# Vorlesung Stahlbeton II

Prof. Dr. W. Kaufmann Frühlingssemester 2025

# Vorlesung Stahlbeton II

Inhalt der Vorlesung (Ziele siehe Stahlbeton I)

## Inhalt Vorlesung Stahlbeton I / II

## 1. Einführung

- Entwicklung des Betonbaus
- Baustoffe Herstellung und Anforderungen
- Bemessungskonzepte

#### 2. Materialverhalten

- Beton
- Betonstahl
- Verbund

## 3. Stabtragwerke

- Normalkraft
- Biegung
- Biegung und Normalkraft
- Druckglieder
- Querkraft (inkl. Spannungsfelder /Bruchmechanismen)
- Torsion

#### 4. Scheibenelemente

- 5. Vorspannung
- 6. Platten
- 7. Nachhaltige Betonbauten

Stahlbeton I

Stahlbeton II

## Weiterführende Unterlagen

- [1] Marti, P., Stahlbeton I/II, Autographie, ETH Zürich, 2009/10 (Grundlage der Vorlesung) → online verfügbar
- [2] Marti, P., Baustatik, Wilhelm Ernst & Sohn, Berlin, 2011 → online verfügbar
- [3] Marti, P., Monsch, O., Schilling, B., *Ingenieur-Betonbau*, vdf, ETH Zürich, 2005 (Grundlagen, historische Entwicklung etc.)

  → im ETH Store und in der Baubibliothek verfügbar
- [4] Schweizerischer Ingenieur- und Architektenverein, Normen:
  - SIA 262 Betonbau, Zürich, 2003 (Teilrev. 2013)
  - SIA 260 Grundlagen der Projektierung von Tragwerken, 2003 (Teilrev. 2013)
  - SIA 261 Einwirkungen auf Tragwerke, 2003 (Teilrev. 2020)
- [5] Marti, P., Alvarez, M., Kaufmann, W., Sigrist, V., *Tragverhalten von Stahlbeton*, IBK, ETH Zürich, 1999 → online verfügbar
- [6] Dokumentationen diverser Vorspannfirmen → online verfügbar
- → Fachausdrücke und Bezeichnungen werden nach SIA 262 (Ziffer 1) verwendet

## **Organisation Vorlesung Stahlbeton II**

## Vorlesung

- Dienstag 09.45-11.30 Uhr und Mittwoch, 09:45-11:30 Uhr, HIL E 3
- Detailliertes Semesterprogramm und Vorlesungsunterlagen online verfügbar unter <a href="https://concrete.ethz.ch/sbe-ii/">https://concrete.ethz.ch/sbe-ii/</a>
- Assistenz: Yannick Kummer, HIL E 41.3 (yannick.kummer@ibk.baug.ethz.ch)

# Organisation Übungsbetrieb Stahlbeton II

#### Kolloquium

- 5 Kolloquien, jeweils Mittwoch, <u>08:00-09:35 Uhr</u>, in Gruppen (statt Vorlesung)
- Gruppeneinteilung wird nach Ablauf der Einschreibefrist am Ende der zweiten Semesterwoche bekannt gegeben, Infoblatt «Organisation des Übungsbetriebs»
- Kolloquien dienen der Vertiefung des Vorlesungsstoffes durch praktische Anwendung an Übungsbeispielen

## Hausübungen

- 5 Hausübungen, jeweils während der Kolloquien ausgegeben und eingeführt
- Abgabe der Hausübungen ist freiwillig, aber sehr empfehlenswert. Abgegebene Übungen (an Hilfsassistenten, jeweils beim nächsten Kolloquium) werden korrigiert zurückgegeben.

