



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

HILTI, INC.
7250 Dallas Parkway
Suite 1000
Plano, TX 75024
(800) 879-8000
www.hilti.com
hiltitecheng@hilti.com

ANCLAJES DE EXPANSIÓN HILTI® KB1 PARA USO EN CONCRETO FISURADO Y NO FISURADO

CSI División:
05 00 00-METALES

CSI Sección:
05 05 19-Anclajes de Concreto Post-instalados

1.0 ALCANCE DE LA EVALUACIÓN

Los anclajes de expansión HILTI KB1 reconocidos en este reporte han sido evaluados para uso en torsión controlada, y en anclajes de expansión mecánica. Las propiedades estructurales de los anclajes de expansión HILTI KB1 cumplen con la intención de las disposiciones de los siguientes códigos y reglamentos:

- Código Internacional de la Edificación® 2024, 2021, 2018, y 2015 (IBC®)
- Código Internacional Residencial® 2024, 2021, 2018, y 2015 (IRC®)
- Código de Edificación de la Ciudad de Los Ángeles 2023 (LABC) – Suplemento Adjunto
- Código Residencial de la Ciudad de Los Ángeles 2023 (LARC) – Suplemento Adjunto
- Código de Edificación de Florida 2023 (FBC-Building) - Suplemento Adjunto
- Código Residencial de Edificación de Florida 2023 (FBC-Residencial) – Suplemento Adjunto

2.0 LIMITACIONES

El uso de los anclajes de expansión HILTI KB1 reconocidos en este reporte está sujeto a las siguientes limitaciones:

2.1 Los anclajes deberán instalarse de acuerdo con el IBC o IRC, este reporte, y las instrucciones imprimidas y proporcionadas por el fabricante (MPII). En caso de conflicto, el requerimiento más restrictivo prevalecerá.

2.2 El tamaño de los anclajes, las dimensiones, y la longitud de empotramiento mínimo será como se establece en este reporte.

2.3 Los anclajes deberán instalarse en concreto fisurado y no fisurado de densidad normal o liviano con una resistencia a la compresión especificada, f'_c , entre 2,500 psi (17.2 MPa) a 8,500 psi (58.6 MPa), y en concreto fisurado o no fisurado de densidad normal y con agregados livianos sobre tablero permanente de metal con una resistencia mínima a la compresión especificada, f'_c , de 3,000 psi (20.7 MPa).

2.4 Los valores de la resistencia a la compresión, f'_c , que se usan para fines de cálculo no deberá exceder 8,000 psi (55.2 MPa).

2.5 Los valores de diseño por resistencia deberán establecerse de acuerdo con la Sección 3.2.1 de este reporte. Las cargas aplicadas a los anclajes deberán ajustarse de acuerdo con la Sección 1605.1 del IBC para diseño por resistencia.

2.6 Los valores de diseño permisible deberán establecerse de acuerdo con la Sección 3.2.2 de este reporte. Las cargas aplicadas a los anclajes se deberán ajustar de acuerdo con las Secciones 1605.1 o 1605.2 del IBC 2024 y 2021, o Secciones 1605.2 o 1605.3 del IBC 2018 y 2015.

2.7 La separación del anclaje, la distancia mínima al borde, y los espesores mínimos de concreto deberán cumplir con la Tabla 3 de este reporte.

2.8 Antes de instalar los anclajes, deberán enviarse a la autoridad competente los cálculos y los detalles que comprueben el cumplimiento con este reporte. Un profesional de diseño registrado deberá preparar los cálculos y los detalles cuando así lo requieran los estatutos de la jurisdicción donde el proyecto se va a construir.

2.9 Debido a que en este momento no contamos con un criterio de aceptación para la evaluación de datos para determinar el funcionamiento de los anclajes sujetos a fatiga o a cargas de impacto, el uso de estos anclajes bajo estas condiciones queda fuera del alcance de este reporte.

2.10 El uso de anclaje de acero al carbono con zinc se limita a ubicaciones interiores secas.

2.11 Deberán realizarse inspecciones especiales periódicas de acuerdo con la Sección 3.4 de este reporte.

2.12 Donde no esté prohibido de otro modo en el código aplicable, se permite la instalación de anclajes en construcciones con clasificación de resistencia al fuego que cumpla por lo menos una de las siguientes condiciones:

- Los anclajes únicamente se usan para resistir cargas sísmicas o de viento.
- Los anclajes que soportan elementos estructurales portantes con cargas por gravedad se encuentran dentro

El producto descrito en este Reporte de Servicio de Evaluación Uniforme (UES) ha sido evaluado como un material alternativo, diseño o método de construcción con el fin de satisfacer y cumplir con la intención de la disposición del código, como se señalado en este reporte, y por lo menos la equivalencia a la estipulada en el código en la calidad, fuerza, eficacia, resistencia al fuego, durabilidad y seguridad, según sea el caso, de acuerdo con la Sección 104.2.3 del IBC 2024 y Sección 104.11 de las ediciones anteriores. Este documento debe ser reproducido únicamente en su totalidad. En caso de un conflicto entre este reporte y la versión en inglés (ER-678), la versión en inglés (ER-678) prevalecerá.

Produced by International Association of Plumbing and Mechanical Officials. Todos los derechos reservados. Impreso en Estados Unidos. Ph: 1-877-4IESRPT • Fax: 909.472.4171 • Web: www.uniform-es.org • 4755 East Philadelphia Street, Ontario, California 91761-2816 – USA



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

de una cubierta o membrana con clasificación de resistencia al fuego, están protegidos por materiales con clasificación de resistencia al fuego o han sido evaluados para resistir la exposición al fuego de acuerdo con normas reconocidas.

- Los anclajes se usarán para soportar elementos no estructurales.

2.13 Los anclajes son fabricados por Hilti AG.

3.0 USO DEL PRODUCTO

3.1 General: Los Anclajes de Expansión KB1 se utilizan para resistir las cargas por estáticas, por viento, y sísmicas (de las Categorías de Diseño Sísmico A a la F bajo el IBC) de cargas de tracción y de fuerza cortante en elementos de concreto de densidad normal fisurado y no fisurado, con una resistencia a la compresión especificada, f'_c , entre 2,500 psi (17.2 MPa) a 8,500 psi (58.6 MPa), y en concreto fisurado o no fisurado de densidad normal y con agregados livianos sobre tablero permanente de metal con una resistencia mínima a la compresión especificada, f'_c , de 3,000 psi (20.7 MPa). El concreto fisurado deberá ser asumido, excepto cuando los anclajes están localizados en una región donde el análisis indica que el miembro estructural de concreto no tiene fisuras en las cargas de servicio, o contenido con retracción de fraguado de acuerdo con el ACI 318-19, 17.6.2.5 y 17.7.2.5, o ACI 318-14 17.4.2.6 y 17.5.2.7. El concreto fisurado también deberá de asumirse para anclajes en estructuras asignadas a las Categorías de Diseño Sísmico C, D, E, o F.

Los anclajes cumplen con la Sección 1901.3 del IBC. Los anclajes se pueden utilizar cuando el diseño de ingeniería se realiza de acuerdo con la Sección R301.1.3 del IRC.

Las instrucciones de instalación e información están estipuladas en la Sección 3.3, Tablas 1 a la 3, y las Figuras 1 y 6 de este reporte.

3.2 Diseño

3.2.1 Diseño por Resistencia:

3.2.1.1 General: El diseño por resistencia de los anclajes de acuerdo con el IBC 2024 y 2021, deberán determinarse de acuerdo con el Capítulo 17 de ACI 318-19 y este reporte.

El diseño por resistencia de los anclajes de acuerdo con el IBC 2018 y 2015, o la Sección R301.1.3 del IRC 2018 y 2015 deberá determinarse de acuerdo con el Capítulo 17 de ACI 318-14 y este reporte.

El diseño por resistencia de los anclajes deberá cumplir con los requerimientos de ACI 318-19 17.5.1.2, ACI 318-14 17.3.1, exceptuando lo requerido en ACI 318-19 17.10, ACI 318-14 17.2.3. Los factores de reducción de la resistencia, ϕ , que se describen en ACI 318-19 17.5.3, ACI 318-14 17.3.3 y se proporcionan en las Tablas 3 y 4 de este reporte, deberán

usarse para las combinaciones de carga calculadas de acuerdo con la Sección 1605.1 del IBC 2024 y 2021 o Sección 1605.2 del IBC 2018 y 2015, y ACI 318 (-19 o -14) 5.3. Los efectos de los grupos de anclajes bajo el IBC e IRC deberán ser considerados de acuerdo con ACI 318 (-19 o -14) 17.2.1.1.

