



A Global Network of Experts www.bbrnetwork.com

BBR Network es un reconocido grupo de contratistas de ingeniería especializado en el campo del postensado, atirantado y otras técnicas de construcción relacionadas. La innovación y la excelencia técnica, reunidas en 1944 por sus tres fundadores suizos –Antonio Brandestini, Max Birkenmaier y Mirko Robin Ros– se mantienen más de 60 años después, sin perder valores y el espíritu emprendedor de los comienzos.

Desde sus oficinas centrales en Suiza, BBR Network se extiende por todo el mundo y cuenta, entre sus recursos, con algunos de los ingenieros y técnicos de mayor talento, así como con la tecnología más innovadora certificada a escala internacional.

LA RED INTERNACIONAL BBR NETWORK

La red internacional BBR Network combina las tradiciones arraigadas y fuertes raíces locales con las ideas más innovadoras y una tecnología de vanguardia. BBR brinda acceso a todos los miembros locales de BBR Network a los conocimientos y recursos técnicos más novedosos, y facilita el intercambio de información a gran escala estableciendo alianzas internacionales. Estas alianzas y cooperaciones internacionales generan ventajas competitivas en cuestiones como la preparación de ofertas competentes, disponibilidad de personal técnico y equipos especializados, o bien mediante la transferencia de conocimientos técnicos.

ACTIVIDADES DE LA RED

Todos los miembros de BBR Network gozan de una excelente reputación dentro de sus círculos empresariales locales y han forjado fuertes vínculos en sus respectivas regiones. Todos ellos han adaptado su organización al mercado local ofreciendo una gama completa de servicios de construcción, además de la actividad principal habitual de postensado.

MARCAS Y TECNOLOGÍAS DE BBR

La tecnología de BBR ha sido utilizada en un amplio abanico de estructuras diferentes: puentes, edificios, depósitos criogénicos de GNL, presas, estructuras marítimas, centrales nucleares, muros de contención, depósitos, silos, torres, túneles, plantas de tratamiento de aguas residuales, depósitos de agua y parques eólicos. Las marcas comerciales y marcas registradas de BBR – BBR®, CONA®, BBRV®, HiAm®, DINA®, BBR E-Trace® y CONNAECT® – gozan de prestigio a nivel mundial.

La trayectoria de BBR Network está marcada por la excelencia y las ideas innovadoras y avalada por las miles de estructuras construidas con las tecnologías de BBR. Si bien la historia de BBR se remonta a 1944, el objetivo de BBR Network es construir el futuro mediante la profesionalidad, la innovación y la tecnología más avanzada.

BBR VT International Ltd es la oficina técnica central y el centro de desarrollo empresarial de BBR Network en Suiza. Los accionistas de BBR VT International Ltd son BBR Holding Ltd (Suiza), filial del Grupo Tectus (Suiza), y KB Spennteknikk AS (Noruega), filial del Grupo KB (Noruega).

Se ha hecho todo lo posible por garantizar que el contenido de esta publicación sea exacto, no obstante el editor BBR VT International Ltd no acepta ninguna responsabilidad por las consecuencias derivadas de ello. © BBR VT International Ltd 2021

Sólida experiencia

La experiencia de BBR Network con la tecnología de cables atirantados se remonta a hace más de seis décadas, y tenemos a nuestras espaldas más de 430 proyectos en todo el mundo. Aunque BBR es famosa por los cables atirantados de alambres, en realidad inventó los cables atirantados de cordones y de carbono y llevó a cabo los primeros proyectos del mundo utilizando cables atirantados de alambre, de cordones y de carbono de alta resistencia al esfuerzo.

La evolución posterior de la tecnología de BBR ha permitido la creación de numerosas estructuras pioneras, como el tejado sustentado por una red de cables del Estadio Olímpico de Múnich, Alemania, en 1972, y la Torre de Sídney con soporte atirantado de 1981, que se han convertido en iconos culturales además de cumplir a la perfección su función original.

La inversión constante en I+D y desarrollo tecnológico en la sede central de BBR en Suiza posibilita que, en la actualidad, la red internacional BBR Network continúe marcando referencias tanto en la tecnología de cables atirantados como en las técnicas para su aplicación.

Cómo utilizar este folleto



Referencias de cables atirantados Más de 50 años y más de 430 proyectos.



BBR VT CONA CMX
El sistema más avanzado
de postesado de cordones.



Diseños en CAD y modelos 3D Archivos CAD y modelos 3D de sistemas BBR.

Visite www.bbrnetwork.com para descargar estos folletos y consultar la información disponible.

- 2 Estructuras atirantadas
- 7 Referente en el rendimiento de las pruebas
- 9 BBR HiAm CONA
- 16 BBR Pin Connector
- 18 BBR HiEx CONA Saddle
- 21 Sistemas de amortiguación BBR
- 23 Diseño y mecánica



¿Qué es lo primero en lo que piensa cuando ve una estructura atirantada? ¿Quizá en la fuerza de la tecnología que sustenta la estructura o tal vez en la gran elegancia que los cables atirantados aportan al paisaje o al perfil urbano?

Algunos de los diseños arquitectónicos más espectaculares y de las maravillas técnicas de ingeniería proporcionan un servicio fiable a diario a miles de personas en todo el mundo. Muchas de estas creaciones han sido posibles gracias al uso de tecnologías de BBR.



Durante décadas, BBR ha ofrecido la mejor y más innovadora tecnología para estructuras atirantadas y más de 75 años de conocimientos técnicos especializados lo certifican en la actualidad.

Introducción a los cables atirantados

La tecnología de cables atirantados de BBR se ha aplicado a más de 400 grandes estructuras en todo el mundo. Mientras muchos proveedores de cables comenzaron a construir sus primeras estructuras sustentadas por cables a finales de los setenta y comienzos de los ochenta, la tecnología de cables atirantados de BBR se utilizó por primera vez a finales de los cincuenta y, desde entonces, BBR ha seguido marcando hitos y sentando cátedra en el campo de los cables atirantados.

Aplicaciones atirantadas

La tecnología de cables atirantados de BBR se puede utilizar para las siguientes aplicaciones:

Puentes atirantados – cada vez más populares desde 1950 y especialmente adecuados para puentes con vanos medios a largos de 100 a 1.000 m, donde los factores técnicos y económicos requieren el uso de esta solución. En puentes más pequeños, son otros los parámetros que pueden resultar decisivos a la hora de elegir una solución con cables atirantados, como la reducción del canto del tablero, la metodología de construcción y la estética. La tecnología de cables atirantados de BBR es la opción ideal para cualquier situación.

Puentes en arco – donde la tecnología de cables atirantados de BBR es la solución elegida para los suspensores.

Cubiertas – Una aplicación ideal para la tecnología de cables atirantados de BBR son los techos de tribunas, estadios, hangares y otras estructuras con luces largas.

Torres – La tecnología de cables atirantados de BBR permite estabilizar las torres de instalaciones de comunicación, chimeneas y antenas, así como las turbinas de parques eólicos.

Aplicaciones temporales

Aunque se han diseñado para ofrecer una larga vida útil, los cables atirantados BBR HiAm CONA se han utilizado con éxito en muchas aplicaciones temporales gracias a su flexibilidad, solidez y alta resistencia al esfuerzo.



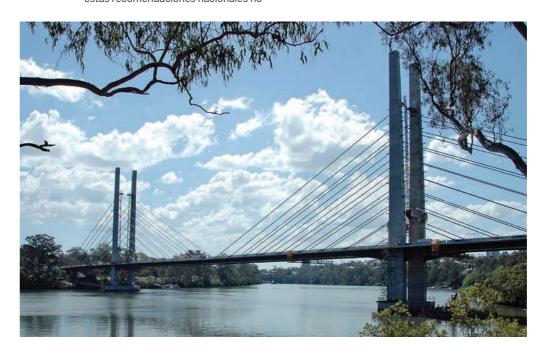
Especificaciones internacionales

En el pasado, las especificaciones para los cables atirantados siempre han sido objeto de directrices y recomendaciones; históricamente, la más popular ha sido la "Recomendación para el diseño, prueba e instalación de cables atirantados" del Post-tensioning Institute (PTI) de EE. UU. Existen otras recomendaciones nacionales menos comunes y secundarias como, por ejemplo, las de CIP (Setra) en Francia. Las recomendaciones nacionales abordan únicamente los materiales y las prácticas de construcción disponibles localmente, y su conocimiento se limita a los proveedores locales, lo cual da lugar a un tratamiento incorrecto e injustificado de los sistemas de cables atirantados en términos globales. En aras de garantizar el carácter lícito e internacional de los concursos públicos, estas recomendaciones nacionales no

deben tenerse en cuenta. De manera puntual, podrían utilizarse únicamente como directrices complementarias. Actualmente, la recomendación más reciente y de carácter internacional es la publicada en el Boletín Nr. 30 de la Federación International del Hormigón Estructural (fib) "Aceptación de los sistemas de cables atirantados utilizando acero pretensado".

Importancia de la elevada resistencia

Los cables atirantados se someten a fuerzas de tracción elevadas y, dado que las estructuras sustentadas por cables son normalmente estructuras muy ligeras, los cables están sometidos a grandes variaciones de tensión, de ahí la importancia de utilizar cables atirantados de alta resistencia al esfuerzo.







Cargas típicas de un cable atirantado

Además de los esfuerzos axiales máximos en un cable atirantado en condiciones de servicio, los estados límites últimos y las cargas de esfuerzo, deben tenerse en cuenta otras cargas en la fase de diseño, como las cargas de construcción, las cargas accidentales y los efectos de flexión. Otro factor es la durabilidad de los cables atirantados, respeco a los sistemas de cables atirantados más modernos, estos, han sido desarrollados y probados (fib) para que la vida útil prevista sea de más de 100 años.

Investigación y desarrollo

Los esfuerzos en investigación, comprobación y desarrollo sitúan a BBR en la vanguardia de las aplicaciones de postensado y atirantado. Para garantizar la máxima calidad del producto, todos los componentes del sistema se someten a los procedimientos de comprobación y calidad más exhaustivos, de acuerdo con recomendaciones y códigos de reconocimiento internacional.

