

3.3.6 SISTEMAS DE ANCLAJE KWIK BOLT VTZ

DESCRIPCIÓN DEL PRODUCTO

Anclaje de expansión KB-VTZ

Sistema de anclaje	Características y Beneficios
	 Las marcas del producto y de identificación de longitud facilitan el control de calidad después de la instalación. La instalación a través de los elementos y las diferentes longitudes de rosca mejoran la productividad y se ajustan a varios espesores de placa base. La expansión mecánica permite la aplicación de cargas de forma inmediata. La sección de impacto elevada (punta cilíndrica) evitan que la rosca sufra daños durante la instalación. El perno cumple con los requerimientos de ductilidad de ACI 318-14 Sección 2.3.







Concreto fisurado



Categorías de diseño sísmico A-F



Software para anclaje PROFIS Anchor

Listados / Aprobaciones	
ICC-ES (Consejo de Códigos Internacional)	ESR-3904
Ciudad de los Angeles	Reporte de investigación No. 25701
FM (Factory Mutual)	Componentes de los Soportes para Tuberías para los
- In (Factory Mutual)	Sistemas de Riego Automáticos de 3/8 a 3/4
ULTIC	Equipo de Soportes para Tuberías para Servicios de
OL LLO	Protección contra incendios de 3/8 a 3/4









Tabla 1 - Especificaciones de Kwik Bolt VTZ (KB-VTZ)

Información de						Diámet	ro nominal	del anclaje	e (pulg.)			
instalación	Simbolo	Unidad		3/8			1/2		5,	/8	3	/4
Diámetro nominal del	da	pulg.	3/8			1/2		5,	/8	3	/4	
anclaje (pulg.)	d_0^{-1}	(mm)		(10)		(13)			(1	6)	(19)	
Diámetro nominal de la broca	d _{bit}	pulg.		3/8			1/2		5,	/8	3	/4
Empotramiento	h	pulg.	1-1/2 2		2	3-	1/4	2-3/4	4	3-1/8	4-3/4	
efectivo mínimo	h _{ef}	(mm)	(38)	(5	51)	(51)	(83)		(70)	(102)	(79)	(121)
Empotramiento	h	pulg.	1-13/16	2-5	5/16	2-1/2	3-3/4		3-5/16	4-9/16	3-3/4	5-3/8
nominal mínimo	h _{nom}	(mm)	(46)	(59)		(64)	(95)		(84)	(116)	(95)	(137)
Profundidad mínima de la	h	pulg.	2 2-1/2		2-3/4		4	3-5/8	4-7/8	4-1/16	5-11/16	
perforación	h _o	(mm)	(51) (64)		(70)	(10	02)	(92)	(124)	(103)	(144)	
Espesor máximo del		pulg.	2-13/16 2-5/16		2-1/2	1-1/4		2-1/16	13/16	2-1/2	7/8	
elemento ²	t _{max}	(mm)	(71)	(5	i9)	(64)	(3	2)	(52)	(21)	(64)	(22)
Torque de instalación	т	ft-lb		20			40		6	0	1	10
(concreto)	T _{inst}	(Nm)		(27)			(54)		(8	37)	(14	49)
Diámetro de la perforación	4	pulg.		7/16			9/16		11,	/16	13	/16
del elemento	d _h	(mm)		(11.1)			(14.3)		(17	7.5)	(20	0.6)
Longitudes de anclaje	0	pulg.	3	3-3/4	5	3-3/4	4-1/2	5-1/2	4-3/4	6	5-1/2	7
disponibles	ℓ_{anch}	(mm)	(76)	(95)	(127)	(95)	(114)	(140)	(121)	(152)	(140)	(178)

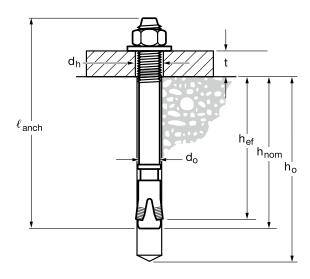
¹⁾ d_0 se usa para el IBC 2006/2003

Tabla 2 - Resistencia de diseño del acero para Kwik Bolt VTZ 1,2

Diámetro nominal del anclaje		ento efectivo . g. (mm)	Tensión³ φN _{sa} lb (kN)	Corte⁴ φV _{sa} lb (kN)	Corte Sísmico⁵ φV _{sa} lb (kN)	
	1	-1/2	4,500	1,255	1,255	
0.40	((38)	(20.0)	(5.6)	(5.6)	
3/8		2	4,500	1,775	1,610	
	((51)	(20.0)	(7.9)	(7.2)	
1/0	2	3-1/4	8,080	3,005	3,005	
1/2	(51)	(83)	(35.9)	(13.4)	(13.4)	
<i>5.1</i> 0	2-3/4	4	12,400	5,760	3,925	
5/8	(70)	(102)	(55.2)	(25.6)	(17.5)	
	3	-1/8	16,915	6,715	5,855	
2/4	((83)	(75.2)	(29.9)	(26.0)	
3/4	4	-3/4	16,915	6,905	6,700	
	(121)	(75.2)	(30.7)	(29.8)	

¹⁾ Consulte la sección 3.1.7 del Manual técnico para convertir el valor de esfuerzo admisible al valor ASD (carga permisible).

Figura 1 - Especificaciones de Kwik Bolt VTZ (KB-VTZ)



²⁾ Este espesor máximo se aplica cuando se utiliza la longitud de anclaje más larga. Para longitudes de anclaje más cortas, el espesor máximo del accesorio es igual a la longitud del anclaje menos la profundidad de empotramiento nominal menos un diámetro de anclaje.

²⁾ Los anclajes Kwik Bolt VTZ deben considerarse como elementos de acero dúctil como se define en ACl 318-14 Sección 2.3.

³⁾ Tensión $\phi N_{sa} = \phi A_{se,N} f_{uta}$ como se indica en ACI 318 Capítulo 17.

 ⁴⁾ Los valores de corte se determinan por medio de pruebas de corte estático con φV_{sa} < φ 0.60 A_{sa,V} f_{uta} como se indica en ACI 318 Capítulo 17.
 5) Los valores de corte sísmico se determinan por medio de pruebas de corte sísmico con φV_{sa} < φ 0.60 A_{sa,V} f_{uta} como se indica en ACI 318 Capítulo 17. Consulte la Sección 3.1.7 del manual técnico para información adicional sobre las aplicaciones sísmicas



INFORMACIÓN TÉCNICA

Diseño por ACI 318-14 Capítulo 17

Los valores de carga contenidos en esta sección son tablas de diseño simplificadas de Hilti. Las tablas con valores de carga en esta sección fueron desarrollados utilizando los parámetros y las variables del diseño de resistencia de la ESR-3904 y las ecuaciones contenidas en ACI 318-11 Capítulo 17. Para una explicación detallada de las tablas de diseño simplificadas de Hilti, consulte la Sección 3.1.7. Las tablas de datos de ESR-3904 no están incluidas en esta sección, pero pueden consultarse en www.icc-es.org.