El valor de f'_c que se usan en los cálculos será limitado a un máximo de 8,000 psi (55 MPa) de acuerdo con ACI 318-19 17.3.1 o ACI 318-14 17.2.7.

La Tabla 4 de este reporte proporciona cifras del promedio al valor de la rigidez axial, β , por cada diámetro en concreto de peso normal.

3.2.1.2 Requisitos para la Resistencia Estática del Acero en Tracción, N_{sa} : La resistencia estática nominal del acero de un anclaje en tracción, N_{sa} , calculada de acuerdo con ACI 318-19 17.6.1.2 o ACI 318-14 17.4.1.2, según aplique, se proporcionan en la Tabla 4 de este reporte. Los factores de reducción a la resistencia, ϕ , asociados con elementos de acero dúctil, proporcionados en la Tabla 4 de este reporte deberán ser utilizados.

3.2.1.3 Requisitos para la Resistencia Estática al Arrancamiento del Concreto en Tracción, N_{cb} o N_{cbg} : La resistencia nominal estática al arrancamiento del concreto de un solo anclaje o grupo de anclajes en tracción, N_{cb} o N_{cbg} , respectivamente, deberá calcularse de acuerdo con ACI 318-19 17.6.2 o ACI 318-14 17.4.2, con modificaciones descritas aquí. La resistencia básica al arrancamiento del concreto de un anclaje en tracción, N_b , deberá calcularse de acuerdo con ACI 318-19 17.6.2.2 o ACI 318-14 17.4.2.2, usando los valores de, h_{ef} y k_{cr} , proporcionados en la Tabla 3 de este reporte. En regiones donde el análisis indica no fisuras de acuerdo con ACI 318-19 17.6.2.5.1 o ACI 318-14 17.4.2.6, la resistencia nominal estática al arrancamiento del concreto deberá calcularse usando el valor de k_{uncr} como indica en la Tabla 4 de este reporte y con $\Psi_{c,N} = 1.0$.

3.2.1.4 Requisitos para la Resistencia Estática a la Extracción por Deslizamiento en Tracción, N_{pn} : La resistencia nominal estática a la extracción por deslizamiento de un anclaje en tracción, deberá calcularse de acuerdo con ACI 318-19 17.6.3.1 y 17.6.3.2 o ACI 318-14 17.4.3.1, en concreto fisurado o no fisurado, $N_{p,cr}$ y $N_{p,uncr}$, respectivamente, son mencionadas en la Tabla 4 de este reporte. En lugar de ACI 318-19 17.6.3.3 o ACI 318-14 17.4.3.6, $\Psi_{c,P} = 1.0$ por todos los casos de diseño. La resistencia nominal a la extracción por deslizamiento en concreto fisurado deberá ser ajustado usando la Ec.-1 de este reporte:

$$N_{pn,f'c} = N_{p,cr} \left(\frac{f'_c}{2,500} \right)^n \quad (\text{lb, psi}) \quad \text{Ec.-1}$$

$$N_{pn,f'c} = N_{p,cr} \left(\frac{f'_c}{17.2} \right)^n \quad (\text{N, MPa})$$



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

Donde f'_c es la resistencia a la compresión especificada del concreto y n es el factor de influencia a la resistencia del concreto, que es señalado en la Tabla 4 de este reporte.

En regiones donde el análisis indica que no hay fisuras de acuerdo con ACI 318-19 17.6.3.3 o ACI 318-14 17.4.3.6, la resistencia nominal al arrancamiento en tensión deberá ser ajustada utilizando la Ec.-2 de este reporte:

$$N_{pn,f'c} = N_{p,uncr} \left(\frac{f'_c}{2,500} \right)^n \quad (\text{lb, psi}) \quad \text{Ec.-2}$$

$$N_{pn,f'c} = N_{p,uncr} \left(\frac{f'_c}{17.2} \right)^n \quad (\text{N, MPa})$$

Donde f'_c es la resistencia a la compresión especificada del concreto y n es el factor de influencia a la resistencia del concreto, que es señalado en la Tabla 4 de este reporte.

Donde los valores para $N_{p,cr}$ o $N_{p,uncr}$ no son mencionados en la Tabla 4 de este reporte, la resistencia nominal a la extracción por deslizamiento en tracción no es el elemento que controla y no es necesario ser evaluado.

La resistencia nominal a la extracción por deslizamiento en tracción de los anclajes en la superficie de concreto liviano de arena de peso normal o de densidad normal en tablero permanente de acero y montaje del techo, demostradas en las Figuras 4A y 4B, son proporcionadas en la Tabla 6 de este reporte. La resistencia nominal a la extracción por deslizamiento en tracción en concreto fisurado de acuerdo con ACI 318-19 17.6.3.2.1 o ACI 318-14 17.4.3.2, según aplique, deberá ser calculado de acuerdo con Ec.-1, por lo que el valor de $N_{p,deck,cr}$ deberá ser reemplazado por $N_{p,cr}$ y el valor de 3,000 psi (20.7 MPa) deberá ser reemplazado por 2,500 psi (17.2 MPa) en el denominador. En regiones donde el análisis indica que no hay fisuras de acuerdo con ACI 318-19 17.6.3.3 o ACI 318-14 17.4.3.6, según aplique, la resistencia nominal a la extracción por deslizamiento en concreto no fisurado deberá ser calculado de acuerdo con Ec.-2, por lo que el valor de $N_{p,deck,uncr}$ deberá ser reemplazado por $N_{p,uncr}$ y el valor de 3,000 psi (20.7 MPa) deberá ser reemplazado por el valor de 2,500 psi (17.2 MPa) en el denominador.

3.2.1.5 Requisitos para la Resistencia Estática del Acero en Cortante, V_{sa} : La resistencia nominal estática del acero en cortante, V_{sa} , de un solo anclaje de acuerdo con ACI 318-19 17.7.1.2 o ACI 318-14 17.5.1.2 se proporciona en la Tabla 5 de este reporte, y debe ser usado en lugar del valor derivado por cálculo de acuerdo con ACI 318-19 Ec. 17.7.1.2b o ACI 318-14 Ec. 17.5.1.2b. Los factores de reducción de la resistencia, ϕ , asociados con el elemento dúctil de acero deberán ser utilizados como se menciona en la Tabla 5 de este reporte.

La resistencia al cortante, $V_{sa,deck}$, como gobernada por el KB1 instalado en el superficie de concreto liviano de arena de peso normal o de densidad normal en tablero permanente de acero y montaje del techo, demostradas en las Figuras 4A y 4B, otorgadas en la Tabla 6 de este reporte.

3.2.1.6 Requisitos para la Resistencia Estática al Arrancamiento del Concreto en Cortante, V_{cb} o V_{cbg} : La resistencia nominal estática al arrancamiento del concreto de un anclaje o de un grupo de anclajes en cortante, V_{cb} o V_{cbg} , deberá calcularse de acuerdo con ACI 318-19 17.7.2 o ACI 318-14 17.5.2, con modificaciones como se describe aquí. La resistencia básica al arrancamiento del concreto de un anclaje en cortante, V_b , deberá calcularse de acuerdo con ACI 318-19 17.7.2.2.1 o ACI 318-14 17.5.2.2 utilizando los valores de le y d_a que se describen en la Tabla 5 de este reporte.

3.2.1.7 Requisitos para la Resistencia al Desprendimiento del Concreto por Cabeceo en Cortante, V_{cp} o V_{cpq} : La resistencia nominal al desprendimiento del concreto por cabeceo de un anclaje o de un grupo de anclajes en cortante, V_{cp} o V_{cpq} , deberá calcularse de acuerdo con ACI 318-19 17.7.3 o ACI 318-14 17.5.3, modificado usando el valor de k_{cp} proporcionado en la Tabla 5 de este reporte y el valor N_{cb} o N_{cbg} , como calculado en la Sección 3.2.1.3 de este reporte.