Cuidado con las imitaciones

Se ha hablado largo y tendido de los componentes falsificados, es decir, copias de la tecnología de cables atirantados de BBR que pueden poner vidas en peligro y no garantizan el rendimiento necesario para los propietarios. En el mercado hay muchos sistemas de cables atirantados que no guardan relación con la tecnología original y auténtica de BBR, a pesar de que algunos de ellos parecen similares o incluso llevan nuestra marca. En el caso de los cables atirantados, no solo la tecnología tiene que cumplir los máximos requisitos, sino que también la instalación de los cables in situ debe adecuarse a estos estándares y ser efectuada solo por profesionales especializados. Si tiene alguna duda sobre uno de los productos o servicios ofrecidos, consulte a BBR VT International Ltd.



Los sistemas de cables atirantados de BBR son el referente en cuanto al rendimiento de las pruebas, y la tecnología de cables atirantados de BBR siempre ha superado criterios de comprobación y rendimiento más estrictos, incluso años antes de que dichas condiciones de prueba hubiesen sido adoptadas y especificadas en códigos y recomendaciones.





Éxito en la prueba de BBR HiAm CONA

Test de acuerdo a la normativa

La evidencia más impresionante del papel principal de BBR en relación con los tests, son las pruebas ejecutadas con éxito en el sistema de atirantado BBR HiAm CONA:

- Prueba de esfuerzo axial y consiguiente prueba de tracción de acuerdo con CIP (Setra) y fib, con un intervalo de tensión de 200 MPa y una rotación angular de 0,6° en los anclajes para distintos tamaños de anclaje, incluido un cable enorme de 127 cordones BBR HiAm CONA.
- Prueba de estanqueidad de acuerdo con fib con ciclos axiales, rotativos y de temperatura, mientras que BBR HiAm CONA es el único sistema en el que el sellado puede sustituirse de forma individual como parte de las operaciones de sustitución de cordones.
- Prueba de esfuerzo axial y consiguiente prueba de tracción de acuerdo con CIP (Setra) para aplicaciones extradosadas en las que se emplean bridas con un intervalo de tensión de 140 MPa y una carga superior del 55 % de GUTS.
- Pruebas de esfuerzo por flexión de acuerdo con fib, con rotaciones aplicadas en los anclajes de 2,8° y 1,2° durante 2,0 millones y 0,1 millones de ciclos respectivamente.
- Prueba de esfuerzo estático y axial y consiguiente prueba de tracción de acuerdo con fib en el BBR HiAm CONA Pin Connector.

Yendo más lejos aún

La posición de liderazgo de BBR es particularmente destacada por las pruebas, recientemente ejecutadas, con parámetros que exceden los requerimientos tradicionales de fiby PTI. Lo siguiente ha sido testado satisfactoriamente en el sistema BBA HiAm CONA:

- Pruebas de esfuerzo axial a largo plazo para cables atirantados y cables extradosados. Para cables atirantados, un intervalo de tensión axial de 200 MPa con una carga superior del 45% de GUTS y, para cables extradosados, un intervalo de tensión axial de 140 MPa con una carga superior del 55% de GUTS.
- Pruebas de esfuerzo axial y consiguientes pruebas de tracción en las que los intervalos de tensión y las cargas superiores superan el intervalo de 200 MPa y la carga superior de 45 % de GUTS especificados normalmente. En dichas pruebas de esfuerzo conseguimos 300 MPa de resistencia y una carga superior del 55 % de GUTS.
- Prueba de desgaste y durabilidad de millones de ciclos en el BBR Square Damper para demostrar la resistencia y los requisitos de mantenimiento mínimos de este avanzado amortiguador.
- Prueba de eficiencia del BBR Square
 Damper con tensiones de cable del 25 %
 al 45 % de GUTS en los modos 1 al 5 en un
 modelo de cables atirantados BBR HiAm
 CONA que representa una longitud de cable
 de 500 m. Esta prueba es especialmente
 destacable, ya que los cables de esta
 longitud con baja tensión experimentan



efectos de segundo orden debido al combado, lo que hace que muchos amortiguadores convencionales sean ineficaces, pero no el BBR Square Damper.

Como es natural, las pruebas se han efectuado con cordones de la máxima resistencia a la tracción presentes en el mercado, cordones con una resistencia de 1.860 MPa con una sección transversal de 150 mm² y una resistencia de rotura de 279 kN. Para cordones de mayor resistencia, póngase en contacto con su representante de BBR más próximo. Muchos proveedores de cables atirantados aún trabajan con cordones de 1.770 MPa de capacidad o secciones transversales de 140 mm². Las pruebas de cumplimiento de estos cordones de menor capacidad también se efectuaron en el sistema BBR HiAm CONA.





El sistema de cables atirantados de cordones paralelos BBR® HiAm® CONA® es el mejor producto del mercado internacional. Cuenta con la gama de anclajes más variada, de mayor capacidad y más compacta. El sistema de cables atirantados de cordones paralelos BBR HiAm CONA, desarrollado, comprobado y en continuo desarrollo por parte de los ingenieros de BBR en Suiza, está siendo utilizado por en la red de BBR Network en todo el mundo. En combinación con los conocimientos de instalación de BBR Network, que cuenta con el respaldo del equipo de ingeniería y proyectos especiales de la oficina central de BBR en Suiza, este sistema de atirantado simplemente no tiene rival en el mundo. >



Características principales

Resistente y elegante

Su alta resistencia al esfuerzo "HiAm" es la abreviatura de resistencia al esfuerzo de gran amplitud) lo convierten en la opción acertada para los proyectos más desafiantes y, por tanto, resulta atractivo tanto para los ingenieros como para los clientes. Los proyectistas y arquitectos han agradecido especialmente lo compacto que resulta este sistema de cables y anclaje, ya que les brinda un mayor margen para construir una estructura con líneas más elegantes y atractivas visualmente para todos los que la utilicen y admiren.

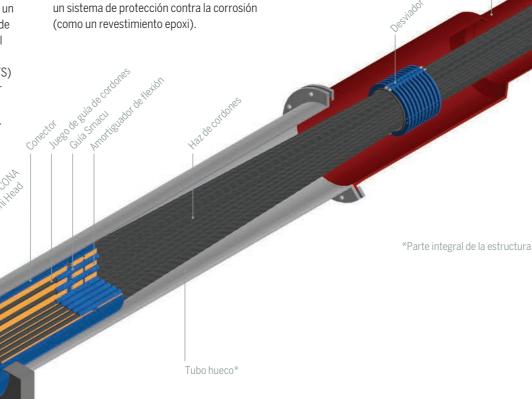
Conocimiento local y experiencia internacional

El sistema de cables atirantados BBR HiAm CONA solo puede ser instalado por equipos de empresas especializadas en cables atirantados certificadas por BBR. Los puentes atirantados son proyectos de ingeniería muy especializados que requieren conocimientos locales y específicos de ingeniería. Por tanto, la gestión local del proyecto suele ser llevada por el miembro local de la red de BBR Network, mientras que todas las especificaciones de cables atirantados y la adquisición y fabricación de componentes de sistemas de ingeniería dependen del equipo de proyectos especiales de la oficina central de BBR en Suiza.

Configuración de los cables atirantados

Los cables de BBR HiAm CONA se componen de un haz compactado de un número predeterminado de cordones paralelos de siete alambres, introducidos en una vaina de polietileno de alta densidad (HDPE) resistente a ultravioleta (interior negro y exterior de color) coextruida de sección transversal circular.

Los cordones individuales suelen tener un diámetro de 15,7 mm, tienen un grado de relajación bajo, una sección transversal nominal de 150 mm² y un valor mínimo de resistencia última garantizada (GUTS) de 1.860 MPa. Para cordones de mayor resistencia, póngase en contacto con su representante de BBR más próximo.



Los cordones están galvanizados,

Soporte de la estructura³

protegidos contra la corrosión y cubiertos

individualmente con un revestimiento de

HDPE continuo y resistente al desgaste,

que proporciona a cada cordón un sistema

individual de protección multicapa con tres

pueden utilizarse cordones recubiertos con

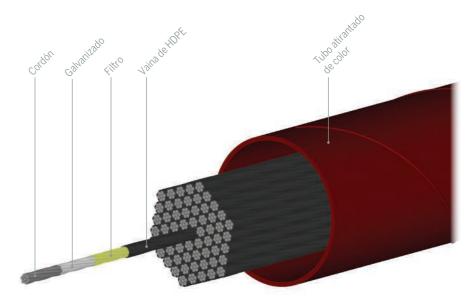
barreras anidadas. Alternativamente, también

Certificación

El sistema de cables atirantados BBR HiAm CONA cumplerigurosamente con el fib, así como las recomendaciones correspondientes de PTI y CIP (Setra).

Amortiguador de flexión y contrarrestar la vibración de los cables

En el conector del anclaje, cada cordón está protegido individualmente con un amortiguador de flexión patentado. Pueden aparecer efectos de la flexión en los cables por tolerancias de construcción excesivas, rotaciones/deflexiones estructurales y vibraciones de cables. Los dispositivos de amortiguación internos o externos protegen el cable atirantado de las vibraciones. Otra medida efectiva contra las vibraciones ocasionadas por el viento y la lluvia es el uso de una nervadura helicoidal en el exterior de la superficie del cable.



Configuración del anclaje

Cerca de la zona de anclaje de los cables de BBR HiAm CONA, el haz de cordones pasa por un desviador y se extiende hasta el conector de BBR HiAm CONA, donde cada cordón se guía de forma individual, se sella herméticamente y se fija a los cabezales de anclaje con cuñas de BBR HiAm CONA de alta resistencia al esfuerzo diseñadas para este fin. Los anillos roscados atornillados a los cabezales de anclaje transfieren las cargas del cable a la estructura de apoyo por presión de contacto. Los cabezales de anclaje también pueden transferir las cargas directamente a la estructura. Todos los componentes de anclaje de BBR HiAm CONA han sido diseñados para un intervalo de tensión superior a 300 MPa y para soportar la carga de rotura máxima del haz de cordones con una seguridad óptima.

Instalación

La instalación del sistema BBR HiAm CONA se realiza normalmente en la obra con el método de cordón a cordón, que se compone de cuatro pasos básicos:

- Instalación de los anclajes HiAm CONA superior (pila) e inferior (tablero).
- La vaina premontada del cable atirantado se suspende de los dos anclajes por medio de dos cordones maestros. La vaina del cable atirantado se utiliza ahora como paso de guía de anclaje a anclaje.

