

LITZENSPANNVERFAHREN EXTERN, Typ BBV L 3 E - L 31 E



1/// / 100/// 100/// 100//



Allgemeine bauaufsichtliche Zulassung

Zulassungsstelle für Bauprodukte und Bauarten

Bautechnisches Prüfamt

Eine vom Bund und den Ländern gemeinsam getragene Anstalt des öffentlichen Rechts Mitglied der EOTA, der UEAtc und der WFTAO

Datum:

Geschäftszeichen:

08.12.2017

114-1.13.3-22/12

Zulassungsnummer:

Z-13.3-131

Antragsteller:

BBV Systems GmbH Industriestraße 98 67240 Bobenheim-Roxheim

Zulassungsgegenstand:

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Geltungsdauer

vom: 8. Dezember 2017 bis: 1. Januar 2020

Der oben genannte Zulassungsgegenstand wird hiermit allgemein bauaufsichtlich zugelassen. Diese allgemeine bauaufsichtliche Zulassung umfasst 18 Seiten und 25 Anlagen. Diese allgemeine bauaufsichtliche Zulassung ersetzt die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung Nr. Z-13.3-131 vom 17. Dezember 2014 in Verbindung mit der Änderung und Ergänzung vom 11. April 2016. Der Gegenstand ist erstmals am 17. Dezember 2009 allgemein bauaufsichtlich zugelassen worden.





Seite 2 von 18 | 8. Dezember 2017

I ALLGEMEINE BESTIMMUNGEN

- 1 Mit der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung ist die Verwendbarkeit des Zulassungsgegenstandes im Sinne der Landesbauordnungen nachgewiesen.
- Die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung ersetzt nicht die für die Durchführung von Bauvorhaben gesetzlich vorgeschriebenen Genehmigungen, Zustimmungen und Bescheinigungen.
- Die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung wird unbeschadet der Rechte Dritter, insbesondere privater Schutzrechte, erteilt.
- Hersteller und Vertreiber des Zulassungsgegenstandes haben, unbeschadet weitergehender Regelungen in den "Besonderen Bestimmungen", dem Verwender des Zulassungsgegenstandes Kopien der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung zur Verfügung zu stellen und darauf hinzuweisen, dass die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung an der Verwendungsstelle vorliegen muss. Auf Anforderung sind den beteiligten Behörden ebenfalls Kopien der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung zur Verfügung zu stellen.
- Die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung darf nur vollständig vervielfältigt werden. Eine auszugsweise Veröffentlichung bedarf der Zustimmung des Deutschen Instituts für Bautechnik. Texte und Zeichnungen von Werbeschriften dürfen der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung nicht widersprechen. Übersetzungen der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung müssen den Hinweis "Vom Deutschen Institut für Bautechnik nicht geprüfte Übersetzung der deutschen Originalfassung" enthalten.
- Die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung wird widerruflich erteilt. Die Bestimmungen der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung können nachträglich ergänzt und geändert werden, insbesondere, wenn neue technische Erkenntnisse dies erfordern.
- Dieser Bescheid bezieht sich auf die von dem Antragsteller im Zulassungsverfahren zum Zulassungsgegenstand gemachten Angaben und vorgelegten Dokumente. Eine Änderung dieser Zulassungsgrundlagen wird von diesem Bescheid nicht erfasst und ist dem Deutschen Institut für Bautechnik unverzüglich offenzulegen.

Z60403.17 1 13.3-22/12



Seite 3 von 18 | 8. Dezember 2017

II BESONDERE BESTIMMUNGEN

1 Zulassungsgegenstand und Verwendungsbereich

1.1 Zulassungsgegenstand

Zulassungsgegenstand sind Spannglieder für externe Vorspannung aus 3 bis 31 Spannstahllitzen St 1570/1770 oder St 1660/1860, Nenndurchmesser 15,3 mm (0,6" bzw. 140 mm²) oder 15,7 mm (0,62" bzw. 150 mm²), deren Verankerungen, deren Umlenkungen mit Umlenksätteln und deren Korrosionsschutz.

Folgende Verankerungen und Kopplungen in Normalbeton sind zugelassen:

- 1 Spannanker Typ S und Festanker Typ F mit Ankerplatte und Lochscheibe für Spannglieder mit 3, 4, 5, 7 und 9 Spannstahllitzen,
- 2 Spannanker Typ S und Festanker Typ F mit Mehrflächengussanker und Lochscheibe für Spannglieder mit 12, 15, 19, 22, 27 und 31 Spannstahllitzen,
- 3 Spannanker Typ S und Festanker Typ F mit aufgesetzten Ankerplatten und Lochscheibe für Spannglieder mit 3, 4, 5, 7, 9, 12, 15, 19 und 22 Spannstahllitzen,
- 4 Einzellitzenkopplung EÜK (beweglich) für Spannglieder mit 3, 4, 5, 7, 9, 12, 15, 19, 22, 27 und 31 Spannstahllitzen, Nenndurchmesser 15,7 mm (0,62" bzw. 150 mm²).

Die Verankerung der Spannstahllitzen in den Lochscheiben und Kopplungen erfolgt durch Keile.

1.2 Anwendungsbereich

Die Spannglieder dürfen zur externen Vorspannung ohne Verbund von Spannbetonbauteilen aus Normalbeton verwendet werden, die nach DIN EN 1992-1-1:2011-01¹ in Verbindung mit DIN EN 1992-1-1/NA:2013-04 bzw. nach DIN EN 1992-2:2010-12 in Verbindung mit DIN EN 1992-2/NA:2013-04 bemessen werden.

Die Verwendung nach DIN 1045-1 bzw. DIN Fachbericht 102 ist in begründeten Fällen bis zum 31. Dezember 2019 zugelassen.

Die Spannglieder müssen außerhalb des Betonquerschnittes aber innerhalb der Bauteilhöhe liegen. Die Spannglieder sind nachspannbar.

2 Bestimmungen für das Bauprodukt/ die Bauprodukte

2.1 Eigenschaften und Zusammensetzung

2.1.1 Allgemeines

Für die Spannglieder sind Zubehörteile entsprechend den Anlagen und den Technischen Lieferbedingungen, in denen Abmessungen, Material und Werkstoffkennwerte der Zubehörteile mit den zulässigen Toleranzen und die Materialien des Korrosionsschutzes angegeben sind, zu verwenden. Die Technischen Lieferbedingungen sind beim Deutschen Institut für Bautechnik, der Zertifizierungsstelle und der Überwachungsstelle hinterlegt.

2.1.2 Spannstahl

Es dürfen nur 7-drähtige Spannstahllitzen St 1570/1770 oder St 1660/1860 verwendet werden, die mit den folgenden Abmessungen allgemein bauaufsichtlich zugelassen sind:

Spannstahllitze Ø 15,3 mm:

Litze:

Nenndurchmesser $d_P \approx 3 d_A = 15.3 \text{ mm bzw. } 0.6$ "

Nennquerschnitt

140 mm²

Einzeldrähte:

Außendrahtdurchmesser d_A

Kerndrahtdurchmesser $d_K \geq 1.03 d_A$

Detaillierte Auflistung der Normverweise im Abschnitt 5.

Z60403.17 1 13 3-29/12



Seite 4 von 18 | 8. Dezember 2017

Spannstahllitze Ø 15,7 mm:

Litze:

Nenndurchmesser $d_P \approx 3 d_A = 15.7 \text{ mm bzw. } 0.62$ "

Nennquerschnitt

150 mm²

Einzeldrähte:

Außendrahtdurchmesser da

Kerndrahtdurchmesser d_K ≥ 1,03 d_A

In einem Spannglied dürfen nur gleichsinnig verseilte Litzen verwendet werden. Es dürfen nur Spannstahllitzen mit sehr niedriger Relaxation verwendet werden.

2.1.3 Keile

Für die Keilverankerungen sind die Keile Typ 30, glatt oder gerändelt, (siehe Anlage 3) zugelassen. Die gerändelten Keile dürfen nur für vorverkeilte Festanker verwendet werden. Die Keilsegmente der Keile für die Spannstahllitzen Ø 15,7 mm sind mit der Aufschrift "0,62" gekennzeichnet.

2.1.4 Lochscheiben

Die konischen Bohrungen der Lochscheiben müssen sauber und rostfrei und mit einer Korrosionsschutzmasse versehen sein.

2.1.5 **Ankerplatten**

Für 3 bis 9 Spannstahllitzen kommen rechteckige Ankerplatten entsprechend den Anlagen 6 und 9 zur Anwendung, deren lange Seite parallel zum größeren Achsabstand anzuordnen ist. Für 7 und 9 Spannstahllitzen können alternativ auch runde Ankerplatten entsprechend den Anlagen 6 und 9 verwendet werden.

Die Verankerung mittels aufgesetzter, runder Ankerplatten gemäß den Anlagen 23 und 24 gilt für Spannglieder mit 3 bis 22 Spannstahllitzen.

2.1.6 Mehrflächengussanker

Für 12 bis 31 Spannstahllitzen kommen Mehrflächenanker aus Guss zur Anwendung. Die Mehrflächengussanker (Ankerkörper) werden zusätzlich zu den auf den Anlagen 7 und 9 dargestellten Ankerkörpern auch mit planen Oberflächen (zu den Lochscheiben gewandte Seiten der Ankerkörper) und konstanten Dicken T der obersten Flächen zugelassen.

2.1.7 Wendel und Bügelbewehrung

Die in den Anlagen angegebenen Abmessungen und Stahlsorten der Wendel und der Bügelbewehrung im Verankerungsbereich sind einzuhalten. Die zentrische Lage ist entsprechend Abschnitt 4.2.3 zu sichern.

2.1.8 Korrosionsschutz im Bereich der Verankerungen und der freien Spanngliedlänge

Die Spannglieder liegen über die gesamte Spanngliedlänge in einem geschlossenen Hüllrohrstrang. Der Hüllrohrstrang wird auf der Baustelle nach dem Straffen des Spanngliedes und vor dem Vorspannen vollständig mit heißer Korrosionsschutzmasse verpresst. Als Korrosionsschutzmasse wird Vaseline FC 284 verwendet. Diese muss der beim Deutschen Institut für Bautechnik durch den Hersteller der Masse hinterlegten Rezeptur entsprechen. Den Übergang vom PE-Hüllrohr der freien Spanngliedlänge zur Verankerung bildet das Anschlusshüllrohr (siehe Anlagen 11 bis 13). Das Anschlusshüllrohr überlappt mit dem Übergangsrohr und wird zur Abdichtung mit PE-Klebeband umwickelt oder gleichwertig (z.B. mit Rohrmuffen) abgedichtet.

Die Hochpunkte werden nach dem Abkühlen der Korrosionsschutzmasse und vor dem Vorspannen mit "kalter" Korrosionsschutzmasse nachverpresst (siehe Anlagen 17 bis 19 und 21).

Die Verankerungen sind nach dem Vorspannen entsprechend der Beschreibung in Anlage 21 und den in Anlagen 6, 7 und 23 dargestellten Maßnahmen zu schützen.

Z60403.17 1 12 2 20/10



Seite 5 von 18 | 8. Dezember 2017

2.1.9 Korrosionsschutz der freiliegenden Stahlteile

Die nicht ausreichend durch Betonüberdeckung (mindestens 5 cm) oder Korrosionsschutzmasse geschützten Flächen aller stählernen Teile sind mit einem Schutzsystem nach DIN EN ISO 12944-5 gegen Korrosion zu schützen.

Dabei ist zu beachten, dass das entsprechende Schutzsystem so ausgewählt wird, dass mindestens eine Korrosivitätskategorie C5 nach DIN EN ISO 12944-2 gewährleistet wird. Bei Stahlteilen der Verankerung, welche im Inneren einer abgeschlossenen Konstruktion liegen darf die Korrosivitätskategorie C3 nach DIN EN ISO 12944-2 zugrunde gelegt werden, wenn der Angriff von korrosiven Stoffen ausgeschlossen werden kann.

Die Oberflächenvorbereitung erfolgt nach DIN EN ISO 12944-4. Bei der Ausführung der Beschichtungsarbeiten ist DIN EN ISO 12944-7 zu beachten.

2.1.10 Aussparungen an den Verankerungen, Mindestbreite Querträger

Die Verankerungen sind schematisch auf den Anlagen 6, 7 und 23 sowie 11 bis 13 dargestellt. Am Ausgang aus dem Querträger sind trompetenartige Aufweitungen von mindestens $\Delta\alpha=3^\circ$ vorzusehen, die knickfreie Abweichungen der Spanngliedachse von der planmäßigen Lage bis zu diesem Winkel ermöglichen. Beim Festanker darf der Spannweg am Austritt aus dem Bauwerk/Querträger maximal 10 cm betragen (siehe Abschnitte 4.2.9 und 4.2.11). Die Mindestbreite des Querträgers am Spann- und Festanker ist den Anlagen 11 und 12 bei ankernaher Umlenkung der Anlage 13 zu entnehmen. Im Bereich min. L1 sind die Spannglieder gerade zu führen.

2.1.11 Hüllrohre

Die Spannglieder sind auf der freien Länge mit PE-Hüllrohren gemäß den Anlagen 2 bis 5 zu umhüllen. Das Verrohrungsschema und die Hüllrohrverbindungen sind in Anlage 17 dargestellt.

Die Verbindungen der PE-Rohre untereinander oder mit PE-Reduzierstücken erfolgt durch Heizelementstumpfschweißung oder durch Heizwendelschweißen. Dabei ist die Richtlinie DVS 2207-1 zu beachten. Die Schweißarbeiten sind von Kunststoffschweißern mit gültiger Prüfbescheinigung der Prüfgruppe I nach Richtlinie DVS 2212-1 durchzuführen.

Die Übergangsrohre am Spann- und Festanker (siehe Anlagen 9, 11 bis 13) werden aus mindestens 3,5 mm starkem PE-Material hergestellt und überlappen sich am Ende mit dem Anschlusshüllrohr. Der Ablenkungswinkel der Spannstahllitzen in der Verankerung beträgt maximal 2.6° (am Ende der Keile und im Übergangsbereich zwischen Übergangs- und Anschlusshüllrohr). Am Übergangsrohr wird das Anschlusshüllrohr durch Klebebandwicklung oder gleichwertig befestigt.

Beim Festanker wird das Hüllrohr bis ca. 5 cm vor das Übergangsrohr in das Anschlusshüllrohr geschoben und hinter dem Querträger zugfest mit dem Anschlusshüllrohr verbunden.

Am Spannanker muss das Hüllrohr vor dem Straffen des Spanngliedes mindestens 10 cm über den gekrümmten Bereich in den Querträger hinein reichen. Das Hüllrohr der freien Spanngliedlänge am Spannanker gleitet beim Vorspannen in das Ankerhüllrohr. Die zugfeste Verbindung zwischen Ankerhüllrohr und Hüllrohr wird am Spannanker erst nach Beendigung des Vorspannens hergestellt.

Die Ablenkung der Spannstahllitzen durch die Einzellitzenkopplungen (siehe Anlage 22) beträgt 2,2°. Am Ende des Keils ist kein Ablenkungswinkel vorhanden.

2.1.12 Umlenkstellen

Im Umlenkbereich darf an keiner Stelle der auf den Anlagen 2 bis 5 in Abhängigkeit von der Spannstahlgüte, der Spanngliedgröße und dem Hüllrohr angegebene minimale Umlenkradius unterschritten werden. Der minimale Umlenkradius ist auch im Bereich aller vorzusehenden trompetenartigen Aufweitungen einzuhalten.



Seite 6 von 18 | 8. Dezember 2017

Die Ausbildung der Umlenkstellen ist auf den Anlagen 14 bis 16 dargestellt. An den Enden der Umlenkstellen (Austritt aus den Querträgern) sind trompetenförmige Aufweitungen von mindestens $\Delta\alpha=3^\circ$ vorhanden, die knickfreie Abweichungen der Spanngliedachse von der planmäßigen Lage bis zu diesem Winkel ermöglichen. Das Hüllrohr wird im Umlenkbereich zusätzlich von einem innen gefetteten PE-Umlenkhüllrohr umgeben, welches beidseitig ca. 10 cm aus der Umlenkstelle hinausragt. Bei der Umlenkung Typ S ist die maximale Umlenklänge max L_{zul} zu beachten (siehe Anlage 15).

Am Spann- und Festanker dürfen im Abstand min L1 zur Lochscheibe planmäßige Umlenkungen vorgesehen werden (siehe Anlage 13). Vor dem Straffen des Spanngliedes muss das Hüllrohr am Spannanker mindestens 10 cm über den gekrümmten Bereich in den Querträger hinein reichen.

2.1.13 Beschreibung des Spannverfahrens

Der Aufbau der Spannglieder, die Ausbildung der Verankerungen, der Umlenkstellen, die Verankerungsteile und der Korrosionsschutz müssen der beiliegenden Beschreibung (siehe Anlage 21) und den Zeichnungen entsprechen. Die darin angegebenen Maße und Materialkennwerte sowie der darin beschriebene Herstellungsvorgang der Spannglieder und des Korrosionsschutzes sind einzuhalten.

2.2 Herstellung, Transport, Lagerung und Kennzeichnung

2.2.1 Allgemeines

Die Spannglieder werden auf der Baustelle hergestellt.

Auf eine sorgfältige Behandlung der Spannstahllitzen, der Hüllrohre und Verankerungen bei Transport und Lagerung und bei allen Arbeiten auf der Baustelle ist zu achten.

Die Angaben der Zulassungen der verwendeten Spannstahllitzen sind zu beachten.

Siehe auch (A) DIN 1045-1 und DIN-Fachbericht 102, (B) DIN EN 1992-1-1 in Verbindung mit DIN EN 1992-1-1/NA.

2.2.2 Krümmungsradius beim Transport

Die Angaben der Zulassungen der verwendeten Spannstahllitzen sind zu beachten. Die Hüllrohre werden gerade transportiert.

2.2.3 Kennzeichnung

Jeder Lieferung der unter Abschnitt 2.3.2 angegebenen Zubehörteile ist ein Lieferschein mitzugeben, aus dem u.a. hervorgeht, für welche Spanngliedtypen die Teile bestimmt sind und von welchem Werk sie hergestellt wurden. Mit einem Lieferschein dürfen Zubehörteile nur für eine einzige im Lieferschein zu benennende Spanngliedtype geliefert werden.

Der Lieferschein des Bauprodukts muss vom Hersteller mit dem Übereinstimmungszeichen (Ü-Zeichen) nach den Übereinstimmungszeichen-Verordnungen der Länder gekennzeichnet werden. Die Kennzeichnung darf nur erfolgen, wenn die Voraussetzungen nach Abschnitt 2.3 Übereinstimmungsnachweis erfüllt sind.

Der Hersteller ist dafür verantwortlich, dass alle erforderlichen Komponenten des Spannverfahrens in Übereinstimmung mit der geltenden Zulassung auf die Baustelle geliefert und sachgemäß übergeben werden. Dies gilt auch für die zur Ausführung benötigte Spezialausrüstung (Pressen, Einpressgeräte usw.), sofern diese nicht durch die ausführende Spezialfirma selbst gestellt wird.

2.3 Übereinstimmungsnachweis

2.3.1 Allgemeines

Die Bestätigung der Übereinstimmung des Bauprodukts mit den Bestimmungen dieser allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung und den Technischen Lieferbedingungen muss für jedes Herstellwerk mit einem Übereinstimmungszertifikat auf der Grundlage einer werkseigenen Produktionskontrolle und einer regelmäßigen Fremdüberwachung einschließlich einer Erstprüfung des Bauprodukts nach Maßgabe der folgenden Bestimmungen erfolgen.

Z60403.17



Seite 7 von 18 | 8. Dezember 2017

Für die Erteilung des Übereinstimmungszertifikats und die Fremdüberwachung einschließlich der dabei durchzuführenden Produktprüfungen hat der Hersteller des Bauprodukts eine hierfür anerkannte Zertifizierungsstelle sowie eine hierfür anerkannte Überwachungsstelle einzuschalten.

Die Erklärung, dass ein Übereinstimmungszertifikat erteilt ist, hat der Hersteller durch Kennzeichnung der Bauprodukte mit dem Übereinstimmungszeichen (Ü-Zeichen) unter Hinweis auf den Verwendungszweck abzugeben.

Dem Deutschen Institut für Bautechnik ist von der Zertifizierungsstelle eine Kopie des von ihr erteilten Übereinstimmungszertifikats zur Kenntnis zu geben.

2.3.2 Werkseigene Produktionskontrolle

2.3.2.1 Allgemeines

In jedem Herstellwerk ist eine werkseigene Produktionskontrolle einzurichten und durchzuführen. Unter werkseigener Produktionskontrolle wird die vom Hersteller vorzunehmende kontinuierliche Überwachung der Produktion verstanden, mit der dieser sicherstellt, dass die von ihm hergestellten Bauprodukte den Bestimmungen dieser allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung entsprechen.

Die werkseigene Produktionskontrolle soll mindestens die in den folgenden Abschnitten 2.3.2.2 bis 2.3.2.8 aufgeführten Maßnahmen einschließen.

Die Ergebnisse der werkseigenen Produktionskontrolle sind aufzuzeichnen und auszuwerten. Die Aufzeichnungen müssen mindestens folgende Angaben enthalten:

- Bezeichnung des Bauprodukts bzw. des Ausgangsmaterials und der Bestandteile
- Art der Kontrolle oder Prüfung
- Datum der Herstellung und der Prüfung des Bauprodukts bzw. des Ausgangsmaterials oder der Bestandteile
- Ergebnis der Kontrollen und Prüfungen und, soweit zutreffend, Vergleich mit den Anforderungen
- Unterschrift des für die werkseigene Produktionskontrolle Verantwortlichen.