3.2.1.8 Requisitos para el Diseño Sísmico:

3.2.1.8.1 General: Para las combinaciones de carga incluyendo las cargas por diseño sísmico, deberán ser calculadas de acuerdo con ACI 318-19 17.10 o ACI 318-14 17.2.3, según aplique. Las modificaciones de ACI 318-19 17.10, y ACI 318-14 17.2.3 deberán ser aplicadas bajo la Sección 1905.7 del IBC 2024 o Sección 1905.1.8 del IBC 2021, 2018, y 2015.

Los anclajes deberán ser diseñados de acuerdo con ACI 318-19 17.10.5, 17.10.6, o 17.10.7 o ACI 318-14 17.2.3.4, 17.2.3.5, o 17.2.3.6, según aplique. Los factores de reducción a la resistencia, ϕ , mencionados en las Tablas 4 y 5 de este reporte.

Todos los anclajes mencionados en este reporte pueden ser instalados en estructuras asignadas a las Categorías de Diseño Sísmico A a F del IBC.

3.2.1.8.2 Tracción Sísmica: La resistencia nominal al acero y la resistencia nominal al arrancamiento del concreto para anclajes en tracción, deberá calcularse de acuerdo con ACI 318-19 17.6.1 y 17.6.2 o ACI 318-14 17.4.1 y 17.4.2, descritos en las Secciones 3.2.1.2 y 3.2.1.3 de este reporte. El valor adecuado para la resistencia a la extracción por deslizamiento en tracción para cargas sísmicas, $N_{p,eq}$, de acuerdo con ACI 318-19 17.6.3.2.1 o ACI 318-14 17.4.3.2, mencionadas en la Tabla 4 de este reporte, deberán ser utilizadas en vez de $N_{p,cr}$. $N_{p,eq}$ puede ser ajustado por cálculo de acuerdo con Ec.-3 de este reporte.

$$N_{p,eq,f'c} = N_{p,eq} \left(\frac{f'_c}{2,500} \right)^n \quad (\text{lb, psi}) \quad \text{Ec.-3}$$

$$N_{p,eq,f'c} = N_{p,eq} \left(\frac{f'_c}{17.2} \right)^n \quad (\text{N, MPa})$$



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

Donde f'_c , es la resistencia a la compresión especificada del concreto y n es el factor de influencia a la resistencia del concreto, que es señalado en la Tabla 4 de este reporte.

Donde los valores para $N_{p,eq}$ no son mencionados en la Tabla 4 de este reporte, la resistencia a la extracción por deslizamiento en tracción no es el elemento que controla y no es necesario ser evaluado.

La resistencia nominal a la extracción por deslizamiento en tracción de los anclajes para cargas sísmicas instalado en la superficie de concreto liviano de arena de peso normal o de densidad normal en tablero permanente de acero y montaje del techo, demostradas en las Figuras 4A y 4B, son proporcionadas en la Tabla 6 de este reporte. La resistencia nominal a la extracción por deslizamiento en concreto fisurado por tracción sísmica de acuerdo con ACI 318-19 17.6.3.2.1 o ACI 318-14 17.4.3.2, según aplique, deberá ser calculado de acuerdo con Ec.-3, por lo que el valor de $N_{p,deck,eq}$ deberá ser reemplazado por $N_{p,eq}$ y el valor de 3,000 psi (20.7 MPa) deberá ser reemplazado por 2,500 psi (17.2 MPa) en el denominador.

3.2.1.8.3 Cortante Sísmica: La resistencia nominal al arrancamiento y al desprendimiento del concreto para anclajes en cortante deberá calcularse de acuerdo con ACI 318-19 17.7.2 y 17.7.3 o ACI 318-14 17.5.2 y 17.5.3, descrito en las Secciones 3.2.1.6 y 3.2.1.7 de este reporte. De acuerdo con ACI 318-19 17.7.1.2 o ACI 318-14 17.5.1.2, el valor adecuado para la resistencia nominal al acero en cortante para cargas sísmicas, $V_{sa,eq}$, como se demuestra en la Tabla 5 de este reporte, deberá usarse en lugar de V_{sa} .

La resistencia sísmica al cortante, $V_{sa,deck,eq}$, gobernado por KB1 instalado en la superficie de concreto liviano de arena de peso normal o de densidad normal en tablero permanente de acero y montaje del techo, demostrado en las Figuras 4A y 4B, otorgadas en la Tabla 6 de este reporte.

3.2.1.9 Requisitos para la Interacción de las Fuerzas de Tracción y de Cortante: Los anclajes o grupos de anclajes que están sujetos a la combinación de cargas de tracción axial y de cortante deberán ser diseñadas de acuerdo con ACI 318-19 17.8 o ACI 318-14 17.6.

3.2.1.10 Requisitos para la Distancia al Borde Crítico: En aplicaciones donde la distancia al borde de diseño, c , es inferior a la distancia al borde crítica, c_{ac} , y el refuerzo suplementario no está presente para controlar el hendimiento del concreto, la resistencia al arrancamiento del concreto por tracción para concreto no fisurado, se deberá calcular de acuerdo con ACI 318-19 17.6.2 o ACI 318-14 17.4.2, el factor $\psi_{cp,N}$ se deberá multiplicar por la Ec.-4 de este reporte:

$$\psi_{cp,N} = \frac{c}{c_{ac}}$$

Ec.-4

donde el factor $\psi_{cp,N}$ no necesita ser menos de $\frac{1.5h_{ef}}{c_{ac}}$, donde c_{ac} y h_{ef} deberán ser mencionados en las Tablas 3 y 4 de este reporte. Para todos los casos, $\psi_{cp,N} = 1.0$.

3.2.1.11 Espesor Mínimo del Elemento, h_{min} , Separación Mínima del Anclaje, s_{min} , y Distancia Mínima al Borde, c_{min} : En lugar de ACI 318-19 17.9.2 o ACI 318-14 17.7.1, 17.7.3, y 17.7.5 los valores de c_{min} , s_{min} y h_{min} , deberán cumplir con los valores que se proporcionan en las Tabla 3 de este reporte. Para combinaciones adicionales para el borde crítico c_{min} y s_{min} espacio, se puede derivar por interpolación lineal entre los valores límites.

Para los anclajes KB1 instalados en la superficie de concreto de densidad normal o liviano de arena de peso normal en tablero permanente de acero y montaje del techo, el anclaje deberá instalarse de acuerdo con la Figura 4A y Figura 4B de este reporte, y deberá tener un espacio axial a lo largo del canal igual al mayor de $3h_{ef}$ o 1.5 veces más del ancho del canal.

3.2.1.12 Requisitos para el Concreto Liviano: Para el uso de los anclajes en concreto liviano, el factor de modificación, λ , igual a 0.8λ se deberá aplicar a todos los valores de $(f'_c)^{0.5}$ que afecten N_n y V_n .

Para ACI 318-19 (IBC o IRC 2024 y 2021) y ACI 318-14 (IBC o IRC 2018 y 2015), λ se deberá determinar de acuerdo con la versión correspondiente de ACI 318.

Para anclajes instalados en la superficie de concreto liviano de arena de peso normal en tablero permanente de acero y montaje del techo, no se requiere la reducción adicional de los valores de extracción por deslizamiento en este reporte.

3.2.2 Diseño de Resistencia Permisible

3.2.2.1 General: Los valores de diseño que se usan con combinaciones de carga de diseño de resistencia permisible que cumplan con la Sección 1605.2 del IBC 2024 y 2021 o Sección 1605.3 del IBC 2018 y 2015, deberán establecerse usando Ec.-5 y Ec-6 de este reporte:

$$T_{permisible,ASD} = \phi N_n / \alpha \quad \text{Ec.- 5}$$

y

$$V_{permisible,ASD} = \phi V_n / \alpha \quad \text{Ec. - 6}$$

donde:

$$T_{permisible,ASD} = \text{Carga de tracción permisible (lbf o kN)}$$

$$V_{permisible,ASD} = \text{Carga del cortante permisible (lbf o kN)}$$

ϕN_n = La menor resistencia de diseño de un anclaje o un grupo de anclajes en tracción determinado de acuerdo con el Capítulo 17 de ACI 318 (-19 y -14), y la Sección 1905.7 de IBC 2024 o la Sección



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

1905.1.8 de IBC 2021, 2018, o 2015, y la Sección 3.2 de este reporte, según aplique (lbf o KN).