- El cordón se coloca al nivel del tablero y se tira del mismo a través la vaina premontada y desde anclaje superior, insertando el otro extremo en el anclaje inferior.
- Cada cordón se tensa inmediatamente después de la instalación, utilizando el método de tensado BBR ISOSTRESS, que garantiza una distribución uniforme de la tensión entre los cordones de cada cable.

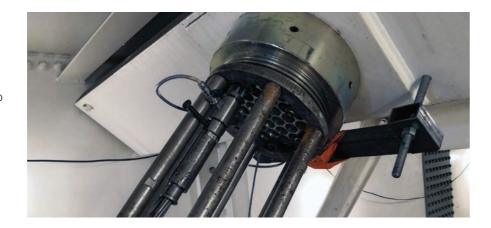
Como alternativa al método de instalación de un solo cordón, pueden instalarse y tensarse cables prefabricados total o parcialmente.

Retensado y sustitución de cordones individuales

El tendón o cada cordón individual instalados en el sistema de cables BBR HiAm CONA se pueden retensar en cualquier momento durante o después de la instalación, lo que permite no solo el retensado, sino también la eliminación, inspección, sustitución o adición selectivas de cordones individuales sin perjudicar la integridad del sistema global de protección contra la corrosión.

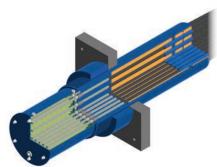
Opciones de anclaje HiAm

El extremo del cable atirantado desde el que se tensa (el extremo de tensado), está provisto de anclajes ajustables BBR HiAm CONA Nut Head, y el extremo opuesto ciego del cable suele estar provisto de anclajes BBR HiAm CONA Uni Head o BBR Pin Connector, véanse las páginas 16 y 17.



Anclaje BBR HiAm CONA Nut Head:

Anclaje ajustable con un ajuste típico de 0, 60 o 120 mm. El ajuste puede modificarse para adaptarse a cualquier normativa o especificación. Este anclaje es necesario en el extremo de tensión del cable y puede ser también necesario en el anclaje del extremo ciego si se instalan cables totalmente prefabricados, o si el detalle del anclaje en la estructura no permite una instalación del anclaje desde la cara posterior de la placa de soporte.



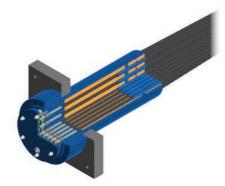
Anclaje BBR HiAm CONA Nut Head con ajuste de 120 mm

Anclaje BBR HiAm CONA Uni Head:

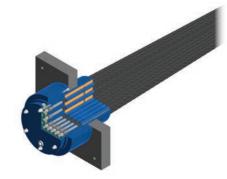
Anclaje no ajustable con dimensiones clave iguales a los del anclaje BBR HiAm CONA Nut Head con ajuste de 0 mm. Este anclaje debe utilizarse si se desean los mismos detalles de anclaje en el pilón y en el tablero y si los anclajes pueden instalarse desde la cara posterior de la placa de soporte.

Anclaje BBR HiAm CONA Uni Head Short

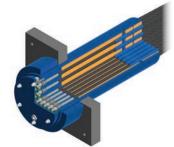
Anclaje no ajustable utilizado para el extremo ciego del cable atirantado. Este anclaje es la solución ideal cuando la accesibilidad es limitada, ya que ofrece una opción aún más compacta y económica sin pérdida de rendimiento.



Anclaje BBR HiAm CONA Uni Head no ajustable



Anclaje BBR HiAm CONA Uni Head Short Socket no ajustable



Anclaje BBR HiAm CONA Nut Head con ajuste de 0 mm

* la longitud de ajuste puede personalizarse para cada cable individual.

Configuración estándar

La configuración estándar de los anclajes ajustables y ciegos precisa de aberturas idénticas en la placa de soporte; de esta forma, si la estructura está diseñada con esta filosofía y supuestos, la tensión y la orientación del extremo ciego del cable es intercambiable en cualquier momento durante la fase de diseño de la estructura de cables atirantados.

Configuración compacta

Además de la configuración estándar, se ofrece una versión estándar tanto para los anclajes BBR HiAm CONA Nut Head como para BBR HiAm CONA Uni Head. La versión compacta es más adecuada para aberturas pequeñas en la placa de soporte en comparación con la configuración estándar. Todos los anclajes compactos BBR HiAm CONA hacen necesaria una instalación desde la cara posterior del elemento de transferencia de carga.

Opciones de longitud de transición

En la zona de anclaie de los cables atirantados BBR HiAm CONA. los cordones forman un haz en el desviador y se extienden hacia el conector BBR HiAm CONA dentro de una longitud de transición. Dependiendo de la configuración elegida (desviador guía, desviador libre o amortiguador), son necesarias diferentes longitudes de transición.

Desviador guía

Los desviadores guía se han venido utilizando históricamente, con buena experiencia, para soportar lateralmente el cable atirantado y limitar los desplazamientos transversales de los cables atirantados. Como consecuencia, protegen los anclajes de los efectos de las cargas transversales, que se transfieren a la estructura en el punto donde se encuentra el desviador guía. Al utilizar un desviador guía, la longitud de transición mínima necesaria viene indicada por GDL (véanse las páginas 14 y 15).

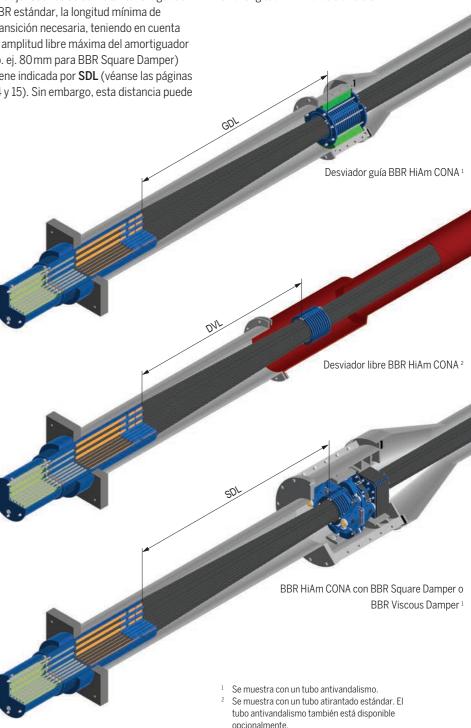
Desviador libre

El uso de un desviador guía no es necesario si las tolerancias de construcción y las rotaciones del anclaje debidas a los estados límite últimos y de servicio existentes son moderadas y se encuentran por debajo del límite previsto en la legislación nacional, PTI o fib (por ejemplo, ±0.3° y ±1.4°). Cuando se emplea un desviador libre, debe tenerse en cuenta la instalación de un BBR Square Damper para evitar cualquier posible rotación adicional provocada por las vibraciones del cable. Al utilizar un desviador libre, la longitud mínima de transición necesaria viene indicada por **DVL** con la opción de ajustar dependiendo de las diferentes rotaciones del anclaje (véanse las páginas 14 y 15).

Amortiguadores BBR

Si se instala un amortiguador BBR para añadir más amortiguación al cable atirantado, debe ajustarse la longitud de transición para que el movimiento transversal en el punto donde se encuentra el amortiguador (debido a cargas de servicio, viento, temperatura y vibración del cable) pueda introducirse con seguridad en el anclaje. Cuando se utiliza un amortiguador BBR estándar, la longitud mínima de transición necesaria, teniendo en cuenta la amplitud libre máxima del amortiguador (p. ej. 80 mm para BBR Square Damper) viene indicada por SDL (véanse las páginas 14 y 15). Sin embargo, esta distancia puede

aumentar debido a rotaciones estructurales considerables en el punto donde se encuentre el anclaje o para proporcionar amortiguación adicional. En caso de aplicaciones especiales, puede tenerse en cuenta un BBR Bending Damper adicional fuera del conector del anclaje BBR HiAm CONA, lo que permite mayores rotaciones y una longitud mínima de transición.