Die Aufzeichnungen sind mindestens fünf Jahre aufzubewahren und der für die Fremdüberwachung eingeschalteten Überwachungsstelle vorzulegen. Sie sind dem Deutschen Institut für Bautechnik und der zuständigen obersten Bauaufsichtsbehörde auf Verlangen vorzulegen.

Bei ungenügendem Prüfergebnis sind vom Hersteller unverzüglich die erforderlichen Maßnahmen zur Abstellung des Mangels zu treffen. Bauprodukte, die den Anforderungen nicht entsprechen, sind so zu handhaben, dass Verwechslungen mit übereinstimmenden ausgeschlossen werden. Nach Abstellung des Mangels ist - soweit technisch möglich und zum Nachweis der Mängelbeseitigung erforderlich - die betreffende Prüfung unverzüglich zu wiederholen.

Der technische Bereich des Herstellers muss über einen Ingenieur mit mindestens fünf Jahren Berufserfahrung im Spannbetonbau verfügen. Maßgebende technische Fachkräfte, die mit Arbeiten an dem Spannverfahren betraut sind, sollten mindestens über drei Jahre Berufserfahrung im Spannbetonbau verfügen.

Der Hersteller muss folgende Unterlagen in aktueller Fassung bereithalten:

Dokumentation über die betrieblichen Voraussetzungen, aus der mindestens folgende Punkte hervorgehen:

- Aufbau des technischen Bereichs und Verantwortlichkeiten der Mitarbeiter,
- Nachweis der Qualifikation des eingesetzten Personals,
- Nachweis der regelmäßig durchgeführten Schulungen,

Z60403.17 1 13 3-29/12



Allgemeine bauaufsichtliche Zulassung

Nr. Z-13.3-131

Seite 8 von 18 | 8. Dezember 2017

- Ansprechpartner für das Spannverfahren,
- Kontroll- und Ablagesystem.

Allgemeine Verfahrensbeschreibung für die ausführende Spezialfirma, die mindestens Folgendes umfasst:

- Aktuelle Fassung der Zulassung und Beschreibung des Spannverfahrens,
- Vorgaben f
 ür Lagerung, Transport und Montage,
- Arbeitsanweisungen für Montage- und Vorspannprozesse einschließlich Maßnahmen zum Korrosionsschutz (auch temporär),
- Angaben zum Schweißen im Bereich der Spannglieder,
- Zusammenstellung der zu beachtenden Sicherheits- und Arbeitsschutzaspekte,
- Allgemeiner Qualitätssicherungsplan²,
- Schulungsprogramm f
 ür das mit Vorspannarbeiten betraute Baustellenpersonal³.

Der Hersteller trägt die Verantwortung für die Autorisierung der ausführenden Spezialfirmen. Kann der Hersteller die an ihn gerichteten Anforderungen nicht erfüllen, gelten sie für den

Kann der Hersteller die an ihn gerichteten Anforderungen nicht erfüllen, gelten sie für den Antragsteller. Antragsteller und Hersteller dürfen auch eine Aufgabenteilung vereinbaren.

2.3.2.2 Keile

Der Nachweis der Material- und der Keileigenschaften ist durch Abnahmeprüfzeugnis "3.1" nach DIN EN 10204 zu erbringen.

An mindestens 5 % aller hergestellten Keile sind folgende Prüfungen auszuführen:

- a) Prüfung der Maßhaltigkeit und
- b) Prüfung der Oberflächenhärte

An mindestens 0,5 % aller hergestellten Keile sind die Einsatzhärtetiefe und die Kernhärte zu prüfen.

Alle Verankerungskeile sind mit Hilfe einer Ja/Nein-Prüfung nach Augenschein auf Beschaffenheit der Zähne, der Konusoberfläche und der übrigen Flächen zu prüfen (hierüber sind keine Aufzeichnungen erforderlich).

2.3.2.3 Lochscheiben

Der Nachweis der Materialeigenschaften ist durch Abnahmeprüfzeugnis "3.1" nach DIN EN 10204 zu erbringen. Die Mindestwerte für Streckgrenze und Zugfestigkeit sind beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegt. Für die Lochscheiben Typ 2 gilt zudem der beim DIBt hinterlegte Prüfplan.

Alle konischen Bohrungen zur Aufnahme der Litzen sind bezüglich Winkel, Durchmesser und Oberflächengüte zu überprüfen. An mindestens 5 % dieser Teile sind alle Abmessungen zu überprüfen.

Darüber hinaus ist jede Lochscheibe mit Hilfe einer Ja/Nein-Prüfung auf Abmessungen und grobe Fehler nach Augenschein zu überprüfen (hierüber sind keine Aufzeichnungen erforderlich).

2.3.2.4 Ankerplatten

Der Nachweis der Materialeigenschaften ist durch Werkszeugnis "2.2" nach DIN EN 10204 zu erbringen. An mindestens 3 % der Ankerplatten sind die Abmessungen zu prüfen.

Darüber hinaus ist jede Ankerplatte mit Hilfe einer Ja/Nein-Prüfung auf Abmessungen und grobe Fehler nach Augenschein zu überprüfen (hierüber sind keine Aufzeichnungen erforderlich).

Vorgaben hierzu siehe auch: ETAG 013 Guideline for European Technical Approval of post-tensioning kits for prestressing of structures, Anhang D.3, EOTA Brüssel Juni 2002

Siehe auch: CEN Workshop Agreement (CWA): Requirements for the installation of post-tensioning kits for prestressing of structures and qualification of the specialist company and its personnel, Anhang B, Brüssel 2002



Seite 9 von 18 | 8. Dezember 2017

2.3.2.5 Mehrflächengussanker

Der Nachweis der Materialeigenschaften der Mehrflächengussanker sowie der inneren und äußeren Beschaffenheit der Gussteile ist durch Abnahmeprüfzeugnis "3.1" nach DIN EN 10204 zu erbringen. Die mechanischen Eigenschaften sind entsprechen dem beim DIBt hinterlegtem Prüfplan zu prüfen.

Die innere und äußere Beschaffenheit der Gussteile muss den Gütestufen SM2, LM2 und AM2 nach DIN EN 1369 und der Gütestufe 2 nach DIN EN 12680-3 entsprechen. Die geforderte innere und äußere Beschaffenheit ist für jedes Fertigungslos durch zerstörungsfreie oder zerstörende Prüfungen nachzuweisen. Sofern die zerstörungsfreie Prüfung keine eindeutige Aussage über die innere Beschaffenheit zulässt, ist die innere Beschaffenheit durch zerstörende Prüfungen zu überprüfen.

Der Mindestprüfumfang zum Nachweis der Materialeigenschaften und der inneren und äußeren Beschaffenheit ist in einem Prüfplan hinterlegt.

An mindestens 5 % der Mehrflächengussanker sind die Abmessungen und das Gewicht zu überprüfen.

Darüber hinaus ist jeder Ankerkörper mit Hilfe einer Ja/Nein-Prüfung auf Abmessungen und grobe Fehler nach Augenschein zu prüfen (hierüber sind keine Aufzeichnungen erforderlich).

2.3.2.6 Materialien des Korrosionsschutzsystems

Der Nachweis der Materialeigenschaften aller beim Korrosionsschutz verwendeten Materialien ist durch Abnahmeprüfzeugnis "3.1" nach DIN EN 10204 des herstellenden Werkes zu erbringen. Aus dem Abnahmeprüfzeugnis muss insbesondere hervorgehen, dass die in der Beschreibung und den Technischen Lieferbedingungen festgelegten Anforderungen eingehalten sind. Falls die fremdüberwachende Stelle es für erforderlich hält, sind bei ihr Proben zu hinterlegen. Für Beschichtungsstoffe nach DIN EN ISO 12944-5 gilt DIN EN ISO 12944-7, Abschnitt 6.

2.3.2.7 Hüllrohre

Der Nachweis der Material- und Hüllrohreigenschaften für die Hüllrohre, Anschlusshüllrohre und Umlenkhüllrohre ist durch Werkszeugnis "2.2" DIN EN 10204 zu erbringen.

2.3.2.8 Abmessungen der Zubehörteile des Korrosionsschutzsystems

Die Abmessungen der Zubehörteile (z. B. Schutzhauben, Abschlussplatten, Übergangsrohre, Hüllrohre, Dichtungen, Verschlussstopfen) sind stichprobenweise je Lieferlos zu überprüfen.

2.3.3 Fremdüberwachung

In jedem Herstellwerk ist die werkseigene Produktionskontrolle durch eine Fremdüberwachung regelmäßig zu überprüfen, mindestens jedoch halbjährlich.

Im Rahmen der Fremdüberwachung ist eine Erstprüfung des Bauprodukts durchzuführen und können auch Proben für Stichprobenprüfungen entnommen werden. Die Probenahme und Prüfungen obliegen jeweils der anerkannten Überwachungsstelle.

Die Ergebnisse der Zertifizierung und Fremdüberwachung sind mindestens fünf Jahre aufzubewahren. Sie sind von der Zertifizierungsstelle bzw. der Überwachungsstelle dem Deutschen Institut für Bautechnik und der zuständigen obersten Bauaufsichtsbehörde auf Verlangen vorzulegen.

3 Bestimmungen für Entwurf und Bemessung

3.1 Allgemeines

Für Entwurf und Bemessung von mit diesen Spanngliedern vorgespannten Bauteilen gilt DIN EN 1992-1-1 in Verbindung mit DIN EN 1992-1-1/NA.

Z60403.17



Seite 10 von 18 | 8. Dezember 2017

3.2 Zulässige Vorspannkräfte

Am Spannende darf nach DIN EN 1992-1-1, Abschnitt 5.10.2.1(1), Gleichung (5.41) die aufgebrachte Höchstkraft P_{max} die in Tabelle 1 (0,6" bzw. 140 mm²) bzw. Tabelle 2 (0,62" bzw. 150 mm²) aufgeführte Kraft P_{max} = 0,9 A_p $f_{p0,1k}$ nicht überschreiten. Der Mittelwert der Vorspannkraft $P_{m0}(x)$ unmittelbar nach dem Absetzen der Pressenkraft auf die Verankerung darf nach DIN EN 1992-1-1, Abschnitt 5.10.3(2), Gleichung (5.43) die in Tabelle 1 (0,6" bzw. 140 mm²) bzw. Tabelle 2 (0,62" bzw. 150 mm²) aufgeführte Kraft $P_{m0}(x)$ = 0,85 A_p $f_{p0,1k}$ an keiner Stelle überschreiten.

Tabelle 1: Zulässige Vorspannkräfte für Litzen mit A_p = 140 mm²

| Spann- glied | Anzahl Litzen | St 15 | annkraft 570/1770 500 N/mm² | Vorspai St 1660 f _{p0,1k} = 160 |)/1860 |
|-----------------|------------------|-------------------------|---|--|-----------------------|
| | | P _{m0(x)} [kN] | P _{m0(x)} [kN] P _{max} [kN] | | P _{max} [kN] |
| BBV L3 E | 3 | 536 | 567 | 571 | 605 |
| BBV L4 E | 4 | 714 | 756 | 762 | 806 |
| BBV L5 E | 5 | 893 | 945 | 952 | 1008 |
| BBV L7 E | 7 | 1250 | 1323 | 1333 | 1411 |
| BBV L9 E | 9 | 1607 | 1701 | 1714 | 1814 |
| BBV L12 E | 12 | 2142 | 2268 | 2285 | 2419 |
| BBV L15 E | 15 | 2678 | 2835 | 2856 | 3024 |
| BBV L19 E | 19 | 3392 | 3591 | 3618 | 3830 |
| BBV L22 E | 22 | 3927 | 4158 | 4189 | 4435 |
| BBV L27 E | 27 | 4820 | 5103 | 5141 | 5443 |
| BBV L31 E | 31 | 5534 | 5859 | 5902 | 6250 |

Tabelle 2: Zulässige Vorspannkräfte für Litzen mit $A_p = 150 \text{ mm}^2$

| Spann- glied | Anzahl Litzen | St 157 | nnkraft 70/1770 00 N/mm² | St 168 | nnkraft 60/1860 00 N/mm² |
|-----------------|------------------|-------------------------|--------------------------------|--------|--------------------------------|
| | | P _{m0(x)} [kN] | $P_{m0(x)}[kN]$ $P_{max}[kN]$ | | P _{max} [kN] |
| BBV L3 E | 3 | 574 | 608 | 612 | 648 |
| BBV L4 E | 4 | 765 | 810 | 816 | 864 |
| BBV L5 E | 5 | 956 | 1013 | 1020 | 1080 |
| BBV L7 E | 7 | 1339 | 1418 | 1428 | 1512 |
| BBV L9 E | 9 | 1721 | 1823 | 1836 | 1944 |
| BBV L12 E | 12 | 2295 | 2430 | 2448 | 2592 |
| BBV L15 E | 15 | 2869 | 3038 | 3060 | 3240 |
| BBV L19 E | 19 | 3634 | 3848 | 3876 | 4104 |
| BBV L22 E | 22 | 4208 | 4455 | 4488 | 4752 |
| BBV L27 E | 27 | 5164 | 5468 | 5508 | 5832 |
| BBV L31 E | 31 | 5929 | 6278 | 6324 | 6696 |

Für Überspannen ist Heft 600 Abschnitt 5.10.2.1 (2) des Deutschen Ausschuss für Stahlbeton zu beachten.

760403.17



Seite 11 von 18 | 8. Dezember 2017

Die Anzahl der Litzen in den Spanngliedern darf durch Fortlassen radialsymmetrisch in der Verankerung liegender Litzen vermindert werden (um maximal vier Litzen), wobei die Bestimmungen für Spannglieder mit vollbesetzten Verankerungen (Grundtypen) auch für Spannglieder mit teilbesetzten Verankerungen gelten. In die leeren Bohrungen sind kurze Litzenstücke mit Keilen einzupressen, damit ein Herausrutschen verhindert wird. Je fortgelassene Litze vermindert sich die zulässige Vorspannkraft wie in Tabeile 3 aufgeführt.

Tabelle 3: Reduzierung der Vorspannkraft bei Weglassen einer Litze

| Ap | St 1570/1770 | | St 1660/1860 | | |
|---------|-------------------------|------------------------|-------------------------|------------------------|--|
| | $\Delta P_{m0(x)}$ [kN] | ΔP _{max} [kN] | $\Delta P_{m0(x)}$ [kN] | ΔP _{max} [kN] | |
| 140 mm² | 179 | 189 | 190 | 201 | |
| 150 mm² | 191 | 202 | 204 | 216 | |

3.3 Dehnungsbehinderung des Spannglieds

Die Spannkraftverluste im Spannglied dürfen in der statischen Berechnung in der Regel mit dem in den Anlagen 2 bis 5 angegebenen mittleren Reibungsbeiwert μ = 0,08 und einem ungewollten Umlenkwinkel von k = 0 ermittelt werden.

3.4 Umlenkungen

Die kleinsten zulässigen Krümmungsradien sind Anlagen 2 bis 5 zu entnehmen. Der Nachweis der Stahlrandspannungen in Krümmungen braucht bei Einhaltung dieser Radien nicht geführt zu werden. Die Aufnahme der Umlenkkräfte durch das Bauwerk ist statisch nachzuweisen.

3.5 Betonfestigkeit

Zum Zeitpunkt der Eintragung der vollen Vorspannkraft muss der Normalbeton im Bereich der Verankerung eine Mindestfestigkeit von f_{cmj,cube} bzw. f_{cmj,cyl} entsprechend Tabelle 4 und den Anlagen aufweisen. Die Festigkeit ist durch mindestens drei Probekörper (Würfel mit 150 mm Kantenlänge oder Prüfzylinder), die unter den gleichen Bedingungen wie das vorzuspannende Bauteil zu lagern sind, als Mittelwert der Druckfestigkeit nachzuweisen, wobei die drei Einzelwerte um höchstens 5 % voneinander abweichen dürfen.

Sofern nicht genauer nachgewiesen, darf die charakteristische Festigkeit des Betons zum Zeitpunkt t_j der Eintragung der Vorspannkraft aus den Werten der Spalte 2 von Tabelle 4 wie folgt berechnet werden:

$$f_{ck,tj} = f_{cmi,cyl} - 8$$

Tabelle 4: Prüfkörperfestigkeit f_{cmi}

| f _{cmj,cube} in N/mm² | f _{cmj,cyl} in N/mm² |
|--------------------------------|-------------------------------|
| 28/30 | 23/25 |
| 34 | 28 |
| 38 | 31 |
| 40 | 32 |
| 45 | 35 |

Für ein Teilvorspannen mit 30 % der vollen Vorspannkraft beträgt der Mindestwert der nachzuweisenden Betondruckfestigkeit 0,5 f_{cmj,cube} bzw. 0,5 f_{cmj,cyl}; Zwischenwerte dürfen linear interpoliert werden ((A) siehe auch DAfStb-Heft 525).

Z60403.17 1 13.3-22/12



Seite 12 von 18 | 8. Dezember 2017

3.6 Abstand der Spanngliedverankerungen, Betondeckung

Die in den Anlagen in Abhängigkeit der Mindestbetonfestigkeit angegebenen minimalen Abstände der Spanngliedverankerungen dürfen nicht unterschritten werden. Bei den Verankerungen BBV L3 E bis L9 E mit rechteckiger Ankerplatte ist die lange Ankerplattenseite (Seitenlänge a nach Anlage 9) parallel zur langen Betonseite (größerer Mindestachsabstand nach Anlage 8) einzubauen.

Abweichend von den in den Anlagen angegebenen Werten dürfen die Achs- bzw. Randabstände der Verankerungen Typ S und F in einer Richtung um bis zu 15 % verkleinert werden, jedoch nicht auf einen kleineren Wert als den minimalen Abstand der Stäbe der Bügelbewehrung bzw. den Wendelaußendurchmesser. Die Achs- bzw. Randabstände in der anderen Richtung sind dann zur Beibehaltung der Flächengleichheit im Verankerungsbereich zu vergrößern.

Alle Achs- und Randabstände sind nur im Hinblick auf die statischen Erfordernisse festgelegt worden; daher sind zusätzlich die in anderen Normen und Richtlinien DIN EN 1992-1-1 in Verbindung mit DIN EN 1992-1-1/NA - angegebenen Betondeckungen der Bewehrung bzw. der stählernen Verankerungsteile zu beachten.

3.7 Bewehrung im Verankerungsbereich

Die Eignung der Verankerungen für die Überleitung der Spannkräfte auf den Bauwerksbeton ist nachgewiesen.

Die Aufnahme der im Bauwerksbeton im Bereich der Verankerung außerhalb der Wendel auftretenden Kräfte ist nachzuweisen. Hierbei sind insbesondere die auftretenden Spaltzugkräfte durch geeignete Querbewehrung aufzunehmen (in den Anlagen nicht dargestellt).

Die in den Anlagen angegebenen Stahlsorten und Abmessungen der Zusatzbewehrung (Bügel) sind einzuhalten. Die in den Anlagen angegebene Zusatzbewehrung darf nicht auf eine statisch erforderliche Bewehrung angerechnet werden. Über die statisch erforderliche Bewehrung hinaus in entsprechender Lage vorhandene Bewehrung darf jedoch auf die Zusatzbewehrung angerechnet werden.

Die Zusatzbewehrung besteht aus geschlossenen Bügeln mit verschweißten Bügelschlössern oder einer gleichwertigen Bewehrung (Steckbügel, Bügel nach DIN EN 1992-1-1/NA, Bild NA.8.5 e) oder g) oder nach DIN EN 1992-1-1 in Verbindung mit DIN EN 1992-1-1/NA, Abschnitt 8.4 verankerte Bewehrungsstäbe). Die Bügelschlösser sind versetzt anzuordnen.

Auch im Verankerungsbereich sind lotrecht geführte Rüttelgassen vorzusehen, damit der Beton einwandfrei verdichtet werden kann.

Für die nachträglich auf Beton aufgesetzten Verankerungen gemäß den Anlagen 23 und 24 ist bei Verzicht auf die Zusatzbewehrung die Lastübertragung auf das Tragwerk analog zu ETAG 013, Abschnitt B.3.1 unter Verzicht auf Zusatz- und Hilfsbewehrung nachzuweisen. Bei benachbarten Ankerplatten ist der ungünstige Einfluss aus der Überlagerung von Betonspannungen aus der Lastübertragung im Nachweis zu berücksichtigen. Die Ankerplatten müssen stets vollflächig eben aufliegen (außerhalb der Durchgangs-bohrungen). Die Festigkeit des vorhandenen Betons bei nachträglich aufgesetzten Verankerungen ist erforderlichenfalls durch Bauwerksuntersuchungen nachzuweisen.

Z60403.17 1.13.3-22/12



Seite 13 von 18 | 8. Dezember 2017

3.8 Schlupf an den Verankerungen

Der Einfluss des Schlupfes an den Verankerungen (siehe Abschnitt 4.2.7) muss bei der statischen Berechnung bzw. bei der Bestimmung der Spannwege berücksichtigt werden.

3.9 Nachweis gegen Ermüdung

Im Rahmen des Zulassungsverfahrens wurde mit den an den Verankerungen und Kopplungen durchgeführten Ermüdungsversuchen bei einer Oberspannung von 0,65 f_{pk} eine Schwingbreite von 35 N/mm² bei 2×10⁶ Lastwechseln nachgewiesen.

An den Umlenksätteln gilt eine Schwingbreite von 35 N/mm² bei 2×10⁶ Lastwechseln als nachgewiesen.

