N}\infty\text{-Faktor}}$	ן[רווווו/(וא/וווווו )]	0,11	0,12	0,13	0,14	0,15	0,16	0,17	0,18	0,19	0,19
Verschie	bungs-Faktor	en für Q	uerlast <sup>2)</sup>								
Ungerise	sener oder ger	issener	Beton; T	emperat	urbereic	h I, II					
$\delta_{\text{V0-Faktor}}$	[mm/kN]	0,18	0,15	0,12	0,10	0,09	0,07	0,07	0,06	0,05	0,05
$\delta_{\text{V}\infty\text{-Faktor}}$	[mm/kN]	0,27	0,22	0,18	0,16	0,14	0,11	0,10	0,09	0,08	0,07

<sup>1)</sup> Berechnung der effektiven Verschiebung:

 $\delta_{\text{N0}} = \delta_{\text{N0-Faktor}} \cdot \tau_{\text{Ed}}$ 

 $\delta_{N\infty} = \delta_{N\infty\text{-Faktor}} \cdot \tau_{\text{Ed}}$ 

 $(\tau_{Ed}$ : Bemessungswert der einwirkenden Zugspannung)

<sup>2)</sup> Berechnung der effektiven Verschiebung:

 $\delta_{V0} = \delta_{V0\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed}$ 

 $\delta_{V\infty} = \delta_{V\infty\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed}$ 

(V<sub>Ed</sub>: Bemessungswert der einwirkenden Querkraft)

### Tabelle C11: Verschiebungen für Innengewindeanker IST

Größe		M8	M10	M10 M12 M16 M20						
Verschie	ebungs-Faktor	en für Zuglast <sup>1)</sup>								
Ungerise	sener oder gei	rissener Beton; T	emperaturbereic	h I, II						
$\delta_{\text{N0-Faktor}}$	[mm/(N/mm²)]	0,09	0,10	0,10	0,11	0,13				
$\delta_{\text{N}\infty\text{-Faktor}}$	[[[[[[]]]]	0,13	0,15	0,16	0,17	0,19				
Verschie	bungs-Faktor	en für Querlast <sup>2)</sup>								
Ungerise	sener oder gei	rissener Beton; T	emperaturbereic	h I, II						
$\delta_{ m V0-Faktor}$	[mm/kN]	0,12	0,09	0,08	0,07	0,05				
$\delta_{V\infty ext{-Faktor}}$	[IIIIII/KIN]	0,18	0,14	0,12	0,10	0,08				

<sup>1)</sup> Berechnung der effektiven Verschiebung:

 $\delta_{N0} = \delta_{N0\text{-Faktor}} \cdot \tau_{Ed}$ 

 $\delta_{N\infty} = \delta_{N\infty\text{-Faktor}} \cdot \tau_{Ed}$ 

(τ<sub>Ed</sub>: Bemessungswert der einwirkenden Zugspannung) <sup>2)</sup> Berechnung der effektiven Verschiebung:

 $\delta_{V0} = \delta_{V0\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed}$ 

 $\delta_{V^{\infty}} = \delta_{V^{\infty}\text{-Faktor}} \cdot V_{\text{Ed}}$ 

(V<sub>Ed</sub>: Bemessungswert der einwirkenden Querkraft)

## **UPAT Injektionssystem UPM 55**

#### Leistungen

Verschiebungen Ankerstangen und Innengewindeanker IST



Tabelle	C12: Ver	rsc	hieb	ung	<b>en</b> fi	ir <b>B</b> e	eton	stah	ı										
Stabnen durchme		ф	8	10	12	14	16	18	20	22	24	25	26	28	30	32	34	36	40
Verschiebungs-Faktoren für Zuglast <sup>1)</sup>																			
Ungerissener oder gerissener Beton; Temperaturbereich I, II																			
$\delta_{\text{N0-Faktor}}$	[mm/(N/mm	2\1	0,07	0,08	0,09	0,09	0,10	0,10	0,11	0,11	0,12	0,12	0,12	0,13	0,13	0,13	0,14	0,14	0,15
δ <sub>N∞-Faktor</sub>	[[111111/(1 <b>1</b> 7111111	ןני יי	0,11	0,12	0,13	0,14	0,15	0,16	0,16	0,17	0,18	0,18	0,18	0,19	0,19	0,20	0,20	0,21	0,22
Verschie	bungs-Fak	ctor	en fü	r Que	erlast	2)													
Ungeris	sener oder	ger	isser	ner B	eton;	Tem	pera	turbe	reich	I, II									
$\delta_{ extsf{V0-Faktor}}$	[mm/lcN1]	,	0,18	0,15	0,12	0,10	0,09	0,08	0,07	0,07	0,06	0,06	0,06	0,05	0,05	0,05	0,04	0,04	0,04
$\delta_{V\infty ext{-Faktor}}$	[mm/kN]	'	0,27	0,22	0,18	0,16	0,14	0,12	0,11	0,10	0,09	0,09	0,08	0,08	0,07	0,07	0,06	0,06	0,05