#### **Applikationen**

- In der Vorlesung vorgestellt und zum Lösen der Hausübungen empfohlen
- Online verfügbar unter <a href="https://concrete.ethz.ch/applikationen/">https://concrete.ethz.ch/applikationen/</a>

#### **Sprechstunden**

- Ab der vierten Semesterwoche (12.03.25) jeweils mittwochs 12:45-13:30
- Bei Fragen zu Vorlesung, Kolloquien und Hausübungen
- Gemäss Infoblatt «Organisation des Übungsbetriebs»

#### **Ursprung und Prinzip der Vorspannung allgemein**

- Prinzip der Vorspannung ist schon sehr lange bekannt
- Grundidee: Mit der Vorspannung wird eine (Anfangs-)Beanspruchung im Tragwerk erzeugt, welche den Spannungs- und Verformungszustand günstig beeinflusst (dabei wird Energie im Tragwerk gespeichert):
  - → Vorspannen = Beeinflussung des Tragverhaltens durch kontrolliertes Aufbringen von Kräften
- Die Vorspannung erlaubt insbesondere eine bessere Ausnutzung von Materialien oder Systemen mit asymmetrischen Festigkeitscharakteristiken
- Anwendung in verschiedensten Bereichen, alltägliche Beispiele:
  - Regenschirm (Druck in Stäben, Zug in Membran)
  - Geländer mit Seilausfachung (Druck in Rahmen, Zug in Seilen)
  - Daubenfass / Barrique (Druck in Holz / Daubenstoss, Zug in Stahlringen)
  - Pneu (Druck in Luftfüllung, Zug in Schlauch)
  - Rad (Druck in Felge, Zug in Speichen):



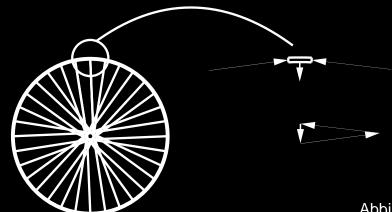


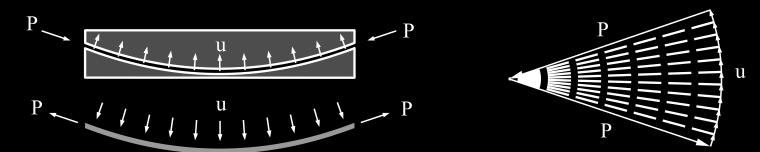
Abbildung aus [3]





#### **Ursprung und Prinzip der Vorspannung im Betonbau**

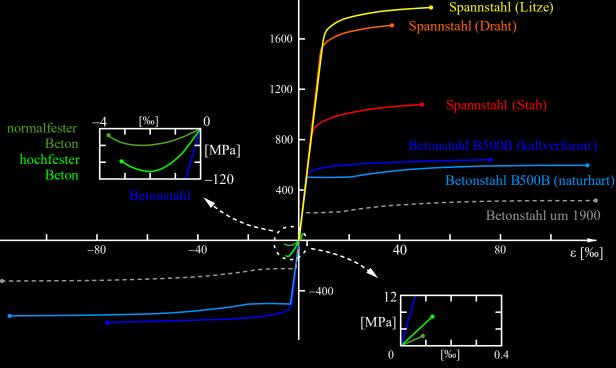
- Beton weist eine ausgeprägt asymmetrische Festigkeitscharakteristik auf (Zugfestigkeit nur ca. 10% der Druckfestigkeit, zudem starke Streuung der Zugfestigkeit→ meist ganz vernachlässigt).
- Im Stahlbetonbau werden daher die Zugkräfte durch eine Bewehrung aufgenommen. Im gerissenen Zustand treten jedoch bei schlanken Tragwerken relativ grosse Verformungen auf, welche durch das Kriechen des Betons nochmals vergrössert werden
  - → Prinzip der Vorspannung für eine Anwendung im Betonbau prädestiniert
- Grundidee: Mit der Vorspannung wird eine (Anfangs-)Beanspruchung im Tragwerk erzeugt, welche zumindest teilweise die Zugspannungen<sup>(\*)</sup> überdrückt und die Verformungen<sup>(\*)</sup> kompensiert:
- (\*) inf. anderer Einwirkungen



- → zwischen Spannstahl und vom Spannstahl befreitem Tragwerk wirken Verankerungs-, Umlenk- und Reibungskräfte
- → im Gesamt-Tragwerk (inkl. Spannstahl) resultiert ein Eigenspannungszustand