3.10 Durchführung der Spannglieder durch Bauteile

Bei geraden Durchführungen der Spannglieder durch Bauteile ist durch eine entsprechende Größe der Öffnungen im Bauteil unter Berücksichtigung der Bauwerkstoleranzen sicherzustellen, dass ein Anliegen der Spannglieder am Bauteil ausgeschlossen wird.

3.11 Schutz der Spannglieder

Die Spannglieder sind gegen Ausfall infolge äußerer Einwirkungen (z. B. Anprall von Fahrzeugen, erhöhte Temperaturen z. B. im Brandfall, Vandalismus) zu schützen. Spannglieder, die in einem verschlossenen Hohlkasten geführt werden, gelten als ausreichend geschützt.

Spannglieder im Innern von Hohlkästen können vor Korrosion als ausreichend geschützt angesehen werden. Bei Anwendung außerhalb von Hohlkästen, insbesondere bei korrosionsfördernder Umgebung, ist die Anwendbarkeit zu prüfen.

3.12 Einzellitzenkopplungen

Die Kopplungen dürfen nur verwendet werden, wenn die rechnerische Spannkraft an der Kopplung mindestens $0.7 P_{m0}(x)$ nach DIN EN 1992-1-1, Abschnitt 5.10.3 (2), Gleichung (5.43) beträgt.

Die Kopplungen müssen in geraden Spanngliedabschnitten angeordnet werden, wobei beidseitig eine gerade Länge von mindestens 1,0 m vorhanden sein muss. Die Lage und Länge des Kopplungshüllrohres muss eine Bewegung über eine Länge von mindestens 1,2 Δ I + 50 mm sicherstellen, wobei Δ I die maximale Dehnlänge zum Zeitpunkt des Vorspannens bedeutet.

4 Bestimmungen für die Ausführung

4.1 Anforderungen und Verantwortlichkeiten

Für die Aufgaben und Verantwortlichkeiten der ausführenden Spezialfirma gelten die "DIBt-Grundsätze für die Anwendung von Spannverfahren"⁴.

4.2 Ausführung

4.2.1 Allgemeines

Neben den für Spannverfahren relevanten Anforderungen nach DIN EN 13670 in Verbindung mit DIN 1045-3 gelten die "DIBt-Grundsätze für die Anwendung von Spannverfahren"⁴.

Ausführende Spezialfirmen müssen für die Anwendung dieses Spannverfahrens durch den Hersteller auf der Grundlage der allgemeinen Verfahrensbeschreibung nach Abschnitt 2.3.2.1 umfassend geschult und autorisiert sein.

760403 17 1 13.3-22/12

Veröffentlicht in den DIBt-Mitteilungen 37 (2006), Heft 4.



Seite 14 von 18 | 8. Dezember 2017

4.2.2 Schweißen an den Verankerungen

Das Schweißen an den Verankerungen ist nur an folgenden Teilen zugelassen:

- a) Schweißen der Endgänge der Wendel zu einem geschlossenen Ring.
- b) Zur Sicherung der zentrischen Lage der Wendel darf der Endring an die Ankerplatte durch Schweißen angeheftet werden.

Nach dem Einbringen der Spannstahllitzen in die Hüllrohre dürfen an den Verankerungen keine Schweißarbeiten mehr vorgenommen werden.

4.2.3 Einbau der Verankerungen, der Wendel und der Zusatzbewehrung

Die konischen Bohrungen der Lochscheiben müssen beim Einbau sauber und rostfrei und mit einem Korrosionsschutzmittel beschichtet sein. Die zentrische Lage der Wendel und der Zusatzbewehrung ist durch Halterungen zu sichern. Ankerplatte bzw. Mehrflächenanker und Lochscheibe müssen senkrecht zur Spanngliedachse liegen.

Das Spannglied ist im Bereich von min. L1 nach der Verankerung geradlinig zu führen (siehe Anlagen 11 bis 13). Dabei ist zu unterscheiden zwischen Verankerungen, bei denen das Spannglied planmäßig gerade geführt wird und Verankerungen mit ankernaher Umlenkung.

Die Stoßstelle zwischen Übergangsrohr und Anschlusshüllrohr ist sorgfältig mit PE-Klebeband oder gleichwertig (z.B. Rohrmuffen) abzudichten, um erst ein Eindringen von Beton und später den Austritt von Korrosionsschutzmasse zu verhindern.

Die Mindestbreite des Querträgers am Spann- und Festanker ergibt sich aus den Anlagen 11 bis 13.

4.2.4 Einbau der Spannstahllitzen und der Hüllrohre

Alle Aussparungsrohre (Verankerungsbereich und Umlenkstellen) sind so zu befestigen, dass sie beim Betonieren nicht verschoben werden können.

An allen Austrittsbereichen des Spanngliedes aus dem Bauwerk sind trompetenförmige Aufweitungen $\Delta\alpha$ vorzusehen, die eine knickfreie unplanmäßige Abweichung der Lage der Spanngliedachse von mindestens 3° ermöglichen. Der Einbau des Hüllrohrstranges und der Spannstahllitzen erfolgt, wie in Anlage 21 beschrieben. Das Verrohrungsschema mit Verbindungen und Stößen ist auf Anlage 17 dargestellt.

Am Spannanker und am Festanker werden Anschlusshüllrohre (siehe Anlagen 11 bis 13) eingebaut. Am Festanker endet das Hüllrohr ca. 5 cm vor dem Übergangsrohr und wird dauerhaft mit dem Hüllrohr der freien Länge verbunden. Beim Spannanker wird das Hüllrohr soweit in den Querträger geschoben, dass es mindestens 10 cm über den Umlenkbereich hinausreicht. Die erforderliche Einschubtiefe des Hüllrohres am Spann und Festanker ist vorher auszumessen und zu markieren. Vor dem Straffen des Spanngliedes ist die richtige Lage am Spannanker nochmals zu kontrollieren und es ist zu protokollieren, wie weit das Hüllrohr in den Querträger reicht.

Die Aussparungen, die Umlenkformteile und die Umlenkhüllrohre der Umlenkstellen müssen sauber und glatt ausgeführt werden. Die Umlenkhüllrohre werden vor dem Einziehen der Hüllrohre innen mit Gleitfett beaufschlagt.

4.2.5 Verhinderung von Querschwingungen der Spannglieder

Kritische Querschwingungen der Spannglieder infolge Verkehr, Wind oder anderer Ursachen sind durch konstruktive Maßnahmen zu vermeiden.

Bei Hohlkastenbrücken hat es sich als sinnvoll erwiesen, die Spannglieder in Abständen von 35 m an den Brückenstegen zu befestigen. Auch dann noch auftretende Querschwingungen sind in der Regel ohne schädlichen Einfluss.

Außerhalb von Hohlkästen sind kleinere Befestigungsabstände der Hüllrohre erforderlich.

Z60403.17 1 13.3-22/12



Seite 15 von 18 | 8. Dezember 2017

4.2.6 Unplanmäßiges Anliegen des Spannglieds und freies Abheben an Austrittspunkten

Ein unplanmäßiges Anliegen des Spannglieds am Bauwerk ist unzulässig.

An Austrittspunkten von Verankerungen und Umlenkstellen muss sich das Spannglied frei abheben (es darf kein unplanmäßiges Anliegen (kein Knick) auftreten, siehe auch Abschnitt 4.2.9). Das freie Abheben sollte bereits nach dem Straffen und vor dem Verfüllen mit heißer Korrosionsschutzmasse an allen Austrittspunkten kontrolliert werden.

4.2.7 Verkeilkraft, Schlupf, Keilsicherung und Korrosionsschutzmasse im Keilbereich

Die Verankerungskeile sind mit 1,1 $P_{m0}(x)$ (siehe Abschnitt 3.2) vorzuverkeilen, wenn die Keile "Typ 30" mit Rändel verwendet werden oder wenn die rechnerische Spannkraft an der Verankerung 0,7 $P_{m0}(x)$ unterschreitet.

Wird nicht vorverkeilt, beträgt der Schlupf, der bei der Festlegung der Spannwege zu berücksichtigen ist, am Festanker 4 mm und an der beweglichen Einzellitzenkopplung 8 mm. Bei hydraulischer Vorverkeilung mit 1,1 $P_{m0}(x)$ ist bei der Festlegung der Spannwege, außer bei der beweglichen Einzellitzenkopplung, kein Schlupf zu berücksichtigen.

Die Keile der Spannanker sind beim Verankern nach dem Spannen mit mindestens $0,1 P_{m0}(x)$ einzudrücken. Hier beträgt der Schlupf 3 mm. Werden die Keile nicht eingedrückt, beträgt der Schlupf 6 mm (zur Halterung der Keile wird eine Resetscheibe verwendet).

4.2.8 Straffen und Einfüllen von Korrosionsschutzmasse

Am Spannanker ist der Weg des Hüllrohres bereits beim Straffen zu dokumentieren (siehe auch Abschnitt 4.2.4).

Vor dem Vorspannen und dem Füllen mit heißer Korrosionsschutzmasse Vaseline FC 284 wird das Spannglied mit mindestens 5 % und maximal 10 % F_{pK} gestrafft. Nach dem temporären Abdichten des Hüllrohrstranges beim Spannanker, wird das Spannglied von einem Anker ausgehend (in der Regel von einem ankernahen Punkt kurz vor dem nächsten Tiefpunkt) mit heißer Korrosionsschutzmasse mit maximal 100 °C verpresst. Ohne weitere Zwischenöffnungen darf eine Länge von maximal 100 m verpresst werden. Im Abstand von maximal 100 m werden im Spannglied an Tiefpunkten Zwischenöffnungen vorgesehen und dort Behälter mit heißer Korrosionsschutzmasse bzw. deren Zuleitungen bereitgestellt. Sobald an einer Zwischenöffnung Korrosionsschutzmasse austritt, wird von dort aus weiterverpresst. Bei kurzen Spanngliedern (Spanngliedlänge < 50 m) muss solange heiße Korrosionsschutzmasse eingepresst werden, bis an der Austrittsstelle heiße noch flüssige Korrosionsschutzmasse austritt.

Vor der Durchführung weiterer Arbeiten muss die Korrosionsschutzmasse im Hüllrohr auf Umgebungstemperatur abkühlen (ca. 30 °C): Dazu reicht in der Regel 1 Tag.

Nach dem Abkühlen der Korrosionsschutzmasse werden alle Hochpunkte mit kalter Korrosionsschutzmasse nachverpresst (siehe Anlagen 17 bis 19 und 21). Nach dem Bohren der dafür erforderlichen Verfüllöffnungen wird die Temperatur der Korrosionsschutzmasse im Hüllrohr gemessen, um zu kontrollieren, ob diese sich ausreichend abgekühlt hat.

Alle Hohlräume müssen vollständig mit Vaseline FC 284 verfüllt werden. Zur Kontrolle der vollständigen Verpressung mit Korrosionsschutzmasse ist das gesamte Spannglied abzuklopfen. Ggf. vorhandene Fehlstellen müssen nachverpresst werden. Beim Setzen der Verfüll- und Entlüftungsöffnungen ist darauf zu achten, dass diese einen ausreichenden Abstand zum Umlenkbereich haben und beim Vor- und Nachspannen nicht in den Umlenkbereich gezogen werden.

4.2.9 Vorspannen und zulässiger Vorspannweg

Die Litzen eines Spanngliedes werden gemeinsam vorgespannt. Das litzenweise Vorspannen ist nur bei geraden Spanngliedern zulässig. Dabei ist die Reihenfolge der Litzen beim Vorspannen so zu wählen, dass höchstens die Exzentrizität der Spannkraft einer Litze an der Verankerung auftritt, um die exzentrische Beanspruchung der Lochscheibe möglichst gering zu halten.

760403.17



Seite 16 von 18 | 8. Dezember 2017

Beim Festanker darf der Spannweg/Litzenziehweg durch das Vorspannen und Nachspannen am Austritt aus dem Bauwerk/Querträger maximal 10 cm betragen.

Für jede Umlenkstelle und am Spannanker ist der Anteil der beim Vorspannen auftretenden inneren (Differenz von Litzenziehweg und Hüllrohrverschiebung an der Markierung) und äußeren Gleitung (Hüllrohrverschiebung) von der bauausführenden Firma festzustellen und zu protokollieren.

Am Spannanker ist der Weg des Hüllrohres bereits beim Straffen zu dokumentieren. Beim Spannanker geleitet das Hüllrohr der freien Spanngliedlage beim Vor- und ggf. Nachspannen in das Anschlusshüllrohr.

Zur Feststellung des Weges mit innerer Gleitung sind die zwischen 10 % F_{pk} und 100 % der Vorspannkraft gemessenen Werte zu Grunde zu legen. Der Litzenziehweg ist für jede Umlenkstelle und am Spannanker im Spannprogramm anzugeben.

Nach dem Straffen und Abkühlen der Korrosionsschutzmasse sind am Spannanker und an allen Umlenkstellen Markierungen auf dem Hüllrohr anzubringen und ihre Ausgangslagen einzumessen (siehe Anlage 19). Am Spannanker wird die temporäre Abdichtung des Teleskopübergangs wieder geöffnet und es wird eine Schelle zur Befestigung eines Kettenzuges am Hüllrohr angebracht. Über den Kettenzug ist erforderlichenfalls zur Erzielung äußerer Gleitung des Hüllrohrs auch im Spannankerbereich das mit dem Vorspannen der Litzen simultane Mitziehen des Hüllrohres möglich. Bei im Spannankerbereich planmäßig umgelenkten Spanngliedern kann in der Regel auf das Mitziehen des Hüllrohrs verzichtet werden.

Die Wege des Hüllrohrs sind zu messen und mit den rechnerisch ermittelten Wegen der Spannstahllitzen zu vergleichen (jede Umlenkstelle und Spannanker). Der Anteil an innerer Gleitung (Differenz von Litzenziehweg und Verschiebung des Hüllrohrs an der Markierung) beim Vorspannen (nach dem Straffen) darf maximal 10 % des Ziehweges und maximal 10 cm betragen (der kleinere Wert ist maßgebend). Der Anteil an äußerer Gleitung des Hüllrohres (Verschiebung des Hüllrohres) muss mindestens 90 % des Ziehweges betragen. Bei Einhaltung dieser Bedingungen ist eine Beschränkung des Vorspannweges nicht erforderlich. Ausgenommen von dieser Bestimmung sind gerade Spannglieder ohne planmäßige oder unplanmäßige Umlenkungen.

Am Spannanker darf sich das Hüllrohr außerdem nicht aufstauchen, so dass zusätzlich die Ausgangslage und der gesamte Weg des Hüllrohrs (Straffen und Vorspannen) zu messen und zu dokumentieren sind, um nachzuweisen, dass im Endzustand die Lage gemäß Anlagen 12 bzw. 13, Abbildung C erreicht wurde.

Ein Nachspannen der Spannglieder, verbunden mit dem Lösen der Keile und unter Wiederverwendung der Keile, ist zulässig. Die beim vorausgegangenen Anspannen sich ergebenen Klemmstellen müssen nach dem Nachspannen und dem Verankern um mindestens 15 mm in den Keilen nach außen verschoben liegen. Nachspannwege < 15 mm sind unzulässig.

Spätestens nach Aufbringen der vollen Vorspannung ist an den Verankerungs- und Umlenkstellen zu überprüfen, ob das Spannglied sich an den Austrittspunkten abgehoben hat. Ist dies nicht der Fall, ist das Spannglied auszubauen und die entsprechende Stelle nachzubessern. Ob dasselbe Spannglied wieder eingebaut werden kann, ist in Absprache mit dem Bauherrn festzulegen.

4.2.10 Korrosionsschutzmaßnahmen nach dem Vorspannen

Die Herstellung des Korrosionsschutzes der Verankerungsbereiche erfolgt durch eine Schutzhauben und einem System aus Abschlussplatte und flexibler Abdeckkappe bzw. Abdeckröhrchen, die mit Korrosionsschutzmasse verfüllt werden (siehe Anlagen 6, 7 und 21).

Der Stoß zwischen dem Anschlusshüllrohr und dem Hüllrohr am Spannanker ist dauerhaft durch eine Übergangsschweißmuffe zu verschließen.

Die Hohlräume müssen vollständig mit Vaseline FC 284 verfüllt werden.

760403 17



Seite 17 von 18 | 8. Dezember 2017

4.2.11 Nachspannen

Ein Nachspannen der Spannglieder, verbunden mit dem Lösen der Keile und unter Wiederverwendung der Keile, ist zugelassen (siehe Abschnitt 4.2.9).

Vorarbeiten sind das Entfernen der Schutz- und Sicherungshauben und des Stoßes zwischen dem Anschlusshüllrohr und dem Hüllrohr beim Spannanker. Wie beim Vorspannen sind Markierungen auf dem Hüllrohr aufzubringen und ihre Ausgangslagen einzumessen. Die Wege des Hüllrohrs sind zu messen und mit den rechnerisch ermittelten Wegen der Spannstahllitzen zu vergleichen (jede Umlenkstelle und Spannanker). Der Anteil an innerer Gleitung (Differenz von Litzenziehweg und Verschiebung des Hüllrohrs an der Markierung) beim Spannen darf maximal 10 % des Ziehweges und maximal 10 cm betragen (der kleinere Wert ist maßgebend). Dabei müssen die Wege aus dem Vorspannvorgang mitberücksichtigt werden. Bei Einhaltung dieser Bedingung ist eine Beschränkung des Nachspannweges nicht erforderlich.

Wird bei der inneren Gleitung an einer Stelle des Spanngliedes der Wert von 10 cm erreicht, so darf das Spannglied nicht weiter nachgespannt werden. Wurde der Wert von 10 cm bereits beim Vorspannen erreicht, so ist das Nachspannen nicht zulässig.

Am Spannanker darf sich das Hüllrohr außerdem nicht aufstauchen (siehe Abschnitt 4.2.9). Nach dem Nachspannen werden die Korrosionsschutzmaßnahmen nach Abschnitt 4.2.10 durchgeführt.

4.2.12 Auswechseln von Spanngliedern

Der Ausbau von Spanngliedern und anschließende Einbau neuer Spannglieder ist möglich (siehe Anlage 21). Die Bedingungen, unter denen Spannglieder ausgetauscht werden können, die Anzahl der Spannglieder, die gleichzeitig ausgetauscht werden dürfen, sowie die bauseitigen Vorkehrungen, die schon bei der Bauwerksplanung vorgesehen werden müssen, sind im Einzelfall festzulegen.

Für jeden Anwendungsfall sind die beim Trennen der Spannglieder zu beachtenden Arbeitsanweisungen und Arbeitsschutzmaßnahmen vom Ausführenden festzulegen und mit dem Bauherrn abzustimmen.

4.2.13 Einzellitzenkopplungen

Die Einzellitzenkopplungen müssen gemäß Anlage 25 versetzt angeordnet werden. Die Litzen sind zur Sicherung der Einschubtiefe mit Farbmarkierungen zu versehen.

