

Zulassungsstelle für Bauprodukte und Bauarten

Bautechnisches Prüfamnt

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



Europäische Technische Bewertung

ETA-02/0031
vom 1. Oktober 2018

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 ausgestellt gemäß der Verordnung (EU)
Nr. 305/2011, auf der Grundlage von

Diese Fassung ersetzt

Deutsches Institut für Bautechnik

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Mechanische Dübel zur Verwendung im Beton

Adolf Würth GmbH & Co. KG
Reinhold-Würth-Straße 12-17
74653 Künzelsau
DEUTSCHLAND

Herstellwerk W1,
Deutschland

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

EAD 330232-00-0601

ETA-02/0031 vom 7. September 2017

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.

Besonderer Teil

1 Technische Beschreibung des Produkts

Der Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4 ist ein Dübel aus galvanisch verzinktem Stahl oder nichtrostendem Stahl der in ein Bohrloch gesetzt und durch kraftkontrollierte Verspreizung verankert wird.

Er umfasst die folgenden Dübeltypen:

- Dübeltyp W-HAZ-B mit Gewindebolzen,
- Dübeltyp W-HAZ-S mit Sechskantschraube,
- Dübeltyp W-HAZ-SK mit Senkscheibe und Senkschraube.

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 Angabe der Methoden ihrer Bewertung

3.1 Mechanische Festigkeit und Standsicherheit (BWR 1)

Wesentliches Merkmal	Leistung
Charakteristischer Widerstand unter Zugbeanspruchung (statische und quasi-statische Einwirkungen)	Siehe Anhang C1 bis C4
Charakteristischer Widerstand unter Querbeanspruchung (statische und quasi-statische Einwirkungen)	Siehe Anhang C5 und C6
Verschiebungen (statische und quasi-statische Einwirkungen)	Siehe Anhang C10 und C11
Charakteristischer Widerstand und Verschiebungen für seismische Leitungskategorie C1 und C2	Siehe Anhang C7, C8 und C11

3.2 Brandschutz (BWR 2)

Wesentliches Merkmal	Leistung
Brandverhalten	Klasse A1
Feuerwiderstand	Siehe Anhang C9

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

Gemäß dem Europäischen Bewertungsdokument EAD 330232-00-0601 gilt folgende Rechtsgrundlage: [96/582/EG].

Folgendes System ist anzuwenden: 1

5 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 Kontrollplans, der beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegt ist.

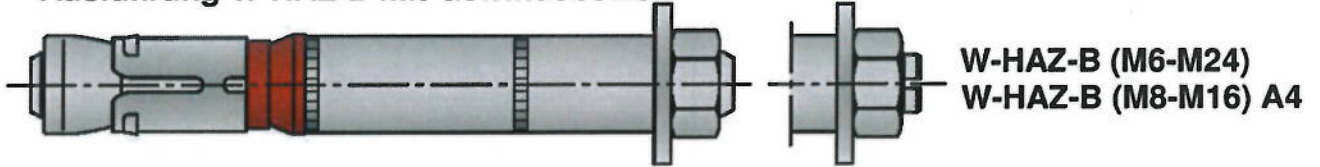
Ausgestellt in Berlin am 1. Oktober 2018 vom Deutschen Institut für Bautechnik