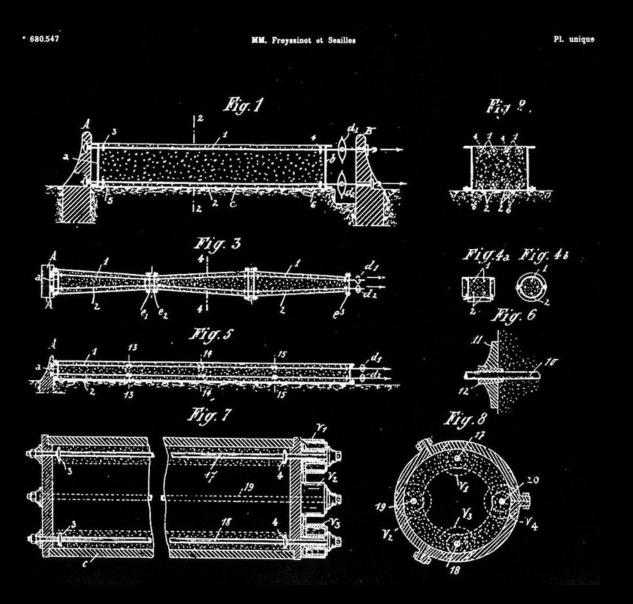
### **Ursprung und Prinzip der Vorspannung im Betonbau**

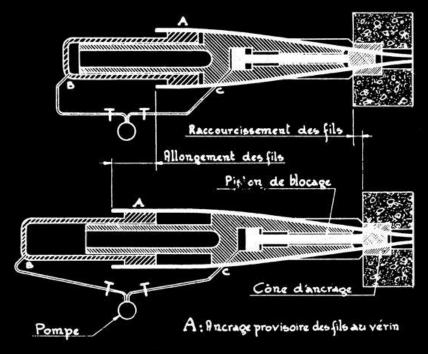
 Umsetzung: Hochfeste Stahldrähte oder Litzen mit Pressen gegen das Betontragwerk spannen



σ [MPa]

- Erste Versuche und Patente der Vorspannung im Betonbau mit dem Ziel, Risse zu reduzieren bereits Ende des 19./Anfang des 20. Jahrhunderts, Vorspannung aber praktisch wirkungslos, da die verwendeten, geringen Stahlspannungen durch Schwinden und Kriechen des Betons und Relaxation der Bewehrung praktisch auf Null reduziert wurden
- Pionier des Spannbetons: Eugène Freyssinet
   (Patente: Spannbettvorspannung 1928, Vorspannung mit nachträglichem Verbund 1939)