5 Normenverzeichnis

Folgende Normen werden in der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung in Bezug genommen:

| ETAG 013:2002:06 | Leitlinie für die Europäische Technische Zulassung für Bausätze zur Vorspannung von Tragwerken | | | | | |
|----------------------------|---|--|--|--|--|--|
| DIN 1045-1:2008-08 | Tragwerke aus Beton, Stahlbeton und Spannbeton - Teil 1: Bemessung und Konstruktion | | | | | |
| DIN EN 1992-1-1:2011-01 | Eurocode 2: Bemessung und Konstruktion von Stahlbeton- und Spannbetontragwerken - Teil 1-1: Allgemeine Bemessungsregeln und Regeln für den Hochbau; Deutsche Fassung EN 1992-1-1:2004+AC:2010 | | | | | |
| DIN EN 1992-1-1/NA:2013-04 | Nationaler Anhang - National festgelegte Parameter - Eurocode 2: Bemessung und Konstruktion von Stahlbeton- und Spannbetontragwerken - Teil 1-1: Aligemeine Bemessungsregeln und Regeln für den Hochbau | | | | | |
| DIN EN 13670:2011-03 | Ausführung von Tragwerken aus Beton; Deutsche Fassung | | | | | |

760403 17

EN 13670:2009



Seite 18 von 18 | 8. Dezember 2017

| DIN 1045-3:2012-03 | Tragwerke aus Beton, Stahlbeton und Spannbeton - Teil 3: Bauausführung Anwendungsregeln zu DIN EN 13670 |
|-------------------------------|---|
| DIN EN 523:2003-11 | Hüllrohre aus Bandstahl für Spannglieder |
| DIN EN 1369:1997-02 | Magnetpulverprüfung; Deutsche Fassung EN 1369:1996 |
| DIN EN 12680-3:2003-06 | Ultraschallprüfung, Teil 3: Gussstücke aus Gusseisen mit Kugelgraphit, Deutsche Fassung EN 12680-3:2003 |
| DIN EN ISO 12944-4:1998-07 | Beschichtungsstoffe - Korrosionsschutz von Stahlbauten durch Beschichtungssysteme - Teil 4: Arten von Oberflächen und Oberflächenvorbereitung (ISO 12944-4:1998); Deutsche Fassung EN ISO 12944-4:1998 |
| DIN EN ISO 12944-5:2008-1 | Beschichtungsstoffe - Korrosionsschutz von Stahlbauten durch Beschichtungssysteme - Teil 5: Beschichtungssysteme (ISO12944-5:2007); Deutsche Fassung EN ISO 12944-5:2007 |
| DIN EN ISO 12944-7:1998-07 | Beschichtungsstoffe - Korrosionsschutz von Stahlbauten durch Beschichtungssysteme - Teil 7: Ausführung und Überwachung der Beschichtungsarbeiten (ISO 12944-7:1998); Deutsche Fassung EN ISO 12944-7:1998 |
| DIN EN 10204:2005-01 | Metallische Erzeugnisse - Arten von Prüfbescheinigungen; Deutsche Fassung EN 10204:2004 |
| DIN-Fachbericht 102:2009-03 | Betonbrücken |
| DAfStB-Heft 525:2003-09 | Erläuterung zur DIN 1045-1 einschließlich Berichtigung 1:2005-05 |
| DAfStB-Heft 600:2012 | Erläuterung zu DIN EN 1992-1-1 und DIN EN 1992-1-1/NA |
| Richtlinie DVS 2207-1:2005-09 | Schweißen von thermoplastischen Kunststoffen, Heizelementschweißen von Rohren, Rohrleitungsteilen und Tafeln aus PE-HD |
| Richtlinie DVS 2212-1:2006-05 | Prüfungen von Kunststoffschweißern - Prüfgruppen I und II |

Dr.-Ing. Lars Eckfeldt Referatsleiter

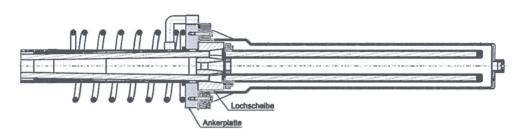
Beglaubigt
Deutsches Institut
Tür Bautechnik



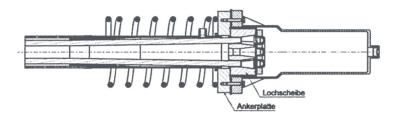
BBV Externes Litzenspannverfahren Typ E

Übersicht Verankerungen

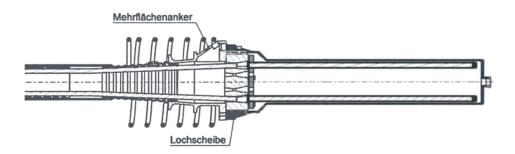
1. Spannanker (S) BBV L 3 - BBV L 9



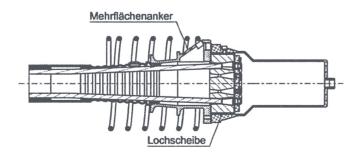
2. Festanker (F) BBV L 3 - BBV L 9



3. Spannanker (S) BBV L 12 - BBV L 31



4. Festanker (F) BBV L 12 - BBV L 31



BBV Externes Spannverfahren Typ E

Übersicht Verankerung Technische Angaben BBV L 3 E – L9 E



Spannstahlgüte: St 1570/1770

Technische Angaben BBV L3 E - BBV L9 E

| Spanngliedbezeichnung | Einheit | BBVL3 | BBV L 4 | BBVL 5 | BBVL7 | BBVL9 |
|--|---------|-------|---------|--------|-------|-------|
| Lochbild | 00 | 000 | 000 | 000 | 000 | 000 |
| Anzahl der Litzen, St1570/1770 | n | 3 | 4 | 5 | 7 | 9 |
| 150mm²: Querschnitt Ap | mm² | 450 | 600 | 750 | 1050 | 1350 |
| 150mm² : Gewicht | kg/m | 3,52 | 4,69 | 5,86 | 8,20 | 10,55 |
| 150mm² : P _{max} = 0,90·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 608 | 810 | 1013 | 1418 | 1823 |
| 150mm² : P _{m0(x)} = 0,85·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 574 | 765 | 956 | 1339 | 1721 |
| 150mm² : Bruchlast F _{pk} =n·150·1770/1000 | kN | 797 | 1062 | 1328 | 1859 | 2390 |
| 140mm²: Querschnitt Ap | mm² | 420 | 560 | 700 | 980 | 1260 |
| 140mm²: Gewicht | kg/m | 3,28 | 4,37 | 5,47 | 7,65 | 9,84 |
| 140mm² : P _{max} = 0,90·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 567 | 756 | 945 | 1323 | 1701 |
| 140 mm² : $P_{m0(x)} = 0.85 \cdot f_{p0,1k} \cdot Ap$ * | kN | 536 | 714 | 893 | 1250 | 1607 |
| 140mm² : Bruchlast F _{pk} =n·140·1770/1000 | kN | 743 | 991 | 1239 | 1735 | 2230 |
| Reibungsverluste | | | | | | |
| Spannanker Δ PμS | % | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 1,1 | 1,0 |
| mittlerer Reibungswert μ | - | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 |
| Hüllrohr aus PE (SDR17) | | | | | | |
| Innendurchmesser | mm | 40,8 | 53,6 | 53,6 | 66,0 | 66,0 |
| Rohrwanddicke | mm | 4,6 | 4,7 | 4,7 | 4,5 | 4,5 |
| Außendurchmesser | mm | 50 | 63 | 63 | 75 | 75 |
| Minimaler Umlenkradius, Standardwerte | m | 3,00 | 3,00 | 3,00 | 3,10 | 3,90 |
| Minimaler Umlenkradius, reduzierte Werte | m | 2,20 | 2,20 | 2,20 | 2,20 | 2,80 |
| Litzenüberstände ** | mm | 215 | 215 | 700 | 710 | 820 |

^{*} basierend auf $f_{p0,1k} = 1500 \text{ N/mm}^2 \text{ (St } 1570/1770)$

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Spannstahlgüte St 1570/1770 Technische Angaben BBV L 3 E – L9 E

^{**} Zum Ansetzen der Spannpresse ab Vorderkante Lochscheibe, geringere Überstände nach Rücksprache mit BBV Systems GmbH möglich



Spannstahlgüte: St 1570/1770

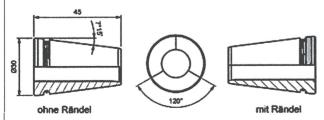
Technische Angaben BBV L12 E - BBV L31 E

| Spanngliedbezeichnung | Einheit | BBV L 12 | BBV L 15 | BBV L 19 | BBV L 22 | BBV L 27 | BBV L31 |
|--|---------|---|----------|-------------------------------------|--------------------------------------|--|---|
| Lochbild | - | 000000000000000000000000000000000000000 | 000000 | 000 0000 0000 0000 0000 | 0000 0000 0000 0000 0000 | 000 0000 00000 00000 00000 | 00000 00000 00000 00000 00000 |
| Anzahl der Litzen, St1570/1770 | n | 12 | 15 | 19 | 22 | 27 | 31 |
| 150mm²: Querschnitt Ap | mm² | 1800 | 2250 | 2850 | 3300 | 4050 | 4650 |
| 150mm²: Gewicht | kg/m | 14,06 | 17,58 | 22,27 | 25,78 | 31,64 | 36,33 |
| 150mm² : P _{max} = 0,90·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 2430 | 3038 | 3848 | 4455 | 5468 | 6278 |
| 150mm² : $P_{m0(x)} = 0.85 \cdot f_{p0.1k} \cdot Ap *$ | kN | 2295 | 2869 | 3634 | 4208 | 5164 | 5929 |
| 150mm² : Bruchlast F _{pk} =n·150·1770/1000 | kN | 3186 | 3983 | 5045 | 5841 | 7169 | 8231 |
| 140mm²: Querschnitt Ap | mm² | 1680 | 2100 | 2660 | 3080 | 3780 | 4340 |
| 140mm²: Gewicht | kg/m | 13,12 | 16,40 | 20,77 | 24,05 | 29,51 | 33,88 |
| 140mm² : P _{max} = 0,90·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 2268 | 2835 | 3591 | 4158 | 5103 | 5859 |
| 140mm² : P _{m0(x)} = 0,85·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 2142 | 2678 | 3392 | 3927 | 4820 | 5534 |
| 140mm²: Bruchlast F _{pk} =n·140·1770/1000 | kN | 2974 | 3717 | 4708 | 5452 | 6691 | 7682 |
| Reibungsverluste | | | | | | | |
| Spannanker ΔPμS | % | 0,8 | 0,8 | 0,8 | 0,6 | 0,8 | 0,8 |
| mittlerer Reibungsbeiwert μ | - | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 |
| Hüllrohr aus PE (SDR17) | | | | | | | |
| innendurchmesser | mm | 79,2 | 96,8 | 96,8 | 96,8 / 110,2 | 110,2 | 123,4 |
| Rohrwanddicke: | mm | 5,4 | 6,6 | 6,6 | 6,6 / 7,4 | 7,4 | 8,3 |
| Außendurchmesser | mm | 90 | 110 | 110 | # 110 / 125 | 125 | 140 |
| Minimaler Umlenkradius, Standardwerte | m | 4,00 | 3,80 | 4,80 | 5,50 / 4,80 | 6,00 | 5,80 |
| Minimaler Umlenkradius, reduzierte Werte | m | 2,90 | 2,80 | 3,50 | 4,00 / 3,60 | 4,40 | 4,30 |
| Hüllrohr aus PE (SDR22) **** | | | | | | | |
| innendurchmesser | mm | - | 100 | 100 | 100 / 113,6 | 113,6 | 127,2 |
| Rohrwanddicke | mm | - | 5,0 | 5,0 | 5,0 / 5,7 | 5,7 | 6,4 |
| Außendurchmesser | mm | - | 110,0 | 110,0 | # 110 / 125 | 125 | 140 |
| Minimaler Umlenkradius, Standardwerte | m | - | 4,10 | 5,20 | 6,00 / 5,10 | 6,30 | 6,10 |
| Minimaler Umlenkradius, reduzierte Werte | m | - | 3,00 | 3,80 | 4,40 / 3,80 | 4,60 | 4,40 |
| Litzenüberstände ** | mm | 800 | 800 | 1100 | 1100 | 1200 | 1200 |

^{*} und ** siehe Anlage 2

Verwendung der kleineren Hüllrohrdurchmesser nur nach Rücksprache mit BBV Systems GmbH

Verankerungskeile Typ 30



Bei vorverkeilten Festankern sind wahlweise gerändelte Keile verwendbar

Keilsätze für die Verankerung der 150 mm² Litze (0,62") tragen an der Oberseite den Aufdruck 0.62.

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Spannstahlgüte St 1570/1770 Technische Angaben, BBV L 12 E – BBV L 31 E Verankerungskeil Typ 30

^{****} optional nach Rücksprache mit BBV Systems GmbH



Spannstahlgüte: St 1660/1860

Technische Angaben BBV L3 E - BBV L9 E

| Spanngliedbezeichnung | Einheit | BBVL3 | BBV L 4 | BBVL 5 | BBVL7 | BBVL9 |
|--|---------|-------|---------|--------|-------|-------|
| Lochbild | - | 000 | 000 | 000 | 000 | 000 |
| Anzahl der Litzen, St1660/1860 | n | 3 | 4 | 5 | 7 | 9 |
| 150mm²: Querschnitt Ap | mm² | 450 | 600 | 750 | 1050 | 1350 |
| 150mm ² : Gewicht | kg/m | 3,52 | 4,69 | 5,86 | 8,20 | 10,55 |
| 150mm² : P _{max} = 0,90·f _{p0,1k} ·Ap * | kiN | 648 | 864 | 1080 | 1512 | 1944 |
| 150mm² : $P_{m0(x)} = 0.85 \cdot f_{p0.1k} \cdot Ap *$ | kΝ | 612 | 816 | 1020 | 1428 | 1836 |
| 150mm² : Bruchlast F _{pk} =n·150·1860/1000 | kN | 837 | 1116 | 1395 | 1953 | 2511 |
| 140mm²: Querschnitt Ap | mm² | 420 | 560 | 700 | 980 | 1260 |
| 140mm ² : Gewicht | kg/m | 3,28 | 4,37 | 5,47 | 7,65 | 9,84 |
| 140mm² : P _{max} = 0,90·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 605 | 806 | 1008 | 1411 | 1814 |
| 140mm² : P _{m0(x)} = 0,85·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 571 | 762 | 952 | 1333 | 1714 |
| 140mm² : Bruchlast F _{pk} =n·140·1860/1000 | kN | 781 | 1042 | 1302 | 1823 | 2344 |
| Reibungsverluste | | | | | | |
| Spannanker Δ PμS | % | 1,2 | 1,2 | 1,2 | 1,1 | 1,0 |
| mittlerer Reibungsbeiwert μ | - | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 |
| Hüllrohr aus PE (SDR17) | | | | | | |
| Innendurchmesser | mm | 40,8 | 53,6 | 53,6 | 66,0 | 66,0 |
| Rohrwanddicke | mm | 4,6 | 4,7 | 4,7 | 4,5 | 4,5 |
| Außendurchmesser | mm | 50 | 63 | 63 | 75 | 75 |
| Minimaler Umlenkradius, Standardwerte | m | 3,20 | 3,10 | 3,10 | 3,30 | 4,10 |
| Minimaler Umlenkradius, reduzierte Werte | m | 2,30 | 2,30 | 2,30 | 2,30 | 3,00 |
| Litzenüberstände ** | mm | 215 | 215 | 700 | 710 | 820 |

^{*} basierend auf $f_{p0,1k} = 1600 \text{ N/mm}^2 \text{ (St } 1660/1860)$

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Spannstahlgüte St 1660/1860 Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 9 E

^{**} Zum Ansetzen der Spannpresse ab Vorderkante Lochscheibe, geringere Überstände nach Rücksprache mit BBV Systems GmbH möglich



Spannstahlgüte: St 1660/1860

Technische Angaben BBV L12 E - BBV L31 E

| Spanngliedbezeichnung | Einheit | BBV L 12 | BBV L 15 | BBV L 19 | BBV L 22 | BBV L 27 | BBV L31 |
|--|---------|---|---------------------|-----------------------------|-------------------------------|---|---|
| Lochbild | - | 000000000000000000000000000000000000000 | 000 0000 0000 | 000 0000 0000 0000 | 0000 00000 0000 0000 | 000 0000 00000 00000 00000 00000 | 00 00000 000000 000000 000000 000000 |
| Anzahl der Litzen, St1660/1860 | n | 12 | 15 | 19 | 22 | 27 | 31 |
| 150mm²: Querschnitt Ap | mm² | 1800 | 2250 | 2850 | 3300 | 4050 | 4650 |
| 150mm²: Gewicht | kg/m | 14,06 | 17,58 | 22,27 | 25,78 | 31,64 | 36,33 |
| 150mm² : P _{max} = 0,90·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 2592 | 3240 | 4104 | 4752 | 5832 | 6696 |
| 150mm² : $P_{m0(x)} = 0.85 \cdot f_{p0.1k} \cdot Ap$ * | kN | 2448 | 3060 | 3876 | 4488 | 5508 | 6324 |
| 150mm² : Bruchlast F _{pk} =n·150·1860/1000 | kN | 3348 | 4185 | 5301 | 6138 | 7533 | 8649 |
| 140mm²: Querschnitt Ap | mm² | 1680 | 2100 | 2660 | 3080 | 3780 | 4340 |
| 140mm²: Gewicht | kg/m | 13,12 | 16,40 | 20,77 | 24,05 | 29,51 | 33,88 |
| 140mm² : P _{max} = 0,90·f _{p0,1k} ·Ap * | kN | 2419 | 3024 | 3830 | 4435 | 5443 | 6250 |
| 140mm²: $P_{m0(x)} = 0.85 \cdot f_{p0.1k} \cdot Ap *$ | kN | 2285 | 2856 | 3618 | 4189 | 5141 | 5902 |
| 140mm² : Bruchlast F _{pk} =n·140·1860/1000 | kN | 3125 | 3906 | 4948 | 5729 | 7031 | 8072 |
| Reibungsverluste | | | | | | | |
| Spannanker Δ PμS | % | 0,8 | 0,8 | 0,8 | 0,6 | 0,8 | 0,8 |
| mittlerer Reibungsbeiwert μ | % | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 | 0,08 |
| Hüllrohr aus PE (SDR17) | | | | | | | |
| Innendurchmesser | mm | 79,2 | 96,8 | 96,8 | 96,8 / 110,2 | 110,2 | 123,4 |
| Rohrwanddicke | mm | 5,4 | 6,6 | 6,6 | 6,6 / 7,4 | 7,4 | 8,3 |
| Außendurchmesser | mm | 90 | 110 | 110 | # 110 / 125 | 125 | 140 |
| Minimaler Umlenkradius, Standardwerte | m | 4,10 | 4,00 | 5,00 | 5,80 / 5,90 | 6,30 | 6,10 |
| Minimaler Umlenkradius, reduzierte Werte | m | 3,00 | 2,90 | 3,70 | 4,20 / 3,70 | 4,60 | 4,50 |
| Hüllrohr aus PE (SDR22) **** | | | | | | | |
| nnendurchmesser | mm | - | 100 | 100 | 100 / 113,6 | 113,6 | 127,2 |
| Rohrwanddicke | mm | | 5,0 | 5,0 | 5,0 / 5,7 | 5,7 | 6,4 |
| Außendurchmesser | mm | = | 110,0 | 110,0 | # 110 / 125 | 125 | 140 |
| Minimaler Umlenkradius, Standardwerte | m | - | 4,40 | 5,50 | 6,30 / 5,40 | 6,70 | 6,40 |
| Minimaler Umlenkradius, reduzierte Werte | m | | 3,20 | 4,00 | 4,60 / 4,00 | 4,90 | 4,70 |
| itzenüberstände ** | mm | 800 | 800 | 1100 | 1100 | 1200 | 1200 |

^{*} und ** siehe Anlage 2

| BBV Externes Spannverfahren Typ E | |
|--|----------|
| Spannstahlgüte St 1660/1860 Technische Angaben BBV L 12 E – BBV L 31 E | Anlage 5 |

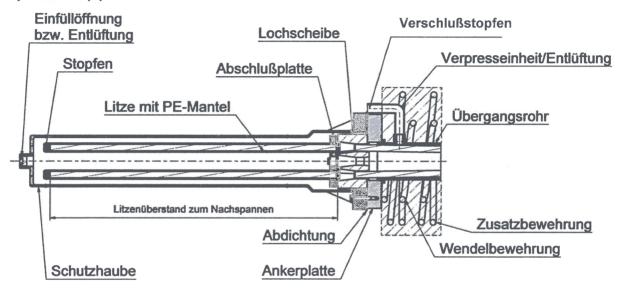
^{****} optional nach Rücksprache mit BBV Systems GmbH

[#] Verwendung der kleineren Hüllrohrdurchmesser nur nach Rücksprache mit BBV Systems GmbH

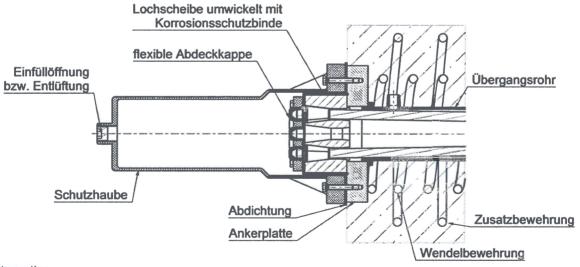


Verankerung mit Ankerplatten L 3 E – L9 E

Spannanker (S)



Festanker (F)



Alternativ:

Bei Wegfall der flexiblen Abdeckkappe, muß die Schutzhaube mit Korrosionsschutzmasse verfüllt werden

BBV Externes Spannverfahren Typ E

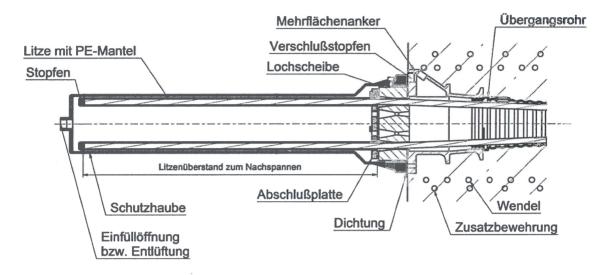
Spannanker (S) und Festanker (F) Technische Angaben

BBVL3E-BBVL9E

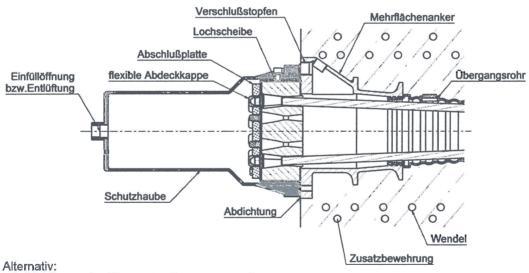


Verankerung mit Mehrflächenanker L 12 E - L31 E

Spannanker (S)



Festanker (F)



Bei Wegfall der flexiblen Abdeckkappe, muß die

Schutzhaube mit Korrosionsschutzmasse verfüllt werden

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Spannanker (S) und Festanker (F) Technische Angaben

BBV L 12 E - BBV L 31 E



Achs- und Randabstände

| Spanngliedbezeichnung | | L3 | L4 | L5 | L7 | L7 R | L9 | L9 R |
|--------------------------------------|-------|-----------|-----------|-----------|-------------|-----------|-----------|-----------|
| | Einh. | | | | Ankerplatte | | | |
| Mindest-Achsabstand * | | | | | | | | |
| f _{crnj,cube} ≥ 30 N/mm² ** | mm | 215 x 190 | 245 x 220 | 275 x 245 | 325 x 285 | 305 x 305 | 370 x 325 | 350 x 350 |
| f _{cmj,cube} ≥ 34 N/mm² | mm | 200 x 175 | 230 x 205 | 260 x 230 | 305 x 270 | 290 x 290 | 345 x 305 | 325 x 325 |
| f _{cmj,cube} ≥ 40 N/mm² | mm | 185 x 160 | 215 x 185 | 235 x 210 | 280 x 245 | 265 x 265 | 320 x 275 | 300 x 300 |
| f _{cmj,cube} ≥ 45 N/mm² | mm | 170 x 150 | 200 x 175 | 225 x 195 | 260 x 230 | 245 x 245 | 295 x 265 | 280 x 280 |
| Mindest-Randabstand *** | | | | | | | | |
| f _{cmj,cube} ≥ 30 N/mm² ** | mm | 130 x 115 | 145 x 130 | 160 x 145 | 185 x 165 | 175 x 175 | 205 x 185 | 195 x 195 |
| f _{cmj,cube} ≥ 34 N/mm² | mm | 120 x 110 | 135 x 125 | 150 x 135 | 175 x 155 | 165 x 165 | 195 x 175 | 185 x 185 |
| f _{cmj, cube} ≥ 40 N/mm² | mm | 115 x 100 | 130 x 115 | 140 x 125 | 160 x 145 | 155 x 155 | 180 x 160 | 170 x 170 |
| f _{cmj,cube} ≥ 45 N/mm² | mm | 105 x 95 | 120 x 110 | 135 x 100 | 150 x 135 | 145 x 145 | 210 x 155 | 160 x 160 |

| Spanngliedbezeichnung | | L12 | L15 | L19 | L22 | L27 | L31 |
|---|-------|-----|-----|----------|----------|-----|-----|
| | Einh. | | | Mehifläc | henanker | | |
| Mindest-Achsabstand * | | | | | | | |
| f _{cmj,cube} ≥ 28 N/mm² (quadratisch) ** | mm | 405 | 450 | 505 | 545 | 605 | 645 |
| f _{cmj,cube} ≥ 34 N/mm² (quadratisch) | mm | 370 | 415 | 465 | 500 | 550 | 595 |
| f _{cml,cube} ≥ 40 N/mm² (quadratisch) | mm | 340 | 380 | 430 | 460 | 510 | 545 |
| f _{cmj,cube} ≥ 45 N/mm² (quadratisch) | mm | 325 | 360 | 405 | 435 | 485 | 520 |
| Mindest-Randabstand *** | | | | | | | |
| f _{cml,cube} ≥ 28 N/mm² (quadratisch) ** | mm | 225 | 245 | 275 | 295 | 325 | 345 |
| f _{crnj, cube} ≥ 34 N/mm² (quadratisch) | mm | 205 | 230 | 255 | 270 | 295 | 320 |
| f _{cmj,cube} ≥ 40 N/mm² (quadratisch) | mm | 190 | 210 | 235 | 250 | 275 | 295 |
| f _{cmj,cube} ≥ 45 N/mm² (quadratisch) | mm | 185 | 200 | 225 | 240 | 265 | 280 |

^{*} die Verankerungsabstände k\u00f6nnen in einer Richtung auf 85\u00d8 der Tabellenwerte reduziert werden, wenn sie gleichzeitig in der anderen Richtung entsprechend vergr\u00f6\u00dfert werden.