1) Berechnung der effektiven Verschiebung:

$$\begin{split} \delta_{\text{N0}} &= \delta_{\text{N0-Faktor}} \cdot \tau_{\text{Ed}} \\ \delta_{\text{N}\infty} &= \delta_{\text{N}\infty\text{-Faktor}} \cdot \tau_{\text{Ed}} \end{split}$$

(τ<sub>Ed</sub>: Bemessungswert der einwirkenden Zugspannung) <sup>2)</sup> Berechnung der effektiven Verschiebung:

 $\delta_{V0} = \delta_{V0\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed}$  $\delta_{V\infty} = \delta_{V\infty\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed}$ 

(V<sub>Ed</sub>: Bemessungswert der einwirkenden Querkraft)

## Tabelle C13: Verschiebungen für UPAT Bewehrungsanker

Größe		M12	M16	M20	M24
Verschiebui	ngs-Faktoren fü	r Zuglast¹)			
Ungerissen	er oder gerisser	er Beton; Temperat	urbereich I, II		
$\delta_{\text{N0-Faktor}}$	[mm/(N/mm <sup>2</sup> )]	0,09	0,10	0,11	0,12
$\delta_{\text{N}\infty\text{-Faktor}}$		0,13	0,15	0,16	0,18
Verschiebui	ngs-Faktoren fü	r Querlast <sup>2)</sup>			
Ungerissen	er oder gerisser	er Beton; Temperat	urbereich I, II		
$\delta_{\text{V0-Faktor}}$	[mm/kN]]	0,12	0,09	0,07	0,06
δ <sub>V∞-Faktor</sub>	[mm/kN]	0,18	0,14	0,11	0,09

1) Berechnung der effektiven Verschiebung:

$$\begin{split} \delta_{\text{N0}} &= \delta_{\text{N0-Faktor}} \cdot \tau_{\text{Ed}} \\ \delta_{\text{N}\infty} &= \delta_{\text{N}\infty\text{-Faktor}} \cdot \tau_{\text{Ed}} \end{split}$$

(τ<sub>Ed</sub>: Bemessungswert der einwirkenden Zugspannung) <sup>2)</sup> Berechnung der effektiven Verschiebung:

 $\delta_{V0} = \delta_{V0\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed}$ 

 $\delta_{V\infty} = \delta_{V\infty\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed}$ 

(V<sub>Ed</sub>: Bemessungswert der einwirkenden Querkraft)

# UPAT Injektionssystem UPM 55

#### Leistungen

Verschiebungen Betonstahl und UPAT Bewehrungsanker



Tabelle C14: Charakteristische Werte für die Stahltragfähigkeit von UPAT Ankerstangen und Standard Gewindestangen für die seismische Leistungskategorie C1 oder C2