ϕV_n = La menor resistencia de diseño de un anclaje o de un grupo de anclajes en cortante determinada de acuerdo con el Capítulo 17 de ACI 318 (-19 y -14), y la Sección 1905.7 del IBC 2024 o la Sección 1905.1.8 del IBC 2021, 2018, o 2015 IBC, y la Sección 3.2 de este reporte, según aplique (lbf o KN).

α = El factor de conversión calculado como promedio ponderado de los factores de carga para la combinación de carga controladora. Además, α deberá incluir todos los factores aplicables que se toman en cuenta para los modos de falla no dúctiles y la sobre resistencia requerida.

Aplican los requerimientos para el espesor del elemento, la distancia al borde, y la separación, que se describen en este reporte.

3.2.2.2 Interacción de las Fuerzas de Tracción y de Cortante: Los anclajes o grupo de anclajes que están sujetos a los efectos de tracción axial combinadas y fuerzas al cortante deberán ser diseñadas de acuerdo con ACI 318-19 17.8 o ACI 318-14 17.6, como sigue:

Para fuerzas en tracción, $T_{aplicada} \leq 0.2 T_{permisible,ASD}$ se permite la resistencia total permisible en el cortante.

Para fuerzas en cortante, $V_{aplicada} \leq 0.2 V_{permisible,ASD}$ se permite la resistencia total permisible en tracción.

Para todos los otros casos, la Ec.- 7 de este reporte deberá cumplir:

$$T_{aplicada}/T_{permisible,ASD} + V_{aplicada}/V_{permisible,ASD} \leq 1.2 \quad \text{Ec.- 7}$$

3.3 Instalación: Los parámetros de instalación e instrucciones son proporcionadas en las Tablas 1, 2, y 3 y en las Figuras 1 y 6 de este reporte. Las ubicaciones de los anclajes deberán cumplir con este reporte y con los planos y especificaciones aprobados por la autoridad competente. Los anclajes de expansión KB1 se instalarán de acuerdo con las instrucciones de instalación impresas y de este reporte. Los anclajes deberán instalarse en agujeros perforados en el concreto usando brocas con punta de carburo que cumplan con ANSI B212.15-1994. El diámetro de la broca con punta deberá ser igual al del anclaje e incluido en la Tabla 1 de este reporte. La profundidad mínima de la perforación está incluida en la Tabla 1 de este reporte. Antes de la instalación del anclaje, el polvo y los escombros que se acumulan de la perforación deberán ser removidos del agujero usando una bomba portátil, de aire comprimido o aspiradora. El anclaje deberá ser martillado en el agujero pre-perforado y limpio, hasta que la profundidad nominal del empotramiento sea obtenida. La tuerca deberá ser apretada contra la arandela hasta que el valor de torque de instalación, mencionado en la

Tabla 1 de este reporte sea alcanzado o los anclajes pueden ser instalados usando la Herramienta Hilti AT de acuerdo con la Figura 6.

3.4 Inspección Especial: Se requiere inspección especial periódica en acuerdo con la Sección 1705.1.1 y La Tabla 1705.3 del IBC, según aplique. El inspector especial deberá hacer inspecciones periódicas durante la instalación del anclaje para verificar el tipo de anclaje, las dimensiones del anclaje, el tipo de concreto, la resistencia a la compresión del concreto, el espesor del concreto, separación del anclaje, las distancias al borde, el tipo de broca, el tamaño de broca, dimensión del agujero, el método de limpieza del agujero, procedimiento de torque de instalación y verificación de adherencia a las instrucciones de instalación impresas y proporcionadas por el fabricante. El inspector especial deberá estar presente a menudo como se requiere de acuerdo con la “declaración de inspecciones especiales”.

4.0 DESCRIPCIÓN DEL PRODUCTO

4.1 Información del Producto: Los anclajes de expansión KB1 son anclajes controlados por torque, anclajes de expansión mecánicos compuestos por un cuerpo de anclaje, un elemento de expansión (clip), tuerca y arandela. Un anclaje típico es ilustrado en la Figura 1 de este reporte.

El cuerpo del anclaje tiene un mandril cónico formado en un extremo del anclaje y roscado al extremo superior. El mandril cónico incrementa el diámetro sobre el anclaje instalado hacia el extremo. El clip de expansión envuelve alrededor del mandril cónico. Antes de instalación, este clip de expansión es libre de girar sobre el mandril. El anclaje está instalado en el agujero pre-perforado. El anclaje está listo cuando el torque se aplica hacia la tuerca hexagonal, el mandril es extraído del clip de expansión, el cual captura el agujero perforado y transfiere la carga al material de base.

Los anclajes están disponibles en diámetros de varias longitudes: $\frac{3}{8}$ de pulgada (9.5 mm), $\frac{1}{2}$ de pulgada (12.7 mm), $\frac{5}{8}$ de pulgada (15.9 mm), y $\frac{3}{4}$ de pulgada (19.05 mm). Los nombres y tamaños del producto son presentados en la Tabla 1 de este reporte.

El cuerpo del anclaje KB1 es fabricado de acero al carbono con un recubrimiento de Fe/Zn de un mínimo 5 μm (0.0002 pulgadas) de acuerdo con ASTM F1941. El clip de expansión es fabricado de acero inoxidable o carbono. Las tuercas conformen a los requerimientos de ASTM A563, Grado A, Hexagonal. Las tuercas conformen a los requerimientos de ASTM F844.

4.2 Información del Producto de Concreto: El concreto de densidad normal y el de densidad liviana deberá cumplir con las Secciones 1903 y 1905 del IBC.



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

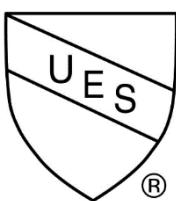
Vigente Hasta: 11/30/2026

5.0 IDENTIFICACIÓN

Los anclajes de expansión HILTI, KB1 se identifican en el campo mediante características dimensionales y por el empaque etiquetado. El empaque etiquetado incluye el nombre y la dirección de Hilti; la ubicación de la fábrica; el tipo de anclaje, el tamaño, y la longitud; y el número de reporte de evaluación (IAPMO UES ER-678) de IAPMO UES, y una de las Marcas de Conformidad de IAPMO Uniform ES como se muestra abajo. El extremo roscado de cada anclaje de expansión está estampado con un código de identificación de la longitud y una marca superior al código de letra como indica la Tabla 2 y Figura 2 de este reporte.



o



IAPMO UES ER-678

6.0 EVIDENCIA PRESENTADA

Los datos de las pruebas y analíticas para concreto fisurado y no fisurado concuerdan con los Criterios de Aceptación de ICC-ES para Anclajes Mecánicos en Elementos de Concreto (AC193), aprobados Octubre del 2017, revisado editorialmente en Abril del 2024, y ACI 355.2-19, Calificación del Anclajes Post-Instalados en Concreto, incluyendo pruebas para cargas de tracción y cortante sísmicas. Los resultados de las pruebas son de laboratorios acreditados a ISO/IEC 17025.

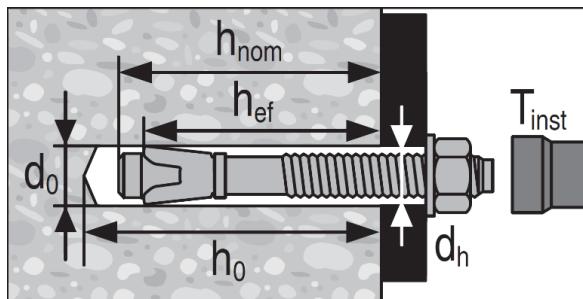
7.0 DECLARACIÓN DE RECONOCIMIENTO

Este reporte de evaluación describe los resultados de la investigación desarrollada por el IAPMO Uniform Evaluation Service en los Anclajes de Expansión HILTI KB1 para evaluar la conformidad con los códigos que se muestran en la Sección 1.0 de este reporte, y sirve como documentación de la certificación del producto. Los productos son elaborados en los lugares indicados en la Sección 2.13 de este reporte bajo un programa de control de calidad con inspecciones periódicas bajo la supervisión de IAPMO UES.