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Achs- und Randabstände Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E

fcmj,cube \geq 30 N/mm² gilt für BBV L3 bis L9 fcmj,cube \geq 28 N/mm² gilt für BBV L12 bis L31

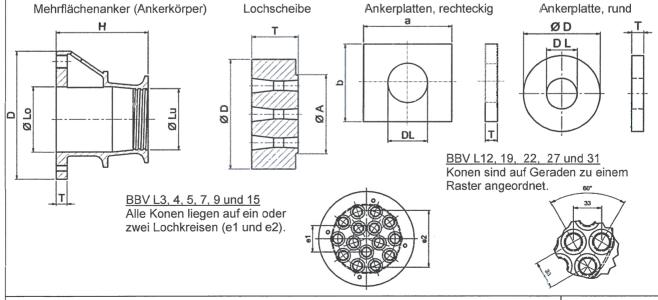
^{***} Minimaler Randabstand: Achsabstand/2 +20mm (Aufrunden in 5er Schritten)



| Spanngliedbezeic | hnung | Einheit | L3 | L4 | L5 | L7 | L7R | L9 | L9R | L12 | L15 | L19 | L22 | L27 | L31 |
|--------------------|--------|---------|------|------|------|-----|-----|-----|-----|------|--------|------|------|------|-----|
| Ankerplatte, eckio | 1 | | | | | | | | | | | | | | |
| Seitenlänge | а | mm | 160 | 180 | 195 | 215 | - | 250 | - | - | - | - | - | - | - |
| Seitenlänge | b | mm | 140 | 160 | 170 | 190 | - | 220 | - | - | - | - | - | - | - |
| Dicke | T | mm | 25 | 25 | 30 | 35 | - | 35 | - | - | - | - | - | - | - |
| Lochdurchmesser | DL | mm | 72 | 81 | 83 | 93 | - | 113 | - | - | - | - | - | - | _ |
| Ankerplatte, rund | | | | , | | | | | | | | | | | |
| Durchmesser | ØD | mm | - | - | - | - | 230 | - | 265 | - | - | - | - | - | - |
| Dicke | T | mm | - | - | - | - | 35 | - | 35 | - | _ | - | - | - | - |
| Lochdurchmesser | DL | mm | - | - | - | - | 93 | - | 113 | - | - | - | - | - | - |
| Mehrflächenankei | | | | | | | | | | | | | | | |
| Durchmesser | D | mm | - | - | - | | - | | - | 240 | 270 | 300 | 327 | 360 | 38: |
| Höhe | Н | mm | - | - | - | | - | | - ; | 182 | 203 | 227 | 248 | 272 | 29 |
| Dicke 1. Fläche | T | mm | - | - | - | | - | | - | 22 | 23 | 27 | 28 | 32 | 34 |
| Loch-Ø, oben | Ø Lo | mm | - | - | - | | - | | - | 131 | 150 | 163 | 183 | 199 | 20 |
| Loch-Ø, unten | Ø Lu | mm | - | - | - | | - | | - | 123 | 139 | 148 | 165 | 176 | 18 |
| Lochscheibe | | | | | | | | | | | | | | | |
| Durchmesser | ØD | mm | 104 | 104 | 115 | 1: | 32 | 16 | 30 | 180 | 200 | 220 | 245 | 265 | 280 |
| Dicke | Т | mm | 65 | 65 | 70 | 7 | 5 | 7 | 5 | 80 | 82 | 92 | 105 | 120 | 12 |
| Absatz | ØΑ | mm | 68 | 77 | 79 | 8 | 9 | 10 | 9 | 127 | 146 | 159 | 179 | 195 | 204 |
| Lochkreis | e1/e2 | mm | 45/- | 54/- | 56/- | 66 | 6/- | 86 | 6/- | *) | 56/120 | *) | *) | *) | *) |
| Lochscheibe – Ty | p 2 | | | | | | | | | | | | | | |
| Durchmesser | ØD | mm | 104 | 114 | 120 | 1: | 33 | 16 | 30 | 180 | 194**) | 220 | 245 | 265 | 284 |
| Dicke | Т | mm | 45 | 50 | 50 | 5 | 0 | 5 | 0 | 61 | 60 | 77 | 77 | 91 | 87 |
| Absatz | ØΑ | mm | 68 | 77 | 79 | 8 | 9 | 10 | 9 | 127 | 146 | 159 | 179 | 195 | 204 |
| Lochkreis | e1/e2 | mm | 45/- | 54/- | 56/- | 66 | 6/- | 86 | 6/ | *) | 56/120 | *) | *) | *) | *) |
| Übergangsrohr | | | | | | | | | | | | | | | |
| Max. Außendurchm | nesser | mm | 70 | 79 | 81 | 9 | 1 | 11 | 11 | 131 | 147 | 156 | 173 | 184 | 190 |
| Länge min. | | mm | ≥325 | ≥355 | ≥375 | ≥4 | 25 | ≥4 | 75 | ≥265 | ≥265 | ≥340 | ≥365 | ≥465 | ≥32 |

^{*)} Raster, siehe Abbildung unten links: BBV L12, 19, 22, 27 und 3

^{**)} alternativ 200 möglich



BBV Externes Spannverfahren Typ E

Abmessungen der Einzelteile Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E



Spannanker (S) und Festanker (F)

Wendel und Zusatzbewehrung

| Spanngliedbezeichnung | Einheit | | | L5 | L7 | L 9 | L 12 | L 15 | L 19 | L 22 | L 27 | L31 |
|--|---------|---------|---------|------------|---------|---------|---------|---------|----------|----------|---------|---------|
| | | | | Ankerplati | te | | | | Mehrfläd | henanker | | |
| Wendel * Stabdurchmesser | | | | | | | | | | | | |
| f _{cmi,cube} ≥ 28/30 N/mm ² ** | mm | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 16 | 16 | 16 | 16 |
| f _{cmi,cube} ≥ 34 N/mm² | mm | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 16 | 16 | 16 | 16 | 16 |
| f _{cmi,cube} ≥ 40 N/mm² | mm | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 16 | 16 | 16 | 16 |
| f _{cmi,cube} ≥ 45 N/mm² | mm | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 14 | 16 | 16 | 16 | 16 |
| d außen *) | | | } | | | | | | | | | |
| f _{cmi,cube} ≥ 28/30 N/mm² ** | mm | 140 | 160 | 180 | 200 | 240 | 300 | 345 | 390 | 430 | 490 | 520 |
| f _{cmi,cube} ≥ 34 N/mm² | mm | 135 | 150 | 170 | 190 | 230 | 300 | 340 | 380 | 410 | 450 | 480 |
| f _{cmi,cube} ≥ 40 N/mm² | mm | 130 | 135 | 160 | 190 | 225 | 285 | 320 | 360 | 380 | 430 | 460 |
| f _{cmi,cube} ≥ 45 N/mm² | mm | 120 | 120 | 140 | 180 | 220 | 270 | 315 | 340 | 365 | 410 | 430 |
| min. Länge | | | | | | | | 1 | | | | |
| f _{cmi,cube} ≥ 28/30 N/mm² ** | mm | 200 | 230 | 250 | 300 | 350 | 350 | 400 | 450 | 450 | 550 | 550 |
| f _{cmi,cube} ≥ 34 N/mm² | mm | 180 | 210 | 240 | 270 | 310 | 300 | 350 | 400 | 450 | 470 | 470 |
| f _{cmi,cube} ≥ 40 N/mm² | mm | 170 | 200 | 220 | 250 | 290 | 300 | 300 | 350 | 350 | 450 | 450 |
| f _{cmi,cube} ≥ 45 N/mm² | mm | 160 | 180 | 200 | 250 | 275 | 250 | 250 | 300 | 300 | 350 | 350 |
| | | | | | | | | | | | | |
| min. Ganghöhe | | | | | | | | | | | | |
| f _{cmi,cube} ≥ 28/30 N/mm ² ** | mm | 40 | 40 | 40 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 |
| f _{cmi,cube} ≥ 34 N/mm² | mm | 40 | 40 | 40 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 |
| f _{cmi,cube} ≥ 40 N/mm² | mm | 40 | 40 | 40 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 |
| f _{cmi.cube} ≥ 45 N/mm² | mm | 40 | 40 | 40 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 | 50 |
| Windungen | | | | | | | | | | | | |
| f _{cmi,cube} ≥ 28/30 N/mm ² ** | n | 6 | 7 | 7,5 | 7 | 8 | 8 | 9 | 10 | 10 | 12 | 12 |
| f _{cmi,cube} ≥ 34 N/mm² | n | 5,5 | 6,5 | 7 | 6,5 | 7 | 7 | 8 | 9 | 10 | 10,5 | 10,5 |
| f _{cmi,cube} ≥ 40 N/mm² | 'n | 5,5 | 6 | 6,5 | 6 | 7 | 7 | 7 | 8 | 8 | 10 | 10 |
| f _{cmi,cube} ≥ 45 N/mm² | n | 5,0 | 5,5 | 7 | 6 | 6,5 | 6 | 6 | 7 | 7 | 8 | 8 |
| Zusatzbewehrung/Bügel *** Anzahl / ø | | | | | | | | | | | | |
| cmi cupe = 20/00 i viiiiii | Anz xØ | 4 ø 10 | 4 ø 12 | 4 ø 14 | 4 ø 14 | 5 ø 14 | 6 ø 12 | 5ø14 | 6 ø 16 | 7 ø 16 | 11 ø 16 | 12 ø 16 |
| f _{cmi,cube} ≥ 34 N/mm² | Anz x Ø | 4 ø 10 | 5ø10 | 5 ø 12 | 5 ø 12 | 5 ø 14 | 6 ø 14 | 8 ø 14 | 7 ø 16 | 8 ø 16 | 9ø20 | 10 ø 20 |
| f _{cmi,cube} ≥ 40 N/mm² | Anz. xØ | 4ø8 | 4 ø 12 | 5 ø 12 | 5 ø 12 | 5 ø 14 | 5 ø 16 | 6ø16 | 7 ø 16 | 6 ø 20 | 8 ø 20 | 10 ø 20 |
| | Anz xØ | 4 ø 8 | 4 ø 10 | 4 ø 12 | 4 ø 12 | 6 ø 12 | 5ø16 | 6 ø 16 | 8 ø 16 | 8 ø 16 | 8 ø 20 | 9 ø 20 |
| Anordnung hinter Anker- Platte bzw. Ankerkörper | | A/B | A/B | A/B | A/B | A/B | A/B | A/B | A/B | A/B | A/B | A/B |
| f _{cmi,cube} ≥ 28/30 N/mm² ** | mm | 45 / 60 | 45 / 70 | 50 / 75 | 55 / 95 | 55 / 80 | 50 / 70 | 50 / 95 | 50 / 90 | 50 / 80 | 60 / 60 | 60 / 55 |
| f _{cmi,cube} ≥ 34 N/mm² | mm | 45 / 55 | 45 / 50 | 50 / 55 | 55 / 65 | 55 / 75 | 50 / 65 | 50 / 55 | 50 / 70 | 50 / 65 | 60 / 65 | 60 / 55 |
| f _{cmi,cube} ≥ 40 N/mm² | mm | 45 / 55 | 45 / 60 | 50 / 50 | 55 / 60 | 55 / 70 | 50 / 70 | 50 / 65 | 50 / 60 | 50 / 75 | 60 / 65 | 60 / 55 |
| f _{cmi.cube} ≥ 45 N/mm² | mm | 45 / 50 | 45 / 55 | 50 / 60 | 55 / 75 | 55 / 50 | 50 / 65 | 50 / 60 | 50 / 55 | 50 / 50 | 60 / 60 | 60 / 55 |

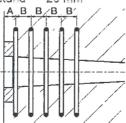
Nennmaße, Toleranzen beim DIBt hinterlegt

** siehe Anlage 8

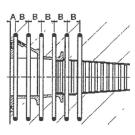
*** Seitenlänge Bügel = Mindest-Achsabstand - 20 mm

Prinzipskizzen:

L3 E - L9 E



L12 E - L 31 E



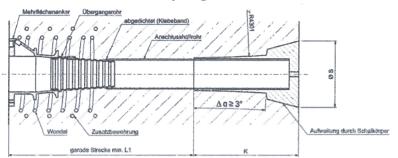
BBV Externes Spannverfahren Typ E

Wendel und Zusatzbewehrung Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E



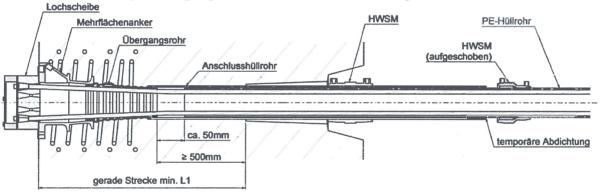
Anschluss Festanker - Hüllrohrstrang

A Bauzustand mit Schalkörper, gerades Anschlusshüllrohr

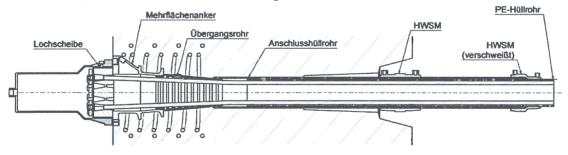


*) Aufweitung Schalkörper ØS und Länge K: In Abhängigkeit der gewählten Schweißmuffe sind nach Rücksprache mit BBV Systems GmbH auch kleinere Aufweitungen möglich

B Zustand vor dem Spannvorgang, Anschluss des Hüllrohrstrangs



C Endzustand, Anschluss des Hüllrohrstrangs



Abmessungen siehe Anlage 12

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Festanker Anschluss Hüllrohrstrang Technische Angaben

BBV L 3 E - BBV L 31 E



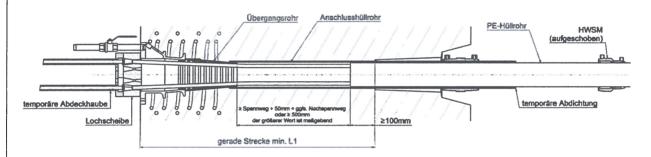
Anschluss Spannanker - Hüllrohrstrang

A Bauzustand mit Schalkörper, gerades Anschlusshüllrohr

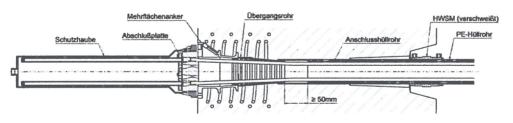


^{*)} Aufweitung Schalkörper ØS und Länge K: In Abhängigkeit der gewählten Schweißmuffe sind nach Rücksprache mit BBV Systems GmbH auch kleinere Aufweitungen möglich

B Zustand vor dem Spannvorgang, Anschluss des Hüllrohrstrangs



C Endzustand, Anschluss des Hüllrohrstrangs



HWSM = Heizwendelschweißmuffe

| Spanngliedbezeichnung | Einh. | L3 E | L4 E | L5 E | L7 E | L9 E | L12 E | L15 E | L19 E | L22 E | L27 E | L31 E |
|------------------------------|-------|------|------|------|------|------|-------|-------|-------|-----------|-------|-------|
| Außendurchmesser Hüllrohr | mm | 50 | 63 | 63 | 75 | 75 | 90 | 110 | 110 | 110/125 | 125 | 140 |
| Anschlusshüllrohr | | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser | mm. | 63 | 75 | 75 | 90 | 90 | 110 | 125 | 125 | 140 | 140 | 160 |
| Mindestwanddicke | mm | 4,3 | 4,3 | 4,3 | 5,1 | 5,1 | 6,3 | 4,8 | 4.8 | 4,3 | 4,3 | 6,2 |
| Aufweitung Schalkörper ØS *) | mm | 201 | 213 | 213 | 233 | 238 | 263 | 279 | 285 | 288/285 | 311 | 330 |
| Länge Schalkörper K *) | mm | 338 | 331 | 331 | 348 | 411 | 421 | 435 | 519 | 575/512 | 613 | 592 |
| gerade Strecke min. L1 | | | | | | | | | | | | |
| Hüllrohr aus PE SDR 17 | mm | 660 | 780 | 860 | 870 | 1100 | 1270 | 1530 | 1440 | 1420/1710 | 1870 | 2370 |
| Hüllrohr aus PE SDR 22 | mm | - | - | - | - | - | | 1580 | 1500 | 1480/1760 | 2020 | 2430 |

| BBV Externes | Spannverfahren | Тур | E |
|--------------|----------------|-----|---|
|--------------|----------------|-----|---|

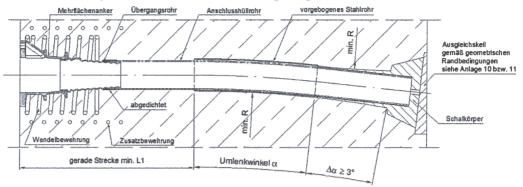
Spannanker, Anschluss Hüllrohrstrang Technische Angaben

BBV L 3 E – BBV L 31 E

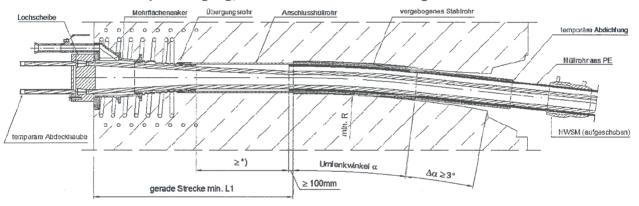


Anschluss ankernahe Umlenkung – Spannanker

A Bauzustand mit Schalkörper, Anschlusshüllrohr, vorgebogenes Stahlrohr

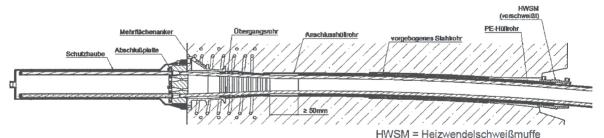


B Zustand vor dem Spannvorgang, Anschluss des Hüllrohrstrangs



*) ≥ Spannweg + 50mm + ggf.Nachspannweg oder ≥ 500mm, der größere Wert ist maßgebend!