Dr.-Ing. Lars Eckfeldt
i.V. Abteilungsleiter

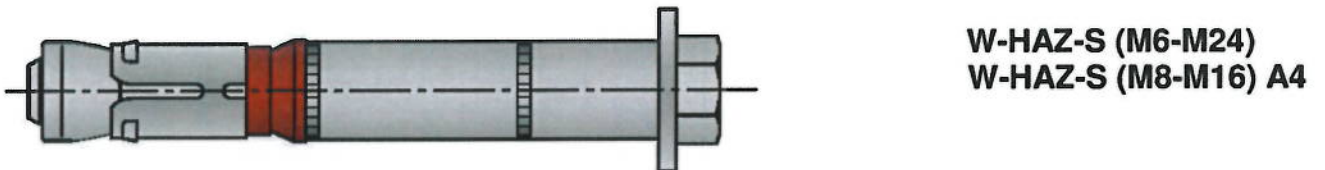


Hochleistungsanker W-HAZ

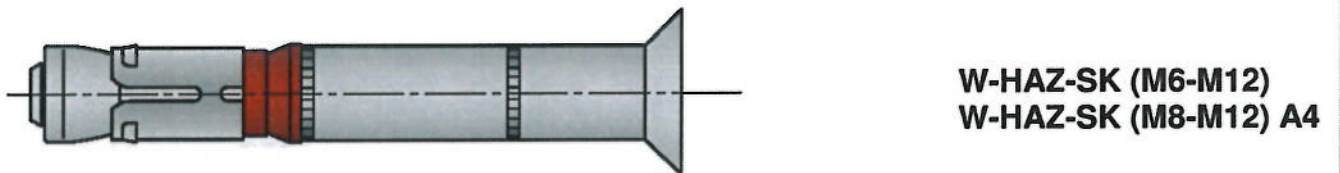
Ausführung W-HAZ-B mit Gewindebolzen



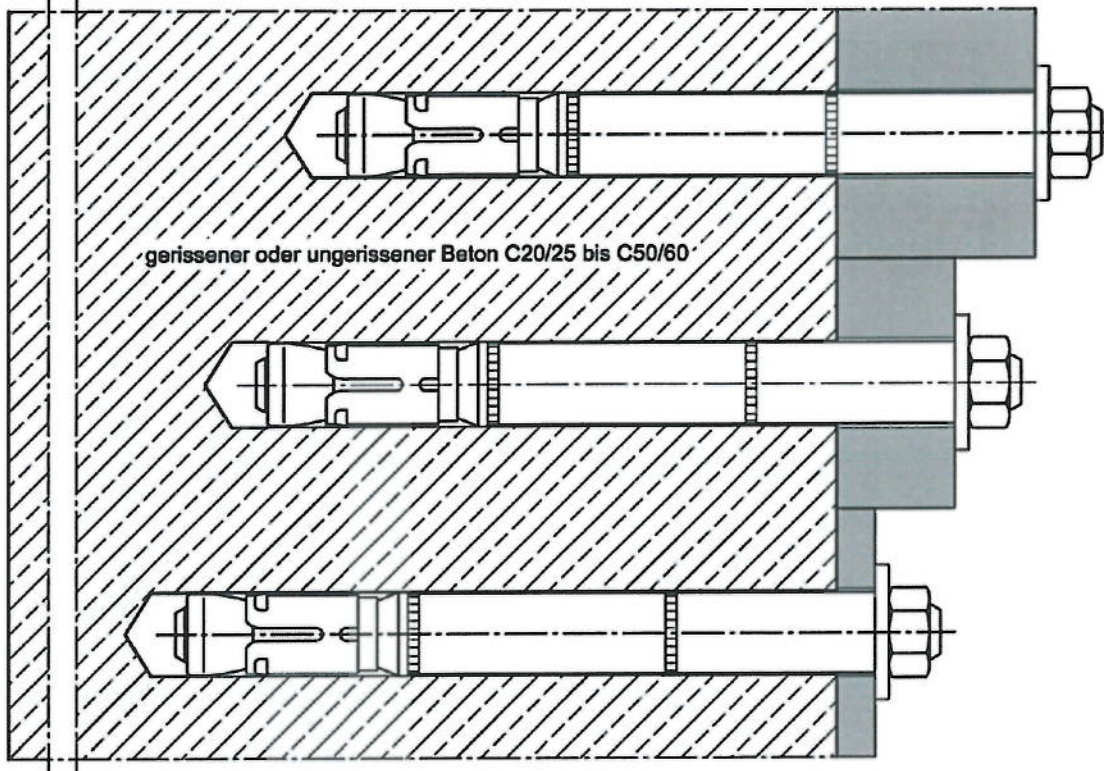
Ausführung W-HAZ-S mit Sechskantschraube



Ausführung W-HAZ-SK mit Senkscheibe und Senkschraube



Einbauzustand

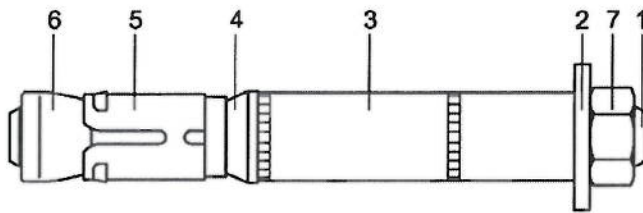


Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

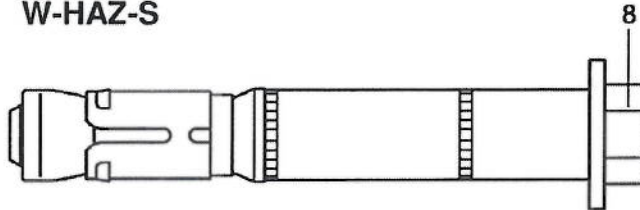
Produktbeschreibung
Produkt und Einbauzustand

Anhang A1

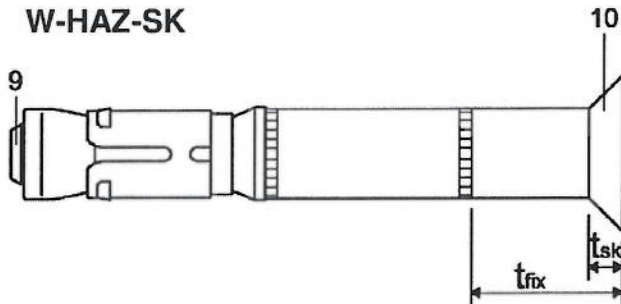
W-HAZ-B



W-HAZ-S



W-HAZ-SK



Prägung:

Sprezhülse:

- Herstellerkennung ◇
- Zusätzliche Kennung für nichtrostenden Stahl A4 A4
- Dübelkennung (alternativ auf Distanzhülse) SZ
- Gewindegröße (alternativ auf Distanzhülse) M10

Distanzhülse:

- Nenndurchmesser 15
- max. Anbauteildicke $t_{\text{fix,max}}$ für $h_{\text{ef,min}}$ 25
- zusätzliche Kennung für Senkkopfschraube SK

Prägung auf der Unterlegscheibe bei Dübelgröße SZ 24/M16L L

Tabelle A1: Benennung und Werkstoffe

Teil	Benennung	Werkstoffe galvanisch verzinkt $\geq 5 \mu\text{m}$, nach EN ISO 4042:1999	Nichtrostender Stahl A4
1	Gewindebolzen	Stahl, Festigkeitsklasse 8.8, EN ISO 898-1:2013	Nichtrostender Stahl, 1.4401, 1.4404 oder 1.4571, EN 10088:2014
2	Unterlegscheibe	Stahl, EN 10139:2016	Nichtrostender Stahl, EN 10088:2014
3	Distanzhülse	Stahlrohr EN 10305-2:2016; EN 10305-3:2016;	Stahlrohr nichtrostender Stahl, 1.4401, 1.4404 oder 1.4571, EN 10217-7:2014, EN 10216-5:2013
4	Pressring	Polyethylen	Polyethylen
5	Sprezhülse	Stahl, EN 10139:2016	Nichtrostender Stahl, 1.4401, 1.4404 oder 1.4571, EN 10088:2014
6	Spreizkonus	Stahl, EN 10083-2:2006	Nichtrostender Stahl, 1.4401, 1.4404 oder 1.4571, EN 10088:2014
7	Sechskantmutter	Stahl, Festigkeitsklasse 8, EN ISO 898-2:2012	Nichtrostender Stahl, Festigkeitsklasse 70, EN ISO 3506-2:2009,
8	Sechskantschraube	Stahl, Festigkeitsklasse 8.8, EN ISO 898-1:2013;	Nichtrostender Stahl, Festigkeitsklasse 70, EN ISO 3506-1:2009
9	Senkschraube	Stahl, Festigkeitsklasse 8.8, EN ISO 898-1:2013;	Nichtrostender Stahl, Festigkeitsklasse 70, EN ISO 3506-1:2009
10	Senkscheibe	Stahl, EN 10083-2:2006	Nichtrostender Stahl, 1.4401, 1.4404 oder 1.4571, EN 10088:2014, verzinkt

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Produktbeschreibung
Prägung und Werkstoffe

Anhang A2

Spezifizierung des Verwendungszwecks

Hochleistungsanker W-HAZ, Stahl verzinkt	10/M6	12/M8	15/M10	18/M12	24/M16	24/ M16L	28/M20	32/M24
Statische oder quasi-statische Einwirkung	✓							
Seismische Einwirkung (W-HAZ-B und W-HAZ-S)	-	C1 + C2						
Seismische Einwirkung (W-HAZ-SK)	-	C1 + C2				-		
Brandbeanspruchung	R 30 ... R 120							
Hochleistungsanker W-HAZ, nichtrostender Stahl A4	12/M8	15/M10	18/M12	24/M16				
Statische oder quasi-statische Einwirkung	✓							
Seismische Einwirkung (W-HAZ-B und W-HAZ-S)	C1 + C2							
Seismische Einwirkung (W-HAZ-SK)	C1 + C2				-			
Brandbeanspruchung	R30 ... R120							

Verankerungsgrund:

- Gerissener und ungerissener Beton
- Verdichteter, bewehrter oder unbewehrter Normalbeton (ohne Fasern) nach EN 206:2013
- Festigkeitsklasse C20/25 bis C50/60 nach EN 206:2013

Anwendungsbedingungen (Umweltbedingungen):

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

Anmerkung: Besonders 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. bei Rauchgas-Entschwefelungsanlagen oder Straßentunneln, in denen Enteisungsmittel verwendet werden).