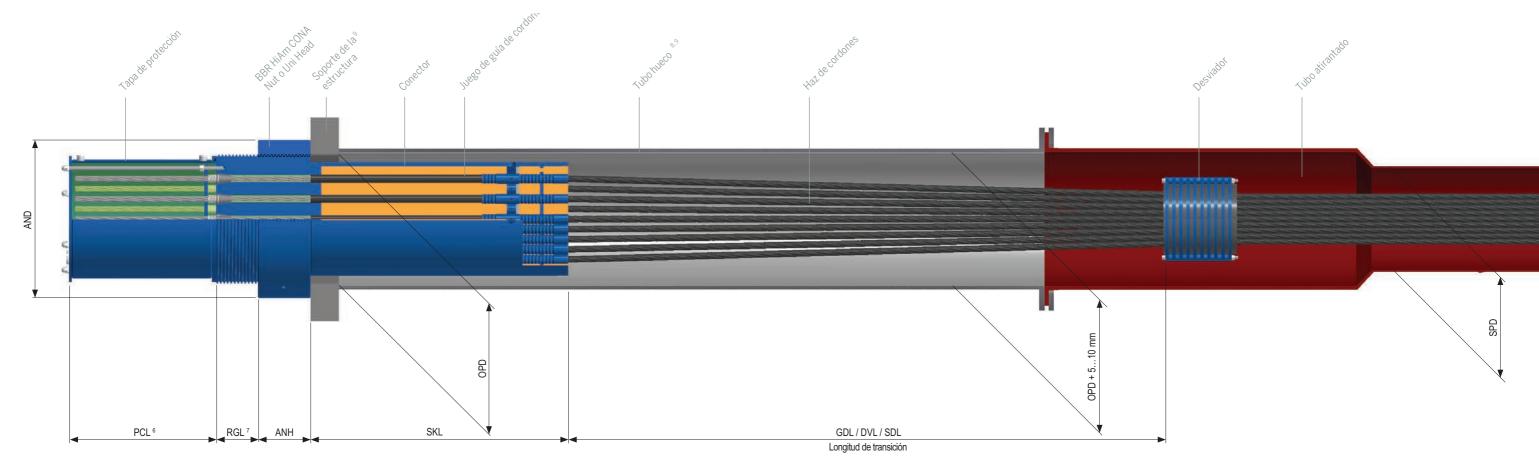


Tabla 1. Especificaciones técnicas de BBR HiAm CONA

															1																			
BBR HiAm CONA	Туре			001 06	002 06	003 06	004 06	007 06	012 06	013 06	019 06	022 06	024 06	027 06	031 06	037 06	042 06	043 06	048 06	055 06	061 06	069 06	073 06	075 06	085 06	091 06	097 06	109 06	121 06	127 06	151 06	169 06	185 06	
	Número de cordones 1	n		1	2	3	4	7	12	13	19	22	24	27	31	37	42	43	48	55	61	69	73	75	85	91	97	109	121	127	151	169	185	217
	Fuerza de rotura ²		[kN]	279	558	Altura 837	1,116	1,953	3,348	3,627	5,301	6,138	6,696	7,533	8,649	10,323	11,718	11,997	13,392	15,345	17,019	19,251	20,367	20,925	23,715	25,389	27,063	30,411	33,759	35,433	42,129	47,151	51,615	60,543
Tubo atirantado estándar	Diámetro estándar	SPD	[mm]	-	50	63	63	90	110	110	125	140	140	160	160	180	180	200	200	200	225	225	250	250	250	280	280	280	315	315	355	400	400	450
	Grosor de pared	SPT	[mm]	-	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.6	5.6	6.3	6.3	6.3	7.0	7.0	7.8	7.8	7.8	8.8	8.8	8.8	9.8	9.8	11.1	12.5	12.5	14.1
Tubo atirantado	Diámetro estándar	SPD	[mm]	-	50.0	50.0	63.0	90.0	90.0	110.0	110.0	125.0	125.0	140	140	160	160	160	180	180	200	200	225	225	225	250	250	250	280	280	315	315	355	355
compacto	Grosor de pared	SPT	[mm]	-	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.6	5.6	6.3	6.3	7.0	7.0	7.0	7.8	7.8	7.8	8.8	8.8	9.8	9.8	11.1	11.1
Anclaje Nut Head y Uni Head estándar ³	Altura	ANH	[mm]	45	55	55	65	65	75	75	90	95	100	105	110	120	125	125	135	140	150	155	160	165	175	185	185	200	215	230	245	250	255	275
	Diámetro	AND	[mm]	80	115	140	155	180	215	230	265	285	295	310	325	355	375	390	400	425	450	475	490	495	525	545	560	595	625	640	700	755	780	860
	Longitud	SKL	[mm]	485	535	585	685	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735	735
	Altura	ANH	[mm]	100	100	100	100	105	105	105	110	115	120	125	130	140	145	145	155	160	180	185	190	195	205	215	215	230	245	260	280	295	310	330
Anclaje Uni Head Short Socket	Diámetro	AND	[mm]	78	115	127	135	166	200	217	249	271	289	293	308	336	356	367	384	391	423	451	457	468	478	518	532	546	588	603	644	725	739	809
Short Socket	Longitud	SKL	[mm]	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	215	215	215	215	215	215	215	215	215	215	215	215	215	215
Desviador guía ⁴	Distancia del conector	GDL	[mm]	240	240	275	335	475	720	820	945	1,080	1,180	1,190	1,250	1,415	1,515	1,635	1,660	1,705	1,890	1,965	2,060	2,130	2,165	2,360	2,455	2,500	2,630	2,835	2,950	3,305	3,305	3,775
Desviador libre ⁴	Distancia del conector	DVL	[mm]	-	270	310	380	535	820	930	1,070	1,230	1,340	1,350	1,415	1,605	1,720	1,855	1,880	1,930	2,140	2,230	2,335	2,415	2,455	2,675	2,780	2,830	2,980	3,210	3,340	3,745	3,745	4,280
Amortiguador 4,10	Distancia del conector	SDL	[mm]	1,285	1,465	1,495	1,555	1,685	1,890	1,930	2,085	2,185	2,185	2,290	2,320	2,485	2,540	2,600	2,690	2,715	2,885	2,935	2,985	3,090	3,115	3,285	3,285	3,375	3,510	3,685	3,765	4,090	4,090	4,490
	Estándar	OPD	[mm]	68	98	121	133	148	183	198	228	245	248	258	268	296	309	325	330	352	370	392	403	408	433	448	461	488	513	525	573	623	638	713
Abertura	Short Socket	OPD	[mm]	63	97	103	109	129	168	180	200	219	232	235	245	270	283	295	308	308	334	360	360	372	372	412	424	424	464	476	489	568	568	632
	Compacto 5	OPD	[mm]	63	91	102	110	130	165	178	198	218	231	233	242	268	282	299	302	310	336	347	360	370	375	402	415	422	441	470	486	536	536	603
Peso	Cable atirantado	m _s	[kg/m]	1.3	3.4	4.7	6.0	10.3	17.1	18.4	26.4	30.7	33.3	37.8	43.1	51.6	58.2	60.2	66.8	75.9	84.8	95.3	101.7	104.3	118.9	126.8	134.7	152.4	168.1	176.0	210.0	236.9	257.8	303.9

BBR se reserva el derecho a cambiar las especificaciones del sistema sin previo aviso

Los tamaños de anclaje intermedios pueden obtenerse omitiendo los cordones en los tipos de anclaje estándares.

² La fuerza de rotura dada es para cordones de pretensado con un diámetro nominal de 0,62", una sección transversal nominal de 150 mm² y una resistencia última garantizada de 1.860 MPa. También pueden utilizarse cordones de pretensado con valores nominales inferiores. Para cordones de mayor resistencia, póngase en contacto con su representante de BBR más próximo.

³ Las dimensiones exteriores (AND) y (ANH) son iguales para BBR HiAm CONA Nut Head (ajustable / extremo de tensión) y para BBR HiAm CONA Uni Head (no ajustable / extremo ciego); véase la página 12.

Véanse los detalles sobre las longitudes de transición en la página 13
 Para más información sobre los anclajes compactos véase la página 12.

⁶ La longitud de la tapa de protección (PCL) varía dependiendo de los requisitos de tensado y destensado. Los valores de referencia son 60 mm para el extremo ciego y 420 mm para el extremo de tensado del cable atirantado.

⁷ La longitud de regulación (RGL) del anclaje puede ajustarse a cualquier valor necesario. Los valores de referencia son 0 mm, 60 mm y 120 mm.

⁸ En caso de tubos de acero integrados en el hormigón, el grosor aconsejado de la pared es del 2 % ... 2,5 % del diámetro exterior del tubo hueco.

⁹ Partes integrales de la estructura.

¹⁰ El BBR Viscous Damper depende del proyecto. Los amortiguadores viscosos internos y externos requieren su propio análisis de amortiguación.



BBR HiAm CONA Pin Connector es la combinación perfecta de resistencia ybelleza, al mismo tiempo que amplía las ventajas inherentes de la familia BBR HiAm CONA, BBR HiAm CONA Pin Connector es una buena solución para estructuras de cables atirantados donde es necesario simplificar la conexión final o disponer de cierta capacidad de rotación a lo largo de un eje específico.

Ventajas clave

- · Diseño estético
- · Alta resistencia al esfuerzo
- · Efectos de flexión minimizados
- · Tolerancias de construcción mejoradas y desalineaciones reducidas
- · Flexibilidad durante la instalación
- · No se requiere acceso interno a la pila

BBR Pin Connector

El anclaje de conector de pines contiene dos placas de anclaje en forma de lóbulo en un cuerpo cilíndrico principal, donde está roscada la HiAm CONA Nut Head estándar. Cada placa de anclaje contiene un orificio a través del cual se inserta el pin y la carga se transfiere desde el cable de atirantado hasta la superestructura a través de la placa de horquilla.

Diseño y comprobación

El BBR Pin Connector se ha diseñado de acuerdo con las normas europeas en función del estado límite de carga (ULS) y el estado de carga de esfuerzo (FLS). Las especificaciones de diseño incluidas en las normas europeas se han fortalecido para dar cabida a eventos de flexión como los causados por las oscilaciones del cable atirantado en la dirección horizontal. La capacidad axial última real y el rendimiento de esfuerzo axial del BBR Pin Connector se han verificado con pruebas de esfuerzo axial y límite y pruebas posteriores de carga de acuerdo con los requisitos de referencia de fiby los más estrictos de BBR.

Longitud de transición

De forma análoga a los cables atirantados estándares HiAm CONA, los cables atirantados que terminan en un BBR Pin Connector tienen el haz de cordones en el desviador libre y se extienden hacia el conector dentro de una longitud de transición. En el extremo opuesto al BBR Pin Connector son posibles todas las opciones (desviador libre, desviador guía y BBR Square Damper), y deberá elegirse la opción más adecuada en una fase temprana para adaptarse a los requisitos del proyecto. En las páginas 14 y 15 pueden consultarse todas las longitudes de transición, que vienen en una lista para cada tamaño concreto.

Principales ventajas

Además de las ventajas estéticas, el sistema BBR Pin Connector ofrece varias ventajas técnicas importantes:

- Los efectos de flexión debidos a las cargas de servicio y las acciones del viento que inducen las oscilaciones del cable en dirección vertical se reducen en su mayoría, gracias a la capacidad de rotación de la clavija del BBR Pin Connector.
- · Del mismo modo, las tolerancias de construcción que conducen a las desalineaciones verticales también son absorbidas por la capacidad de rotación libre.
- La instalación del cable atirantado se podría realizar haciendo un premontaje inicial en la obra y una elevación posterior o siguiendo un proceso cordón por cordón, en función de los requisitos del proyecto.
- El BBR Pin Connector con ventana opcional de tamaño medio-grande permite realizar inspecciones de la cuña in situ y sustituir cordones.
- También se ha incorporado al BBR Pin Connector el mismo tipo de sellado utilizado en la familia BBR HiAm CONA, que ha superado con éxito las pruebas de estangueidad.