C Endzustand, Anschluss des Hüllrohrstrangs



| | | | | | | | 111101 | 11002 | 101100100 | imensinanc | | |
|---------------------------|-------|------|------|------|-------|---------|-----------|----------|-----------|------------|-------|-------|
| Spanngliedbezeichnung | Einh. | L3 E | L4E | L5 E | L7 E | L9 E | L12 E | L15 E | L19 E | L22 E | L27 E | L31 E |
| Außendurchmesser Hüllrohr | mm | 50 | 63 | 63 | 75 | 75 | 90 | 110 | 110 | 110/125 | 125 | 140 |
| Anschlusshüllrohr | | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser | mm | | | | | | | | | | | |
| Mindestwanddicke | mm | | | | А | bmessun | gen siehe | Anlage 1 | 2 | | | |
| Aufweitung Schalkörper ØS | mm | | | | | | | | | | | |
| Länge Schalkörper K | mm | | | | | | | | | | | |
| gerade Strecke min. L1 | | | | | | | | | | | | |
| Hüllrohr aus PE SDR 17 | mm | 910 | 1150 | 910 | 1270 | 1300 | 1410 | 1940 | 1650 | 1660/1940 | 2080 | 2360 |
| Hüllrohr aus PE SDR 22 | mm | - | - | - | - | - | - | 1940 | 1650 | 1670/1940 | 2080 | 2420 |
| gebogenes Stahlrohr | | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser d s | mm | 76,1 | 88,9 | 88,9 | 101,6 | 101,6 | 127 | 139,7 | 139,7 | 159 | 159 | 177,8 |
| Wandstärke | mm | 2,9 | 3,2 | 3,2 | 3,6 | 3,6 | 4,0 | 4,0 | 4,0 | 4,5 | 4,5 | 5,0 |

BBV Externes Spannverfahren Typ E

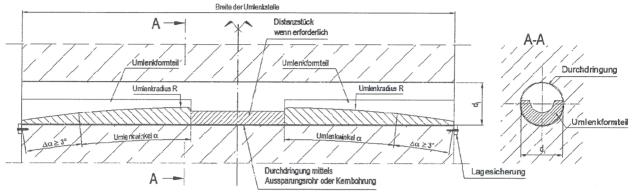
Ankernahe Umlenkung, Anschluss Hüllrohrstrang Technische Angaben

BBV L 3 E – BBV L 31 E

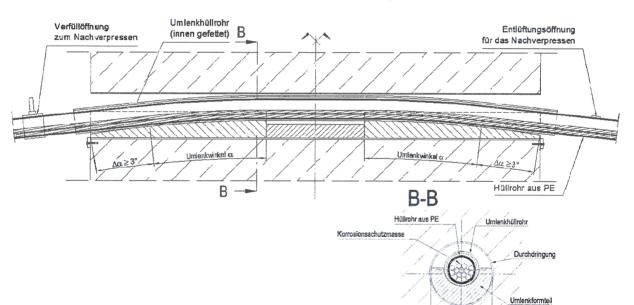


Umlenkung Typ F: Durchdringung mit eingelegten Formteilen / Umlenkhülse

Bauzustand



Endzustand



Während des Bauzustands ist auf Lagesicherung der Durchdringungsrohre zu achten.

Die Umlenkformteile werden aus Kunststoff oder Metall gefertigt. Die Durchdringung kann aus einem verzinktem Stahl-, PVC- oder PE-Rohr bestehen oder aber durch eine Kembohrung entstehen.

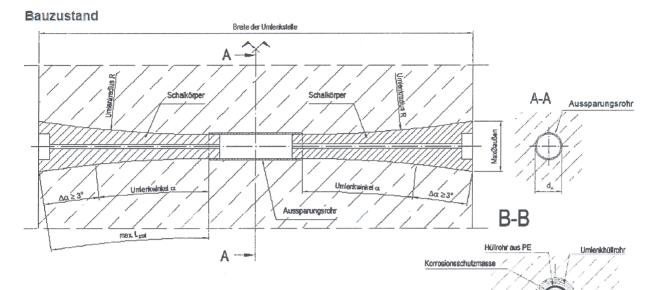
| Spanngliedbezeichnung | Einh. | L3 E | L4 E | L5 E | L7 E | L9 E | L12 E | L15 E | L19 E | L22 E | L27 E | L31 E |
|---------------------------|-------|----------------------------------|------|------|------|------|-------|-------|-------|---------|-------|-------|
| Außendurchmesser Hüllrohr | mm | 50 | 63 | 63 | 75 | 75 | 90 | 110 | 110 | 110/125 | 125 | 140 |
| Zusätzi. Umlenkwinkel 🛆 a | c(| | | | | | ≥3 | | | | | |
| Umlenkhüllrohr | | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser | mm | 63 | 75 | 75 | 90 | 90 | 110 | 125 | 125 | 125/140 | 140 | 160 |
| Wandstärke | mm | 4,3 | 4,3 | 4,3 | 5,1 | 5,1 | 6,3 | 4,8 | 4,8 | 4,8/4,3 | 4,3 | 6,2 |
| Durchdringung di | mm | Nach Rücksprache mit BBV Systems | | | | | | | | | | |

BBV Externes Spannverfahren Typ E

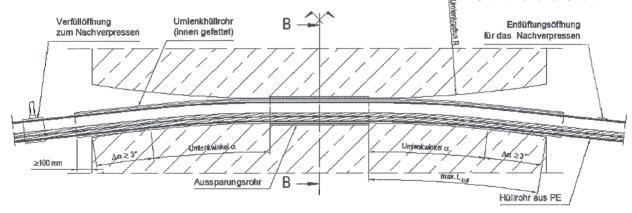
Umlenkung mit eingelegten Formteilen / Umlenkhülse Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E



Umlenkung Typ S: Durchdringung mit eingelegten Schalkörpern



Einbau Umlenkhüllrohr und Hüllrohr



Während des Bauzustands ist auf Lagesicherung der Schalkörper und des Aussparungsrohrs zu achten. Das Aussparungsrohr kann aus verzinktem Stahl, PVC oder PE bestehen.

| Spanngliedbezeichnung | Einh. | L3 E | L4 E | L5 E | L7 E | L9 E | L12 E | L15 E | L19 E | L22 E | L27 E | L31 E |
|----------------------------|-------|--|------|------|------|------|-------|-------|-------|----------|-------|-------|
| Außendurchmesser Hüllrohr | mm | 50 | 63 | 63 | 75 | 75 | 90 | 110 | 110 | 110/125 | 125 | 140 |
| Umlenkwinkel a | 0 | | | | | | ≤5 | | | | | |
| Zusätzi. Umienkwinkei 🛆 a | 0 | | | | | | ≥3 | | | | | |
| Zul. Umlenklänge max. Lzul | | 100 | 170 | 170 | 240 | 240 | 410 | 750 | 750 | 750/1100 | 1100 | 1500 |
| Umlenkhüllrohr | | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser | mm | 63 | 75 | 75 | 90 | 90 | 110 | 125 | 125 | 125/140 | 140 | 160 |
| Wandstärke | mm | 4,3 | 4,3 | 4,3 | 5,1 | 5,1 | 6,3 | 4,8 | 4,8 | 4,8/4,3 | 4,3 | 6,2 |
| Aussparungsrohr | | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser da | mm | 75 | 90 | 90 | 110 | 110 | 125 | 140 | 140 | 140/160 | 160 | 160 |
| Wandstärke | mm | 3,6 | 4,3 | 4,3 | 5,3 | 5,3 | 6 | 4,1 | 4,1 | 4,1/7,7 | 7,7 | 8,6 |
| Schalkörper MaxØaußen | mm | Abhängig von Spanngliedgröße und gewähltem Umlenwinkel | | | | | | | | | | |

| BBV Externes | Spannverfahrer | ı Тур Е |
|--------------|----------------|---------|
|--------------|----------------|---------|

Umlenkung Typ S Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E Anlage 15

Aussparungsrohr



Umlenkung Typ R: Durchdringung mit einem vorgebogenem Rohr Bauzustand Breite der Umlenkstelle gebogenes Stahlrohr Schalkörper gebogenes Stahlrohr Ausgleichskeil Umlenkwinkel a Umlenkwinkel a aithängig von der Breit der Underkstelle **DETAIL Schalkörper** Hülirohr aus PE-HD Umlenkhüllrohr PE-HD Korrosionsschulzmasse Stahlrohr Aa ≥ 3° Entlüftungsöffnung Umlenkhüllrohr Verfüllöffnung gebogenes (innen gefettet) für das Nachverpressen zum Nachverpressen Stahlrohr Úmlenkwinkel α Umlenkwinkel a Δα≥3° ∆α ≥3° abhängig von der Breite der Urnlenkstelle Hüllrohr aus PE

Die Schalkörper (vgll. Umlenkung Typ S, Anlage 15) werden an beiden Enden des Durchdringungsrohres (Stahl, verzinkt) angeschlossen und sehen die Umlenkung um den unplanmäßigen Winkel $\Delta\alpha$ vor.

| Einh. | L3 E | L4 E | L5 E | L7 E | L9 E | L12 E | L15 E | L19 E | L22 E | L27 E | L31 E |
|-------|----------------|-------------------------------------|--|--|---|---|--|--|---|--|---|
| mm | 50 | 63 | 63 | 75 | 75 | 90 | 110 | 110 | 110/125 | 125 | 140 |
| ۰ | | | | | | ≥3 | | | | | |
| | | | | | | | | | | | |
| mm | 63 | 75 | 75 | 90 | 90 | 110 | 125 | 125 | 125/140 | 140 | 160 |
| mm | 4,3 | 4,3 | 4,3 | 5,1 | 5,1 | 6,3 | 4,8 | 4,8 | 4,8/1,3 | 4,3 | 6,2 |
| | | | | | | | | | | | |
| mm | 76,1 | 88,9 | 88,9 | 101,6 | 101,6 | 127 | 139,7 | 139,7 | 139,7/159 | 159 | 177,8 |
| mm | 2,9 | 3,2 | 3,2 | 3,6 | 3,6 | 4,0 | 4,0 | 4,0 | 4,0/4,5 | 4,5 | 5 |
| | mm mm mm | mm 50 mm 63 mm 4,3 mm 76,1 | mm 63 75 mm 4,3 4,3 mm 76,1 88,9 | mm 63 75 75 mm 4,3 4,3 4,3 mm 76,1 88,9 88,9 | mm 50 63 63 75 mm 63 75 75 90 mm 4,3 4,3 4,3 5,1 mm 76,1 88,9 88,9 101,6 | mm 50 63 63 75 75 mm 63 75 75 90 90 mm 4,3 4,3 4,3 5,1 5,1 mm 76,1 88,9 88,9 101,6 101,6 | mm 50 63 63 75 75 90 ≥3 mm 63 75 75 90 90 110 mm 4,3 4,3 4,3 5,1 5,1 6,3 mm 76,1 88,9 88,9 101,6 101,6 127 | mm 50 63 63 75 75 90 110 ≥3 mm 63 75 75 90 90 110 125 mm 4,3 4,3 4,3 5,1 5,1 6,3 4,8 mm 76,1 88,9 88,9 101,6 101,6 127 139,7 | mm 50 63 63 75 75 90 110 110 mm 63 75 75 90 90 110 125 125 mm 4,3 4,3 4,3 5,1 5,1 6,3 4,8 4,8 mm 76,1 88,9 88,9 101,6 101,6 127 139,7 139,7 | mm 50 63 63 75 75 90 110 110 110/125 ≥3 mm 63 75 75 90 90 110 125 125 125/140 mm 4,3 4,3 4,3 5,1 5,1 6,3 4,8 4,8 4,8/1,3 mm 76,1 88,9 88,9 101,6 101,6 127 139,7 139,7 139,7/159 | mm 50 63 63 75 75 90 110 110 110/125 125 mm 63 75 75 90 90 110 125 125/140 140 mm 4,3 4,3 4,3 5,1 5,1 6,3 4,8 4,8 4,8/1,3 4,3 mm 76,1 88,9 88,9 101,6 101,6 127 139,7 139,7 139,7/159 159 |

| BBV Externes | Spannverfahren | Typ E |
|--------------|----------------|-------|
|--------------|----------------|-------|

Umlenkung Typ R Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E



Verrohrungsschema mit Verbindungen und Stößen **Spannanker** temporäre Abdichtung Teleskopübergang beim Auspressen (B1 oder B2) **Tiefpunkt** Verbindung des Hüllrohrs: z.8. mit Heizwendelschweißmuffe (A2) Hüllrohr aus PE Umlenkhüllrohr Anschlusshüllrohr Hüllrohraus PE Heizwendelschweißmuffe (lose) für Teleskopübergang (A3) im Endzustand Im Abstand von maximal 100m sind Aussparungsrohr siehe Anlage 13 weitere Einpressöffnungen vorzusehen Hochpunkt Verfüllöffnung Entlüftungsöffnung zum Nachverpressen zum Nachverpressen Heizwendelschweißmuffe Festanker Teleskopübergang (A3) Verbindung des Hüllrohrs, z.B.Heizelement-Anschlusshüllrohr Stumpfschweißnaht (A1) zum Spannen Hülirohr aus PE / Umlenkhüllrohr Aussparungsrohr siehe Anlage 13

A Zugfeste Verbindungen und Stöße

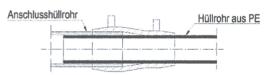
A1) Heizelement-Stumpfschweißen (HS)



A2) Heizwendelschweißen (HM)

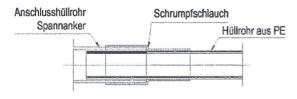


A3) Übergangsschweißmuffe (Teleskopübergang)

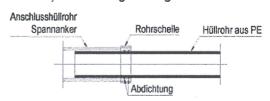


B Temporäre Abdichtung des Teleskopübergangs





B2) Abdichtung O-Ring/Rohrschelle

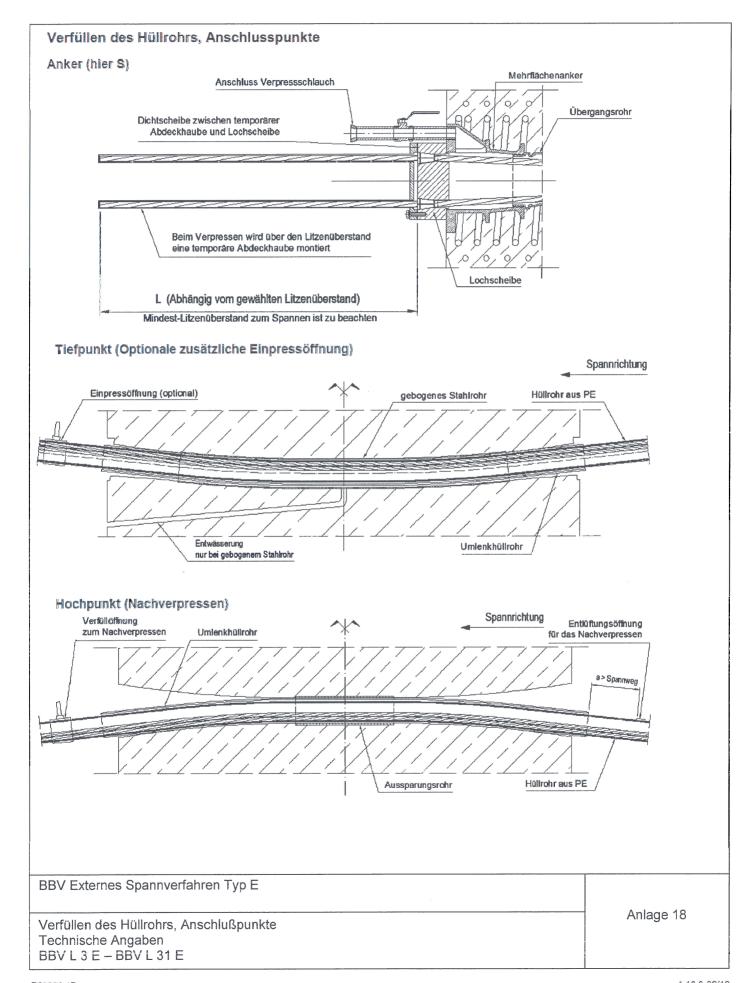


BBV Externes Spannverfahren Typ E

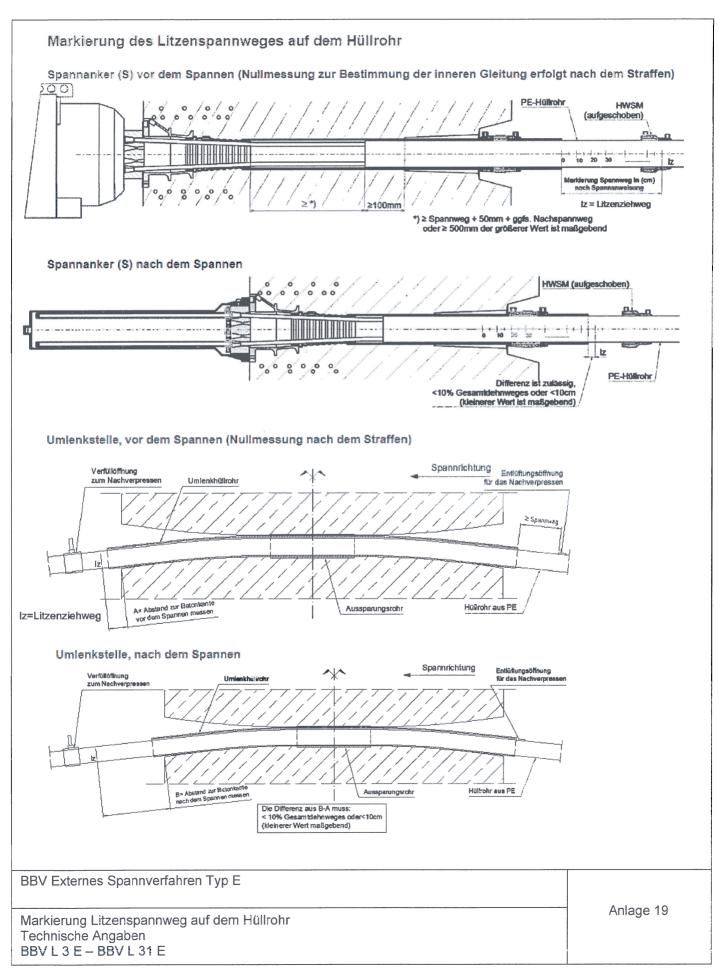
Verrohrungsschema mit Verbindungen und Stößen Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E

Anlage 17











Verwendete Werkstoffe und Hinweise auf Normen

| | Werkstoff | Nummer | Norm |
|---|--|--------|--|
| VERANKERUNG | | | |
| Ankerplatte für S, F | beim DiBt hinterlegt | 1 | DIN EN 10025-2:2005-04 |
| Mehrflächenanker für S, F | beim DiBt hinterlegt | + | Bii V Ei V 10025-2,2003-04 |
| Keil für S.F. EÜK | | - | |
| | beim DIBt hinterlegt | | 50. 50. 40.00 0 00.00 40 |
| Lochscheibe für S, F | beim DIBt hinterlegt | | DIN EN 10083-2:2006-10 |
| Wendel für S, F | B 500 B | 1.0439 | DIN 488-1:2009-08 |
| Zusatzbewehrung für S, F | B 500 B | 1.0439 | DIN 488-1:2009-08 |
| Übergangsrohr für S, F | PE, beim DIBt hinterlegt | | |
| Sicherungsscheibe für S, F | PE, beim DIBt hinterlegt | | |
| Schutzhaube für S, F | PE oder Stahl, beim DIBt hinterlegt | | |
| Anschlusshüllrohr für S, F | PE | | DIN EN 12201/1+2:2003-06 |
| HÜLLROHRE | | | |
| Hüllrohre | PE | | DIN EN 12201/1+2:2003-0 |
| PE-Heizwendelschweißfittings | PE | | DIN 16963-7 : 1989-10 |
| PE-Übergangsschweißmuffe | | | |
| Schrumpfschlauch | beim DIBt hinterlegt | | DIN 30672-1 : 1991-09 |
| | | | |
| KORROSIONSSCHUTZMA | | | |
| Vaseline FC 284 *) | beim DIBt hinterlegt | | |
| | | | |
| Vaseline FC 284 *) | beim DIBt hinterlegt | | |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG | beim DIBt hinterlegt | 1 | DIN EN 12201/1+2:2003-06 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) | beim DIBt hinterlegt beim DIBt hinterlegt | | DIN EN 12201/1+2:2003-06 DIN EN 10025-2:2005-04 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr | beim DIBt hinterlegt beim DIBt hinterlegt | | |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) | beim DIBt hinterlegt beim DIBt hinterlegt PE mindestens S235JR | | DIN EN 10025-2:2005-04 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) | beim DIBt hinterlegt beim DIBt hinterlegt PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN 1563 : 2005-10 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) Umlenkformteil (Typ F) | beim DIBt hinterlegt beim DIBt hinterlegt PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN 1563 : 2005-10 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) | PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U Formmasse PE | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN 1563 : 2005-10 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) Umlenkformteil (Typ F) Kunststoff | PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U Formmasse PE (beim DIBt hinterlegt) | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN ISO 1872-1:1999-1 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) Umlenkformteil (Typ F) Kunststoff Durchdringungsrohr (Typ F) und | PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U Formmasse PE (beim DIBt hinterlegt) Stahl (verzinkt), S235 JR | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN ISO 1872-1:1999-1 DIN EN 10025-2:2005-04 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) Umlenkformteil (Typ F) Kunststoff Durchdringungsrohr (Typ F) und | PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U Formmasse PE (beim DIBt hinterlegt) Stahl (verzinkt), S235 JR | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN ISO 1872-1:1999-1 DIN EN 10025-2:2005-04 DIN 8061: 2009-10 DIN 8062: 2009-10 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) Umlenkformteil (Typ F) Kunststoff Durchdringungsrohr (Typ F) und Aussparungsrohr (Typ S) | PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U Formmasse PE (beim DIBt hinterlegt) Stahl (verzinkt), S235 JR PVC-U | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN ISO 1872-1:1999-1 DIN EN 10025-2:2005-04 DIN 8061: 2009-10 DIN 8062: 2009-10 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) Umlenkformteil (Typ F) Kunststoff Durchdringungsrohr (Typ F) und | PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U Formmasse PE (beim DIBt hinterlegt) Stahl (verzinkt), S235 JR PVC-U oder PE | | DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN 1563 : 2005-10 DIN EN ISO 1872-1:1999-1 DIN EN 10025-2:2005-04 DIN 8061: 2009-10 DIN 8062: 2009-10 DIN EN 12201/1+2:2003-06 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) Umlenkformteil (Typ F) Kunststoff Durchdringungsrohr (Typ F) und Aussparungsrohr (Typ S) | PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U Formmasse PE (beim DIBt hinterlegt) Stahl (verzinkt), S235 JR PVC-U oder PE | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 10025-2:2005-04 DIN 8061: 2009-10 DIN 8062: 2009-10 DIN EN 12201/1+2:2003-06 |
| Vaseline FC 284 *) Unigel 128F-1 *) UMLENKUNG Umlenkhüllrohr Umlenkformteil (Typ F) Stahl (beschichtet oder verzinkt) Umlenkformteil (Typ F) Kunststoff Durchdringungsrohr (Typ F) und Aussparungsrohr (Typ S) | PE mindestens S235JR oder EN GJS-400-15 oder EN GJS-400-15U Formmasse PE (beim DIBt hinterlegt) Stahl (verzinkt), S235 JR PVC-U oder PE Stahl (verzinkt), S235JR | | DIN EN 10025-2:2005-04 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 1563: 2005-10 DIN EN 10025-2:2005-04 DIN 8061: 2009-10 DIN 8062: 2009-10 DIN EN 12201/1+2:2003-06 |

S = Spannanker (S), F = Festanker (F);

Weitere Angaben (z.B. Mindestfestigkeiten) zu den Zubehörteilen in hinterlegten technischen Lieferbedingungen

| BBV Externes Spannverfahren Typ E | |
|---|-----------|
| Verwendete Werkstoffe Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E | Anlage 20 |

^{*} gemäß der vom Hersteller beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegten Rezeptur



Beschreibung des Spannverfahrens

Spannglieder

Für die Spannglieder werden 7-drähtige Spannstahllitzen mit einem Nenndurchmesser von 15,3 mm (Nennquerschnitt 140 mm²) oder mit einem Nenndurchmesser von 15,7 mm (Nennquerschnitt 150 mm²) verwendet. Als Spannstahlgüten kommen St 1570/1770 oder St 1660/1860 zur Anwendung. Das Spannverfahren umfasst Spannglieder von 3 bis 31 Litzen. Die Verankerungen sind für beide Spannstahlgüten identisch.