Bemessung:

- Die Bemessung der Verankerungen erfolgt unter der Verantwortung eines auf dem Gebiet der Verankerungen und des Betonbaus erfahrenen Ingenieurs.
- Unter Berücksichtigung der zu verankernden Lasten sind prüfbare Berechnungen und Konstruktionszeichnungen anzufertigen. Auf den Konstruktionszeichnungen ist die Lage des Dübels (z.B. Lage des Dübels zur Bewehrung oder zu den Auflagern usw.) anzugeben
- Bemessung der Verankerungen unter statischer oder quasi-statischer Einwirkung, bei seismischer Beanspruchung oder bei Brandbeanspruchung erfolgt nach FprEN 1992-4:2016 in Verbindung mit TR 055.

Einbau:

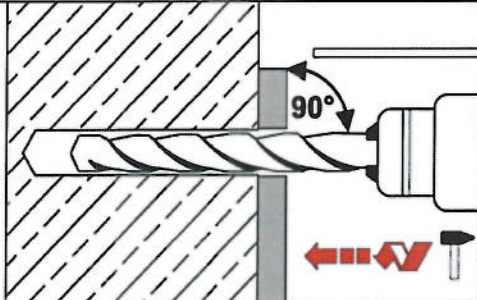
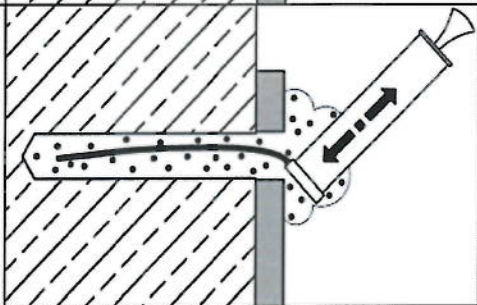
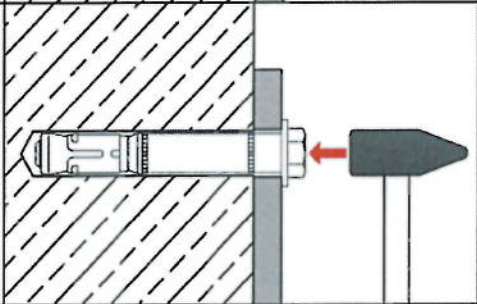
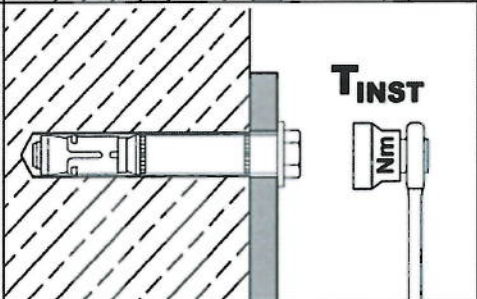
- Einbau durch entsprechend geschultes Personal unter Aufsicht des Bauleiters.
- Bei Fehlbohrung: Anordnung eines neuen Bohrlochs im Abstand $> 2 \times$ Tiefe der Fehlbohrung oder in geringerem Abstand, wenn die Fehlbohrung mit hochfestem Mörtel verfüllt wird und wenn sie bei Quer- oder Schrägzuglast nicht in Richtung der aufgebrachten Last liegt.
- Einhaltung der effektiven Verankerungstiefe. Bei Befestigungen mit Verankerungstiefen $h_{ef} > h_{ef,min}$ reduziert sich die nutzbare Klemmstärke um $h_{ef} - h_{ef,min}$.
- Verwendung wie vom Hersteller geliefert, ohne Austausch einzelner Teile.
- Bohrlocherstellung nur durch Hammerbohren (Verwendung von Saugbohrern ist erlaubt)

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Verwendungszweck
Spezifizierung des Verwendungszwecks