	Leistungskategorie C1 Oder C2												
Größe					M10	M12	M14	M16	M20	M22	M24	M27	M30
Zugtragf	ähigkeit, Stahlvei	rsagen <sup>1)</sup>											
UPAT An	kerstangen und	Standard Ge	wind	lesta	ngen,	Leistur	ngskat	egorie	C1				
T 2	Stahl verzinkt		5.8		29	43	58	79	123	152	177	230	281
rag			8.8		47	68	92	126	196	243	282	368	449
it it it	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits-	50	[kN]	29	43	58	79	123	152	177	230	281
Charakt. Trag- fähigkeit N <sub>RK,S,C1</sub>	Hochkorrosions-	klasse	70		41	59	81	110	172	212	247	322	393
CF	beständiger Stahl C		80		47	68	92	126	196	243	282	368	449
UPAT An	UPAT Ankerstangen und Standard Gewindestangen, Leistungskategorie C2												
- 22	Stahl verzinkt		5.8			39		72	108		177		
rag			8.8			61		116	173		282		
kt. T	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits- klasse		[kN]		39		72	108		177		
Charakt. Trag- ïähigkeit N <sub>RK.s.C2</sub>	Hochkorrosions-	Kiasse	70			53		101	152		247		
	beständiger Stahl C		80			61		116	173		282		
Quertrag	fähigkeit, Stahlve	ersagen ohn	e He	belar	'm <sup>1)</sup>								
UPAT An	ıkerstangen, Leis	tungskatego	orie C	21									
1 5	Stahl verzinkt		5.8		15	21	29	39	61	76	89	115	141
rag			8.8		23	34	46	63	98	122	141	184	225
lkt. T	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits- klasse	50	⊣[kN]⊦	15	21	29	39	61	76	89	115	141
Charakt. Trag- fähigkeit V <sub>RK.S.C1</sub>	Hochkorrosions- beständiger	Riasse	70		20	30	40	55	86	107	124	161	197
	Stahl C		80		23	34	46	63	98	122	141	184	225
Standard	l Gewindestange	ո, Leistungs		gorie									
7 2	Stahl verzinkt		5.8		11	15	20	27	43	53	62	81	99
Trag- V <sub>Rk,s,C1</sub>			8.8		16	24	32	44	69	85	99	129	158
kt. J	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits-	50	[kN]	11	15	20	27	43	53	62	81	99
Charakt. Trag- ähigkeit V <sub>RK.s.C1</sub>	Hochkorrosions-	klasse	70	1	14	21	28	39	60	75	87	113	138
	beständiger Stahl C		80		16	24	32	44	69	85	99	129	158
UPAT An	UPAT Ankerstangen und Standard G				ngen,	Leistur	ngskat	egorie	C2				
- 22	Stahl verzinkt		5.8			14		27	43		62		
rag	ည် Stahl verzinkt		8.8			22		44	69		99		
ikt. T	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits-	50	[kN]		14		27	43		62		
Charakt. Trag- fähigkeit V <sub>RKs,C2</sub>	Hochkorrosions- beständiger		70			20		39	60		87		
gii C	Stahl C		80			22		44	69		99		

Teilsicherheitsbeiwerte für die Leistungskategorie C1 oder C2 siehe Tabelle C16, für UPAT Ankerstangen beträgt der Duktilitätsfaktor für Stahl 1,0

**UPAT Injektionssystem UPM 55** 

#### Leistungen

Charakteristische Stahltragfähigkeiten für UPAT Ankerstangen und Standard Gewindestangen unter seismischer Einwirkung (Leistungskategorie C1 oder C2)

Anhang C 11



# Tabelle C15: Charakteristische Werte für die Stahltragfähigkeit von Betonstahl (B500B) für die seismische Leistungskategorie C1

Stabnenndurchmesser φ 10 12 14 16 18 20 22 24 25 26 28 30 32

Zugtragfähigkeit, Stahlversagen<sup>1)</sup>

Betonstabstahl B500B nach DIN 488-2:2009-08, Leistungskategorie C1

Charakteristische Tragfähigkeit N<sub>Rks,C1</sub> [kN] 44 63 85 111 140 173 209 249 270 292 339 389 443

Quertragfähigkeit, Stahlversagen ohne Hebelarm<sup>1)</sup>

Betonstabstahl B500B nach DIN 488-2:2009-08, Leistungskategorie C1

Charakteristische Tragfähigkeit V<sub>Rk,s,C1</sub> [kN] 15 22 30 39 49 61 74 88 95 102 119 137 155

# Tabelle C16: Teilsicherheitsbeiwerte von UPAT Ankerstangen, Standard Gewindestangen und Betonstahl (B500B) für die seismische Leistungskategorie C1 oder C2