Die Anzahl der Litzen in den Spanngliedern darf durch Fortlassen radialsymmetrisch in der Verankerung liegender Litzen vermindert werden (siehe Abschnitt 3.2 der Zulassung). Die Litzen der Spannglieder werden ohne Abstandhalter in einem Hüllrohr zusammengefasst. Sie werden gemeinsam angespannt und danach einzeln mit Rundkeilen verankert. Als Hüllrohre werden runde PE-Rohre nach DIN EN 12201/1+2 verwendet. Das Verrohrungsschema ist als Anlage 17 dargestellt. Die Spannglieder können, da die Hüllrohre mit nicht erhärtender Korrosionsschutzmasse verfüllt werden, nachgespannt und ausgewechselt werden. Die Spannglieder sind in ihrer Länge nicht begrenzt.

Verankerungen

Keilverankerungen

Die zweiteilige Verankerung mit Ankerplatte/Ankerkörper (Mehrflächenanker) und Lochscheibe wird üblicherweise als Spannanker (S) oder Festanker (F) eingesetzt (siehe Anlagen 6 und 7). Im Verankerungsbereich wird das Hüllrohr durch ein Übergangsrohr ersetzt, so dass die Litzen um maximal 2,6° abgelenkt werden. Dieses Übergangsrohr ist trompetenartig aufgeweitet. Zur Verankerung der 150 mm² Litzen müssen Keile verwendet werden, die man eindeutig von denen für 140 mm² Litzen unterscheiden kann (Kennzeichnung mit dem Aufdruck "0,62"). Bei der Übertragung der Spannkraft auf den Beton entstehen Spaltzugkräfte, die von einer Wendel aus B500 B aufgenommen werden. Zusätzlich wird eine Zusatzbewehrung eingelegt. Der Nachweis der außerhalb der Wendel auftretenden Kräfte infolge Spannkrafteinleitung ist im Rahmen der Tragwerksplanung nachzuweisen.

Litzenüberstand zum Vorspannen und Nachspannen

Der Überstand der Litzen über die Lochscheibe dient zum Ansetzen der Spannpresse beim ersten Vorspannen und beim Nachspannen. In den Anlagen 2 bis 5 ist der für das erste Vorspannen in der Regel erforderliche Litzenüberstand angegeben. Der erforderliche Litzenüberstand und der Platzbedarf für die Spannpresse können in Abstimmung mit der BBV Systems projektbezogen festgelegt werden.

Korrosionsschutz der Verankerung

Das Korrosionsschutzsystem der Verankerungen ist in den Anlagen 6 und 7 dargestellt. Am Festanker werden die Litzenüberstände und die Lochscheibe mittels flexibler Abdeckkappe geschützt. Die Lochscheibe ist mit DENSO-Binde umwickelt. Über der flexiblen Abdeckkappe wird die Abschlussplatte (Keilsicherungsscheibe) montiert. Die PE-Schutzhaube wird über Lochscheibe, Abdeckkappe und Abschlussplatte gesetzt und an der Frontseite der Ankerplatte / des Ankerkörpers verschraubt. Dazwischen liegt eine NBR-Dichtung.

Am Spannanker wird die Kontaktfläche zwischen Abschlussplatte und Lochscheibe mit Korrosionsschutzmasse bestrichen. Die Lochscheibe ist mit DENSO- Binde umwickelt. Die gefetteten Litzenüberstände werden mittels Abdeckröhrchen (PE- Litzenmäntel) überdeckt. Jedes Abdeckröhrchen wird in die Abschlussplatte eingesteckt und am freien Ende mit Stopfen verschlossen. Die PE- Schutzhaube wird über Lochscheibe, Abschlussplatte und Litzenüberstände gesetzt und an der Frontseite der Ankerplatte / des Ankerkörpers verschraubt. Dazwischen liegt eine NBR-Dichtung.

| BBV Externes Spannverfahren Typ E | |
|---|----------------------------|
| Beschreibung Spannverfahren Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E | Anlage 21 Seite 1 von 5 |



Hüllrohre

Als Hüllrohre werden PE- Rohre nach DIN EN 12201/1+2 verwendet. Im Bereich des Spann- und Festankers geht das Übergangsrohr in das Anschlusshüllrohr über. Der Übergang wird mit PE-Klebeband o. glw. (z.B. Rohrmuffe) abgedichtet. Am Spannanker bewegt sich das Hüllrohr während des Spannvorgangs in das größere Anschlusshüllrohr. Beim Verfüllen mit Korrosionsschutzmasse muss der Übergang beim Spannanker zwischen dem Anschlusshüllrohr und dem Hüllrohr zunächst temporär geschlossen werden um ein Austreten der Korrosionsschutzmasse zu verhindern. Nach dem Verfüllvorgang und dem Erkalten der Korrosionsschutzmasse wird die temporäre Abdichtung entfernt. Nach Abschluss der Spannarbeiten wird der Übergang dauerhaft verschlossen.

Umlenkstellen

Allgemeines

Der Übergang des Umlenkbereichs zur freien Spanngliedlänge ist mit einer trompetenartigen Aufweitung so ausgebildet, dass zusätzlich zum planmäßigen Umlenkwinkel α allseitig ein unplanmäßiger Umlenkwinkel von mindestens $\Delta\alpha \geq 3^\circ$ knickfrei aufgenommen werden kann. Der auf den Anlagen 2 bis 5 angegebene minimale Umlenkradius R darf nicht unterschritten werden. Er bezieht sich auf die Krümmungsebene des Spannglieds (diese kann auch geneigt zur Vertikalen liegen). Bei der trompetenartigen Aufweitung ist der minimal zulässige Umlenkradius R ebenfalls einzuhalten.

Varianten zur Ausbildung der Umlenkstelle

Es stehen drei Typen von Umlenkstellen zur Verfügung:

- Umlenkung Typ F: Durchdringung mit eingelegten Umlenkformteilen (Halbschalen oder Hülsen)
- Umlenkung Typ S: Herstellung der Umlenkkontur mit Schalkörpern
- Umlenkung Typ R: Durchdringung mit einem vorgebogenem Rohr

Das Hüllrohr wird in allen Umlenkstellen durch ein gefettetes Umlenkhüllrohr geführt. Beidseitig ist ein Mindestüberstand des Umlenkhüllrohrs von mindestens 10 cm über die Querträgerabmessungen hinaus erforderlich. Am Ende des Umlenkbereichs muss sich das vorgespannte Spannglied knickfrei abheben.

Umlenkung Typ F: Durchdringung mit eingelegten Formteilen (Anlage 14)

Hierfür wird eine rohrförmige Durchdringung hergestellt, in der Regel, indem ein Durchdringungsrohr einbetoniert wird. Diese Durchdringung kann z. B. auch durch eine Kernbohrung hergestellt werden. Die Umlenkung des Spannglieds erfolgt ausschließlich mit Hilfe von Umlenkformteilen aus Kunststoff oder Stahl, die in die Durchdringung eingeschoben werden. Die Umlenkformteile weisen die erforderliche Geometrie zur Führung des Spannglieds auf. Die Umlenkformteile sind am Bauwerk ausreichend zu befestigen, so dass beim Spannvorgang die Position von Rohr und Formteilen gesichert ist. Mit Hilfe eines innen liegenden Distanzstücks können die Formteile an unterschiedlich große Querträger angepasst werden.

Umlenkung Typ S: Herstellung der Umlenkkontur mit Schalkörpern (Anlage 15)

Die Umlenkung wird durch rotationssymmetrisch ausgebildete Schalkörper hergestellt, mit deren Hilfe die Umlenkgeometrie im Konstruktionsbeton oder Betonfertigteil geformt wird. Zur Anpassung der Umlenkstelle an unterschiedliche Querträgerlängen, kann ein Aussparungsrohr mittig angeordnet werden. Die planmäßige Umlenkung ist je Schalkörper auf einen maximal zulässigen Winkel beschränkt. Außerdem sind die planmäßige und die unplanmäßige Umlenkung auf eine maximale Länge max. L_{zul.} beschränkt.

| Anlage 21 Seite 2 von 5 | |
|----------------------------|---|
| | • |



Umlenkung Typ R: Durchdringung mit einem vorgebogenem Rohr (Anlage 16)

Die Umlenkung wird durch ein vorgebogenes Stahlrohr (korrosionsgeschützt) erzeugt. An den Enden des Rohrs schließen jeweils rotationssymmetrische Schalkörper knickfrei an, die allseitig eine unplanmäßige Umlenkung $\Delta\alpha \geq 3^\circ$ erlauben. Als Variante der Umlenkung Typ R kann eine über die unplanmäßige Umlenkung hinausgehende Umlenkung mit Schalkörpern vorgesehen werden (Einschränkung siehe Anlage 15).

Die Umlenkung Typ R kann am Spannanker (ankernahe Umlenkung) ausgebildet werden, wobei die Anforderungen an die Gleitbedingungen einzuhalten sind (siehe Anlage 13). Die Umlenkung Typ R kann auch am Festanker ausgebildet werden, wenn der Spannweg (Vorspannen und evtl. Nachspannen) am Austrittspunkt aus dem Bauwerk nicht mehr als 10 cm beträgt.

Unplanmäßiges Anliegen

Ein unplanmäßiges Änliegen des Spannglieds am Bauwerk ist nicht zulässig. An den Enden der Umlenkbereiche und am Ausgang des Spanngliedes beim Spann- und Festanker aus dem Bauwerkbeton sind zusätzliche unplanmäßige Umlenkungen von $\Delta\alpha \geq 3^\circ$ vorzusehen. Auch im Bereich unplanmäßiger Umlenkradien sind die Mindestradien einzuhalten. Beim Austritt aus dem Bauwerk muss sich das Spannglied knickfrei abheben.

Korrosionsschutz freiliegender Stahlteile

siehe Abschnitt 2.1.9 der Zulassung

Montage der Spannglieder

Einbauteile

Auf der Baustelle werden die Ankerplatten, Ankerkörper (Mehrflächenanker), Übergangsrohre, Anschlusshüllrohre, Schalkörper der Verankerungen, Wendeln und Zusatzbewehrung einbetoniert. An den Umlenkstellen werden, je nach Ausführung, Durchdringungsrohre (gerade oder vorgebogen) und ggfs. Schalkörper einbetoniert. Es können auch Umlenkstellen nur mit Schalkörpern und bei Bedarf Aussparungsrohren (je nach Länge der Querträger) hergestellt werden. Bei bestehenden Bauwerken können die Aussparungen z.B. auch durch Kernbohrungen hergestellt werden.

Einbau der Hüllrohre (Anlage 17)

Zunächst wird der Hüllrohrstrang in das Bauwerk eingezogen. Für die Herstellung eines kraftschlüssigen Übergangs zwischen dem Hüllrohrstrang und dem Anschlusshüllrohr der Verankerungen ist eine Übergangselektroschweißmuffe vorzusehen.

Beim Festanker wird das Hüllrohr bis ca. 5 cm vor das Übergangsrohr in das Anschlusshüllrohr geschoben. Hinter dem Querträger werden Anschlusshüllrohr und Hüllrohr zugfest miteinander verbunden.

Am Spannanker wird das Hüllrohr vor dem Straffen des Spannglieds mindestens 10 cm über dem gekrümmten Bereich (Umlenkung α bzw. $\Delta\alpha$) im Querträger positioniert. Die Länge des Anschlusshüllrohres vom Übergangsrohr bis zum Hüllrohrstrang am Spannanker muss das Straffen, den Spann- und möglichen Nachspannweg bei vollständiger äußerer Gleitung des Hüllrohrstrangs ermöglichen (siehe Anlage 12 und 13). Die Anschlüsse des Hüllrohrs an das Anschlusshüllrohr sowie Stöße auf der freien Länge sind kraftschlüssig durch Spiegelstumpfschweißen, Elektroschweißmuffen o.glw. herzustellen.

Einbau der Litzen

Die Litzen können entweder mit einem Einschubautomat oder einem Seilzug in die bereits verlegten Hüllrohre eingezogen werden.

| BBV Externes Spannverfahren Typ E | |
|---|----------------------------|
| Beschreibung Spannverfahren Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E | Anlage 21 Seite 3 von 5 |



Straffen der Spannstahllitzen

Bei Spanngliedern mit Umlenkstellen wird das Spannglied nach dem Einzug auf eine Vorlast gestrafft. Die Vorlast beträgt bei umgelenkten Spanngliedern mindestens 5 % und maximal 10 % von F_{pk} . Der Stoß von Hüllrohr und Anschlusshüllrohr am Spannanker wird vor dem Befüllen mit der Korrosionsschutzmasse temporär abgedichtet.

Bei geraden Spanngliedern (ohne planmäßige oder unplanmäßige Umlenkung) können die Litzen vollständig bis zur Ziellast angespannt werden. Während des Straffens und des späteren Anspannens findet keine Hüllrohrverschiebung statt. Ein Kettenzug kommt hierbei nicht zum Einsatz. Maßnahmen zur Beeinflussung der Gleitbedingungen sind nicht erforderlich.

Verfüllen des Hüllrohrstrangs mit Korrosionsschutzmasse

Der Hüllrohrstrang wird mit heißer Korrosionsschutzmasse verfüllt (maximal ca. 100°C). Der Verfüllvorgang beginnt in der Regel vor einem Tiefpunkt in der Nähe eines Ankers. Im Abstand von maximal 100 m zueinander sind bei Bedarf weitere Einfüllöffnungen vorzusehen (in der Regel vor einem Tiefpunkt), von wo aus weiterverfüllt werden kann. Dort sind entsprechende Zuleitungen für die Korrosionsschutzmasse vorzuhalten.

Nachverpressen an Hochpunkten

Nach dem Abkühlen des verfüllten Spanngliedstrangs werden alle Hochpunkte mit kalter Korrosionsschutzmasse nachverpresst. Hierzu wird je vor und nach der Umlenkstelle eine Einfüll- bzw. Austrittsöffnung gebohrt. Mit einem Thermometer wird die Temperatur der Verfüllmasse gemessen. Bei Temperaturen ≤ 30°C kann der Hochpunkt verpresst werden. Die Einfüllöffnung wird mit einem druckfesten Einfüllstutzen versehen, an den der Verpressschlauch angeschlossen wird. Der Abstand der Austrittsöffnungen des Spannglieds von den Umlenkstellen ist jeweils so zu wählen, dass eine sichere Verfüllung des Spanngliedhochpunktes gewährleistet ist. Der Abstand der Einpress- bzw. Austrittsöffnungen von den Umlenkstellen muss so groß gewählt werden, dass sich diese beim späteren Spannen und ggf. Nachspannen nicht in den Umlenkbereich hinein verschieben. Das Nachverpressen wird beendet, Korrosionsschutzmasse aus der Austrittsöffnung austritt. Durch kontinuierlichen Korrosionsschutzmasse aus der Entlüftungsöffnung ist gewährleistet, dass der Hochpunkt zuverlässig dauerhaft korrosionsgeschützt ist. Die Öffnungen werden anschließend fachgerecht durch Verschlussstopfen mit Presspassung oder Dichtlippen abgedichtet. Durch Abklopfen des Hüllrohrstrangs wird abschließend die vollständige Verfüllung des Hüllrohrstrangs überprüft. Eventuelle Fehistellen werden nachverpresst.

Anspannvorgang / Spannen

Vor dem Anspannvorgang sind an allen Umlenkstellen in der Richtung des Spannankers und am Spannanker Markierungen am Hüllrohr anzubringen (Anlage 19). Der Abstand dieser Markierungen zur Umlenkstelle (z. B. Querträgerkante) ist vor dem Spannen zu messen und zu dokumentieren. Die Beweglichkeit des Teleskopstoßes am Spannanker ist vor Beginn des Spannvorgangs sicherzustellen (Entfernen der temporären Abdichtung). Bei Spanngliedern mit Umlenkungen ist vorwiegend äußere Gleitung beim Spannen erforderlich. Durch geeignete Maßnahmen wird gewährleistet, dass der Spannweg der Litze und Gleitweg des Hüllrohres parallel erfolgen. Dies kann z. B. durch einen Kettenzug erfolgen.

Zum Spannen der Spannglieder werden ein hydraulisches Pumpenaggregat und eine Spannpresse verwendet. Es werden alle Litzen eines Spanngliedes gleichzeitig gefasst und angespannt. Bei geraden Spanngliedern kann alternativ eine Einzellitzenspannpresse verwendet werden. Stufenweises Vorspannen und Umsetzen der Presse ist möglich. Beim Spannen ist zu beachten, dass das Hüllrohr entsprechend dem Litzenweg kontinuierlich mitgezogen wird (z. B. durch Unterstützung mit einem Kettenzug). Zur Kontrolle des Hüllrohrwegs sind auf dem Hüllrohr entsprechende Markierungen vorzusehen.

| BBV Externes Spannverfahren Typ E | |
|---|----------------------------|
| Beschreibung Spannverfahren Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E | Anlage 21 Seite 4 von 5 |



Die Spannstahllitzen werden auf Ziellast angespannt. Der Hüllrohrstrang wird durch den kraftschlüssigen Verbund der Litze mit dem Hüllrohr an den Umlenkstellen entsprechend dem Dehnweg parallel bewegt (äußere Gleitung). Die Bewegung der Hüllrohre während des Spannvorgangs an den Umlenkstellen und vor dem Spannanker wird durch Messung der Veränderung des Abstands der vorab aufgebrachten Markierungen zur Referenzstelle ermittelt. Diese Bewegungen werden mit der theoretischen Spannstahlbewegung verglichen. Die Relativbewegung (Differenz der Bewegungen) zwischen Spannstahllitzen und Hüllrohrstrang (innere Gleitung) darf an keiner Stelle 10% des Gesamtdehnwegs des Spannstahls bzw. 10 cm (der kleinere Wert ist maßgebend) überschreiten. Am Spannanker darf das Hüllrohr nicht gestaucht werden. Nach dem Spannen werden die Verankerungskeile durch eine Verkeileinrichtung in den Keilsitz eingepresst. Beim Ablassen der Spannkraft entsteht dabei ein Keilschlupf von ca. 3 mm. Werden die Keile nicht eingedrückt, so beträgt der Schlupf 6 mm. Der Einzug (Schlupf) ist bei der statischen Berechnung zu berücksichtigen.

Abschließende Arbeiten

Nach Abschluss des Spannvorgangs ist der Stoß zwischen Hüllrohr und Anschlusshüllrohr zu schließen, hierzu wird z.B. eine Übergangselektroschweißmuffe verwendet. Spann- und Festanker werden mit einer Schutzhaube abgedeckt.

Nachspannen

Am Spannanker/Festanker kann ein Litzenüberstand vorgesehen werden, der es nach Entfernen der Schutzhaube erlaubt, zu einem späteren Zeitpunkt das Spannglied nachzuspannen. Gemäß der im Spannprotokoll dokumentierten Gleitverhältnisse wird entschieden, ob der Anschluss zwischen Hüllrohr und Anschlusshüllrohr am Spannanker zu öffnen ist. Sollte eine Öffnung erforderlich sein ist der Anschluss nach dem Nachspannen wieder fachgerecht zu verschließen. Der Korrosionsschutz der Verankerung ist fachgerecht herzustellen. Beim Nachspannen ist darauf zu achten, dass die Relativbewegung zwischen Spannstahllitzen und Hüllrohrstrang (innere Gleitung) an keiner Stelle 10% des Gesamtdehnwegs des Spannstahls bzw. 10 cm (der kleinere Wert ist maßgebend) überschreitet. Dabei ist der bereits beim Spannvorgang erzielte Weg (unabhängig von der Spannrichtung) mit anzusetzen. Zur Unterstützung äußerer Gleitung kann das Hüllrohr dabei in Längsrichtung am Spannanker z.B. mit einem Kettenzug gezogen werden. Bei Verwendung eines solchen, erfolgt der Anschluss an das Hüllrohr mit einer passgenauen Stahlschelle (Zeichnung beim DIBt hinterlegt).