Tabla 3 - Resistencia de diseño de Kwik Bolt VTZ con falla de concreto / extracción en concreto no fisurado1.2.3,4,5

				Tensió	n - фN _п			Corte	- φV _n	
	efectivo.	miento nominal . pulg. (mm)	f'c = 2500 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)"	f'c = 6000 psi lb (kN)	f'c = 2500 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f'c = 6000 psi lb (kN)
	1-1/2	1-13/16	1,380	1,510	1,745	2,135	1,545	1,690	1,950	2,390
0./0	(38)	(46)	(6.1)	(6.7)	(7.8)	(9.5)	(6.9)	(7.5)	(8.7)	(10.6)
3/8	2	2-5/16	1,620	1,775	2,045	2,505	2,375	2,605	3,005	3,680
	(51)	(59)	(7.3)	(8.0)	(9.2)	(11.3)	(10.6)	(11.6)	(13.4)	(16.4)
	2	2-1/2	1,985	2,170	2,510	3,070	2,375	2,605	3,005	3,680
1 (0	(51)	(64)	(8.8)	(9.7)	(11.2)	(13.7)	(10.6)	(11.6)	(13.4)	(16.4)
1/2	3-1/4	3-3/4	3,550	3,890	4,490	5,500	9,845	10,785	12,450	15,250
	(83)	(95)	(15.8)	(17.3)	(20.0)	(24.5)	(43.8)	(48.0)	(55.4)	(67.8)
	2-3/4	3-5/16	3,140	3,440	3,970	4,825	7,660	8,395	9,690	11,870
F (O	(70)	(84)	(14.0)	(15.3)	(17.7)	(21.6)	(34.1)	(37.3)	(43.1)	(52.8)
5/8	4	4-9/16	4,100	4,495	5,190	6,355	13,440	14,725	17,000	20,820
	(102)	(116)	(18.2)	(20.0)	(23.1)	(28.3)	(59.8)	(65.5)	(75.6)	(92.6)
	3-1/8	3-3/4	4,310	4,720	5,450	6,675	9,280	10,165	11,740	14,380
0.44	(83)	(95)	(19.2)	(21.0)	(24.2)	(29.7)	(41.3)	(45.2)	(52.2)	(64.0)
3/4	4-3/4	5-3/8	6,870	7,525	8,690	10,645	17,390	19,050	22,000	26,945
	(121)	(137)	(30.6)	(33.5)	(38.7)	(47.4)	(77.4)	(84.7)	(97.9)	(119.9)

Tabla 4 - Resistencia de diseño de Kwik Bolt VTZ con falla de concreto / extracción en concreto fisurado 1.2.3,4,5

D:/ 1	Empotra-	Empotra-		Tensió	n - φN _n			Corte	- φV _n	
Diámetro nominal del anclaje	miento efectivo . pulg. (mm)	miento nominal . pulg. (mm)	f'c = 2500 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)"	f'c = 6000 psi lb (kN)	f' c = 2500 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f' _c = 6000 psi lb (kN)
	1-1/2	1-13/16	775	845	980	1,200	1,095	1,195	1,385	1,69
3/8	(38)	(46)	(3.4)	(3.8)	(4.4)	(5.3)	(4.9)	(5.3)	(6.2)	(7.5)
3/6	2	2-5/16	1,325	1,455	1,675	2,055	1,685	1,845	2,130	2,605
	(51)	(59)	(5.9)	(6.5)	(7.5)	(9.1)	(7.5)	(8.2)	(9.5)	(11.6)
	2	2-1/2	1,565	1,710	1,975	2,420	1,685	1,845	2,130	2,605
1 /0	(51)	(64)	(7.0)	(7.6)	(8.8)	(10.8)	(7.5)	(8.2)	(9.5)	(11.6)
1/2	3-1/4	3-3/4	2,120	2,320	2,680	3,285	6,970	7,640	8,820	10,800
	(83)	(95)	(9.4)	(10.3)	(11.9)	(14.6)	(31.0)	(34.0)	(39.2)	(48.0)
	2-3/4	3-5/16	2,520	2,760	3,185	3,905	5,425	5,945	6,865	8,405
E /0	(70)	(84)	(11.2)	(12.3)	(14.2)	(17.4)	(24.1)	(26.4)	(30.5)	(37.4)
5/8	4	4-9/16	3,185	3,490	4,030	4,935	9,520	10,430	12,040	14,750
	(102)	(116)	(14.2)	(15.5)	(17.9)	(22.0)	(42.3)	(46.4)	(53.6)	(65.6)
	3-1/8	3-3/4	3,770	4,130	4,770	5,840	8,120	8,895	10,270	12,580
0.74	(83)	(95)	(16.8)	(18.4)	(21.2)	(26.0)	(36.1)	(39.6)	(45.7)	(56.0)
3/4	4-3/4	5-3/8	5,720	6,265	7,235	8,860	12,320	13,495	15,585	19,085
	(121)	(137)	(25.4)	(27.9)	(32.2)	(39.4)	(54.8)	(60.0)	(69.3)	(84.9)

¹⁾ Consulte la sección 3.1.7 del manual técnico para convertir el valor del esfuerzo admisible de diseño al valor ASD (carga permisible).

²⁾ No se permite la interpolación lineal entre las profundidades de empotramiento y las fuerzas de compresión del concreto.

³⁾ Aplique factores según distancia entre bordes y/o anclajes y espesor del concreto en las tablas 6-13 según se necesite. Compare con los valores del acero en la tabla 2. El menor de los valores es el que debe utilizarse para el diseño.

⁴⁾ Los valores en las tablas están considerados para concreto de peso regular. Para concreto liviano, multiplique la resistencia de diseño por λ, de la siguiente forma: Para concreto liviano inorgánico, $\lambda_a = 0.68$; Para cualquier concreto liviano, $\lambda_a = 0.60$

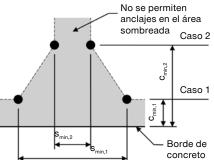
⁵⁾ Los valores en las tablas son para cargas estáticas únicamente.

Para cargas sísmicas, multiplique los valores de las tablas para concreto fisurado por α_{note} = 0.75.

Consulte la Sección 3.1.7 del manual técnico para información adicional sobre aplicaciones sísmicas.



Figura 2 - Combinaciones permitidas de distancia al borde y espaciado



Para una distancia al borde específica, el espaciamiento permitida se calcula de la siguiente forma: $\hfill \hfill \hfi$

$$s \ge s_{\min,2} + \frac{(s_{\min,1} - s_{\min,2})}{(c_{\min,1} - c_{\min,2})} (c - c_{\min,2})$$

Borde de concreto

Borde de concreto

Distancia al borde c

Figura 3 - Esquema de la distancia al borde, el espaciado y el espesor del miembro utilizados en el diseño

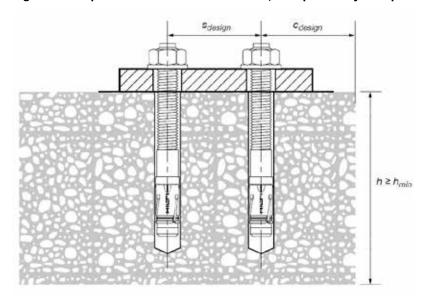


Tabla 5 - Parámetros de instalación del Kwik Bolt VTZ 1

l=f======!{==d==d!==@=	Observator and a	l lucial and a a			Diá	metro nomina	al del anclaje	d _o		
Información de diseño	Simbolo	Unidades	3,	/8	1,	/2	5,	/8	3,	/4
Empotramiento efectivo	h	pulg.	1-1/2	2	2	3-1/4	2-3/4	4	3-1/8	4-3/4
mínimo	h _{ef}	(mm)	(38)	(51)	(51)	(83)	(70)	(102)	(79)	(121)
Espesor mínimo del	h	pulg.	3-1/4	4	4	6	6	7	6	10
concreto	h _{min}	(mm)	(83)	(102)	(102)	(152)	(152)	(178)	(152)	(254)
Distancia al borde		pulg.	6	8	8	5	6	9	11	16
crítica	C _{ac}	(mm)	(152)	(203)	8 5 6 9 (203) (127) (152) (229) 3-1/4 2-3/4 5-1/2 4-1/4	(279)	(406)			
critica	_	pulg.	2-3/4	2-1/4	3-1/4	2-3/4	5-1/2	4-1/4	5	6
Cons 1	C _{min,1}	(mm)	(70)	(57)	(83)	(70)	(140)	(108)	(127)	(152)
Caso 1	para	pulg.	9	3-3/4	10	6	11	4-1/4	6	6-1/2
	S _{min,1} ≥	(mm)	(229)	(95)	(254)	(152)	(279)	(108)	(152)	(165)
		pulg.	3-1/2	3-1/4	4-1/2	4	6-1/2	4-1/4	5	6
Caso 2	C _{min,2}	(mm)	(89)	(83)	(114)	(102)	(165)	(108)	(127)	(152)
	para	pulg.	6	5-1/4	6	5	6-1/2	4-1/4	6	6-1/2
	S _{min,2} ≥	(mm)	(152)	(133)	(152)	(127)	(165)	(108)	(152)	(165)

¹ Se permite la interpolación lineal para establecer una combinación de distancia al borde y espaciado entre el Caso 1 y el Caso 2. La interpolación lineal para una distancia al borde específica c, dónde c_{min.1} < c < c_{min.2}, determinará el espaciado permitido.