Größe			M10 M12 M14 M16 M20 M22 M24 M						M2	7   1	M30						
Stabnenr	ndurchmesser			ф	10	12	14	16	18	20	22	24	25	26	28	30	32
Zugtragfä	ähigkeit, Stahlver	rsagen <sup>1)</sup>															
	Stahl verzinkt		5.8		1,50												
s,			8.8		1,50												
rheit Yms,r	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits-	50		2,86												
Teilsicherheits beiwert $\gamma_{\mathrm{Ms,N}}$	Hochkorrosions-	klasse	70	[-]						1,5	0 <sup>2)</sup> / 1	,87					
Teils	beständiger Stahl C		80		1,60												
	Betonstahl	В	500B								1,40						
Quertrag	fähigkeit, Stahlve	ersagen <sup>1)</sup>															
	Stahl verzinkt		5.8								1,25						
, γ, ·	Starii verzirikt	_		8.8			1,25										
rheit '' <sup>Ms</sup> .\	Nichtrostender Stahl A4 und	Festigkeits-	50								2,38						
Teilsicherheits- beiwert ?ms,v	Hochkorrosions-	klasse	70		1,25 <sup>2)</sup> / 1,56												
Teils	beständiger Stahl C		80		1,33												
	Betonstahl	В	1,50														

<sup>1)</sup> Falls keine abweichenden nationalen Regelungen existieren

#### **UPAT Injektionssystem UPM 55**

#### Leistungen

Charakteristische Stahltragfähigkeiten für Betonstahl unter seismischer Einwirkung (Leistungskategorie C1) sowie Teilsicherheitsbeiwerte (Leistungskategorie C1 oder C2)

Anhang C 12

<sup>1)</sup> Teilsicherheitsbeiwerte für die Leistungskategorie C1 siehe Tabelle C16

Nur zulässig für Stahl C, mit  $f_{yk}$  /  $f_{uk} \ge 0.8$  und  $A_5 > 12$  % (z.B. UPAT Ankerstangen)



Tabelle C17: Charakteristische Werte für die Zugtragfähigkeit von UPAT Ankerstangen und Standard Gewindestangen für die seismische Leistungskategorie C1 im hammergebohrten Bohrloch

Größe					M10	M12	M14	M16	M20	M22	M24	M27	M30	
Charakte	risti	sche Verbund	tragfähig	jkeit, kon	nbinier	tes Ver	sagen	durch l	- Heraus:	ziehen	und Be	tonaus	bruch	
Hammerl	bohr	en mit Standa	rd- oder	Hohlboh	rer (tro	ckener	und na	asser B	eton)					
Tempe-	l:	35 °C / 60 °C	_	[N]/mm2]	7,0	7,0	6,7	6,0	5,7	6,7	6,7	6,7	6,7	
ratur bereich	H:	50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,C1</sub>	[N/mm²]	7,0	7,0	6,7	5,7	5,7	6,7	6,7	6,7	6,7	
Hammerl	Hammerbohren mit Standard- oder Hohlbohrer (wassergefülltes Bohrloch)													
Tempe-	l:	35 °C / 60 °C	_	[N/mm²]	7,5	7,5	6,5	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	
ratur bereich	H:	50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,C1</sub>	[IN/IIIII-] 	6,8	6,8	6,5	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	
Montage	sich	erheitsfaktore	n											
Zugtragf	ähig	keit												
Trockene	r und	d nasser Beton					1,0				1	,2		
Wasserge	efüllt	es Bohrloch	$\gamma_2 = \gamma_{\text{inst}}$	[-]		1	,2				1,4			
Quertrag	fähi	gkeit												
Alle Einba	aube	dingungen	$\gamma_2 = \gamma_{inst}$	[-]					1,0					

**Tabelle C18:** Charakteristische Werte für die **Zugtragfähigkeit** von **Betonstahl** für die seismische Leistungskategorie **C1** im hammergebohrten Bohrloch

Stabnenndurchmesser		ф	10	12	14	16	18	20	22	24	25	26	28	30	32
Charakteristische Verbundt	ragfähig	keit, Kor	nbini	iertes	Ver	sage	n duı	ch H	erau	szieh	en u	nd B	etona	ausb	ruch
Hammerbohren mit Standar	Hammerbohren mit Standard- oder Hohlbohrer (trockener und nasser Beton)														
Tempe- I: 35 °C / 60 °C	_	[N/mm²]	7,0	7,0	6,7	5,7	5,7	5,7	6,7	6,7	6,7	6,7	6,7	6,7	4,8
ratur- bereich II: 50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,C1</sub>	[IN/IIIII-]	7,0	7,0	6,7	5,7	5,7	5,7	6,7	6,7	6,7	6,7	6,7	6,7	4,8
Hammerbohren mit Standard- oder Hohlbohrer (wassergefülltes Bohrloch)															
Tempe- I: 35 °C / 60 °C		[N/mm²]	7,5	6,5	6,5	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	4,8
bereich II: 50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,C1</sub>	[IN/IIIII-]	6,5	6,5	5,8	5,8	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	5,7	4,8
Montagesicherheitsfaktorer	1														
Zugtragfähigkeit															
Trockener und nasser Beton					1	,0						1,2			
Wassergefülltes Bohrloch	Wassergefülltes Bohrloch $\gamma_2 = \gamma_{inst}$ [-] 1,2 1,4														
Quertragfähigkeit															
lle Einbaubedingungen $\gamma_2 = \gamma_{inst}$ [-] 1,0															