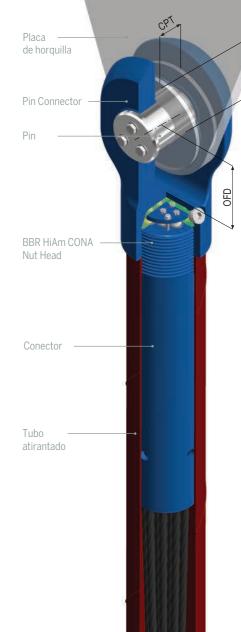


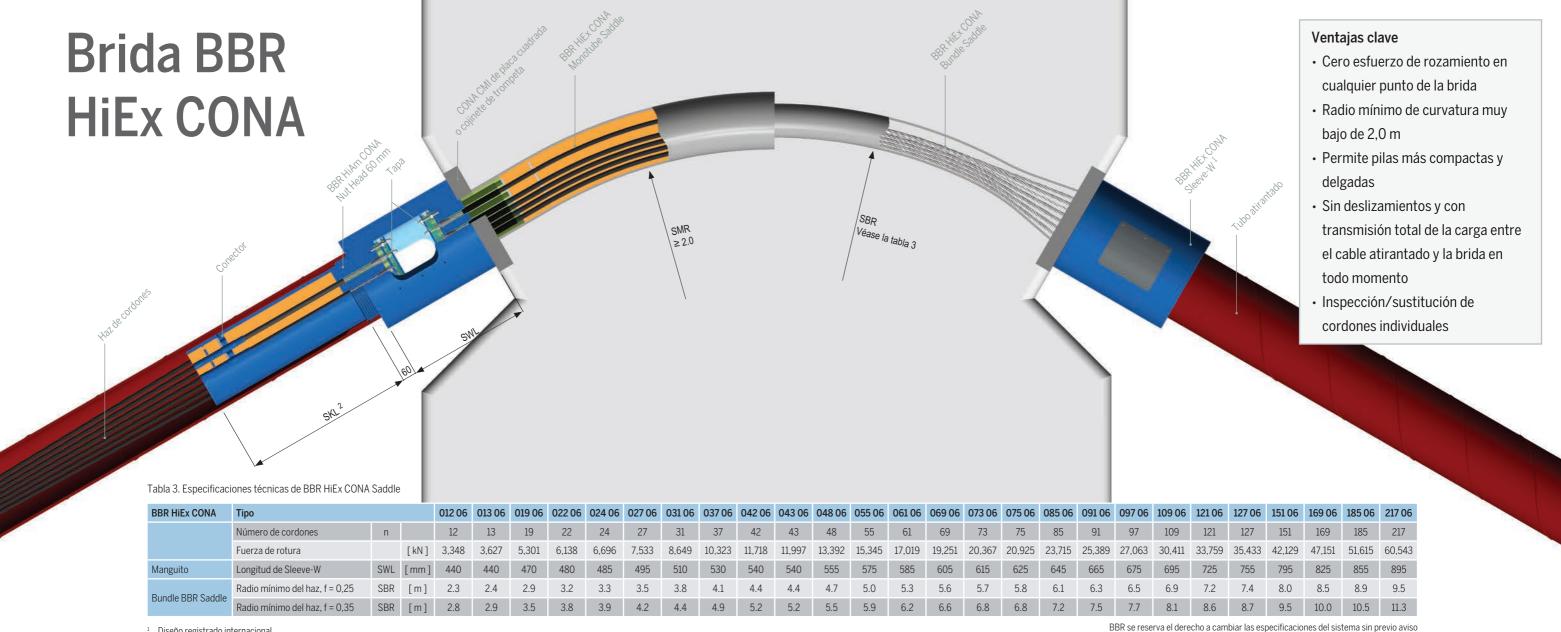
Tabla 2. Especificaciones técnicas de BBR HiAm CONA Pin Connector

BBR HiAm CONA	BBR HiAm CONA Tipo			002 06	003 06	004 06	007 06	012 06	013 06	019 06	022 06	024 06	027 06	031 06	037 06	042 06	043				Ш	
Pin Connector	Número de cordones	n		2	3	4	7	12	13	19	22	24	27	31	37	42	43	48	55	61	69	73
	Fuerza de rotura		[kN]	558	837	1,116	1,953	3,348	3,627	5,301	6,138	6,696	7,533	8,649	10,323	11,718	11,997	13,392	15,345	17,019	19,251	20,367
	Diámetro de abertura	СРО	[mm]	55	66	74	94	121	124	148	157	165	173	185	200	212	215	226	241	253	268	275
Anclaje 1	Grosor	CPT	[mm]	30	37	43	57	74	77	93	100	104	111	118	129	138	139	147	158	166	176	182
	Distancia frontal	OFD	[mm]	112	131	147	186	238	244	291	308	340	340	362	392	415	421	442	472	495	524	538

BBR se reserva el derecho de cambiar las especificaciones del sistema sin previo aviso

Desviado

¹ Dimensiones para la placa de horquilla hecha de acero S355. En caso de acero de una calidad diferente póngase en contacto con BBR VT International Ltd.



Diseño registrado internacional

² Puede consultarse la longitud del conector para cada tamaño concreto en las páginas 14 y 15.

La BBR HiEx CONA Saddle elimina por completo los problemas asociados a las bridas de fricción estándar y, al mismo tiempo, permite construir una pila más compacta y delgada. La BBR HiEx CONA Saddle es el sistema más novedoso y moderno para puentes atirantados y extradosados.

La conexión de cables atirantados a la pila puede efectuarse mediante anclajes estándar o bridas. Tradicionalmente, la conexión con la pila se ha efectuado principalmente con anclajes de cables atirantados, aunque con el tiempo algunos proyectistas han optado por sustituir los anclajes estándares con bridas de fricción o bridas equipadas con llaves de cortante con la intención de reducir las dimensiones de la pila. Sin embargo, las bridas de fricción presentan algunos inconvenientes importantes que desaconsejan su uso, como, por ejemplo, que la inspección/ sustitución de los elementos portantes de carga es imposible y que sufren rozamiento y deslizamiento cuando se enfrentan a fuerzas diferenciales o durante la instalación, retirada o sustitución de cordones. La BBR HiEx CONA Saddle elimina por completo los problemas asociados a las bridas de fricción estándar y. al mismo tiempo, permite construir una pila más compacta y delgada.

Más avanzado que las bridas de

La BBR HiEx CONA Saddle es el sistema más novedoso y moderno para puentes atirantados y extradosados. La solución técnica resulta de la combinación de los siguientes sistemas autorizados y comprobados:

• El sistema de postensado interior BBR VT CONA CMI de múltiples cordones.

· El sistema de cables atirantados de cordones BBR HiAm CONA.

La instalación de un tendón de postensado CONA CMI, como sustituto de la brida de fricción estándar, genera compresión y proporciona un punto de fijación para el cable atirantado en la pila. La conexión de CONA CMI y BBR HiAm CONA se realiza con el BBR HiEx CONA Sleeve-W que incorpora dos accesos para la inspección de la cuña, la instalación cordón por cordón y la sustitución del cable.

Configuraciones de BBR HiEx CONA

La configuración estándar de BBR HiEx CONA Saddle consiste en una disposición en paralelo de sistemas de guiado individuales rodeados por una lechada de alta resistencia, introducidos en un tubo de acero liso curvado (BBR HiEx CONA Monotube Saddle). Los cordones de acero de siete alambres recubiertos de

HDPE y pretensados, inyectados de fábrica con un material que los protege contra la corrosión, se insertan a través del sistema de guiado y se conectan a los cabezales de acoplamiento colocados a ambos lados de la pila. Aunque la lechada de alta resistencia proporciona rigidez, los cordones se pueden sustituir totalmente y no existe ninguna adherencia entre el sistema de guiado y el HDPE exterior de los cordones. El radio mínimo de esta configuración de brida, SMR, es 2,0 m. Como alternativa, podría utilizarse también un haz de cordones descubiertos adheridos o no a la pila si está permitido en el lugar de uso (BBR HiEx CONA Bundle Saddle). El radio mínimo de esta configuración de brida, SBR, depende del grado de llenado y de la presión de contacto máxima permitida en el lugar de uso. Puede consultarse arriba el radio mínimo real para los grados de llenado típicos y presiones de contacto máximas para cada tamaño concreto.

BBR HiEx CONA Sleeve-W

El BBR HiEx CONA Sleeve-W se ha diseñado de acuerdo con las normas europeas a partir del estado límite de carga (ULS) y el estado de carga de esfuerzo (FLS). Estos criterios de cálculo de esfuerzo combinan las especificaciones más restrictivas para puentes atirantados y extradosados.

Comprobación del esfuerzo de la brida Se ha comprobado tanto la transferencia de carga axial límite como el esfuerzo con consiguiente carga en el BBR HiEx CONA Saddle. La comprobación del esfuerzo se llevó a cabo en un intervalo de tensión axial de 200 MPa para 2.000.000 ciclos de carga con rotaciones de anclaje de 0,6° a una carga axial superior del 55 % de GUTS, lo que satisfacía las especificaciones tanto de fib como de CIP (Setra) para aplicaciones de cables atirantados y extradosados. La comprobación del esfuerzo se ha efectuado en la BBR HiEx CONA Saddle según criterios de aceptación,

carga superior axial e intervalo de tensión que superaban las recomendaciones de fib, CIP (Setra) y ETAG 013.

Exclusión de las fuerzas diferenciales

La acción de las cargas "vivas" en dos tramos consecutivos puede provocar fuerzas diferenciales en ambos lados de la brida. Dichas fuerzas diferenciales no deben ocasionar deslizamientos del cable con respecto a la brida. Contrariamente a las fuerzas de fricción, que intentan compensar las fuerzas diferenciales con la fricción entre el cordón y el material interno de la brida, la BBR HiEx CONA Saddle es un punto estructural fijo que garantiza que no se produzcan deslizamientos y se trasmita plenamente la carga entre el cable atirantado y la brida incluso en casos de cargas que superan el máximo permisible (60 % de GUTS en casos accidentales o breves, de acuerdo con fib). La BBR HiEx CONA Saddle se comprueba verificando la transferencia a más de 95 % de GUTS.

BBR HiEx CONA Saddle

Longitud de transición

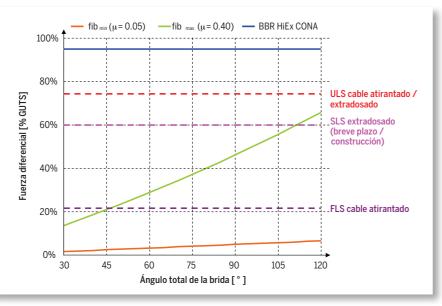
Los cables atirantados equipados con una BBR HiEx CONA Saddle tienen el haz de cordones en el desviador y se extienden hacia el conector dentro de una longitud de transición. En el lado de la brida es posible que haya desviadores guía o libres. En el lado del tablero son posibles todas las opciones (desviador libre, desviador guía y BBR Square Damper), v deberá elegirse la opción más adecuada en una fase temprana dependiendo de los requisitos del proyecto. En las páginas 14 y 15 pueden consultarse todas las longitudes de transición para cada tamaño concreto.