Tabla 6 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ con diámetro de 3/8-pulg. en concreto no fisurado^{1,2}

				or de	Factor de	distancia	Facto	or de	Di	stancia al b	orde en co	te		e espesor
	3-pulg. KB-\ creto no fisu		espaci tens f	sión		n tensión	espaciado f	en corte ³	⊥ Hacia	el borde	II AI b		COI	creto en rte ⁴
	ramiento ivo h _{ef}	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)
Empotr	amiento	pulg.	1-13/16	2-5/16	1-13/16	2-5/16	1-13/16	2-5/16	1-13/16	2-5/16	1-13/16	2-5/16	1-13/16	2-5/16
nomir	nal h _{nom}	(mm)	(46)	(59)	(46)	(59)	(46)	(59)	(46)	(59)	(46)	(59)	(46)	(59)
_	2-1/4	(57)	n/a	n/a	n/a	0.30	n/a	n/a	n/a	0.15	n/a	0.30	n/a	n/a
espesor del	2-3/4	(70)	n/a	n/a	0.46	0.35	n/a	n/a	0.31	0.20	0.46	0.35	n/a	n/a
esol	3	(76)	n/a	n/a	0.50	0.38	n/a	n/a	0.35	0.23	0.50	0.38	n/a	n/a
dse	3-1/4	(83)	n/a	0.77	0.54	0.41	n/a	0.57	0.40	0.26	0.54	0.41	0.60	n/a
£ (E	3-1/2	(89)	0.89	0.79	0.58	0.44	0.60	0.57	0.45	0.29	0.58	0.44	0.62	n/a
о Ш	3-3/4	(95)	0.92	0.81	0.63	0.47	0.60	0.58	0.49	0.32	0.63	0.47	0.65	n/a
ord ulg.	4	(102)	0.94	0.83	0.67	0.50	0.61	0.58	0.54	0.35	0.67	0.50	0.67	0.58
- p	4-1/2	(114)	1.00	0.88	0.75	0.56	0.63	0.59	0.65	0.42	0.75	0.56	0.71	0.61
cia (h)	5	(127)	1.00	0.92	0.83	0.63	0.64	0.60	0.76	0.49	0.83	0.63	0.75	0.65
star	5-1/4	(133)	1.00	0.94	0.88	0.66	0.65	0.61	0.82	0.53	0.88	0.66	0.76	0.66
onc Onc	5-1/2	(140)	1.00	0.96	0.92	0.69	0.65	0.61	0.88	0.57	0.92	0.69	0.78	0.68
(g)	6	(152)	1.00	1.00	1.00	0.75	0.67	0.63	1.00	0.65	1.00	0.75	0.82	0.71
ado	8	(203)	1.00			1.00	0.72	0.67		1.00		1.00	0.94	0.82
Espaciado (s) / Distancia al borde (c_)/ concreto (f1) - pulg. (mm)	12	(305)	1.00				0.83	0.75					1.00	1.00
Esp	18	(457)					1.00	0.88						
	24	(610)						1.00						

Tabla 7 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ con diámetro de 3/8-pulg. en concreto fisurado^{1,2}

			Juste de		İ					<u> </u>	orde en cor			espesor
	3-pulg. KB-\ ncreto fisura		espaci tens	or de ado en sión	al borde	distancia en tensión		or de o en corte³	⊥ Hacia	el borde	II AI b	orde	del con coi	creto en te ⁴
Empotr efect	amiento ivo h _{ef}	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)
Empotr	amiento nal h _{nom}	pulg. (mm)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)
jo .	2-1/4	(57)	n/a	n/a	n/a	0.81	n/a	n/a	n/a	0.42	n/a	0.81	n/a	n/a
espesor	2-3/4	(70)	n/a	n/a	1.00	0.93	n/a	n/a	0.83	0.57	1.00	0.93	n/a	n/a
es	3	(76)	n/a	n/a	1.00	1.00	n/a	n/a	0.94	0.65	1.00	1.00	n/a	n/a
al borde (c _a) / () - pulg. (mm)	3-1/4	(83)	n/a	0.77	1.00	1.00	n/a	0.64	1.00	0.73	1.00	1.00	0.83	n/a
g de	3-1/2	(89)	0.89	0.79	1.00	1.00	0.69	0.65	1.00	0.82	1.00	1.00	0.86	n/a
og bind	3-3/4	(95)	0.92	0.81	1.00	1.00	0.70	0.66	1.00	0.90	1.00	1.00	0.89	n/a
a عا - (-	4	(102)	0.94	0.83	1.00	1.00	0.71	0.67	1.00	1.00	1.00	1.00	0.92	0.82
to (t	4-1/2	(114)	1.00	0.88	1.00	1.00	0.74	0.69	1.00	1.00	1.00	1.00	0.98	0.87
)ista Icre	5	(127)	1.00	0.92	1.00	1.00	0.77	0.71	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	0.91
s) / Distancia a I concreto (h)	5-1/4	(133)	1.00	0.94	1.00	1.00	0.78	0.72	1.00	1.00	1.00	1.00		0.93
o (s del	5-1/2	(140)	1.00	0.96	1.00		0.79	0.73	1.00		1.00			0.96
Siad	6	(152)	1.00	1.00	1.00		0.82	0.75	1.00		1.00			1.00
Espaciado (s) , del c	8	(203)	1.00				0.93	0.83						
Щ	12	(305)	1.00			·	1.00	1.00		·		·	1.00	1.00

¹⁾ No se permite interpolación lineal.

²⁾ Cuando se combinan múltiples factores de ajuste de carga (p.e. en un patrón de 4 anclajes en una esquina con un elemento de concreto delgado), el diseño puede resultar muy conservador. Para optimizar el diseño, utilice el software Hilti PROFIS Anchor de diseño de anclaje o realice un cálculo de anclaje utilizando las ecuaciones de diseño de ACI 318 Capítulo 17.

³⁾ El factor de reducción de espacio en corte, $f_{\rm AV}$ presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces $f_{\rm AV} = f_{\rm AN}$

⁴⁾ El factor de reducción de espesor de concreto en corte, f_{HV} , presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces f_{HV} = 1.0.

Si un valor del factor de reducción se localiza en un área sombreada, esto indica que esa distancia al borde en específico podría no estar permitida en combinación con cierto espaciamiento (o viceversa). Consulte la tabla 5 y la figura 2 de esta sección para calcular las combinaciones permitidas de distancia al borde, espaciamiento y espesor del concreto.