Para información adicional de este reporte de evaluación por favor visite www.uniform-es.org o el correo electrónico info@uniform-es.org

TABLA 1 — PARÁMETROS DE INSTALACIÓN DEL ANCLAJE DE EXPANSIÓN HILTI KB1

Información de Instalación	Símbolo	Unidades	Diámetro nominal del anclaje (pulg.)					3/4
			3/8	1/2	5/8			
Diámetro nominal de la broca	d_0	pulg.	3/8	1/2	5/8			3/4
Empotramiento efectivo mínimo	h_{ef}	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	2 (51)	3-1/4 (83)	2-3/4 (70)	4 (102)
Empotramiento nominal mínimo	h_{nom}	pulg. (mm)	1-7/8 (48)	2-3/8 (60)	2-3/8 (60)	3-5/8 (92)	3-1/4 (83)	4-1/2 (114)
Profundidad mínima de la perforación en concreto	h_o	pulg. (mm)	2-1/8 (54)	2-3/4 (70)	2-3/4 (70)	4-1/4 (108)	3-3/4 (95)	4-3/4 (121)
Diámetro del agujero del accesorio	d_h	pulg. (mm)		7/16 (11.1)		9/16 (14.3)		11/16 (17.5)
Torque de instalación	T_{inst}	pie-lb (Nm)		20 (27)		40 (54)		60 (81)
								110 (149)


FIGURA 1 – PARÁMETROS Y COMPONENTES DE INSTALACIÓN DEL HILTI KB1
TABLA 2 – SISTEMA DE IDENTIFICACIÓN DE LONGITUD

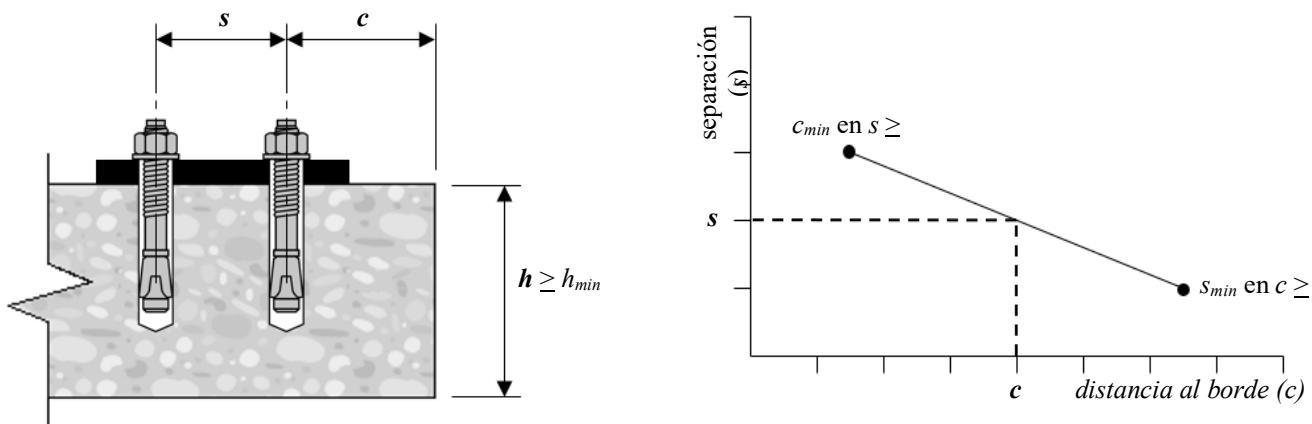
Estampillo en el anclaje	a	b	c	d	e	f	g	h	i	j	k	l	m	n	o	p	q	r	s	t	u	v	w	
Longitud del anclaje (pulgadas)	Desde	1 1/2	2	2 1/2	3	3 1/2	4	4 1/2	5	5 1/2	6	6 1/2	7	7 1/2	8	8 1/2	9	9 1/2	10	11	12	13	14	15
	Hasta, pero no incluyendo	2	2 1/2	3	3 1/2	4	4 1/2	5	5 1/2	6	6 1/2	7	7 1/2	8	8 1/2	9	9 1/2	10	11	12	13	14	15	16

Para SI: 1 pulgada = 25.4 mm


FIGURA 2 – CABEZA DEL ANCLAJE CON CÓDIGO DE IDENTIFICACIÓN DE LONGITUD Y CABEZA KB1 CON MUESCAS

TABLA 3 — DISTANCIA AL BORDE MINIMA, SEPARACIÓN, Y ESPESOR DE CONCRETO DE KB1¹

Información de Ajuste	Símbolo	Unidades	Diametro Nominal del Anclaje (pulg.)							
			3/8		1/2		5/8		3/4	
Mínima Efectividad de Empotramiento	h_{ef}	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	2 (51)	3-1/4 (83)	2-3/4 (70)	4 (102)	3-1/4 (83)	4-3/4 (121)
Mínima Espesor de Concreto	h_{min}	pulg. (mm)	3-3/8 (83)	4 (102)	4 (102)	6 (152)	5 (127)	6 (152)	5-1/2 (140)	8 (203)
Distancia al Borde Mínima	c_{min}	pulg. (mm)	8 (203)	2-1/2 (64)	4 (102)	2-3/4 (70)	5-1/2 (140)	4-1/4 (108)	9-1/2 (241)	4-1/2 (114)
	para $s \geq$	pulg. (mm)	8 (203)	7 (178)	8-1/2 (216)	7 (178)	8 (203)	4-1/4 (108)	5 (127)	7 (178)
Separación Mínima del Anclaje	s_{min}	pulg. (mm)	8 (203)	3-1/2 (89)	5 (127)	4 (102)	5-1/2 (140)	4-1/4 (108)	5 (127)	4 (102)
	para $c \geq$	pulg. (mm)	8 (203)	6 (152)	7 (178)	4 (102)	8 (203)	4-1/4 (108)	9-1/2 (241)	6-1/2 (165)

¹ Interpolación lineal para c_{min} y s_{min} es permitido. El método de interpolación es ilustrada en la Figura 3 de este reporte.

FIGURA 3 – INTERPOLACIÓN DE DISTANCIA AL BORDE Y DISTANCIA DE SEPARACIÓN



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

TABLA 4 – INFORMACIÓN DE DISEÑO HILTI KB1, TRACCION

Parametro de diseño	Símbolo	Unidades	Diametro Nominal del Anclaje (pulg.)							
			3/8	1/2	5/8	3/4	3/8	1/2	5/8	3/4
Mínima profundidad efectiva de Empotramiento ¹	h_{ef}	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	2 (51)	3-1/4 (83)	2-3/4 (70)	4 (102)	3-1/4 (83)	4-3/4 (121)
Tracción, modos de falla del acero										
Factor de reducción de la resistencia para acero en tracción ²	$\phi_{sa,N}$	-	0.75	0.75	0.75	0.75	0.75	0.75	0.75 ²⁾	
Resistencia a la fluencia mínima especificada	f_{ya}	psi (N/mm ²)	95,100 (656)	84,700 (584)	83,500 (576)	81,200 (560)				
Resistencia ultima mínima especificada	f_{uta}	psi (N/mm ²)	118,900 (820)	105,900 (730)	104,400 (720)	101,500 (700)				
Area efectiva de la sección del acero en tracción	$A_{se,N}$	pulg. ² (mm ²)	0.053 (34)	0.103 (66)	0.164 (106)	0.239 (154)				
Resistencia nominal al acero en tracción	N_{sa}	lb (kN)	6,345 (28.2)	10,860 (48.3)	17,165 (76.4)	24,295 (108.1)				
Tracción, modos de falla del acero										
Categoría del Anclaje	-	-	1	1	1	1	1	1	1	
Factor de reducción de la resistencia para concreto y falla en la extracción por deslizamiento en tracción, Condicion B ³	$\phi_{c,N}, \phi_{p,N}$	-	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	
Factor de efectividad para concreto no fisurado	k_{uncr}	-	24	24	24	24	24	24	24	
Factor de efectividad para concreto fisurado	k_{cr}	-	17	17	17	17	17	17	21	
Factor de modificación para la resistencia del anclaje, tracción, concreto no fisurado ⁴	$\psi_{c,N}$	-	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	
Distancia crítica al borde	c_{ac}	pulg. (mm)	8.00 (203)	5.00 (127)	6.00 (152)	10.00 (254)	11.00 (279)	9.00 (229)	12.00 (305)	11.00 (279)
Resistencia a la extracción por deslizamiento en concreto no fisurado ⁵	$N_{p,uncr}$	lb (kN)	NA	3,185 (14.2)	NA	NA	4,840 (21.5)	9,040 (40.2)	NA	NA
Resistencia a la extracción por deslizamiento en concreto fisurado ⁵	$N_{p,cr}$	lb (kN)	NA	NA	NA	NA	NA	NA	4,990 (22.2)	8,895 (39.6)
Resistencia a la extracción por deslizamiento en concreto fisurado, sísmico ⁵	$N_{p,eq}$	lb (kN)	NA	NA	NA	4,955 (22.0)	NA	NA	4,990 (22.2)	7,995 (35.6)
Tracción, rigidez axial										
Rigidez axial en concreto no fisurado	β_{uncr}	lb/ pulg.	152,740	128,110	132,520	132,840				
Rigidez axial en concreto fisurado	β_{cr}	lb/ pulg.	124,060	66,680	70,180	68,910				

Para SI: 1 pulgada = 25.4 mm, 1 lbf = 4.45 N, 1 psi= 0.00689476 MPa

¹ Parámetros de instalación son ilustrados en la Figura 1 de este reporte.