Anhang B1

Montageanweisung

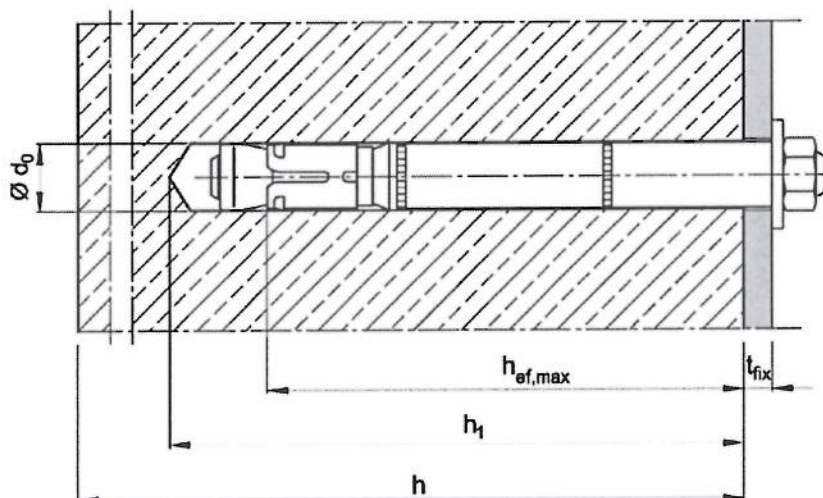
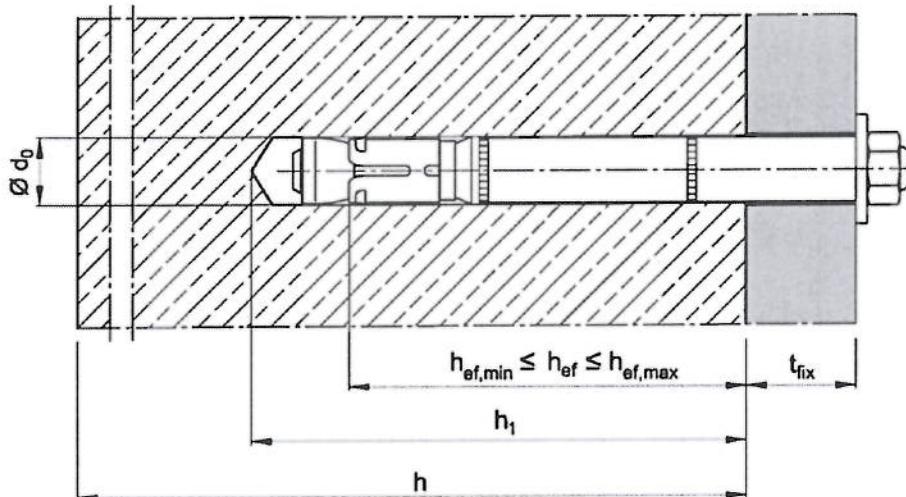
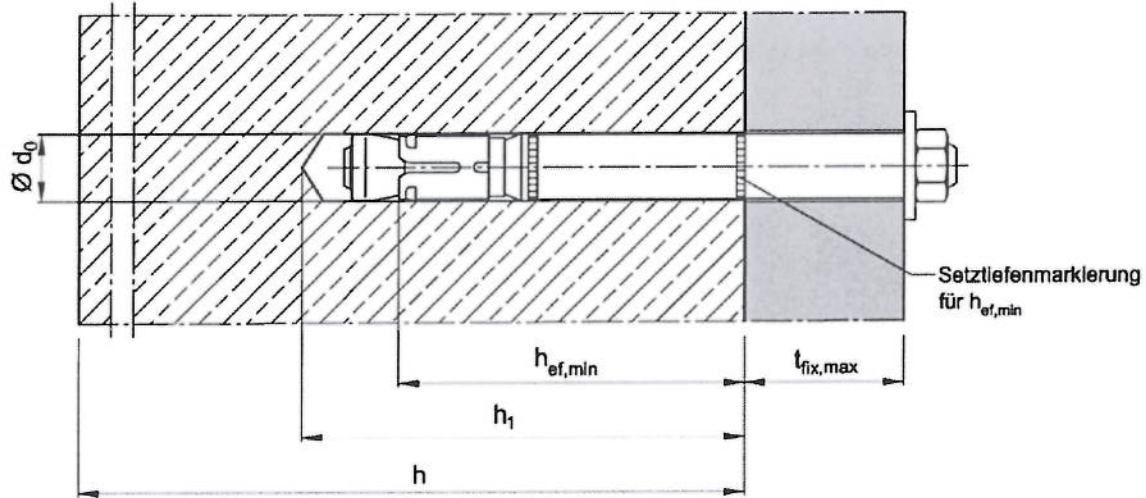
1		<p>Bohrloch senkrecht zur Oberfläche des Verankerungsgrunds erstellen. Bei Verwendung eines Saugbohrers mit Schritt 3 fortfahren.</p>
2		<p>Bohrloch vom Grund her ausblasen oder aussaugen.</p>
3		<p>Anker einschlagen.</p>
4		<p>Montagedrehmoment T_{inst} mit kalibriertem Drehmomentschlüssel aufbringen.</p>

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Verwendungszweck
Montageanweisung

Anhang B2

Einbauzustand



Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Verwendungszweck
Einbauzustand

Anhang B3

Tabelle B1: Montage- und Dübelkennwerte, Stahl verzinkt

Dübelgröße		10/M6	12/M8	15/M10	18/M12	24/M16	24/ M16L	28/M20	32/M24	
Gewinde	[-]	M6	M8	M10	M12	M16	M16	M20	M24	
Minimale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,min}$ [mm]	50	60	71	80	100	115	125	150	
Maximale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,max}$ [mm]	76	100	110	130	114	150	185	210	
Bohrerennendurchmesser	$d_0 =$ [mm]	10	12	15	18	24	24	28	32	
Bohrerschneidendurchmesser	$d_{cut} \leq$ [mm]	10,45	12,5	15,5	18,5	24,55	24,55	28,55	32,7	
Bohrlochtiefe	$h_1 \geq$ [mm]	$h_{ef} + 15$	$h_{ef} + 20$	$h_{ef} + 24$	$h_{ef} + 25$	$h_{ef} + 30$	$h_{ef} + 30$	$h_{ef} + 35$	$h_{ef} + 30$	
Durchgangsloch im anzuschließenden Bauteil	$d_t \leq$ [mm]	12	14	17	20	26	26	31	35	
Dicke der Senkscheibe W-HAZ-SK	t_{sk} [mm]	4	5	6	7	-	-	-	-	
Mindestanbauteildicke W-HAZ-SK	$t_{fix min}^{2)}$ [mm]	8	10	14	18	-	-	-	-	
Montage-drehmoment	T_{inst} (W-HAZ-B, W-HAZ-S)	[Nm]	15	30	50	80	160	160	280	280
	T_{inst} (W-HAZ-SK)	[Nm]	10	25	55	70	-	-	-	-
Mindestbauteildicke	h_{min} [mm]	$h_{ef} + 50$	$h_{ef} + 60$	$h_{ef} + 69$	$h_{ef} + 80$	$h_{ef} + 100$	$h_{ef} + 115$	$h_{ef} + 125$	$h_{ef} + 150$	
Minimaler Achsabstand ^{1) 3)} gerissener Beton	s_{min} [mm]	50	50	60	70	100	100	125	150	
	für $c \geq$ [mm]	50	80	120	140	180	180	300	300	
Minimaler Randabstand ^{1) 3)} gerissener Beton	c_{min} [mm]	50	55	60	70	100	100	180	150	
	für $s \geq$ [mm]	50	100	120	160	220	220	540	300	
Minimaler Achsabstand ^{1) 3)} ungerissener Beton	s_{min} [mm]	50	60	60	70	100	100	125	150	
	für $c \geq$ [mm]	80	100	120	140	180	180	300	300	
Minimaler Randabstand ^{1) 3)} ungerissener Beton	c_{min} [mm]	50	60	60	70	100	100	180	150	
	für $s \geq$ [mm]	100	120	120	160	220	220	540	300	

¹⁾ Zwischenwerte dürfen interpoliert werden

²⁾ Die Anbauteildicke darf, abhängig von der tatsächlich vorhandenen Querlast, bis auf die Dicke der Senkscheibe t_{sk} (siehe Anhang A2) reduziert werden. Es ist nachzuweisen, dass die Querlast vollständig in die Distanzhülse eingeleitet werden kann (Lochleibung).