Tabla 8 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ con diámetro de 1/2-pulg. en concreto no fisurado^{1,2}

				or de	Factor de	distancia	Fact	or de	Di	stancia al b	orde en co	rte		espesor
	2-pulg. KB-\ creto no fisu		ten	ado en sión ^{AN}	al borde	en tensión	espaciado	o en corte ³		el borde		oorde	со	creto en rte⁴ ^{HV}
	ramiento iivo h _{ef}	pulg. (mm)	2 (51)	3-1/4 (83)	2 (51)	3-1/4 (83)	2 (51)	3-1/4 (83)	2 (51)	3-1/4 (83)	2 (51)	3-1/4 (83)	2 (51)	3-1/4 (83)
Empotr	Empotramiento nominal h _{nom}		2-1/2 (64)	3-3/4 (95)	2-1/2 (64)	3-3/4 (95)	2-1/2 (64)	3-3/4 (95)	2-1/2 (64)	3-3/4 (95)	2-1/2 (64)	3-3/4 (95)	2-1/2 (64)	3-3/4 (95)
	2-3/4	(70)	n/a	n/a	n/a	0.66	n/a	n/a	n/a	0.16	n/a	0.33	n/a	n/a
cret	3	(76)	n/a	n/a	n/a	0.70	n/a	n/a	n/a	0.19	n/a	0.37	n/a	n/a
ů So	3-1/4	(83)	n/a	n/a	0.41	0.73	n/a	n/a	0.26	0.21	0.41	0.42	n/a	n/a
j	3-1/2	(89)	n/a	n/a	0.44	0.77	n/a	n/a	0.29	0.23	0.44	0.47	n/a	n/a
30r c	4	(102)	n/a	0.71	0.50	0.84	n/a	0.57	0.35	0.29	0.50	0.57	0.58	n/a
sbes	4-1/2	(114)	0.88	0.73	0.56	0.92	0.59	0.58	0.42	0.34	0.56	0.68	0.61	n/a
ĕ	5	(127)	0.92	0.76	0.63	1.00	0.60	0.59	0.49	0.40	0.63	0.80	0.65	n/a
(°)	5-1/2	(140)	0.96	0.78	0.69		0.61	0.60	0.57	0.46	0.69	0.92	0.68	n/a
rde 19. (r	6	(152)	1.00	0.81	0.75		0.63	0.61	0.65	0.53	0.75	1.00	0.71	0.66
요필	8	(203)	1.00	0.91	1.00		0.67	0.64	1.00	0.81	1.00		0.82	0.76
(f)	10	(254)	1.00	1.00			0.71	0.68		1.00			0.91	0.85
anc	12	(305)					0.75	0.72					1.00	0.93
Dist	14	(356)					0.79	0.75						1.00
-/ (s	16	(406)					0.83	0.79						
9 9	20	(508)					0.92	0.86						
Espaciado (s) / Distancia al borde (c") / espesor del concreto (ħ) - pulg. (mm)	24	(610)					1.00	0.93						
spa	26	(660)						0.97						
	≥ 28	(711)						1.00						

Tabla 9 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ con diámetro de 1/2-pulg, en concreto fisurado^{1,2}

				or de	Factor de	distancia	Fact	or de	D	istancia al b	orde en co	rte		e espesor
	2-pulg. KB-\ ncreto fisura		ten	ado en sión ^{AN}		en tensión RN		o en corte ³		el borde		oorde	со	creto en rte⁴
	ramiento	pulg.	2	3-1/4	2	3-1/4	2	3-1/4	2	3-1/4	2	3-1/4	2	3-1/4
etect	tivo h _{ef}	(mm)	(51)	(83)	(51)	(83)	(51)	(83)	(51)	(83)	(51)	(83)	(51)	(83)
Empoți	ramiento	pulg.	2-1/2	3-3/4	2-1/2	3-3/4	2-1/2	3-3/4	2-1/2	3-3/4	2-1/2	3-3/4	2-1/2	3-3/4
nomii	nal h _{nom}	(mm)	(64)	(95)	(64)	(95)	(64)	(95)	(64)	(95)	(64)	(95)	(64)	(95)
	2-3/4	(70)	n/a	n/a	n/a	0.68	n/a	n/a	n/a	0.16	n/a	0.33	n/a	n/a
Ē.	3	(76)	n/a	n/a	n/a	0.71	n/a	n/a	n/a	0.19	n/a	0.38	n/a	n/a
eto	3-1/4	(83)	n/a	n/a	1.00	0.75	n/a	n/a	0.80	0.21	1.00	0.42	n/a	n/a
ncre	3-1/2	(89)	n/a	n/a	1.00	0.79	n/a	n/a	0.89	0.24	1.00	0.47	n/a	n/a
<u>8</u>	4	(102)	n/a	0.71	1.00	0.86	n/a	0.57	1.00	0.29	1.00	0.58	0.84	n/a
de	4-1/2	(114)	0.88	0.73	1.00	0.94	0.70	0.58	1.00	0.34	1.00	0.69	0.89	n/a
lose	5	(127)	0.92	0.76	1.00	1.00	0.72	0.59	1.00	0.40	1.00	0.81	0.94	n/a
dse	5-1/2	(140)	0.96	0.78	1.00		0.74	0.60	1.00	0.47	1.00	0.93	0.98	n/a
	6	(152)	1.00	0.81	1.00		0.76	0.61	1.00	0.53	1.00	1.00	1.00	0.66
e (c	7	(178)	1.00	0.86			0.81	0.63		0.67				0.71
ord Ilg.	8	(203)	1.00	0.91			0.85	0.65		0.82				0.76
a Dr	9	(229)	1.00	0.96			0.90	0.66		0.98				0.81
cia	10	(254)	1.00	1.00			0.94	0.68		1.00				0.85
itan	12	(305)					1.00	0.72						0.94
Öis	14	(356)						0.76						1.00
/(s)	16	(406)						0.79						
ор	20	(508)						0.86						
acia	24	(610)						0.94						
Espaciado (s) / Distancia al borde (c,) / espesor del concreto (h) pulg. (mm)	26	(660)						0.97						
ш	≥ 28	(711)						1.00						

¹⁾ No se permite interpolación lineal.

²⁾ Cuando se combinan múltiples factores de ajuste de carga (p.e. en un patrón de 4 anclajes en una esquina con un elemento de concreto delgado), el diseño puede resultar muy conservador. Para optimizar el diseño, utilice el software Hilti PROFIS Anchor de diseño de anclaje o realice un cálculo de anclaje utilizando las ecuaciones de diseño de ACI 318 Capítulo 17.

³⁾ El factor de reducción de espacio en corte, $f_{_{\rm RV}}$ presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces $f_{_{\rm RV}} = f_{_{\rm RN}}$.

4) El factor de reducción de espesor de concreto en corte, $f_{_{\rm RV}}$ presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces $f_{_{\rm RV}} = 1.0$.

Si un valor del factor de reducción se localiza en un área sombreada, esto indica que esa distancia al borde en específico podría no estar permitida en combinación con cierto espaciamiento (o viceversa). Consulte la tabla 5 y la figura 2 de esta sección para calcular las combinaciones permitidas de distancia al borde, espaciamiento y espesor del concreto.



Tabla 10 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ con diámetro de 5/8-pulg. en concreto no fisurado^{1,2}