² El anclaje KB1 es considerado un elemento ductil de acero de acuerdo con ACI 318-19 17.5.3 o ACI 318-14 17.3.3, excepto para el tamaño 3/4" x 12" KB1, que es considerado un elemento frágil de acero con un factor de reducción para el acero en tracción $\phi_{sa,N} = 0.65$.



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

³ Para el uso de las combinaciones de carga de ACI 318-19 y -14 5.3 o la Sección 1605.2 del IBC. La Condición B aplica cuando el refuerzo complementario no es proporcionado conforme a ACI 318-19 17.5.3 y Tabla 17.5.3 (b) o ACI 318-14 17.3.3 (c), o cuando la resistencia al deslizamiento goberna. Para casos donde la presencia de refuerzo complementario puede ser verificado, los factores de resistencia modificados asociados a la Condición A pueden ser utilizados para el arrancamiento del concreto.

⁴ Para todos los casos de diseño, $\psi_{c,N} = 1.0$. El factor de efectividad apropiado se deberá utilizar para concreto fisurado (k_{cr}) o concreto no fisurado (k_{uncr}).

⁵ Para todos los casos de diseño, $\psi_{c,P} = 1.0$. El valor tabulado de la resistencia a la extracción por deslizamiento es para una resistencia a la compresión del concreto de 2,500 psi. La resistencia a la extracción por deslizamiento es para una resistencia a la compresión del concreto mayor de 2,500 psi puede aumentarse multiplicando la resistencia a la extracción por deslizamiento tabulado por $(f'_c / 2,500)^n$ para psi, o $(f'_c / 17.2)^n$ para MPa, donde n es del modo siguiente:

3/8-pulg. diámetro: n = 0.16

1/2-pulg. diámetro: n = 0.23

5/8-pulg. y 3/4-pulg. diámetro: n = 0.50

NA (no aplicable) denota que la resistencia a la extracción por deslizamiento para diseño no tiene que ser considerada.

TABLA 5 — INFORMACIÓN DE DISEÑO DE HILTI KB1, CORTANTE

Parametro de Diseño	Símbolo	Unidades	Diametro Nominal del Anclaje (pulg.)						
			3/8	1/2	5/8	3/4			
D.E. del anclaje	d_a	pulg. (mm)	0.375 (9.5)	0.500 (12.7)	0.625 (15.9)	0.750 (19.1)			
Mínima efectividad de Empotramiento ¹	h_{ef}	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	2 (51)	3-1/4 (83)	2-3/4 (70)	4 (102)	3-1/4 (83) 4-3/4 (121)
Cortante, modos de falla del acero									
Factor de reducción de la resistencia para acero en cortante ²	$\phi_{sa,V}$	-	0.65	0.65	0.65	0.65			0.65 ²⁾
Resistencia nominal al acero en cortante	V_{sa}	lb (kN)	2,545 (11.3)	5,220 (23.2)	8,905 (39.6)	10,765 (47.9)			
Resistencia nominal al acero en cortante, sísmico	$V_{sa,eq}$	lb (kN)	2,545 (11.3)	5,220 (23.2)	8,905 (39.6)	9,150 (40.7)			
Cortante, modos de falla del acero									
Factor de reducción de la resistencia para concreto y falla en la extracción por deslizamiento en cortante, Condición B ³	$\phi_{c,V}, \phi_{p,V}$	-	0.7	0.7	0.7	0.7			0.7
Longitud de carga al aplastamiento del anclaje en cortante	ℓ_e	pulg. (mm)	1-1/2 (38)	2 (51)	2 (51)	3-1/4 (83)	2-3/4 (70)	4 (102)	3-1/4 (83) 4-3/4 (121)
Factor de efectividad para el desprendimiento	k_{cp}	-	1.0	1.0	1.0	2.0	2.0	2.0	2.0

Para SI: 1 pulgada = 25.4 mm, 1 lbf = 4.45 N

¹ Los parametros de instalación son ilustrados en la Figura 1 de este reporte.

² El anclaje KB1 es considerado un elemento ductil de acero de acuerdo con ACI 318-19 17.5.3 o ACI 318-14 17.3.3, excepto para el tamaño 3/4" x 12" KB1, que es considerado un elemento frágil de acero con un factor de reducción para el acero en cortante, $\phi_{sa,V} = 0.60$.

³ Para el uso de las combinaciones de carga de ACI 318-19 y -14 5.3 o la Sección 1605.2 del IBC. La Condición B aplica cuando el refuerzo complementario no es proporcionado conforme a ACI 318-19 17.5.3 y Tabla 17.5.3 (b) o ACI 318-14 17.3.3 (c), o cuando la resistencia al desprendimiento goberna. Para casos donde la presencia de refuerzo complementario puede ser verificado, los factores de resistencia modificados asociados a la Condición A pueden ser utilizados para la falla al desprendimiento del concreto.



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

**TABLA 6 – INFORMACIÓN DE DISEÑO PARA LA INSTALACION EN LA SUPERFICIE DE 3,000 PSI MIN.
CONCRETO RELLENO LIGERO MIN. DE HILTI KB1 EN TABLERO PERMANENTE DE ACERO
EN MONTAJE^{1,2,3}**

Información de Diseño	Símbolo	Unidades	Diámetro Nominal del Anclaje (pulg.)				
			3/8	1/2	5/8	3/4	
Mínima efectiva de empotramiento ¹	h_{ef}	pulg.	1-1/2	2	2	3-1/4	2-3/4
Mínima profundidad del agujero	h_0	pulg.	2-1/8	2-3/4	2-3/4	3-7/8	3-1/2
Cargas de Acuerdo con la Figura 4A							
Espesor mínimo de concreto sobre el canal superior ⁴	$h_{min,deck}$	pulg.	2-1/2	2-1/2	2-1/2	2-1/2	2-1/2
Resistencia a la extracción por deslizamiento, en concreto no fisurado ^{5,6}	$N_{p,deck,uncr}$	lb	1,575	2,465	2,300	4,195	3,710
Resistencia a la extracción por deslizamiento, en concreto fisurado ^{5,6}	$N_{p,deck,cr}$	lb	1,115	1,860	1,630	2,970	2,970
Resistencia a la extracción por deslizamiento, sísmico ^{5,7}	$N_{p,deck,eq}$	lb	1,115	1,860	1,630	2,970	2,970
Resistencia del acero en cortante ⁸	$V_{sa,deck}$	lb	995	2,205	2,280	3,625	3,500
Resistencia del acero en cortante, sísmico ⁷	$V_{sa,deck,eq}$	lb	995	2,205	2,280	3,625	3,500
Cargas de Acuerdo con la Figura 4B							
Espesor mínimo de concreto sobre el canal superior ⁴	$h_{min,deck}$	pulg.	NA	2-1/2	2-1/2	3-1/4	3-1/4
Resistencia a la extracción por deslizamiento, en concreto no fisurado ^{5,6}	$N_{p,deck,uncr}$	lb	NA	1,945	2,085	2,955	2,315
Resistencia a la extracción por deslizamiento, en concreto fisurado ^{5,6}	$N_{p,deck,cr}$	lb	NA	1,470	1,475	2,090	1,855
Resistencia a la extracción por deslizamiento, sísmico ^{5,7}	$N_{p,deck,eq}$	lb	NA	1,470	1,475	2,090	1,855
Resistencia del acero en cortante ⁸	$V_{sa,deck}$	lb	NA	2,795	3,100	4,775	3,990
Resistencia del acero en cortante, sísmico ⁷	$V_{sa,deck,eq}$	lb	NA	2,795	3,100	4,775	3,990

¹ La instalación deberá cumplir con la Figura 1 y Figuras 4A o 4B de este reporte.