## **UPAT Injektionssystem UPM 55**

#### Leistungen

Charakteristische Werte unter seismischer Einwirkung (Leistungskategorie C1) für UPAT Ankerstangen, Standard Gewindestangen und Betonstahl



Tabelle C19: Charakteristische Werte für die Zugtragfähigkeit von UPAT Ankerstangen und Standard Gewindestangen für die seismische Leistungskategorie C2 im hammergebohrten Bohrloch

Größe			M12	M16	M20	M24							
Charakteristische Verbundtra	gfähig	keit, kom	nbiniertes Versa	gen durch Hera	usziehen und E	Betonausbruch							
Hammerbohren mit Standard	- oder l	Hohlbohr	er (trockener u	nd nasser Betor	1)								
Tempe- I: 35 °C / 60 °C ratur-	-	[N/mm²]	2,2	3,5	1,8	2,4							
bereich II: 50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,C2</sub>	[[14/11]]	2,2	3,5	1,8	2,4							
Hammerbohren mit Standard	- oder I	Hohlbohr	er (wassergefü	Ites Bohrloch)									
Tempe- I: 35 °C / 60 °C	-	[N/mm²]	2,3	3,5	1,8	2,1							
bereich II: 50 °C / 72 °C	τ <sub>Rk,C2</sub>	[14/11111]	2,3	3,5	1,8	2,1							
Montagesicherheitsfaktoren													
Zugtragfähigkeit													
Trockener und nasser Beton		r 1		1,0		1,2							
Wassergefülltes Bohrloch	$\gamma_2 = \gamma_{\rm inst}$	[-]	1	,2	1	,4							
Quertragfähigkeit													
Alle Einbaubedingungen	$\gamma_2 = \gamma_{\rm inst}$	[-]		1	,0								
Verschiebungen unter Zuglas	st <sup>1)</sup>												
$\delta_{ extsf{N},( extsf{DLS}) extsf{-} extsf{Faktor}}$	_[mm/	(N/mm²)]	0,09	0,10	0,11	0,12							
$\delta_{ extsf{N},( extsf{ULS}) extsf{-} extsf{Faktor}}$		(14/111111)]	0,15	0,17	0,17	0,18							
Verschiebungen unter Querla	st <sup>2)</sup>												
$\delta_{ m V,(DLS)}$ -Faktor	_ [m	ım/kN]	0,18	0,10	0,07	0,06							
$\delta_{ m V,(ULS)}$ -Faktor		III/KIN]	0,25	0,25 0,14 0,11 0,09									

<sup>1)</sup> Berechnung der effektiven Verschiebung:

$$\begin{split} \delta_{\text{N,(DLS)}} &= \delta_{\text{N,(DLS)-Faktor}} \cdot \tau_{\text{Ed}} \\ \delta_{\text{N,(ULS)}} &= \delta_{\text{N,(ULS)-Faktor}} \cdot \tau_{\text{Ed}} \\ (\tau_{\text{Ed}} : \text{Bemessungswert der} \\ \text{einwirkenden Zugspannung)} \end{split}$$

#### <sup>2)</sup> Berechnung der effektiven Verschiebung:

$$\begin{split} &\delta_{V,(DLS)} = \delta_{V,(DLS)\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed} \\ &\delta_{V,(ULS)} = \delta_{V,(ULS)\text{-Faktor}} \cdot V_{Ed} \\ &(V_{Ed}\text{: Bemessungswert der} \\ &\text{einwirkenden Querkraft)} \end{split}$$

## **UPAT Injektionssystem UPM 55**

#### Leistungen

Charakteristische Werte unter seismischer Einwirkung (Leistungskategorie C2) für UPAT Ankerstangen und Standard Gewindestangen