³⁾ Bei mehrseitiger Brandbeanspruchung gilt $c \geq 300$ mm bzw. $c_{min} \geq 300$ mm.

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Verwendungszweck
Montage- und Dübelkennwerte, **Stahl verzinkt**

Anhang B4

Tabelle B2: Montage- und Dübelkennwerte, nichtrostender Stahl A4

Dübelgröße		12/M8	15/M10	18/M12	24/M16
Gewinde	[-]	M8	M10	M12	M16
Minimale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,min}$ [mm]	60	71	80	100
Maximale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,max}$ [mm]	100	110	130	150
Bohrernennendurchmesser	$d_0 =$ [mm]	12	15	18	24
Bohrerschneidendurchmesser	$d_{cut} \leq$ [mm]	12,5	15,5	18,5	24,55
Bohrlochtiefe	$h_1 \geq$ [mm]	$h_{ef} + 20$	$h_{ef} + 24$	$h_{ef} + 25$	$h_{ef} + 30$
Durchgangsloch im anzuschließenden Bauteil	$d_f \leq$ [mm]	14	17	20	26
Dicke der Senkscheibe W-HAZ-SK	t_{sk} [mm]	5	6	7	-
Mindestanbauteildicke W-HAZ-SK	$t_{fix\ min}^{2)}$ [mm]	10	14	18	-
Montagedrehmoment	T_{inst} (W-HAZ-B) [Nm]	35	55	90	170
	T_{inst} (W-HAZ-S) [Nm]	30	50	80	170
	T_{inst} (W-HAZ-SK) [Nm]	17,5	42,5	50	-
Mindestbauteildicke	h_{min} [mm]	$h_{ef} + 60$	$h_{ef} + 69$	$h_{ef} + 80$	$h_{ef} + 100$
Minimaler Achsabstand ^{1) 3)}	s_{min} [mm]	50	60	70	80
gerissener Beton	für $c \geq$ [mm]	80	120	140	180
Minimaler Randabstand ^{1) 3)}	c_{min} [mm]	50	60	70	80
gerissener Beton	für $s \geq$ [mm]	80	120	160	200
Minimaler Achsabstand ^{1) 3)}	s_{min} [mm]	50	60	70	80
ungerissener Beton	für $c \geq$ [mm]	80	120	140	180
Minimaler Randabstand ^{1) 3)}	c_{min} [mm]	50	85	70	180
ungerissener Beton	für $s \geq$ [mm]	80	185	160	80

¹⁾ Zwischenwerte dürfen interpoliert werden

²⁾ Die Anbauteildicke darf, abhängig von der tatsächlich vorhandenen Querlast, bis auf die Dicke der Senkscheibe t_{sk} (siehe Anhang A2) reduziert werden. Es ist nachzuweisen, dass die Querlast vollständig in die Distanzhülse eingeleitet werden kann (Lochleibung).

³⁾ Bei mehrseitiger Brandbeanspruchung gilt $c \geq 300$ mm bzw. $c_{min} \geq 300$ mm.

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Verwendungszweck
Montage- und Dübelkennwerte, nichtrostender Stahl A4

Anhang B5

Tabelle C1: Charakteristische Werte bei Zugbeanspruchung, gerissener Beton, statische oder quasi-statische Belastung, Stahl verzinkt

Dübelgröße		10/M6	12/M8	15/M10	18/M12	24/M16	24/ M16L	28/M20	32/M24
Montagebeiwert	γ_{inst} [-]	1,0							
Stahlversagen									
Charakteristische Tragfähigkeit	$N_{Rk,s}$ [kN]	16	29	46	67	126	126	196	282
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms} [-]	1,5							
Herausziehen									
Charakteristische Tragfähigkeit in gerissenem Beton C20/25	$N_{Rk,p}$ [kN]	5	12	16	25	36	44	50	65
Erhöhungsfaktor für $N_{Rk,p}$	ψ_c [-]	$\left(\frac{f_{ck}}{20}\right)^{0,5}$							
Betonausbruch									
Minimale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,min}$ [mm]	50	60	71	80	100	115	125	150
Maximale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,max}$ [mm]	76	100	110	130	114	150	185	210
Faktor für gerissenen Beton	$k_1 = k_{cr,N}$ [-]	7,7							

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung

Charakteristische Werte bei **Zugbeanspruchung, gerissener Beton**, statische oder quasi-statische Belastung, **Stahl verzinkt**

Anhang C1

Tabelle C2: Charakteristische Werte bei Zugbeanspruchung, gerissener Beton, statische oder quasi-statische Belastung, nichtrostender Stahl A4

Dübelgröße			12/M8	15/M10	18/M12	24/M16
Montagebeiwert	γ_{inst}	[-]	1,0			
Stahlversagen						
W-HAZ-B						
Charakteristische Tragfähigkeit	$N_{RK,s}$	[kN]	26	41	60	110
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,5			
W-HAZ-S und W-HAZ-SK						
Charakteristische Tragfähigkeit	$N_{RK,s}$	[kN]	26	41	60	110
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,87			
Herausziehen						
Charakteristische Tragfähigkeit in gerissenem Beton C20/25	$N_{RK,p}$	[kN]	9	16	25	36
Erhöhungsfaktor für $N_{RK,p}$	ψ_C	[-]	$\left(\frac{f_{ck}}{20}\right)^{0,5}$			
Betonausbruch						
Minimale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,min}$	[mm]	60	71	80	100
Maximale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,max}$	[mm]	100	110	130	150
Faktor für gerissenen Beton	$k_1 = k_{cr,N}$	[-]	7,7			

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung

Charakteristische Werte bei Zugbeanspruchung, gerissener Beton, statische oder quasi-statische Belastung, nichtrostender Stahl A4

Anhang C2

Tabelle C3: Charakteristische Werte bei Zugbeanspruchung, ungerissener Beton, statische oder quasi-statische Belastung, Stahl verzinkt