				or de	Factor de	distancia	Fact	or de	Di	stancia al b	orde en co	rte		e espesor
	3-pulg. KB-\ creto no fisu		espaci tens	ado en sión	al borde	en tensión	espaciado	en corte ³		el borde		oorde		creto en rte⁴
			f_{\cdot}	AN	J	RN	J	AV	f	RV	f	RV	f	HV
	amiento	pulg.	2-3/4	4	2-3/4	4	2-3/4	4	2-3/4	4	2-3/4	4	2-3/4	4
efect	tivo h _{ef}	(mm)	(70)	(102)	(70)	(102)	(70)	(102)	(70)	(102)	(70)	(102)	(70)	(102)
Empotr	ramiento	pulg.	3-5/16	4-9/16	3-5/16	4-9/16	3-5/16	4-9/16	3-5/16	4-9/16	3-5/16	4-9/16	3-5/16	4-9/16
nomir	nal h _{nom}	(mm)	(84)	(116)	(84)	(116)	(84)	(116)	(84)	(116)	(84)	(116)	(84)	(116)
	4-1/4	(108)	n/a	0.68	n/a	0.52	n/a	0.57	n/a	0.26	n/a	0.51	n/a	n/a
<u> </u>	4-1/2	(114)	n/a	0.69	n/a	0.54	n/a	0.57	n/a	0.28	n/a	0.54	n/a	n/a
٥٢٥	5	(127)	n/a	0.71	n/a	0.58	n/a	0.58	n/a	0.33	n/a	0.58	n/a	n/a
bes	5-1/2	(140)	n/a	0.73	0.92	0.62	n/a	0.59	0.61	0.38	0.92	0.62	n/a	n/a
/ es	6	(152)	n/a	0.75	1.00	0.67	n/a	0.59	0.70	0.43	1.00	0.67	0.72	n/a
ري" سر	6-1/2	(165)	0.89	0.77	1.00	0.72	0.64	0.60	0.79	0.48	1.00	0.72	0.75	n/a
de G. (n	7	(178)	0.92	0.79		0.78	0.65	0.61	0.88	0.54		0.78	0.78	0.67
boq Sind	8	(203)	0.98	0.83		0.89	0.68	0.63	1.00	0.66		0.89	0.84	0.71
a عا - (-	9	(229)	1.00	0.88		1.00	0.70	0.64		0.79		1.00	0.89	0.75
to (10	(254)	1.00	0.92			0.72	0.66		0.92			0.94	0.80
Espaciado (s) / Distancia al borde (c") / espesor del concreto (ħ) - pulg. (mm)	12	(305)	1.00	1.00			0.76	0.69		1.00			1.00	0.87
00,	14	(356)					0.81	0.72						0.94
s) o	16	(406)					0.85	0.75						1.00
iad	20	(508)					0.94	0.82						
spac	24	(610)					1.00	0.88						
ш	28	(711)						0.94						
_	≥ 32	(813)						1.00						

Tabla 11 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ con diámetro de 5/8-pulg. en concreto fisurado^{1,2}

				or de	Factor de	distancia	Fact	or de	Di	stancia al b	orde en co	rte	Factor de			
	3-pulg. KB-\ ncreto fisura		ten	ado en sión ^{AN}	al borde en tensión $f_{\scriptscriptstyle{\mathrm{RN}}}$		espaciado	o en corte ³		el borde		oorde	со	$\begin{array}{c} \text{del concreto en} \\ \text{corte}^{\scriptscriptstyle 4} \\ f_{\scriptscriptstyle \text{HV}} \end{array}$		
	ramiento tivo h _{ef}	pulg. (mm)	2-3/4 (70)	4 (102)	2-3/4 (70)	4 (102)	2-3/4 (70)	4 (102)	2-3/4 (70)	4 (102)	2-3/4 (70)	4 (102)	2-3/4 (70)	4 (102)		
	ramiento nal h _{nom}	pulg. (mm)	3-5/16 (84)	4-9/16 (116)	3-5/16 (84)	4-9/16 (116)	3-5/16 (84)	4-9/16 (116)	3-5/16 (84)	4-9/16 (116)	3-5/16 (84)	4-9/16 (116)	3-5/16 (84)	4-9/16 (116)		
	4-1/4	(108)	n/a	0.68	n/a	0.78	n/a	0.57	n/a	0.26	n/a	0.52	n/a	n/a		
<u> </u>	4-1/2	(114)	n/a	0.69	n/a	0.81	n/a	0.57	n/a	0.28	n/a	0.56	n/a	n/a		
Ģ O	5	(127)	n/a	0.71	n/a	0.87	n/a	0.58	n/a	0.33	n/a	0.66	n/a	n/a		
bes	5-1/2	(140)	n/a	0.73	1.00	0.93	n/a	0.59	0.62	0.38	1.00	0.76	n/a	n/a		
al borde (c _a) / espesor del - pulg. (mm)	6	(152)	n/a	0.75	1.00	1.00	n/a	0.60	0.71	0.43	1.00	0.87	0.73	n/a		
	6-1/2	(165)	0.89	0.77	1.00		0.64	0.60	0.80	0.49	1.00	0.98	0.76	n/a		
g de	7	(178)	0.92	0.79			0.65	0.61	0.89	0.55		1.00	0.79	0.67		
a a	8	(203)	0.98	0.83			0.68	0.63	1.00	0.67			0.84	0.71		
a aا ر- (٦	9	(229)	1.00	0.88			0.70	0.64		0.80			0.89	0.76		
anci to (10	(254)	1.00	0.92			0.72	0.66		0.93			0.94	0.80		
)ista ncre	12	(305)	1.00	1.00			0.76	0.69		1.00			1.00	0.87		
) D	14	(356)					0.81	0.72						0.94		
s) o	16	(406)					0.85	0.75						1.00		
Espaciado (s) / Distancia concreto (h)	20	(508)					0.94	0.82								
spac	24	(610)					1.00	0.88								
Щ	28	(711)						0.95								
	≥ 32	(813)						1.00								

¹⁾ No se permite interpolación lineal.

²⁾ Cuando se combinan múltiples factores de ajuste de carga (p.e. en un patrón de 4 anclajes en una esquina con un elemento de concreto delgado), el diseño puede resultar muy conservador. Para optimizar el diseño, utilice el software Hilti PROFIS Anchor de diseño de anclaje o realice un cálculo de anclaje utilizando las ecuaciones de diseño de ACI 318 Capítulo 17.

³⁾ El factor de reducción de espacio en corte, f_{AN} presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces $f_{\text{AN}} = f_{\text{AN}}$.

4) El factor de reducción de espesor de concreto en corte, f_{HV} , presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces $f_{\text{HV}} = 1.0$.

Si un valor del factor de reducción se localiza en un área sombreada, esto indica que esa distancia al borde en específico podría no estar permitida en combinación con cierto espaciamiento (o viceversa). Consulte la tabla 5 y la figura 2 de esta sección para calcular las combinaciones permitidas de distancia al borde, espaciamiento y espesor del concreto.



Tabla 12 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ con diámetro de 3/4-pulg. en concreto no fisurado^{1,2}

				or de	Factor de	distancia	Fact	or de	Di	stancia al b	orde en co	rte		e espesor
	-pulg. KB-\ creto no fisu			ado en sión ^{AN}	al borde	en tensión	espaciado			el borde		oorde _{RV}	со	creto en orte ⁴ : HV
	amiento	pulg.	3-1/4	4-3/4	3-1/4	4-3/4	3-1/4	4-3/4	3-1/4	4-3/4	3-1/4	4-3/4	3-1/4	4-3/4
етест	ivo h _{ef}	(mm)	(83)	(21)	(83)	(21)	(83)	(21)	(83)	(21)	(83)	(21)	(83)	(21)
Empotra	Empotramiento pulg nominal h _{nom} (mm		3-3/4	5-3/8	3-3/4	5-3/8	3-3/4	5-3/8	3-3/4	5-3/8	3-3/4	5-3/8	3-3/4	5-3/8
nomin	, 5 (127		(95)	(137)	(95)	(137)	(95)	(137)	(95)	(137)	(95)	(137)	(95)	(137)
	5-1/2 (140)		0.76	n/a	0.45	n/a	0.58	n/a	0.31	n/a	0.45	n/a	n/a	n/a
Ē	5-1/2	(140)	0.78	n/a	0.50	n/a	0.58	n/a	0.35	n/a	0.50	n/a	n/a	n/a
reto	6	(152)	0.81	0.71	0.55	0.39	0.59	0.56	0.40	0.23	0.55	0.39	0.60	n/a
ouc	6-1/2	(165)	0.83	0.73	0.59	0.41	0.60	0.57	0.45	0.26	0.59	0.41	0.63	n/a
<u>0</u>	7	(178)	0.86	0.75	0.64	0.44	0.61	0.57	0.51	0.29	0.64	0.44	0.65	n/a
or d	8	(203)	0.91	0.78	0.73	0.50	0.62	0.58	0.62	0.35	0.73	0.50	0.70	n/a
Sec	9	(229)	0.96	0.82	0.82	0.56	0.64	0.59	0.74	0.42	0.82	0.56	0.74	n/a
es	10	(254)	1.00	0.85	0.91	0.63	0.65	0.60	0.87	0.49	0.91	0.63	0.78	0.65
(°)	11	(279)		0.89	1.00	0.69	0.67	0.61	1.00	0.57	1.00	0.69	0.82	0.68
) ge	12	(305)		0.92		0.75	0.68	0.63		0.65		0.75	0.85	0.71
bord	14	(356)		0.99		0.88	0.71	0.65		0.82		0.88	0.92	0.76
a al	16	(406)		1.00		1.00	0.74	0.67		1.00		1.00	0.98	0.82
ncië	18	(457)					0.77	0.69					1.00	0.87
ista	20	(508)					0.80	0.71						0.91
_ /	22	(559)					0.83	0.73						0.96
(S)	24	(610)					0.86	0.75						1.00
m m m	28	(711)					0.92	0.79						
pac lg. (36	(914)					1.00	0.88						
Es bn	≥ 48	(1219)						1.00						