Principales ventajas

La BBR HiEx CONA Saddle mantiene la principal ventaja del concepto de la brida, es decir, la reducción del espacio necesario para la pila, mientras que cuenta con ventajas indiscutibles con respecto a las bridas de fricción:

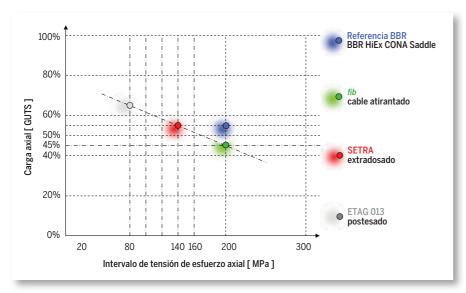
- La tecnología de cable atirantado y los anclaies BBR HiAm CONA empleados en los cables atirantados izquierdo y derecho están comprobados y verificados de acuerdo con fiby otras recomendaciones.
- La brida está equipada con la tecnología de postensado BBR VT CONA CMI comprobada y verificada.
- La BBR HiEx CONA Sleeve W garantiza que toda la fuerza diferencial que aparece a ambos lados de la pila sea completamente absorbida sin deslizamiento en la brida.

Figura 1. Fuerza transferida máxima en la brida



- Se eliminan el esfuerzo axial v el rozamiento en la brida. Además. la compresión evita la aparición de fisuras por tensión y mejora la protección frente a la corrosión.
- La protección frente a la corrosión en la brida BBR HiEx CONA es mayor que en las bridas convencionales, ya que tiene hasta cinco barreras contra la corrosión en la configuración estándar (hormigón. vaina, lechada, revestimiento v cera/ grasa en el cordón).
- La BBR HiEx CONA permite una inspección completa de los elementos portantes de carga, la instalación del cable cordón por cordón y la sustitución del cable.
- · Durante las actividades de instalación, mantenimiento o sustitución, la BBR HiEx CONA Saddle solo precisa de la sustitución del tirante afectado en un lado de la pila y no de toda su longitud. La sustitución es aún más fácil, porque los elementos de tracción que hay que retirar no cruzan la pila.

Figura 2. Comparación de las diferentes condiciones de comprobación del esfuerzo



Sistemas de amortiguación BBR

Los sistemas de amortiguación BBR ayudan a gestionar las vibraciones excesivas causadas por las cargas vivas y los efectos del viento, y utilizan el diseño y los materiales más avanzados para garantizar una inspección sencilla y un mantenimiento extraordinariamente reducido. BBR ofrece las soluciones más eficientes para amortiguadores de fricción y viscosos.

Ventajas clave

- Operaciones de mantenimiento simplificadas
- Soluciones de fricción y viscosas
- · Protección superior contra la corrosión superficial
- Apto para cables ultralargos
- · Libertad de movimiento longitudinal y rotacional



BBR Viscous Damper

El BBR Viscous Damper, desarrollado especialmente para compensar las vibraciones en cables atirantados, se basa en la resistencia inducida por el paso rápido de un fluido viscoso a través de una abertura estrecha. La resistencia permite disipar gran cantidad de energía, lo que produce la amortiguación del cable. Este principio de disipación de energía permite al dispositivo de amortiguación reaccionar de forma independiente y en tiempo real a las vibraciones generadas.

El BBR Viscous Damper se compone de cilindros telescópicos hidráulicos gemelos. El cilindro interior contiene las cámaras del pistón de trabajo y el cilindro exterior funciona como carcasa y depósito. El BBR Viscous Damper puede instalarse en una configuración de amortiguador interno o externo.

Amortiguador viscoso externo

The external viscous damper connects the stay cable directly to the deck without a damper housing. The BBR Viscous Damper (external) is equipped with a superior surface protection coating which protects it from the environment. The standard external damper is a double acting device, extension and compression, and is available for a maximum damping force of up to 70 kN. Larger damping force resistance is available upon request.)



Amortiguador viscoso interno

El BBR Viscous Damper interno se instala en

el interior de una carcasa de acero que ofrece

soporte y protección contra la intemperie.

Esta solución compacta suele preferirse

porque presenta un diseño más atractivo

El amortiguador interno estándar también

disponible para una fuerza de amortiguación

máxima de hasta 50 kN. Disponible con una

fuerza de amortiguación superior bajo pedido.

es un dispositivo de doble acción y está

desde un punto de vista estético.

Amortiguador viscoso interno



Amortiguador viscoso externo

Nota: Para la reducción de la amortiguación complementaria, consulte las secciones de «Amortiguación inherente» y «Mejora del comportamiento de vibración de los cables» en las páginas 27 y 28, respectivamente

BBR Square Damper

BBR Square Damper es un dispositivo de amortiguación pasiva complementaria de alto nivel, cuyo funcionamiento se basa en la fricción. El dispositivo se puede utilizar como amortiguador interior, instalándolo dentro de un tubo de guiado de acero o como amortiguador exterior, conectado a la longitud libre del cable usando una carcasa de amortiguación y una abrazadera exterior. Si la fuerza transversal sobre el cable en la ubicación del amortiguador supera la fuerza de fricción estática del amortiguador, este comienza a moverse con el cable y disipa energía, lo que produce la amortiguación del cable. Las características básicas del BBR Square Damper son:

- El amortiguador no está activado en amplitudes de cable bajas y no críticas, lo que evita el trabajo constante del amortiguador y minimiza los requisitos de mantenimiento.
- La eficiencia de la amortiguación no depende de la aceleración y del modo de vibración del cable.
- Se ha demostrado mediante pruebas que el amortiguador logra la amortiguación pasiva complementaria máxima considerada para un "amortiguador perfecto" y, de este modo, pueden reducirse los factores de seguridad relativos a la amortiguación complementaria requerida.
- Se proporciona movimiento longitudinal libre y rotación libre del cable atirantado en la ubicación del amortiguador, lo que permite la elongación por temperatura y variaciones de la fuerza del cable atirantado sin limitaciones.
- Es posible ajustar en cualquier momento las características de amortiguación.
- Las partes de fricción garantizan propiedades de fricción uniformes y un mantenimiento muy bajo.

Gracias a su diseño sencillo, su alta eficiencia, su fácil ajuste y la baja necesidad de mantenimiento, BBR Square Damper es mejor que otros dispositivos de amortiguación. BBR también ofrece una selección de otras medidas de vibración, previa petición, para proyectos concretos.

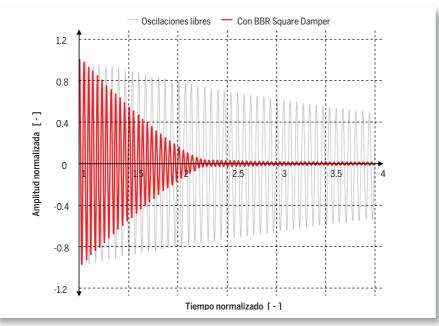


Figure 3. Tiempo-desplazamiento en mitad del cable

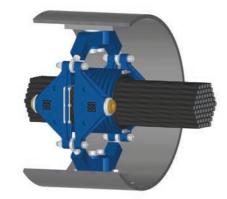
Materiales de nueva generación

El desarrollo de BBR Square Damper ha incluido, entre otros, varios millones de ciclos de pruebas de desgaste de oscilación de amortiguación completa para establecer la resistencia real de los componentes de fricción. Durante las pruebas, la temperatura se mantuvo deliberadamente elevada (T > 300 °C) de manera constante para favorecer el desgaste y los daños. Estas pruebas demostraron que solo podía utilizarse una nueva generación de materiales de fricción, especialmente concebidos para la intensidad de esta aplicación.

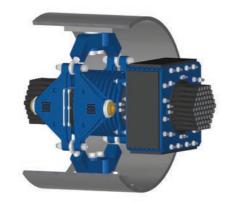
El sistema BBR Square Damper incorpora esta nueva generación de materiales de fricción junto con un sistema de ventilación/aislamiento para mejorar la durabilidad de los componentes y para distanciar los intervalos de mantenimiento.

I+D en cables extralargos

El sistema BBR Square Damper ha sido probado ampliamente en múltiples configuraciones de cable, como cables normales y cables poco profundos. Siempre se alcanzó la amortiguación pasiva complementaria máxima de cada configuración específica para los modos 1 a 4, incluso en las pruebas en cables poco profundos con longitudes equivalentes de hasta 500 m.



BBR Square Damper



BBR Square Damper con tope mecánico



Consideraciones de diseño

Comprobación del rendimiento de los anclajes de los cables atirantados

Los requisitos tradicionales de PTI especifican que los cables atirantados de cordones deben poder soportar pruebas de certificación de 2 106 ciclos de carga con un intervalo de tensión de 159 MPa a una carga superior del 45 % de la resistencia última garantizada (GUTS) de los elementos de tracción. Las últimas recomendaciones a nivel internacional de fib exigen un intervalo de tensión de esfuerzo de 200 MPa. Además, se introducen las rotaciones del anclaje de 0,6° durante la prueba para simular las tolerancias de construcción. En las estructuras de tipo extradosado, las disposiciones de prueba pueden incluir comprobaciones a una carga superior del 55 % o 60 % con un intervalo de tensión de 120-140 MPa. Al final, el tendón se carga hasta que falle y la resistencia a la tracción posterior a la prueba de esfuerzo debe ser superior al 95 % de GUTS.

Diseño del estado límite de servicio (SLS)

La sección transversal de un cable atirantado suele tener un tamaño en el que el esfuerzo axial máximo en el cable atirantado en condiciones de servicio (SLS) no supere los límites especificados.