Dübelgröße			10/M6	12/M8	15/M10	18/M12	24/M16	24/ M16L	28/M20	32/M24	
Montagebeiwert	γ_{inst}	[-]	1,0								
Stahlversagen											
Charakteristische Tragfähigkeit	$N_{Rk,s}$	[kN]	16	29	46	67	126	126	196	282	
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,5								
Herausziehen											
Charakteristische Tragfähigkeit in ungerissenem Beton C20/25	$N_{Rk,p}$	[kN]	17	20	30	36	50	1)	70	1)	
Erhöhungsfaktor für $N_{Rk,p}$	ψ_C	[-]	$\left(\frac{f_{ck}}{20}\right)^{0,5}$					-	$\left(\frac{f_{ck}}{20}\right)^{0,5}$		-
Spalten (Es darf der höhere Widerstand aus Fall 1 und Fall 2 angesetzt werden)											
Fall 1											
Charakteristische Tragfähigkeit in ungerissenem Beton C20/25	$N^0_{Rk,sp}$	[kN]	12	16	25	30	40	70	50	70	
Randabstand	$c_{cr,sp}$	[mm]	1,5 h_{ef}								
Erhöhungsfaktor für $N^0_{Rk,sp}$	ψ_C	[-]	$\left(\frac{f_{ck}}{20}\right)^{0,5}$								
Fall 2											
Charakteristische Tragfähigkeit in ungerissenem Beton	$N^0_{Rk,sp}$	[kN]	$\min(N_{Rk,p}; N^0_{Rk,c})$								
Randabstand	$c_{cr,sp}$	[mm]	2,5 h_{ef}					1,5 h_{ef}	2,5 h_{ef}	2 h_{ef}	
Betonausbruch											
Minimale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,min}$	[mm]	50	60	71	80	100	115	125	150	
Maximale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,max}$	[mm]	76	100	110	130	114	150	185	210	
Randabstand	$c_{cr,N}$	[mm]	1,5 h_{ef}								
Faktor für ungerissenen Beton	$k_1 = k_{ucr,N}$	[-]	11,0								

1) $N_{Rk,p} = N^0_{Rk,c}$ berechnet mit $h_{ef,min}$

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung

Charakteristische Werte bei Zugbeanspruchung, ungerissener Beton, statische oder quasi-statische Belastung, Stahl verzinkt

Anhang C3

Tabelle C4: Charakteristische Werte bei Zugbeanspruchung, ungerissener Beton, statische oder quasi-statische Belastung, nichtrostender Stahl A4

Dübelgröße			12/M8	15/M10	18/M12	24/M16
Montagebeiwert	γ_{inst}	[-]	1,0			
Stahlversagen						
W-HAZ-B						
Charakteristischer Widerstand	$N_{Rk,s}$	[kN]	26	41	60	110
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,5			
W-HAZ-S und W-HAZ-SK						
Charakteristischer Widerstand	$N_{Rk,s}$	[kN]	26	41	60	110
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,87			
Herausziehen						
Charakteristischer Widerstand in ungerissenem Beton C20/25	$N_{Rk,p}$	[kN]	16	25	35	50
Erhöhungsfaktor für $N_{Rk,p}$	ψ_C	[-]	$\left(\frac{f_{ck}}{20}\right)^{0,5}$			
Spalten						
Randabstand	$c_{cr,sp}$	[mm]	180	235	265	300
Betonausbruch						
Minimale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,min}$	[mm]	60	71	80	100
Maximale wirksame Verankerungstiefe	$h_{ef,max}$	[mm]	100	110	130	150
Randabstand	$c_{cr,N}$	[mm]	$1,5 h_{ef}$			
Faktor für ungerissenen Beton	$k_1 = k_{Ucr,N}$	[-]	11,0			

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung
Charakteristische Werte bei Zugbeanspruchung, ungerissener Beton, statische oder quasi-statische Belastung, nichtrostender Stahl A4

Anhang C4

Tabelle C5: Charakteristische Werte bei **Querbeanspruchung**, statische oder quasi-statische Belastung, **Stahl verzinkt**

Dübelgröße		10/M6	12/M8	15/M10	18/M12	24/M16	24/ M16L	28/M20	32/M24	
Stahlversagen ohne Hebelarm										
W-HAZ-B										
Charakteristischer Widerstand	$V_{Rk,s}^0$	[kN]	16	25	36	63	91	91	122	200
Duktilitätsfaktor	k_7	[-]	1,0							
W-HAZ-S und W-HAZ-SK										
Charakteristischer Widerstand	$V_{Rk,s}^0$	[kN]	18	30	48	73	126	126	150	200
Duktilitätsfaktor	k_7	[-]	1,0							
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,25							
Stahlversagen mit Hebelarm										
Charakteristischer Biege­widerstand	$M_{Rk,s}^0$	[Nm]	12	30	60	105	266	266	519	898
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,25							
Betonausbruch auf der lastabgewandten Seite										
Pry-out Faktor	k_8	[-]	1,8 ¹⁾	2,0						
Betonkantenbruch										
Wirksame Dübellänge bei Querlast	l_f	[mm]	h_{ef}							
Wirksamer Außendurchmesser	d_{nom}	[mm]	10	12	15	18	24	24	28	32

¹⁾ $k_8 = 2,0$ für $h_{ef} \geq 60$ mm

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung

Charakteristische Werte bei **Querbeanspruchung**, statische oder quasi-statische Belastung, **Stahl verzinkt**

Anhang C5

Tabelle C6: Charakteristische Werte bei Querbeanspruchung, statische oder quasi-statische Belastung, nichtrostender Stahl A4

Dübelgröße		12/M8	15/M10	18/M12	24/M16
Stahlversagen ohne Hebelarm					
Charakteristischer Widerstand	$V_{Rk,S}^0$ [kN]	24	37	62	92
W-HAZ-B					
Duktilitätsfaktor	k_7 [-]		1,0		
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms} [-]		1,25		
W-HAZ-S					
Duktilitätsfaktor	k_7 [-]		1,0		
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms} [-]		1,36		
W-HAZ-SK					
Duktilitätsfaktor	k_7 [-]		0,8		-
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms} [-]		1,36		-
Stahlversagen mit Hebelarm					
Charakteristischer Biege­widerstand	$M_{Rk,S}^0$ [Nm]	26	52	92	232
W-HAZ-B					
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms} [-]		1,25		
W-HAZ-S und W-HAZ-SK					
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms} [-]		1,56		
Betonausbruch auf der lastabgewandten Seite					
Pry-out Faktor	k_8 [-]		2,0		
Betonkantenbruch					
Wirksame Dübellänge bei Querlast	l_f [mm]		h_{ef}		
Wirksamer Außendurchmesser	d_{nom} [mm]	12	15	18	24