Tabla 13 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ con diámetro de 3/4-pulg. en concreto fisurado^{1,2}

				or de	Factor de	distancia	Fact	or de	Di	stancia al b	orde en co	rte		espesor
	4-pulg. KB-\ oncreto fisura		ten	ado en sión ^{AN}	al borde en tensión $f_{\scriptscriptstyle{\mathrm{RN}}}$		espaciado	o en corte ³	\perp Hacia el borde $f_{\scriptscriptstyle{\mathrm{RV}}}$			oorde _{RV}	del concreto en corte 4	
	ramiento tivo h _{ef}	pulg. (mm)	3-1/4 (83)	4-3/4 (21)	3-1/4 (83)	4-3/4 (21)	3-1/4 (83)	4-3/4 (21)	3-1/4 (83)	4-3/4 (21)	3-1/4 (83)	4-3/4 (21)	3-1/4 (83)	4-3/4 (21)
Empot nomi	Empotramiento pulç nominal h _{nom} (mm		3-3/4 (95)	5-3/8 (137)	3-3/4 (95)	5-3/8 (137)	3-3/4 (95)	5-3/8 (137)	3-3/4 (95)	5-3/8 (137)	3-3/4 (95)	5-3/8 (137)	3-3/4 (95)	5-3/8 (137)
0	5	(127)	0.77	n/a	1.00	n/a	0.59	n/a	0.39	n/a	0.78	n/a	n/a	n/a
espesor del concreto	5-1/2	(140)	0.79	n/a	1.00	n/a	0.60	n/a	0.45	n/a	0.90	n/a	n/a	n/a
ű	6	(152)	0.82	0.71	1.00	0.88	0.61	0.59	0.51	0.37	1.00	0.73	0.65	n/a
<u>e</u>	6-1/2	(165)	0.85	0.73		0.93	0.62	0.59	0.58	0.41		0.83	0.68	n/a
30r.	7	(178)	0.87	0.75		0.93	0.62	0.60	0.64	0.46		0.92	0.71	n/a
bes	8	(203)	0.93	0.78		1.00	0.64	0.61	0.79	0.56		1.00	0.75	n/a
	9	(229)	0.98	0.82			0.66	0.63	0.94	0.67			0.80	n/a
al borde (c _a) / ı - pulg. (mm)	10	(254)	1.00	0.85			0.68	0.64	1.00	0.79			0.84	0.75
rde g. (r	11	(279)		0.89			0.70	0.66		0.91			0.88	0.79
일절	12	(305)		0.92			0.71	0.67		1.00			0.92	0.83
іа Г.)	14	(356)		0.99			0.75	0.70					1.00	0.89
anc (16	(406)		1.00			0.78	0.73						0.95
Dist	18	(457)					0.82	0.76						1.00
-\ (s	20	(508)					0.86	0.78						
) 9	22	(559)					0.89	0.81						
ciac	24	(610)					0.93	0.84						
Espaciado (s) / Distancia (h)	28	(711)					1.00	0.90						
ш	36	(914)					1.00	1.00						

¹⁾ No se permite interpolación lineal.

²⁾ Cuando se combinan múltiples factores de ajuste de carga (p.e. en un patrón de 4 anclajes en una esquina con un elemento de concreto delgado), el diseño puede resultar muy conservador. Para optimizar el diseño, utilice el software Hilti PROFIS Anchor de diseño de anclaje o realice un cálculo de anclaje utilizando las ecuaciones de diseño de ACI 318 Capítulo 17.

³⁾ El factor de reducción de espacio en corte, $f_{\rm AV}$ presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces $f_{\rm AV} = f_{\rm AN}$

⁴⁾ El factor de reducción de espesor de concreto en corte, f_{HV} presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces f_{HV} = 1.0.

Si un valor del factor de reducción se localiza en un área sombreada, esto indica que esa distancia al borde en específico podría no estar permitida en combinación con cierto espaciamiento (o viceversa). Consulte la tabla 5 y la figura 2 de esta sección para calcular las combinaciones permitidas de distancia al borde, espaciamiento y espesor del concreto.



Figura 4 - Instalación de Kwik Bolt VTZ en losas compuestas sobre chapa metálica - Chapa W

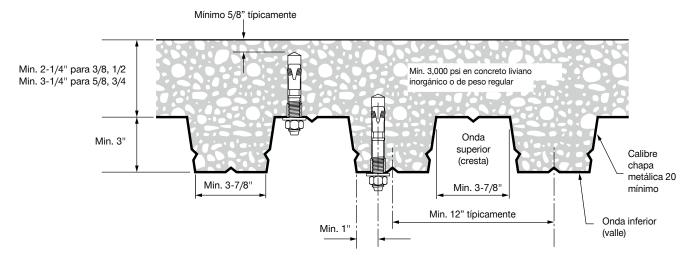


Figura 5 - Instalación de Kwik Bolt VTZ en losas compuestas sobre chapa metálica

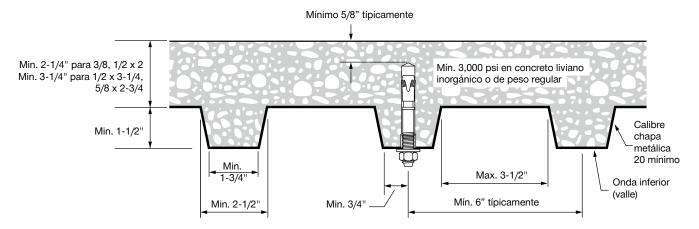


Figura 6 - Instalación de Kwik Bolt VTZ sobre concreto liviano inorgánico en el piso de una chapa metálica en losa compuesta

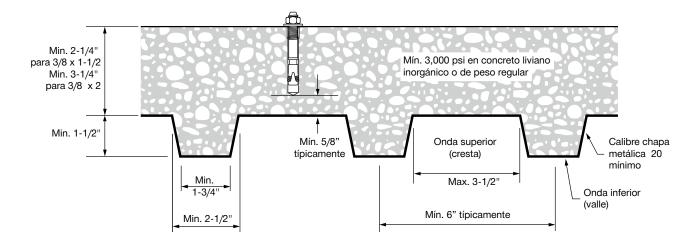




Tabla 14 - Resistencia de diseño de Kwik Bolt VTZ en el plafón de concreto liviano no fisurado sobre una chapa metálica 1,2,3,4,5,6