Antes, el esfuerzo axial máximo estaba limitado al 45 % de GUTS. Debido a los requisitos de comprobación más estrictos especificados por *fib*, actualmente se

Figura 5. Cargas típicas en cables atirantados

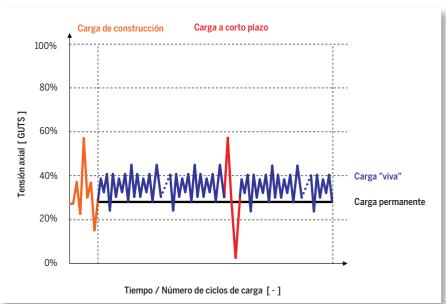
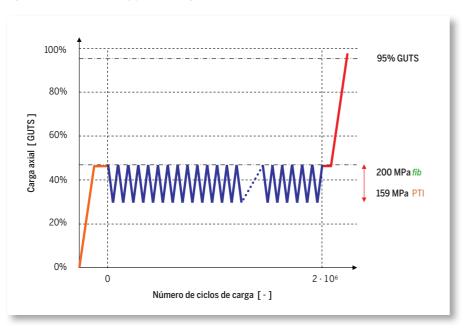


Figura 4. Prueba de esfuerzo y prueba consiguiente de tracción



consideran permisibles mayores esfuerzos axiales de hasta el 50 % de GUTS para aplicaciones de cables atirantados con elevadas exigencias de esfuerzo, y del orden del 60 % para aplicaciones con bajas exigencias de esfuerzo (puentes extradosados). Las cargas de los cables atirantados durante la construcción o la sustitución de los cables no deben introducir deformaciones inelásticas en el sistema de cables atirantados, y suele ser suficiente verificar los esfuerzos axiales con los esfuerzos permisibles. Los esfuerzos axiales

permisibles durante la construcción y la sustitución de cables suelen estar limitados al 60-70 % de GUTS.

Diseño del estado límite último (ULS)

Al verificar el estado límite último (ULS), la GUTS de los elementos de tracción puede considerarse como la resistencia característica del sistema de cables atirantados. Deben aplicarse los factores de resistencia, según los estándares nacionales, para hallar la resistencia del diseño. Si los códigos nacionales no proporcionan factores de resistencia para los cables atirantados, puede utilizarse un factor de resistencia de 1,35 para los cables atirantados probados con rotación angular, y de 1,50 para los cables atirantados probados sin rotación angular.

Diseño del estado límite de esfuerzo (FLS)

Las estructuras de cables atirantados suelen ser ligeras y, por ello, los cables atirantados experimentan grandes variaciones de tensión. Por eso son tan importantes los cables atirantados con una alta resistencia al esfuerzo. El cálculo del esfuerzo de los cables atirantados debe tener en cuenta las cargas de esfuerzo relevantes, según los estándares nacionales aplicados a la estructura concreta, para determinar el rango de tensión de esfuerzo relevante en los cables atirantados y luego compararlo con el rendimiento de esfuerzo del sistema de cables atirantados. En el más sencillo de los casos, la carga de

Figura 6. Curvas de esfuerzo S-N

600
500
400
300
Fib - Elemento de tracción individual
fib - Prueba del sistema de cables
fib - LÍMITE DE DISEÑO
PTI - Prueba del sistema de cables
Número de ciclos de carga [-]

esfuerzo relevante es un bogie específico (carga axial) y las variaciones de tensión en el cable atirantado creadas por esta carga, que se comparan con una resistencia reducida de prueba del esfuerzo del cable atirantado, mientras que la reducción depende de las regulaciones nacionales. En la situación del diseño real, puede que la verificación del esfuerzo tenga que realizarse en un número de ciclos de carga, distinto a los 2·106 ciclos de carga, donde se pueden usar las "curvas de Wöhler" (curvas S-N).

Los puentes cuentan con buena ventilación

Incendios e impacto

y, por ello, raramente están expuestos a altas temperaturas en caso de incendio. Si se incendia un bogie en un puente atirantado, por lo general las llamas no afectarían a más de un cable atirantado a la vez, excepto si los cables están agrupados, por ejemplo, en soportes. Por tanto, la estabilidad estructural no suele ser un problema. Sin embargo, algunos puentes están situados en entornos especiales (por ejemplo, cerca de depósitos de combustible o refinerías de petróleo) y suelen ser utilizados por camiones de transporte de combustible. En estos casos, puede ser necesaria una mayor resistencia al fuego de los cables atirantados para evitar la pérdida de los principales elementos de tracción en caso de incendio. Las consideraciones habituales de diseño de incendios o impactos establecen que un fallo en un cable atirantado no debe suponer un fallo

de toda la estructura. El diseñador también debe tener en cuenta los efectos dinámicos provocados por la rotura del tirante. Pueden ser necesarias medidas adicionales para conjuntos de cables atirantados, en los que las barreras de impacto estructurales proporcionarían una protección adecuada. Alternativamente, los cables atirantados pueden proveerse de un sistema de protección especial contra el fuego. Póngase en contacto con BBR para obtener más información.

Sustitución de los cables atirantados

Los sistemas de cables atirantados deben ser reemplazables. Esto es particularmente importante en el caso de los puentes. En la fase inicial, debe decidirse si los cables atirantados de la estructura van a ser reemplazables, uno por uno o varios a la vez. También debe especificarse si es posible realizar la sustitución con el tráfico habitual, tráfico reducido o si es necesario cortar el tráfico. Normalmente, en el caso de los puentes en autopistas, el diseño debe tener en cuenta la sustitución individual de los cables atirantados, con tráfico reducido, es decir, cerrando el carril más cercano.

Durabilidad

Los cables atirantados modernos tienen un sistema de protección anticorrosión múltiple y deben someterse a varias pruebas de corrosión y estanqueidad. Actualmente, los cables atirantados modernos – que han sido sometidos a pruebas según las disposiciones más recientes – tienen una vida útil prevista de 100 años.

Tolerancias de construcción

Para cumplir los requisitos de PTI y fib con respecto a los efectos de la flexión cerca de los anclajes, el proyectista debe especificar una tolerancia de instalación de las placas de soporte y los tubos de guiado de acero de 0,3° (5 mrad) alrededor del eje teórico del cable atirantado.

Cargas transversales

Los tirantes de las estructuras apoyadas en cables aguantan principalmente cargas de tracción. Sin embargo, aunque son mínimas en comparación con las cargas axiales, las cargas transversales de diferentes fuentes también actúan sobre los cables atirantados.



24 Diseño y mecánica

Diseño y mecánica

Contrarrestar las cargas transversales

Se utilizan a menudo centralizadores para proteger los anclaies de los cables atirantados de los efectos de las cargas transversales. El soporte transversal proporcionado por el centralizador al cable atirantado hace que la geometría del cable atirantado se tuerza. Por consiguiente, el cable ejerce una fuerza transversal al centralizador y el centralizador, a la estructura. Como orientación para el diseño preliminar de la estructura que sostiene el centralizador, se sugiere una acodadura angular de 1,4° (25 mrad) como asunción razonable, lo que se traduce en una carga transversal de un 2,5 % de la fuerza del cable. Para el sistema BBR HiAm CONA, no se requiere el uso de un desviador guía y puede utilizarse el denominado desviador libre BBR, que simplifica considerablemente la mecánica del tablero y la pila. Si va a utilizarse un desviador libre BBR en el anclaje de la pila, debe considerarse instalar un sistema BBR Square Damper en el nivel del tablero para evitar grandes rotaciones del anclaje provocadas por la vibración del cable.

Flexión

Los cables atirantados se caracterizan, en comparación con otros elementos estructurales, por su excepcional esbeltez. Esta característica las hace muy flexibles en casos de carga normal distribuida con respecto a su configuración axial, y casi evita la aparición de tensiones de flexión en su longitud libre. Sin embargo, los cables atirantados podrían sufrir tensiones de flexión en anclajes o al pasar sobre una brida. En ambas situaciones, las tensiones de flexión podrían ser del mismo orden de magnitud que las tensiones axiales y podrían requerir un análisis específico. La tensión de flexión de índice de extremo fijo máximo σ_□ [MPa] en cables atirantados en la ubicación del anclaje podría evaluarse con la siguiente ecuación:

$$\sigma_{_{B}} = 2 \cdot \alpha \sqrt{E_{_{\rho}} \cdot \sigma_{_{A}}}$$

Donde α [rad] es la desviación angular del cable atirantado con respecto a la posición permanente, mientras que E_p [MPa] y σ_A [MPa] son el módulo de Young y la tensión axial en el acero, respectivamente. Al evaluar esta ecuación se desprende que, para ángulos de desviación relativamente pequeños, el nivel de tensión general (tensión axial + tensión de flexión) podrían exceder el límite permitido. Por consiguiente, siempre se recomienda

establecer disposiciones apropiadas y bien comprobadas para minimizar las tensiones de flexión que se producen en los anclajes.

En el sistema BBR HiAm CONA, cada cordón está sostenido de forma individual e independiente por un tubo guía hiperelástico (guía SmaCu). La guía SmaCu está diseñada para sostener cada cordón para todos los ángulos de desviación del diseño aplicables en toda su longitud. Esto minimiza la curvatura impuesta en cada cordón. La guía SmaCu garantiza que la curvatura en cada cordón individual sea mínima y no constante para el ángulo de desviación aplicable. Independientemente del ángulo de desviación aplicable, la curvatura máxima de los cordones no es superior a 1/3500, lo que se traduce en tensiones de flexión de índice en el cordón de solo 145 MPa.

Opciones de tubos atirantados estándares y compactos

En un caso clásico de tubos atirantados circulares, el valor del coeficiente de resistencia depende de la velocidad del viento o, más concretamente, en el número de Reynolds (Re), y de la rugosidad del revestimiento exterior.

Pueden observarse tres intervalos básicos de C_n :

- Intervalo subcrítico a baja velocidad del viento, donde Re está por debajo de 2·10⁵: coeficiente de resistencia elevado de 1,20
- Intervalo crítico, donde R_e está entre 2·10⁵ y 8·10⁵: el coeficiente de resistencia baja considerablemente
- Intervalo supercrítico a elevada velocidad del viento, donde Re está por encima de 8·10⁵: coeficiente de resistencia bajo de 0,50-0,60.

El viento produce efectos estáticos y dinámicos en los cables atirantados y, por tanto, debe tenerse en cuenta durante el diseño. La fuerza de resistencia estática en un cable atirantado provoca considerables esfuerzos transversales en la pila, especialmente en los grandes puentes atirantados. La fuerza de resistencia F_d [N/m] viene dada por:

$$F_d = \frac{1}{2} \rho_A \cdot U^2 \cdot D_S \cdot C_D$$

donde β_A [1.25 kg/m³] es la densidad del aire, U [m/s] es la velocidad del viento, D_s [m] es el diámetro externo del cable y C_D es el coeficiente de resistencia.