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung
Charakteristische Werte bei **Querbeanspruchung**, statische oder quasi-statische Belastung,
nichtrostender Stahl A4

Anhang C6

Tabelle C7: Charakteristische Werte bei seismischer Beanspruchung, Kategorie C1 und C2, Stahl verzinkt

Dübelgröße			12/M8	15/M10	18/M12	24/M16	24/M16L	28/M20	32/M24
Zugbeanspruchung									
Montagebeiwert	γ_{inst}	[-]	1,0						
Stahlversagen									
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$N_{Rk,s,eq,C1}$	[kN]	29	46	67	126	126	196	280
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$N_{Rk,s,eq,C2}$	[kN]	29	46	67	126	126	196	280
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,5						
Herausziehen									
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$N_{Rk,p,eq,C1}$	[kN]	12	16	25	36	44,4	50,3	63,3
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$N_{Rk,p,eq,C2}$	[kN]	5,4	16,4	22,6	29,0	41,2	43,6	63,3
Querbeanspruchung									
Stahlversagen ohne Hebelarm									
W-HAZ-B									
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$V_{Rk,s,eq,C1}$	[kN]	18,0	27,1	43,4	51,9	51,9	96,4	160,1
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$V_{Rk,s,eq,C2}$	[kN]	12,7	20,5	31,5	50,1	50,1	67,1	108,1
W-HAZ-S									
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$V_{Rk,s,eq,C1}$	[kN]	18,0	27,1	43,4	51,9	51,9	96,4	160,1
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$V_{Rk,s,eq,C2}$	[kN]	12,7	20,5	31,5	69,3	69,3	67,1	108,1
W-HAZ-SK									
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$V_{Rk,s,eq,C1}$	[kN]	25,2	36,5	50,4	-	-	-	-
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$V_{Rk,s,eq,C2}$	[kN]	19,2	29,3	39,4	-	-	-	-
Faktor für Ringspalt	α_{gap}	[-]	0,5						
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,25						

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung
Charakteristische Werte bei seismischer Beanspruchung, Stahl verzinkt

Anhang C7

Tabelle C8: Charakteristische Werte bei seismischer Beanspruchung, Kategorie C1 und C2, nichtrostender Stahl A4

Dübelgröße			12/M8	15/M10	18/M12	24/M16
Zugbeanspruchung						
Montagebeiwert	γ_{inst}	[-]	1,0			
Stahlversagen						
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$N_{Rk,s,eq,C1}$	[kN]	26	41	60	110
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$N_{Rk,s,eq,C2}$	[kN]	26	41	60	110
Teilsicherheitsbeiwert W-HAZ-B	γ_{Ms}	[-]	1,5			
Teilsicherheitsbeiwert W-HAZ-S und W-HAZ-SK	γ_{Ms}	[-]	1,87			
Herausziehen						
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$N_{Rk,p,eq,C1}$	[kN]	9	16	26	36
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$N_{Rk,p,eq,C2}$	[kN]	4,8	16,5	24,8	44,5
Querbeanspruchung						
Stahlversagen ohne Hebelarm						
W-HAZ-B						
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$V_{Rk,s,eq,C1}$	[kN]	9,6	13,3	25,4	75,4
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$V_{Rk,s,eq,C2}$	[kN]	9,7	14,0	18,0	32,2
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,25			
W-HAZ-S						
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$V_{Rk,s,eq,C1}$	[kN]	9,6	13,3	25,4	75,4
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$V_{Rk,s,eq,C2}$	[kN]	9,7	14,0	18,0	32,2
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,36			
W-HAZ-SK						
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C1	$V_{Rk,s,eq,C1}$	[kN]	11,5	23,3	31,6	-
Charakteristischer Widerstand, Kategorie C2	$V_{Rk,s,eq,C2}$	[kN]	10,8	17,4	15,4	-
Teilsicherheitsbeiwert	γ_{Ms}	[-]	1,36			
Faktor für Ringspalt	α_{gap}	[-]	0,5			

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung
Charakteristische Werte bei seismischer Beanspruchung, nichtrostender Stahl A4

Anhang C8

Tabelle C9: Charakteristische Werte unter Brandeinwirkung in gerissenem und ungerissenem Beton C20/25 bis C50/60

Dübelgröße		10/M6	12/M8	15/M10	18/M12	24/M16	24/ M16L	28/M20	32/M24
Zugbeanspruchung									
Stahlversagen									
Stahl, verzinkt									
Charakteristischer Widerstand	R30	$N_{Rk,s,fi}$ [kN]	1,0	1,9	4,3	6,3	11,6	18,3	26,3
	R60		0,8	1,5	3,2	4,6	8,6	13,5	19,5
	R90		0,6	1,0	2,1	3,0	5,0	7,7	12,6
	R120		0,4	0,8	1,5	2,0	3,1	4,9	9,2
Nichtrostender Stahl A4									
Charakteristischer Widerstand	R30	$N_{Rk,s,fi}$ [kN]	-	6,1	10,2	15,7	29,2	-	-
	R60		-	4,4	7,3	11,1	20,6	-	-
	R90		-	2,6	4,3	6,4	12,0	-	-
	R120		-	1,8	2,8	4,1	7,7	-	-
Querbeanspruchung									
Stahlversagen ohne Hebelarm									
Stahl, verzinkt									
Charakteristischer Widerstand	R30	$V_{Rk,s,fi}$ [kN]	1,0	1,9	4,3	6,3	11,6	18,3	26,3
	R60		0,8	1,5	3,2	4,6	8,6	13,5	19,5
	R90		0,6	1,0	2,1	3,0	5,0	7,7	12,6
	R120		0,4	0,8	1,5	2,0	3,1	4,9	9,2
Nichtrostender Stahl A4									
Charakteristischer Widerstand	R30	$V_{Rk,s,fi}$ [kN]	-	14,3	22,7	32,8	61,0	-	-
	R60		-	11,1	17,6	25,5	47,5	-	-
	R90		-	7,9	12,6	18,3	34,0	-	-
	R120		-	6,3	10,0	14,6	27,2	-	-
Stahlversagen mit Hebelarm									
Stahl, verzinkt									
Charakteristischer Biege­widerstand	R30	$M^0_{Rk,s,fi}$ [Nm]	0,8	2,0	5,6	9,7	24,8	42,4	83,6
	R60		0,6	1,5	4,1	7,2	18,3	29,8	61,9
	R90		0,4	1,0	2,7	4,7	11,9	17,1	40,1
	R120		0,3	0,8	1,9	3,1	6,6	10,7	29,2
Nichtrostender Stahl A4									
Charakteristischer Biege­widerstand	R30	$M^0_{Rk,s,fi}$ [Nm]	-	6,2	13,2	24,4	61,8	-	-
	R60		-	4,5	9,4	17,2	43,6	-	-
	R90		-	2,7	5,6	10,0	25,3	-	-
	R120		-	1,8	3,6	6,4	16,2	-	-