Kontrolle Vorspannkraft

Die Kontrolle der Vorspannkraft kann z.B. erfolgen, indem die Lochscheibe mit Hilfe einer Spannpresse um etwa 1-2 mm von der Ankerplatte / Ankerkörper abgehoben wird. Die dazu notwendige Spannkraft gilt als die aktuelle Spannkraft. Die Spannpresse stützt sich über einen Spannstuhl auf die Ankerplatte / den Ankerkörper ab. Die Keile werden dabei nicht gelöst.

Auswechseln eines Spannglieds

Im Falle der Notwendigkeit des Auswechselns eines Spannglieds, wird dieses nahe einer Anker-bzw. Umlenkstelle durchtrennt (Sicherheitsaspekte sind zu beachten). Anschließend werden alle beweglichen Ankerund Umlenkkomponenten ausgebaut. Ankerplatte/Ankerkörper, Übergangsrohr, Anschlusshüllrohr und sonstige bauwerksverbundene Einbauteile verbleiben im Bauwerk. Das neue Spannglied kann dann in gleicher Weise wie das ursprüngliche Spannglied eingebaut werden. Vor dem Einziehen der Litzen ist beim Spannanker der Übergangsbereich zwischen dem Übergangsrohr und dem Ankerhüllrohr auf Schäden zu untersuchen und erforderlichenfalls zu reparieren. Alle beschriebenen Einbauschritte sind zu beachten.

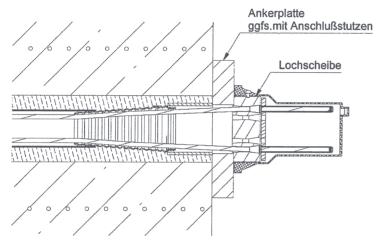
| BBV Externes Spannverfahren Typ E | |
|---|----------------------------|
| Beschreibung Spannverfahren Technische Angaben BBV L 3 E – BBV L 31 E | Anlage 21 Seite 5 von 5 |



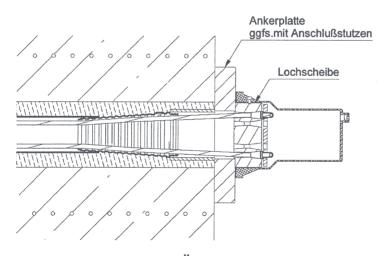
BBV Externes Litzenspannverfahren Typ E

Übersicht Verankerungen und Kopplungen

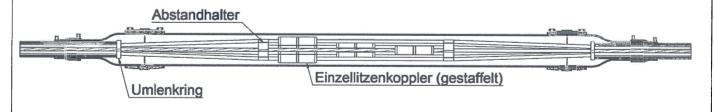
1. Spannanker (S) für aufgesetzte Ankerplatten BBV L3 E - BBV L22 E



2. Festanker (F) für aufgesetzte Ankerplatten BBV L3 E – BBV L22 E



3. Einzellitzenkopplung (EÜK) BBV L3 E – BBV L31 E



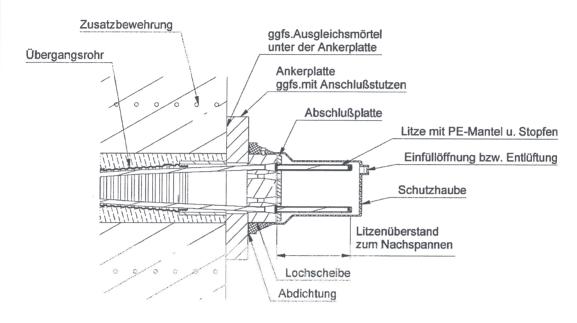
BBV Externes Spannverfahren Typ E

Übersicht Verankerung Technische Angaben BBV L3 E – BBV L31 E Anlage 22

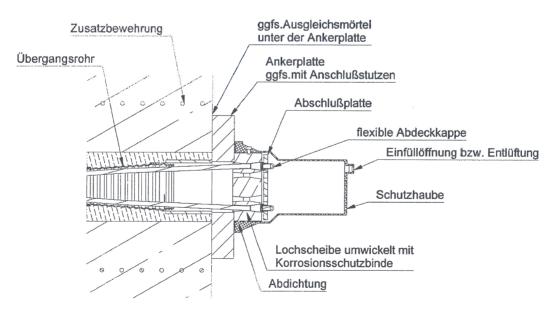


Verankerung mit aufgesetzten Ankerplatten L3 E - L22 E

Spannanker (S)



Festanker (F)

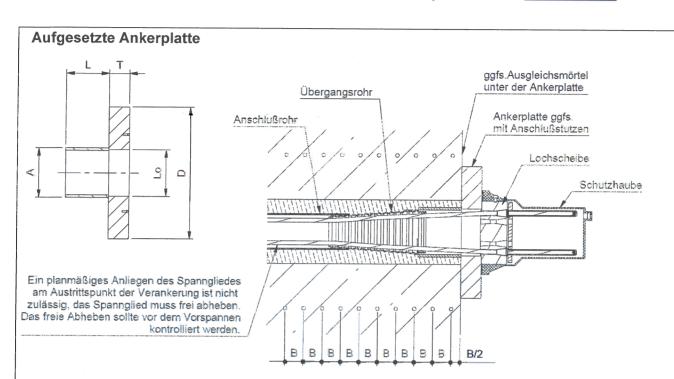


Alternativ:

Bei Wegfall der flexiblen Abdeckkappe, muss die Schutzhaube mit Korrosionsschutzmasse gefüllt werden

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Übersicht Verankerung Technische Angaben BBV L3 E – BBV L31 E Anlage 23



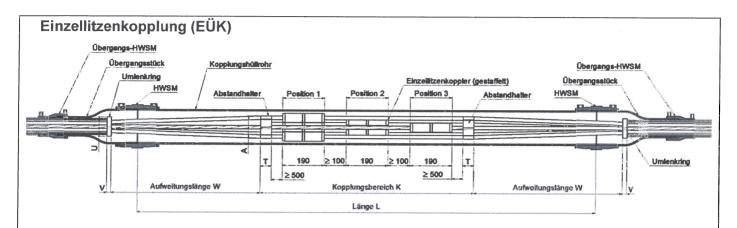
| Spanngliedbezeichn | ung | Einh. | L3 E | L4 E | L5 E | L7 E | L9 E | L12 E | L15 E | L19 E | L22 E |
|--|-----------|---------|------|------------|-------------|--------------|------|-------|-------|-------|-------|
| Ankerplatte | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser | ØD | mm | 235 | 250 | 270 | 310 | 345 | 390 | 435 | 480 | 515 |
| Dicke | T | mm | 50 | 50 | 50 | 55 | 60 | 65 | 70 | 75 | 80 |
| Lochdurchmesser | Lo | mm | 72 | 81 | 83 | 93 | 113 | 131 | 150 | 163 | 183 |
| Anschlussstutzen | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser | Α | mm | I | Kein Ansch | lussstutzen | erforderlich | 1 | 139,7 | 152,4 | 168,3 | 193,7 |
| Länge | L | mm | | | | | | 117 | 133 | 152 | 168 |
| Durchdringungsrohr od | ler Kernl | bohrung | | | | | | | | | |
| max. Durchmesser | K | mm | 160 | 160 | 160 | 170 | 190 | 200 | 225 | 230 | 250 |
| Mindestfestigkeit des Betons bzw. des Ausgleichmörtels beim Vorspannen | | | | | | | | | | | |
| f _{cmj,cube} | | MPa | | | | | 38 | | | | |

| Betonauflager mit Zusatzbewehrung / Bügel *** | | | | | | | | | | | |
|---|---|----|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| Stabdurchmesser | Ø | mm | 6 | 6 | 8 | 8 | 8 | 8 | 10 | 10 | 10 |
| Bügelanzahl | n | - | 4 | 5 | 4 | 5 | 6 | 8 | 7 | 9 | 10 |
| Bügelabstand | В | mm | 70 | 63 | 86 | 80 | 75 | 65 | 83 | 73 | 72 |
| min. Achs-/ Randabstand* | | mm | 285/165 | 320/180 | 350/195 | 405/225 | 450/245 | 520/280 | 580/310 | 660/350 | 720/380 |

- * Randabstand: Achsabstand/2 + 20mm (Aufrunden in 5er Schritten)

 Die Achs-/Randabstände können von quadratisch auf rechteckig flächengleich umgerechnet werden, wobei die kürzere Seite minimal 85% der quadratischen Seitenlänge betragen darf. Die Verankerungsabstände können in einer Richtung auf 85% der Tabellenwerte reduziert werden, wenn sie gleichzeitig in der anderen Richtung entsprechend vergrößert werden.
- ** Seitenlänge Bügel = Mindestachsabstand 20mm
- *** Auf die Zusatzbewehrung kann verzichtet werden, wenn der Nachweis der Lastübertragung auf das Tragwerk unter Berücksichtigung von Abschnitt 3.7 und den technischen Baubestimmungen erfolgt.

| BBV Externes Spannverfahren Typ E | |
|---|-----------|
| Übersicht Verankerung Technische Angaben BBV L3 E – BBV L31 E | Anlage 24 |

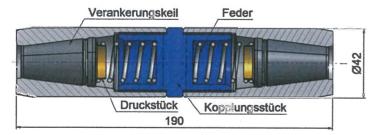


Abmessung der Einzelteile

Alle Maße sind Mindestmaße!

| Spanngliedbezeichnun | g | Einh. | L3 E | L4 E | L5 E | L7 E | L9 E | L12 E | L15 E | L19 E | L22 E | L27 E | L31 E |
|-------------------------|-------|-------|------|-------|-------|-------|-------|---------|-------|---------|---------------|---------|---------|
| Abstandhalter | | | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser | Α | mm | 62 | 71 | 73 | 83 | 103 | 118 | 127 | 139 | 158 | 173 | 177 |
| Dicke | T_A | mm | 30 | 30 | 30 | 50 | 50 | 40 | 50 | 70 | 70 | 70 | 70 |
| Lochkreis | e1 | mm | 45 | 54 | 56 | 66 | 86 | *Raster | 120 | *Raster | *Raster | *Raster | *Raster |
| Lochkreis | e2 | mm | | | | | | | 56 | | | | |
| Umlenkring | | | | | | | | | | | | | |
| Außendurchmesser | U | mm | 60,3 | 73 | 73 | 88,9 | 88,9 | 101,6 | 127 | 133 | 133 / 152,4 | 152,4 | 168,3 |
| Rohrwanddicke | Tu | mm | 5 | 5 | 5 | 6,3 | 6,3 | 5 | 8 | 11 | 11 / 12,5 | 12,5 | 14,2 |
| Breite | В | mm | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 20 | 25 | 25 / 30 | 30 | 30 |
| Kopplungshüllrohr | | | | | | | | | | | | | |
| Länge, min. | L | mm | 2500 | 2330 | 2550 | 2730 | 2990 | 3050 | 3710 | 3720 | 3980 | 4000 | 4370 |
| Aufweitungslänge | W | mm | 450 | 520 | 480 | 550 | 680 | 680 | 1030 | 1010 | 1140 | 1130 | 1300 |
| Kopplungsbereich, min. | K | mm | 1830 | 1540 | 1830 | 1870 | 1870 | 1850 | 1870 | 1910 | 1910 | 1910 | 1910 |
| Innendurchmesser | | mm | 96,8 | 110,2 | 110,2 | 147,6 | 147,6 | 184,6 | 184,6 | 184,6 | 184,6 / 230,8 | 230,8 | 230,8 |
| Rohrwanddicke | | mm | 6,6 | 7,4 | 7,4 | 6,2 | 6,2 | 7,7 | 7,7 | 7,7 | 7,7 / 9,6 | 9,6 | 9,6 |
| Außendurchmesser | | mm | 110 | 125 | 125 | 160 | 160 | 200 | 200 | 200 | 200/250 | 250 | 250 |
| Hüllrohr aus PE; SDR 17 | 7 | | | | | | | | | | | | |
| Innendurchmesser | | mm | 40,8 | 53,6 | 53,6 | 66,0 | 66,0 | 79,2 | 96,8 | 96,8 | 96,8 / 110,2 | 110,2 | 123,4 |
| Rohrwanddicke | | mm | 4,6 | 4,7 | 4,7 | 4,5 | 4,5 | 5,4 | 6,6 | 6,6 | 6,6 / 7,4 | 7,4 | 8,3 |
| Außendurchmesser | | mm | 50 | 63 | 63 | 75 | 75 | 90 | 110 | 110 | #110 /125 | 125 | 140 |
| Hüllrohr aus PE; SDR 22 | 2 | | | | | | | | | | | | |
| Innendurchmesser | | mm | | | | | | | 100 | 100 | 100 / 113,6 | 113,6 | 127,2 |
| Rohrwanddicke | l | mm | | | | | | | 5,0 | 5,0 | 5,0 / 5,7 | 5,7 | 6,4 |
| Außendurchmesser | | mm | | | | | | | 110 | 110 | #110 /125 | 125 | 140 |

Abmessung Einzellitzenkopplung



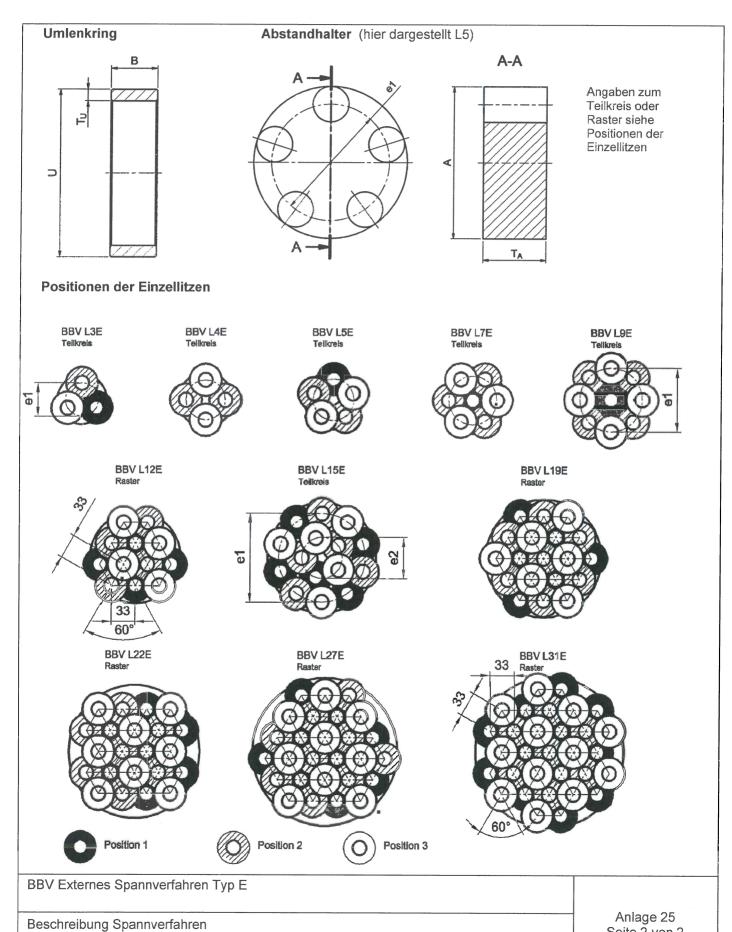
Hinweis

Beim Einbau der Keile ist auf die Beschriftung zu achten. Keilsätze für die Verankerung der 150 mm² Litze (0,62") tragen an der Oberseite den Aufdruck 0.62.

BBV Externes Spannverfahren Typ E

Einzellitzenkopplung (EÜK) Technische Angaben BBV L3 E – BBV L31 E Anlage 25 Seite 1 von 2





Technische Angaben BBV L 3 E - BBV L 31 E Seite 2 von 2

| E⊜TA |
|------|
| DIBt |

VORSPANNUNG MIT VERBUND, Typ i

ZULASSUNG Z-13.1-114 ETA-05/0202

EXTERNE VORSPANNUNG, TYP E

ZULASSUNG Z-13.3-131 ETA-11/0123

VORSPANNUNG OHNE VERBUND, Typ L1P + Lo

ZULASSUNG Z-13.2-70 ZULASSUNG Z-13.2-132 ETA-13/0810

EXTERNE VORSPANNUNG, TYP EMR

ZULASSUNG Z-13.3-99

| ANZAHL DER LITZEN | $\begin{array}{c} \textbf{SPANNSTAHL-QUERSCHNITT} \\ A_{P} \ [\text{mm}^2] \end{array}$ | | VORSPANNKRAFT P _{max} [kN] St 1570/1770 | | VORSPANNKRAFT P _{max} [kN] St 1660/1860 | |
|----------------------|---|---------|---|---------------------|--|---------------------|
| | 140 mm² | 150 mm² | 140 mm² | 150 mm ² | 140 mm² | 150 mm ² |
| 3 | 420 | 450 | 567 | 608 | 605 | 648 |
| 4 | 560 | 600 | 756 | 810 | 806 | 864 |
| 5 | 700 | 750 | 945 | 1013 | 1008 | 1080 |
| 7 | 980 | 1050 | 1323 | 1418 | 1411 | 1512 |
| 9 | 1260 | 1350 | 1701 | 1823 | 1814 | 1944 |
| 12 | 1680 | 1800 | 2268 | 2430 | 2419 | 2592 |
| 15 | 2100 | 2250 | 2835 | 3038 | 3024 | 3240 |
| 19 | 2660 | 2850 | 3591 | 3848 | 3830 | 4104 |
| 22 | 3080 | 3300 | 4158 | 4455 | 4435 | 4752 |
| 27 | 3780 | 4050 | 5103 | 5468 | 5443 | 5832 |
| 31 | 4340 | 4650 | 5859 | 6278 | 6250 | 6696 |
| L1P | 140 | 150 | 189 | 203 | 202 | 216 |
| Lo1 | 140 | 150 | 186 ¹⁾ | 199 ¹⁾ | | |
| Lo3 | 420 | 450 | 567 | 608 | 605 | 648 |
| Lo4 | 560 | 600 | 756 | 810 | 806 | 864 |
| Lo5 | 700 | 750 | 945 | 1013 | 1008 | 1080 |
| Lo7 | 980 | 1050 | 1323 | 1418 | 1411 | 1512 |
| Lo9 | 1260 | 1350 | 1701 | 1823 | 1814 | 1944 |
| 9 | 1260 | | 1673 ¹⁾ | | | |
| 12 | 1680 | | 2230 ¹⁾ | | | |
| 15 | 2100 | | 2788 ¹⁾ | | | |
| 16 | 2240 | | 2974 ¹⁾ | | | |
| 17 | 2380 | | 3159 ¹⁾ | | | |
| 19 | 2660 | | 3531 ¹⁾ | | | |

| STABDURCH- MESSER [mm] | STAHLGÜTE | HLGÜTE STAHL- QUERSCHNITT A _P [mm ²] | | VORSPANNKRAFT P _{max} [kN] | |
|---------------------------|------------|--|-------|-------------------------------------|--|
| 25 | 835 / 1030 | 491 | 4,07 | 369 | |
| 26,5 | 835 / 1030 | 552 | 4,56 | 414 | |
| 32 | 835 / 1030 | 804 | 6,66 | 604 | |
| 36 | 835 / 1030 | 1018 | 8,45 | 765 | |
| 40 | 835 / 1030 | 1257 | 10,41 | 944 | |
| 50 | 935 / 1030 | 1062 | 16.02 | 1.476 | |

STABSPANNGLIEDER MIT/OHNE VERBUND

ETA-07/0046 ETA-16/0286







Gerne schicken wir Ihnen auch unsere weiteren Zulassungsbescheide. Bitte wenden Sie sich hierzu an die untenstehende Adresse.

BBV Systems GmbH

Industriestraße 98

67240 Bobenheim-Roxheim Telefon: +49 (0) 6239 9981-0 Telefax: +49 (0) 6239 9981-39 Email: info@bbv-systems.com www.bbv-systems.com Die maximale Vorspannkraft am Spannglied während des Spannvorgangs P_{max} nach DIN EN 1992-1-1 errechnet sich zu:

 $\begin{aligned} \textbf{P}_{\text{max}} &= \textbf{0,90}^{2)} \cdot \textbf{f}_{\text{p0,1k}} \cdot \textbf{A}_{\text{p}} & \text{mit } \textbf{f}_{\text{p0,1k}} = 1500 \text{ N/mm}^2 \text{ bei St } 1570/1770 \\ & \text{mit } \textbf{f}_{\text{p0,1k}} = 1600 \text{ N/mm}^2 \text{ bei St } 1660/1860 \end{aligned}$

mit $f_{p0,1k} = 835 \text{ N/mm}^2 \text{ bei St } 835/1030$

Hinweis: Wenn es am Ort der Verwendung zulässig ist, darf für $f_{p0,1k}$ ein größerer Wert verwendet werden.

1) Ausnahme: Typ Lo1 und Typ EMR:

 $P_{max} = 0.75 \cdot f_{pk} \cdot A_p$

mit f_{pk} = 1770 N/mm² bei St 1570/1770

2) $k_2 = 0.90$ bzw. $k_3 = 0.95$: siehe DIN EN 1992-1-1 Abschnitt 5.10.2.1(2)

WIR SORGEN FÜR SPANNUNG

WE STRESS FOR STRENGTH