Tal y como indica esta fórmula, el factor predominante es la velocidad del viento, ya que va al cuadrado. Por ejemplo, la fuerza de resistencia aumenta un 78 % cuando U pasa de 30 m/s a 40 m/s, suponiendo que los demás factores permanecen estables.

Los cables atirantados suelen estar en el intervalo supercrítico con vientos fuertes. En las pruebas de túnel de viento puede conseguirse un $C_{\rm D}$ de 0,50 para un tubo atirantado liso de BBR y un coeficiente de resistencia de 0,55-0,60 para un tubo atirantado de BBR con nervadura helicoidal. No obstante, los efectos de los vientos extremos suelen calcularse adoptando un $C_{\rm D}$ de 0,70-0,80 para mayor seguridad y en previsión del posible aumento de la rugosidad de la superficie con el tiempo (acumulación de suciedad, etc.). Puede obtenerse una reducción de la carga del viento reduciendo el diámetro exterior del cable.

En los puentes de tramos de gran extensión, donde la resistencia de los cables atirantados es un factor preponderante, debe evaluarse la instalación de tubos atirantados compactos de BBR. El sistema compacto permite reducir la fuerza de resistencia un 20 % en comparación con el sistema estándar. Este sistema precisa de un material especial y de técnicas de instalación in situ. La primera aplicación de BBR de los tubos atirantados compactos tuvo lugar en el año 2000, cuando se construyó el puente de Rama VIII de Bangkok (Tailandia), de 475 m de longitud.



Amortiguación y vibración del cable

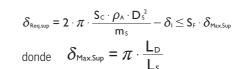
A pesar del extenso uso de los puentes atirantados, todavía hav varias áreas que suscitan gran preocupación, sobre todo los efectos y la eliminación de los fenómenos de vibración de cables. Incluso los puentes atirantados de nueva construcción han experimentado vibraciones bastante intensas. Se han identificado y caracterizado varios mecanismos de vibración de cables. Los cuatro fenómenos más comunes son: el desprendimiento de vórtices, el galope, la excitación paramétrica –interacción entre el tablero/pila y el cable- y las vibraciones inducidas por la lluvia o el viento. La consecuencia a corto plazo de la vibración del cable son las reclamaciones por parte del público (usuarios del puente). Las consecuencias a largo plazo son una menor seguridad o incluso el fallo de cables completos debido a una rápida acumulación de ciclos de tensión de esfuerzo de flexión en los anclaies.

Amortiguación inherente

Los elementos estructurales tienen un determinado nivel de "autoamortiguación" inherente, δ_{i} , que prudentemente puede asumirse para los cables atirantados de cordones como una disminución logarítmica del 0,8 %. La amortiguación inherente de un cable atirantado es el índice máximo al que el cable disipa la energía que lo hace oscilar. A menudo, la amortiguación inherente no es suficiente para amortiguar el cable atirantado y es necesario añadir amortiguación pasiva complementaria. Además de la amortiguación complementaria, la instalación de medidas especiales -como el tratamiento de superficies del cable y de los travesaños – podría reducir la amortiguación complementaria requerida, $\delta_{\text{Compl. Reg.}}$, y por lo tanto, mejorar la respuesta del cable atirantado frente a las vibraciones.

Especificación

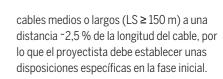
El proyectista debe especificar la amortiguación complementaria requerida para una disposición particular de los cables, la configuración de tubos atirantados (diámetro, con o sin tratamiento de superficie) y la masa de cables atirantados. Luego debe deducirse la amortiguación inherente de la configuración particular. Debe alcanzarse un factor de seguridad suficiente, S_F, en el orden de los factores de carga aplicados en ingeniería estructural, entre la amortiguación complementaria requerida y la amortiguación complementaria teórica máxima:



Donde S_c es el número Scruton, p_A [1,25 kg/m³] es la densidad del aire, DS [m] es el diámetro exterior del cable atirantado, m_S [kg/m] es la masa lineal del cable atirantado, L_D [m] es la distancia del anclaje al amortiguador y L_S [m] es la longitud del cable atirantado.

Amortiguación complementaria

En cada oscilación, se pierde una pequeña parte de la energía almacenada a través de la longitud del cable atirantado debido al fenómeno de la fricción, cerca de los anclajes. En algunos casos, el índice al que se pierde esta energía es muy escaso (esto es, la amortiguación inherente es baja), lo que se traduce en grandes amplitudes y gran número de oscilaciones. En estos casos, los dispositivos de amortiguación complementaria aumentan la energía perdida en cada ciclo y reducen el tiempo de oscilación libre. La amortiguación complementaria máxima que un amortiguador perfecto podría proporcionar a un cable (esto es, no se considera la eficiencia del amortiguador) depende únicamente de la ubicación relativa del amortiguador a lo largo del cable, L_D/L_S, y depende de la naturaleza del amortiguador (fricción, viscoso, gas, etc.). En general, los amortiguadores suelen estar instalados en



simple

"Todo debería hacerse lo más

Albert Einstein

simple posible, pero no más

También están disponibles dispositivos de amortiguación activos, pero requieren fuentes de alimentación externas y un elevado mantenimiento. Por lo tanto, solo deben considerarse para tareas de reparación y reacondicionamiento.

Instalación de amortiguadores

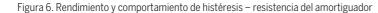
Los amortiguadores suelen instalarse una vez que los cables atirantados están estructuralmente activos y transportan las cargas permanentes y superimpuestas de la estructura. Después de la instalación, los factores (como las cargas de servicio, tráfico, viento y temperatura) modifican la geometría de toda la estructura y, por consiguiente, inducen rotaciones relativas entre la estructura y el cable atirantado, lo que se traduce en movimientos transversales y longitudinales en la ubicación del amortiguador. Estos movimientos suelen ser mayores que los impuestos sobre el amortiguador y sobre los anclajes por las posibles vibraciones del cable. Para garantizar un buen rendimiento del amortiguador, durabilidad y seguridad, el amortiguador, los cables atirantados y los anclajes deben considerarse como un sistema integrado que ha de sen analizado ica diseñado y detallado en su totalidad. Por consiguiente, tanto el cable atirantado como el dispositivo de amortiguación deben ser

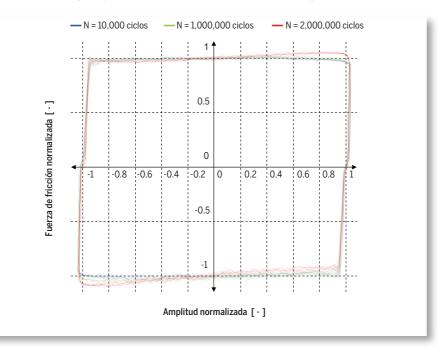


Cálculo de la vibración del cable

Puede realizarse una evaluación preliminar de la susceptibilidad a la vibración de un cable atirantado utilizando el número Scruton, que es una medida de la estabilidad aerodinámica del cable. En general, se recomienda que el número Scruton se mantenga lo más alto posible y se suelen sugerir valores superiores a 10. A lo largo de los años, la sede de BBR ha desarrollado un amplio conocimiento de todos estos fenómenos especiales de los cables atirantados que ha conllevado la elaboración de una amplia y exhaustiva documentación y la creación de herramientas de software patentadas y fiables que permiten un análisis seguro, detallado y preciso. Entre otros, BBR proporciona asistencia técnica a proyectos de cables atirantados en los siguientes aspectos:

- Una evaluación temprana y precisa de la amortiguación inherente real para una configuración particular de cable atirantado podría evitar la instalación de dispositivos de amortiguación, lo que se traduce en un ahorro considerable de los gastos.
- Algunos fenómenos de vibración complejos, como oscilaciones por hielo, en seco y las vibraciones Den Hartog en los cables atirantados temporales no están cubiertos por los valores SC estándares considerados y deben analizarse específicamente para cada proyecto concreto.





Está demostrado que los cables largos que oscilan en modos de vibración simétricos (esto es, primero, segundo, etc.) presentan zonas de movimiento reducido cerca de los anclajes, que disminuyen la amortiguación complementaria real proporcionada por el dispositivo de amortiguación. En estos casos, son necesarias distancias LD más largas.

BBR proporciona un análisis preciso para

ubicar de forma exacta el dispositivo de amortiguación sin sobreestimación de LD, lo que aumenta los costes y perjudica la estética del puente.

• Los amortiguadores deben estar bien ajustados para ofrecer el máximo rendimiento en los modos de vibración más comunes (es decir, en los modos de vibración 1 y 2).

Mejora del comportamiento de vibración de los cables

BBR ofrece otra medida efectiva contra las vibraciones provocadas por la lluvia y el viento, equipando la superficie exterior del cable con una nervadura helicoidal. El cordón helicoidal ayuda a evitar la formación de pequeñas corrientes de agua ascendentes que generan vibraciones en el cable y, de este modo, mitiga la excitación en su origen. Al usar los tubos atirantados de cordones BBR con nervadura helicoidal, es posible reducir a un valor tan bajo como 5 el número Scruton mínimo requerido para evitar la vibración del cable por Iluvia o viento. La amortiguación complementaria puede reducirse además si se escoge un tubo atirantado de cordones BBR (véase la página 13).



Y por último ...









Si ha llegado a esta página, no tendrá ninguna duda acerca de nuestro compromiso con la mejor tecnología y de nuestro entusiasmo por llevar a cabo nuestros proyectos.

Durante nuestras seis décadas de experiencia, la tecnología de BBR se ha aplicado a más de 400 estructuras y, en el proceso, hemos seguido perfeccionando nuestra gama. Como resultado, podemos ofrecer la mejor tecnología disponible: el sistema BBR HiAm CONA.

Sin embargo, la tecnología no evoluciona por sí sola. A lo largo de los años hemos tenido la suerte de contar con algunos de los mejores ingenieros del sector. La reputación de BBR se ha sustentado en su dedicación, y así sigue siendo en la actualidad.

Nuestra consolidada red mundial se apoya en el desarrollo de estructuras de cables atirantados por parte de nuestro equipo de proyectos especiales, que ayudará en la tarea de especificación y suministro de los sistemas necesarios. De este modo, el conocimiento local se combina con la técnica internacional para poder llevar a cabo los proyectos. Ya sean proyectos grandes o proyectos pequeños, siempre son espectaculares y destacan por su excelencia técnica.