² Los valores de $\phi_{p,N}$ en tracción se pueden encontrar en la Tabla 4 de este reporte. Los valores de $\phi_{sa,V}$ en cortante se pueden encontrar en la Tabla 5 de este reporte.

³ La evaluación de la capacidad del arrancamiento del concreto de acuerdo con ACI 318-19 17.6.2, 17.7.2 o ACI 318-14 17.4.2, 17.5.2 y 17.5.3, según aplique, no es requerido para anclajes instalados en la superficie del tablero permanente.

⁴ El espesor mínimo del concreto se refiere al espesor de concreto por encima del canal superior, como se ilustra en las Figuras 4A y 4B de este reporte.

⁵ La resistencia característica al arrancamiento por resistencia a la compresión mayor de 3,000 psi (20.7 MPa) puede aumentarse multiplicando el valor en la tabla por $(f'_c / 3000)^n$ para psi o $(f'_c / 20.7)^n$ para MPa, donde $n = 0.16$ para anclajes de 3/8-pulgada de diámetro, $n = 0.23$ para ½ pulgada diámetro, y $n = 0.50$ para 5/8-pulgada y ¾-pulgada de diámetro.

⁶ Los valores mencionados deberán ser utilizados de acuerdo con la Sección 3.2.1.4 de este reporte.

⁷ Los valores mencionados deberán ser utilizados de acuerdo con las Secciones 3.2.1.4 y 3.2.1.8 de este reporte.

⁸ Los valores mencionados deberán ser utilizados de acuerdo con la Sección 3.2.1.5 de este reporte

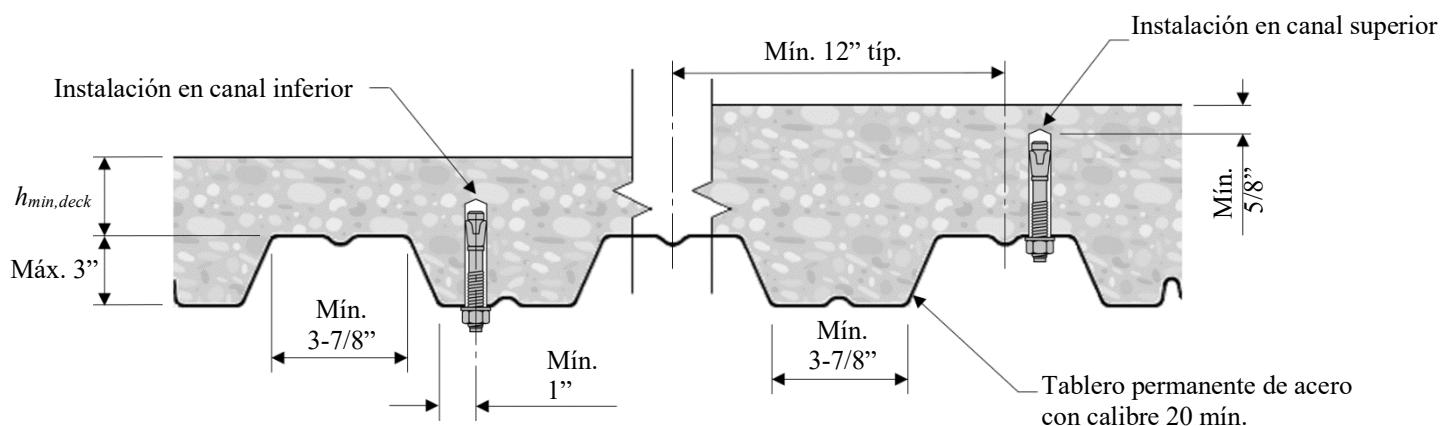


FIGURA 4A – KB1 EN LA SUPERFICIE INFERIOR DE CONCRETO RELLENO EN EL TABLERO PERMANENTE DE ACERO – TABLEROS PERMANENTES -W

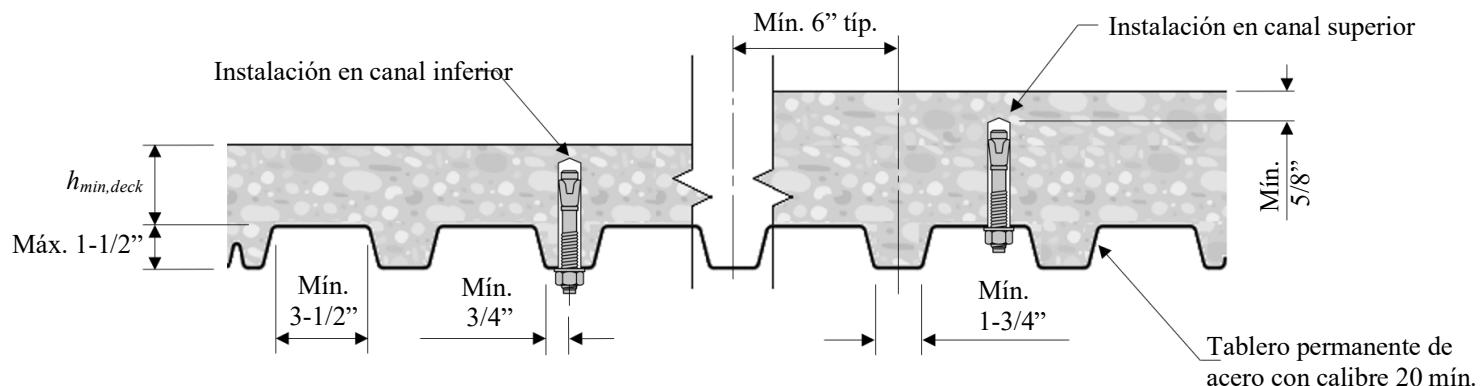


FIGURA 4B – KB1 EN LA SUPERFICIE INFERIOR DE CONCRETO RELLENO EN EL TABLERO PERMANENTE DE ACERO – TABLEROS PERMANENTES -B



REPORTE DE EVALUACIÓN

Número: 678

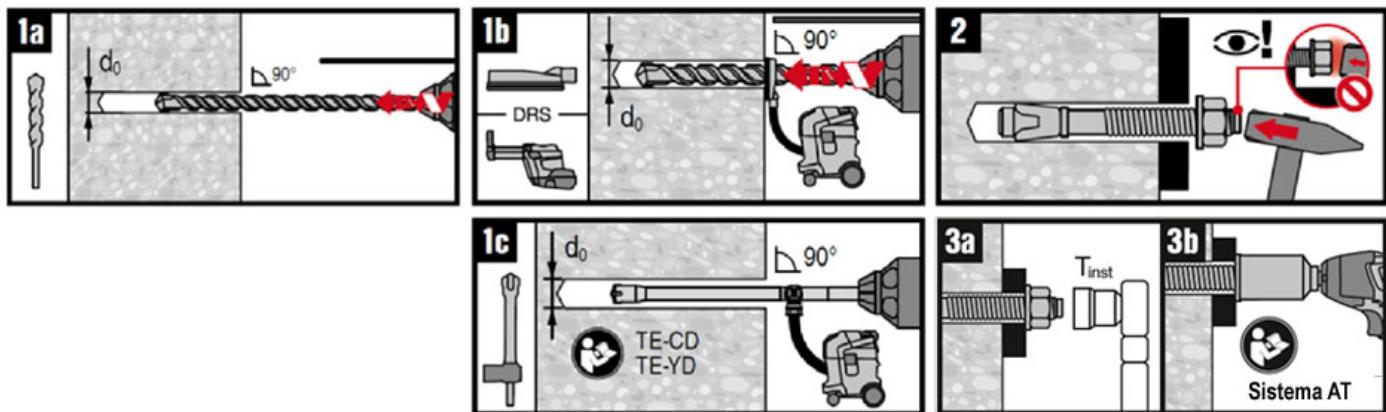
Primera Emisión: 11/23/2020

Revisado: 11/24/2025

Vigente Hasta: 11/30/2026

Sistema Hilti SafeSet™ Sistema con Broca Hueca	Sistema Hilti SafeSet™ con la Herramienta Adaptable al Torque	Sistemas de Extracción de Polvo Hilti
 Brocas Huecas de Carburo Hilti TE-CD o TE-YD, con  Aspiradora Hilti (Por Sección 4.3)	 Llave de Impacto Hilti SIW-6AT-A22/SIW-4AT-22/SIW-6AT-22, con  Modulo Adaptable al Torque Hilti SI-AT-A22/SI-AT-22	 El Martillo Rotatorio Hilti con Modulo DRS (Sistema de Extracción de Polvo), o  Sistema de Extracción de Polvo Hilti TE DRS-D con Aspiradora Hilti