	Empotra-			Cargas de acue	rdo a la Figura 4			Cargas de acue	rdo a la Figura 5	
Diámetro nominal	miento efectivo.	miento nominal.	Tensió	n - φN _n	Corte	- φV _n	Tensió	n - фN _n	Corte	- φV _n
del anclaje		pulg. (mm)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)
	1-1/2	1-13/16	755	870	995	995	765	885	1,140	1,140
0./0	(38)	(46)	(3.4)	(3.9)	(4.4)	(4.4)	(3.4)	(3.9)	(5.1)	(5.1)
3/8	2	2-5/16	1,305	1,505	1,175	1,175	1,000	1,155	1,660	1,660
	(51)	(59)	(5.8)	(6.7)	(5.2)	(5.2)	(4.4)	(5.1)	(7.4)	(7.4)
	2	2-1/2	1,105	1,275	1,625	1,625	1,215	1,405	1,350	1,350
1 /0	(51)	(51) (64) (4.9) (5.7) (7.2)	(7.2)	(7.2)	(5.4)	(6.2)	(6.0)	(6.0)		
1/2	3-1/4	3-3/4	2,065	2,385	2,745	2,745	1,750	2,020	2,270	2,270
	(83)	(95)	(9.2)	(10.6)	(12.2)	(12.2)	(7.8)	(9.0)	(10.1)	(10.1)
	2-3/4	3-5/16	1,565	1,805	2,390	2,390	1,545	1,785	1,500	1,500
E /0	(70)	(84)	(7.0)	(8.0)	(10.6)	(10.6)	(6.9)	(7.9)	(6.7)	(6.7)
5/8	4	4-9/16	1,565	1,805	2,390	2,390	/	- /-	- /-	/-
	(102)	(116)	(7.0)	(8.0)	(10.6)	(10.6)	n/a	n/a	n/a	n/a
	3-1/8	3-3/4	2,310	2,665	1,955	1,955	2/2	2/2	2/2	2/2
0./4	(83)	(95) (10.3) (11.9) (8		(8.7)	(8.7)	n/a	n/a	n/a	n/a	
3/4	4-3/4	4-5/16	2,310	2,665	1,955	1,955	2/2	2/2	2/2	2/2
(121)	(121)	(137)	(10.3)	(11.9)	(8.7)	(8.7)	n/a	n/a	n/a	n/a

Tabla 15 - Resistencia de diseño de Kwik Bolt VTZ en el plafón de concreto liviano fisurado sobre una chapa metálica 1,2,3,4,5,6

	Empotra-	Empotra-		Cargas de acue	rdo a la Figura 4	'		Cargas de acue	rdo a la Figura 5	
Diámetro	miento efectivo.	miento nominal.	Tensió	n - φN _n	Corte	- φV _n	Tensió	n - φN _n	Corte	- φV _n
nominal del anclaje	pulg.	pulg. (mm)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f' c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)
	1-1/2	1-13/16	425	490	995	995	430	495	1,140	1,140
3/8	(38)	(46)	(1.9)	(2.2)	(4.4)	(4.4)	(1.9)	(2.2)	(5.1)	(5.1)
3/0	2	2-5/16	1,075	1,240	1,175	1,175	820	945	1,660	1,660
	(51)	(59)	(4.8)	(5.5)	(5.2)	(5.2)	(3.6)	(4.2)	(7.4)	(7.4)
	2	2-1/2	870	1,005	1,625	1,625	955	1,105	1,350	1,350
1 (0	(51)	(64)	(3.9)	(4.5)	(7.2)	(7.2)	(4.2)	(4.9)	(6.0)	(6.0)
1/2	3-1/4	3-3/4	1,235	1,425	2,745	2,745	1,040	1,200	2,270	2,270
	(83)	(95)	(5.5)	(6.3)	(12.2)	(12.2)	(4.6)	(5.3)	(10.1)	(10.1)
	2-3/4	3-5/16	1,255	1,450	2,390	2,390	1,240	1,430	1,500	1,500
5/8	(70)	(84)	(5.6)	(6.4)	(10.6)	(10.6)	(5.5)	(6.4)	(6.7)	(6.7)
5/6	4	4-9/16	1,215	1,405	2,390	2,390	2/2	2/2	2/2	n /a
	(102)	(116)	(5.4)	(6.2)	(10.6)	(10.6)	n/a	n/a	n/a	n/a
	3-1/8	3-3/4	1,925	2,225	1,955	1,955	2/2	2/0	2/0	n/o
2/4	(83)	(95)	(8.6)	(9.9)	(8.7)	(8.7)	n/a	n/a	n/a	n/a
3/4	4-3/4	4-5/16	1,925	2,225	1,955	1,955	2/2	2/2	2/2	- /-
	(121)	(137)	(8.6)	(9.9)	(8.7)	(8.7)	n/a	n/a	n/a	n/a

¹⁾ Consulte la sección 3.1.7 del manual técnico para convertir el valor del esfuerzo admisible de diseño al valor ASD (carga permisible). 2) No se permite la interpolación lineal entre las profundidades de empotramiento y las fuerzas de compresión del concreto.

³⁾ Los valores de las tablas consideran un anclaje por onda. La distancia mínima entre anclajes a lo largo de la onda es 3 x h_{ef} (empotramiento efectivo).

⁴⁾ Los valores en las tablas están considerados para concreto liviano. No se necesita de un factor de reducción adicional. 5) No se necesita de factores de reducción adicionales para el espaciado o distancia al borde.

⁶⁾ No se requiere comparación con los valores de acero en la Tabla 2. Los valores en las tablas 14 y 15 control.

⁷⁾ Los valores en las tablas son para cargas estáticas únicamente. Para cargas sísmicas en tensión, multiplique los valores de las tablas para concreto fisurado por α σειδεί μεταιρικών του καιρικών τ

^{= 0.75.} Consulte la Sección 3.1.7 del manual técnico para información adicional sobre aplicaciones sísmicas



Tabla 16 - Resistencia de diseño de Kwik Bolt VTZ sobre concreto no fisurado en una chapa metálica 1,2,3,4

	Empotramiento	Empetramiente	Tensió	n - φN _n	Corte - φV _n			
Diámetro nominal del anclaje	efectivo . pulg. (mm)	Empotramiento nominal . pulg. (mm)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f' c = 3000 psi lb (kN)	f' c = 4000 psi lb (kN)		
	1-1/2	1-13/16	1,510	1,745	1,690	1,950		
2 /9	(38)	(46)	(6.7)	(7.8)	(7.5)	(8.7)		
3/8	2	2-5/16	1,775	2,045	2,605	3,005		
	(51)	(59)	(7.9)	(9.1)	(11.6)	(13.4)		

Tabla 17 - Resistencia de diseño de Kwik Bolt VTZ sobre concreto no fisurado en una chapa metálica 1.2.3.4

	Empetromiento	Empetramiento	Tensió	n - фN _n	Corte	- φV _n
Diámetro nominal del anclaje	Empotramiento efectivo . pulg. (mm)	Empotramiento nominal . pulg. (mm)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)	f'c = 3000 psi lb (kN)	f'c = 4000 psi lb (kN)
	1-1/2	1-13/16	845	980	1,195	1,385
2/9	(38)	(46)	(3.8)	(4.4)	(5.3)	(6.2)
3/8	2	2-5/16	1,455	1,675	1,845	2,130
	(51)	(59)	(6.5)	(7.5)	(8.2)	(9.5)

¹⁾ Consulte la sección 3.1.7 del manual técnico para convertir el valor del esfuerzo admisible de diseño al valor ASD (carga permisible).

²⁾ No se permite la interpolación lineal entre las profundidades de empotramiento y las fuerzas de compresión del concreto.

³⁾ Aplique factores según distancia entre bordes y espaciado y espesor del concreto en las tablas 18 y 19 según se necesite. Compare con los valores del acero en la tabla 2. El menor de los valores es el que debe utilizarse para el diseño.