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung
Charakteristische Werte unter Brandeinwirkung

Anhang C9

Tabelle C10: Verschiebung unter Zug- und Querbeanspruchung, Stahl verzinkt

Dübelgröße			10/M6	12/M8	15/M10	18/M12	24/M16	24/ M16L	28/M20	32/M24
Zugbeanspruchung										
Zuglast im gerissenen Beton	N	[kN]	2,4	5,7	7,6	12,3	17,1	21,1	24	26,2
Verschiebung	δ_{N0}	[mm]	0,5	0,5	0,5	0,7	0,8	0,7	0,9	1,4
	$\delta_{N\infty}$	[mm]	2,0	2,0	1,3	1,3	1,3	1,3	1,4	1,9
Zuglast im ungerissenen Beton	N	[kN]	8,5	9,5	14,3	17,2	24	29,6	34	43
Verschiebung	δ_{N0}	[mm]	0,8	1,0		1,1		1,3	0,3	0,7
	$\delta_{N\infty}$	[mm]	3,4			1,7		2,3	1,4	0,7
Seismische Beanspruchung C2										
Verschiebung für DLS	$\delta_{N,eq(DLS)}$	[mm]	-	3,3	3,0	5,0	3,0	3,0	4,0	5,3
Verschiebung für ULS	$\delta_{N,eq(ULS)}$	[mm]	-	12,2	11,3	16,0	9,2	9,2	13,8	12,4
Querbeanspruchung										
W-HAZ-B										
Querlast in gerissenem und ungerissenem Beton	V	[kN]	9,1	14	20,7	35,1	52,1	52,1	77	86,6
Verschiebung	δ_{V0}	[mm]	2,5	2,1	2,7	3,0	5,1	5,1	4,3	10,5
	$\delta_{V\infty}$	[mm]	3,8	3,1	4,1	4,5	7,6	7,6	6,5	15,8
Seismische Beanspruchung C2										
Verschiebung für DLS	$\delta_{V,eq(DLS)}$	[mm]	-	2,3	3,1	3,0	2,6	2,6	1,6	6,1
Verschiebung für ULS	$\delta_{V,eq(ULS)}$	[mm]	-	4,8	6,4	6,1	6,6	6,6	4,8	9,5
W-HAZ-S										
Querlast in gerissenem und ungerissenem Beton	V	[kN]	10,1	17,1	27,5	41,5	72	72	77	86,6
Verschiebung	δ_{V0}	[mm]	2,9	2,5	3,6	3,5	7,0	7,0	4,3	10,5
	$\delta_{V\infty}$	[mm]	4,4	3,8	5,4	5,3	10,5	10,5	6,5	15,8
Seismische Beanspruchung C2										
Verschiebung für DLS	$\delta_{V,eq(DLS)}$	[mm]	-	2,3	3,1	3,0	3,3	3,3	1,6	6,1
Verschiebung für ULS	$\delta_{V,eq(ULS)}$	[mm]	-	4,8	6,4	6,1	8,2	8,2	4,8	9,5
W-HAZ-SK										
Querlast in gerissenem und ungerissenem Beton	V	[kN]	10,1	17,1	27,5	41,5	-	-	-	-
Verschiebung	δ_{V0}	[mm]	2,9	2,5	3,6	3,5	-	-	-	-
	$\delta_{V\infty}$	[mm]	4,4	3,8	5,4	5,3	-	-	-	-
Seismische Beanspruchung C2										
Verschiebung für DLS	$\delta_{V,eq(DLS)}$	[mm]	-	3,1	3,9	3,9	-	-	-	-
Verschiebung für ULS	$\delta_{V,eq(ULS)}$	[mm]	-	10,2	11,8	13,0	-	-	-	-

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung
Verschiebung unter Zug- und Querbeanspruchung, Stahl verzinkt

Anhang C10

Tabelle C11: Verschiebung unter Zug- und Querbeanspruchung, nichtrostender Stahl A4

Dübelgröße		12/M8	15/M10	18/M12	24/M16
Zugbeanspruchung					
Zuglast im gerissenen Beton	N [kN]	4,3	7,6	12,1	17,0
Verschiebung	δ_{N0} [mm]	0,5	0,5	1,3	0,5
	$\delta_{N\infty}$ [mm]	1,2	1,6	1,8	1,6
Zuglast im ungerissenen Beton	N [kN]	7,6	11,9	16,7	24,1
Verschiebung	δ_{N0} [mm]	0,2	0,3	1,2	1,5
	$\delta_{N\infty}$ [mm]	1,1	1,1	1,1	1,1
Seismische Beanspruchung C2					
Verschiebung für DLS	$\delta_{N,eq}$ (DLS) [mm]	4,7	4,5	4,3	4,9
Verschiebung für ULS	$\delta_{N,eq}$ (ULS) [mm]	13,3	12,7	9,7	10,1
Querbeanspruchung					
Querlast in gerissenem und ungerissenem Beton	V [kN]	13,9	21,1	34,7	50,8
Verschiebung	δ_{V0} [mm]	3,4	4,9	4,8	6,7
	$\delta_{V\infty}$ [mm]	5,1	7,4	7,1	10,1
Seismische Beanspruchung C2					
W-HAZ-B, W-HAZ-S					
Verschiebung für DLS	$\delta_{V,eq}$ (DLS) [mm]	2,8	3,1	2,6	3,3
Verschiebung für ULS	$\delta_{V,eq}$ (ULS) [mm]	5,6	5,8	5,0	6,9
W-HAZ-SK					
Verschiebung für DLS	$\delta_{V,eq}$ (DLS) [mm]	2,5	2,8	2,9	-
Verschiebung für ULS	$\delta_{V,eq}$ (ULS) [mm]	5,8	5,9	6,9	-

Würth Hochleistungsanker W-HAZ/S, W-HAZ/A4

Leistung
Verschiebung unter Zug- und Querbeanspruchung, nichtrostender Stahl A4

Anhang C11