FIGURA 5 – COMPONENTES DEL SYSTEMA HILTI PARA USO CON LOS ANCLAJES DE EXPANSIÓN KB1



		Diametro de Ancho				
Simbolo	Información de Ajuste	Unidades	3/8	1/2	5/8	3/4
HDB	Broca Hueca	-	-	✓	✓	✓
DRS	Sistema de Extracción de Polvo	-	✓	✓	✓	✓
Sistema AT	SIW 6AT-A22 + SI AT-A22	-	✓	✓	✓	-
	SIW 4AT-22 + SI-AT-22	-	✓	✓	✓	-
	SIW 6AT-22 + SI-AT-22	-	-	✓	✓	✓

FIGURA 6 – INSTRUCCIONES DE INSTALACIÓN PUBLICADAS POR EL FABRICANTE DE KB1 (MPII)



SUPLEMENTO DE LA CIUDAD DE LOS ANGELES

HILTI, INC.
7250 Dallas Parkway
Suite 1000
Plano, TX 75024
(800) 879-8000
www.hilti.com
hiltitecheng@hilti.com

ANCLAJES DE EXPANSIÓN HILTI® KB1 PARA USO EN CONCRETO FISURADO Y NO FISURADO

CSI División:
05 00 00—METALES

CSI Sección:
05 05 19—Anclajes de Concreto Post-instalados

1.0 ALCANCE DE LA EVALUACIÓN

Los anclajes de expansión HILTI KB1 reconocidos en ER-678 han sido evaluados para resistir las cargas muertas, vivas, por viento, y sísmicas en cargas de tracción y de cortante en concreto fisurado y no fisurado.

Las propiedades estructurales de los anclajes HILTI han sido evaluadas para el cumplimiento con los siguientes códigos:

- Código de Edificación de la Ciudad de Los Ángeles 2023 (LABC)
- Código Residencial de la Ciudad de Los Ángeles 2023 (LARC)

2.0 LIMITACIONES

El uso de los Anclajes de Expansión HILTI KB1 reconocidos en ER-678 está sujeto a las siguientes limitaciones:

2.1 El diseño, instalación, condiciones de uso, e identificación de Los anclajes de Expansión HILTI KB1 deberán cumplir con el Código Internacional de la Edificación 2021 y Código Internacional Residencial 2021, según aplique, y señalado en ER-678.

2.2 Antes de la instalación, cálculos, y especificaciones deberán ser verificados para el cumplimiento de este reporte y el Código de Edificación de la Ciudad de Los Ángeles 2023 o el Código Residencial de la Ciudad de Los Ángeles 2023 deberán ser presentados al ingeniero estructural que verifica y aprueba el plano. Los cálculos y especificaciones deberán ser preparados, estampados, y firmados por un profesional de diseño registrado en California.

2.3 El diseño, instalación, e inspección de los anclajes de expansión HILTI KB1 deberán cumplir con los Capítulos 16 y 17 del LABC, según aplique, debido a enmiendas locales a estos capítulos.

2.4 Los valores de diseño permisibles y por resistencia mencionados en ER-678 son para los anclajes solamente. Los miembros conectados deberán ser verificados por su capacidad (que puede gobernar).

2.5 El Inspector Adjunto Registrado deberá proporcionar inspecciones especiales periódicas de acuerdo con la Sección 1705 del 2023 LABC durante las instalaciones de los Anclajes de Expansión HILTI KB1.

2.6 El diseño de ingeniería deberá ser presentado de acuerdo con la Sección R301.1.3 del LARC.

2.7 Este suplemento expira concurrentemente con ER-678.

Para información adicional de este reporte de evaluación por favor visite www.uniform-es.org o escriba al correo electrónico info@uniform-es.org



SUPLEMENTO DE FLORIDA

HILTI, INC.
7250 Dallas Parkway
Suite 1000
Plano, TX 75024
(800) 879-8000
www.hilti.com
hiltitecheng@hilti.com

ANCLAJES DE EXPANSIÓN HILTI® KB1 PARA USO EN CONCRETO FISURADO Y NO FISURADO

CSI División:
05 00 00—METALES

CSI Sección:
05 05 19—Anclajes de Concreto Post-instalados

1.0 ALCANCE DE LA EVALUACIÓN

Los anclajes de expansión HILTI KB1 reconocidos en IAPMO UES ER-678 han sido evaluados para resistir las cargas muertas, vivas, por viento, y sísmicas en cargas de tracción y de cortante en concreto fisurado y no fisurado.

Las propiedades estructurales de los anclajes HILTI han sido evaluadas para el cumplimiento con los siguientes códigos:

- Código de Edificación de Florida 2023 - Edificación
- Código de Edificación de Florida 2023 - Residencial

2.0 LIMITACIONES

Los Anclajes de Expansión HILTI KB1 descritos en IAPMO UES ER-678 cumplen con el Código de Edificación de Florida 2023 - Edificación y el Código de Edificación de Florida 2023 - Residencial y está sujeto a las siguientes limitaciones:

2.1 El diseño, instalación, condiciones de uso, e identificación de Los Anclajes HILTI KB1 deberán cumplir con el Código Internacional de la Edificación® 2021 (IBC) y el Código Internacional Residencial® 2021 (IRC) como se ha señalado en ER-678.

2.2 Los documentos de construcción, incluyendo cálculos demostrando que cumplen con las Secciones 107 y 1603 del Código de Edificación de Florida, o la Sección 107 del Código de Edificación de Florida Residencial, y este reporte

deberán ser enviados a la autoridad competente. Los documentos de construcción deberán ser preparados por el diseñador profesional registrado donde sea necesario por el Capítulo 471, Estatutos de Florida o Capítulo 481, Estatutos de Florida.

2.3 Las combinaciones de carga deberán cumplir con las Secciones 1605.1 o 1605.2 del Código de Edificación de Florida - Edificación, según aplique.

2.4 Las cargas por viento deberán cumplir con la Sección 1609.5 del Código de Edificación de Florida - Edificación o Sección R301.2.1.1 del Código de Edificación de Florida - Residencial, según aplique, y la Sección 1620 del Código de Edificación de Florida - Edificación cuando se usa en la Zona de Huracanes de Alta Velocidad.

2.5 El uso de Los Anclajes HILTI KB1 en aplicaciones climáticas expuestas dentro de la Zona de Huracanes de Alta Velocidad como se establece en el Código de Edificación de Florida - Edificación y en el Código de Edificación de Florida - Residencial está fuera del alcance de este reporte suplemental.

2.6 Uso de Los Anclajes HILTI KB1 en la Zona de Huracanes de Alta Velocidad, según establecido en la Sección 2321.5.2 del Código de Edificación de Florida - Edificación y la Sección 4409 del Código de Edificación de Florida - Residencial para resistir las cargas por viento es permitido. Los anclajes deberán ser diseñados para resistir fuerzas de levantamiento requerido en la Sección 1620 del Código de Edificación de Florida - Edificación o 700 libras (3114 N), la que sea mayor, por medio de la Sección 2321.7 del Código de Edificación de Florida - Edificación.

2.7 Para productos incluidos en la Sección (5)(d) Florida Rulé 61G20-3.008, la verificación de que el programa de garantía de calidad del titular del reporte es auditado por una entidad de validación aprobada por la Comisión de Edificación de Florida (o por la autoridad competente, cuando el titular del reporte no posee la aprobación de la Comisión) es necesario tener todos los aspectos requeridos y decidir que los productos están siendo fabricados como se describen en este reporte de evaluación, para establecer un rendimiento continuo del producto.

2.8 Este suplemento expira concurrentemente con IAPMO UES ER-678.

Para información adicional de este reporte de evaluación por favor visite www.uniform-es.org o escriba al correo electrónico info@uniform-es.org