⁴⁾ Los valores en las tablas están considerados para concreto de peso regular. Para concreto liviano, multiplique la resistencia de diseño por λ_a de la siguiente forma: Para concreto liviano inorgánico, λ_a = 0.68. Para cualquier concreto liviano, λ_a = 0.60

⁵⁾ Los valores en las tablas son para cargas estáticas únicamente. Para cargas sísmicas, multiplique los valores de tensión de las tablas para concreto fisurado por α_{seis} = 0.75. No se necesita reducción para el corte sísmico. Consulte la Sección 3.1.7 del manual técnico para información adicional sobre aplicaciones sísmicas



Tabla 18 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ sobre concreto no fisurado en una chapa metálica 1,2

3/8 v	1/2-pulg. Kl	B-VTZ	Facto		Factor de	distancia	Facto	or de	Di	stancia al b	orde en co	te		e espesor
concreto	no fisurad	o en una	espacia tens f	sión	al borde f_i	n tensión	espaciado f	en corte ³		el borde RV		oorde _{RV}	COI	creto en rte ⁴
	amiento ivo h _{ef}	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)
Empotr nomin	Empotramiento pulg nominal h _{nom} (mm		1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)
	2-1/4 (57) 2-1/2 (64)		n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	0.50	n/a
<u> </u>	2-1/2	(64)	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	0.53	n/a
٥٢٥	2-3/4	(70)	n/a	n/a	n/a	0.56	n/a	n/a	n/a	0.41	n/a	0.56	0.55	n/a
bes	3	(76)	n/a	n/a	n/a	0.60	n/a	n/a	n/a	0.46	n/a	0.60	0.58	n/a
/ es	3-1/4	(83)	n/a	n/a	n/a	0.65	n/a	n/a	n/a	0.52	n/a	0.65		0.66
ريّ آليا	3-1/2	(89)	n/a	n/a	n/a	0.70	n/a	n/a	n/a	0.59	n/a	0.70		0.68
de (4	(102)	n/a	n/a	n/a	0.80	n/a	n/a	n/a	0.72	n/a	0.80		
bor pulç	5	(127)	n/a	n/a	n/a	1.00	n/a	n/a	n/a	1.00	n/a	1.00		
a عار (-	5-1/2	(140)	1.00	n/a	n/a		0.65	n/a	n/a		n/a			
to (F	6	(152)		1.00	1.00		0.67	0.70	1.00		1.00			
)ista Icre	7	(178)					0.69	0.73						
0,10	8	(203)					0.72	0.77						
s) o	10	(254)					0.78	0.83						
Siad	12	(305)					0.83	0.90						
Espaciado (s) / Distancia al borde (c") / espesor del concreto (ħ) - pulg. (mm)	14	(356)					0.89	0.97						
ш	16	(406)					0.94	1.00						
	24	(610)					1.00							

Tabla 19 - Factores de ajuste de cargas para Kwik Bolt VTZ sobre concreto fisurado en una chapa metálica 1,2

3/8 v	1/2-pulg. K	B-VTZ		or de	Factor de	distancia	Fact	or de	Di	stancia al b	orde en co	rte		espesor	
	fisurado en metalica			ado en sión ^{AN}	al borde en tensión $f_{\scriptscriptstyle{\mathrm{RN}}}$		espaciado			el borde		oorde _{RV}	del concreto en corte 4		
	ramiento iivo h _{ef}	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	1-1/2 (38)	2 (51)	
Empote	Empotramiento nominal h _{nom} (m		1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	1-13/16 (46)	2-5/16 (59)	
	<u>5</u> 2-1/4 (57)		n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	0.69	n/a	
bes	2-1/2	(64)	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	n/a	0.73	n/a	
/ es	2-3/4	(70)	n/a	n/a	n/a	0.93	n/a	n/a	n/a	0.62	n/a	0.93	0.77	n/a	
(c) (m)	3	(76)	n/a	n/a	n/a	1.00	n/a	n/a	n/a	0.71	n/a	1.00	0.80	n/a	
g de	3-1/4	(83)	n/a	n/a	n/a		n/a	n/a	n/a	0.80	n/a			0.76	
pod	3-1/2	(89)	n/a	n/a	n/a		n/a	n/a	n/a	0.89	n/a			0.79	
a عا - (ر	4	(102)	n/a	n/a	n/a		n/a	n/a	n/a	1.00	n/a				
anci to (5	(127)	n/a	n/a	n/a		n/a	n/a	n/a		n/a				
)ista Icre	5-1/2	(140)	1.00	n/a	n/a		0.79	n/a	n/a		n/a				
	6	(152)		1.00	1.00		0.82	0.76	1.00		1.00				
o (s del	7	(178)					0.87	0.81							
iad	8	(203)					0.93	0.85							
sbaα	10	(254)					1.00	0.94							
	12	(305)						1.00							

¹⁾ No se permite interpolación lineal.

²⁾ Cuando se combinan múltiples factores de ajuste de carga (p.e. en un patrón de 4 anclajes en una esquina con un elemento de concreto delgado), el diseño puede resultar muy conservador. Para optimizar el diseño, utilice el software Hilti PROFIS Anchor de diseño de anclaje o realice un cálculo de anclaje utilizando las ecuaciones de diseño de ACI 318 Capítulo 17.

3) El factor de reducción de espacio en corte, f_{AV} , presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces $f_{\text{AV}} = f_{\text{AN}}$.

4) El factor de reducción de espesor de concreto en corte, f_{HV} , presupone la influencia de un borde cercano. Si dicho borde no existe, entonces $f_{\text{HV}} = 1.0$.

[🗆] Si un valor del factor de reducción se localiza en un área sombreada, esto indica que esa distancia al borde en específico podría no estar permitida en combinación con cierto espaciamiento (o viceversa). Consulte la tabla 5 y la figura 2 de esta sección para calcular las combinaciones permitidas de distancia al borde, espaciamiento y espesor del concreto.



INSTRUCCIONES DE INSTALACIÓN

Las Instrucciones de Instalación impresas del Fabricante (IIIF) están incluidas en cada paquete de productos. También pueden consultarse en línea o descargarse en Internet. Ya que existe la posibilidad de modificaciones, asegúrese siempre de que las IIIF descargadas sigan vigentes al momento de utilizarlas. Una instalación correcta es vital para lograr el máximo desempeño. La capacitación está disponible sobre pedido. Contacte a la Asistencia Técnica de Hilti para aplicaciones y condiciones que no se mencionen en las IIIF.

INFORMACIÓN PARA PEDIDO 1

Descripción	Longitud	Longitud roscada	Cantidad por caja
KB-VTZ 3/8x3	3	1-1/2	50
KB-VTZ 3/8x3-3/4	3-3/4	2-1/4	50
KB-VTZ 3/8x5	5	3-1/2	50
KB-VTZ 1/2x3-3/4	3-3/4	1-5/8	20
KB-VTZ 1/2x4-1/2	4-1/2	2-3/8	20
KB-VTZ 1/2x5-1/2	5-1/2	3-3/8	20
KB-VTZ 5/8x4-3/4	4-3/4	1-1/2	15
KB-VTZ 5/8x6	6	2-3/4	15
KB-VTZ 3/4x5-1/2	5 1/2	2-1/2	10
KB-VTZ 3/4x7	7	4	10

¹ Todas las dimensiones en pulgadas.

Tabla 20 - Sistema de identificación de longitudes de Kwik Bolt VTZ

Marca de ide de longitud e del perno		Α	В	С	D	E	F	G	н	ı	J	к	L	М	N	0	Р	Q	R	s	Т	U	٧	w
Longitud del	Desde	1 1/2	2	2 1/2	3	3 1/2	4	4 1/2	5	5 1/2	6	6 ½	7	7 ½	8	8 ½	9	9 ½	10	11	12	13	14	15
anclaje, $\ell_{\scriptscriptstyle anch}$ pulg.	Hasta pero no incluyendo	2	2 1/2	3	3 1/2	4	4 1/2	5	5 ½	6	6 ½	7	7 1/2	8	8 1/2	9	9 1/2	10	11	12	13	14	15	16

Figura 7 — Cabeza de perno con marca de identificación de longitud y grabado en relieve de la muesca en la cabeza de Kwik Bolt VTZ