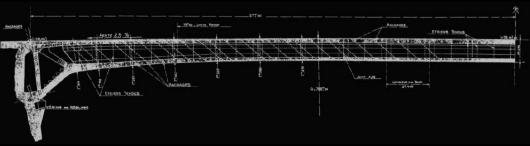






Marnebrücke Luzancy (1941-46) Eugène Freyssinet

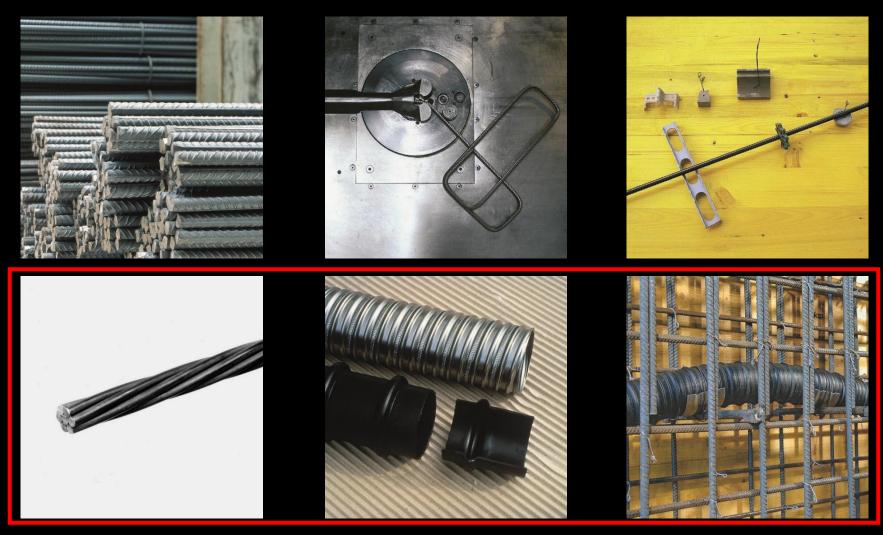


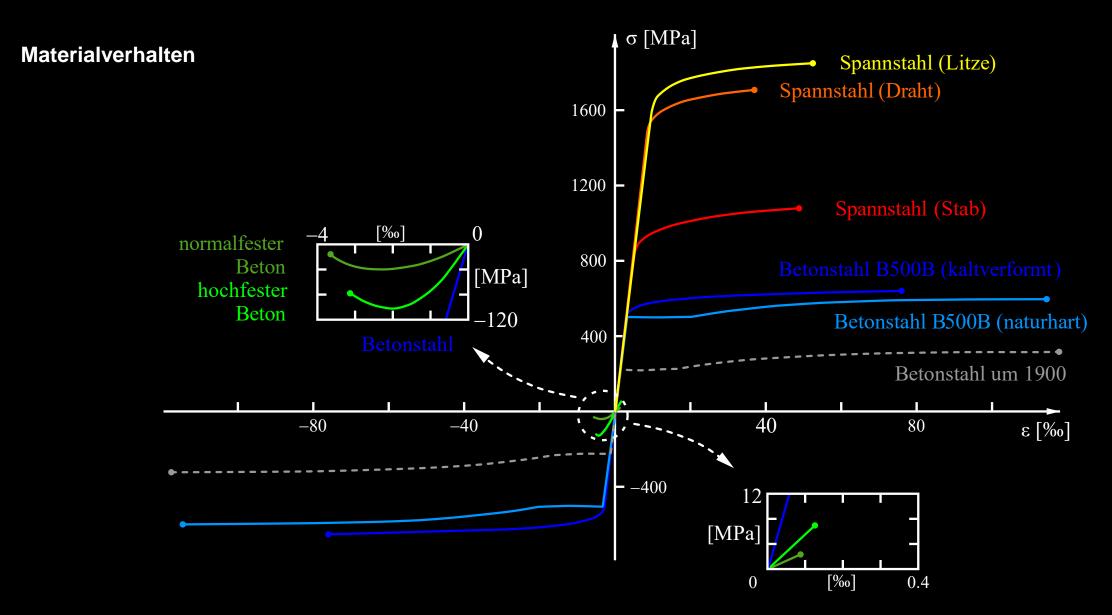


#### **Vorteile vorgespannter Tragwerke**

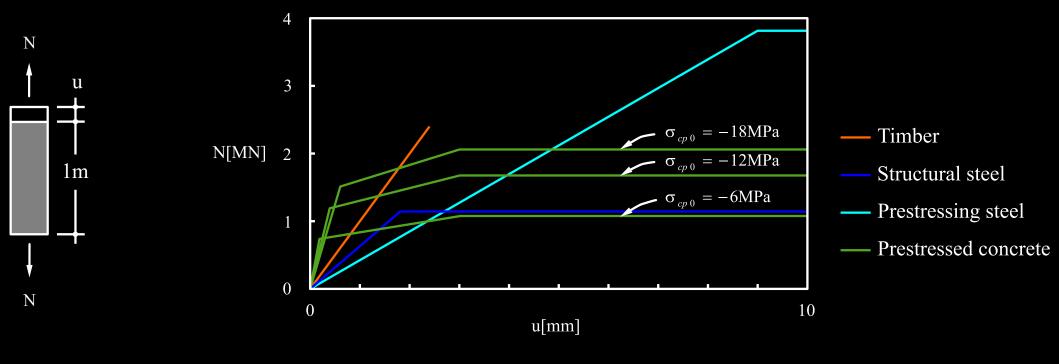
- verzögerte Rissbildung und höhere Steifigkeit im Beton dank Druckspannungen
- Kompensation der ständigen Einwirkungen durch Umlenkkräfte
  - → keine oder deutlich reduzierte Durchbiegungen unter ständigen Einwirkungen
  - → insbesondere auch Kriechverformungen (Überhöhung problematisch) stark reduziert
- kleinere Querschnittsabmessungen möglich mit Verwendung hochfester Stähle
  - → weit gespannte, schlanke Tragwerke möglich
- verbesserte Dauerhaftigkeit durch eingeschränkte Rissbildung
- erhöhte Ermüdungssicherheit wegen kleinerer Spannungsamplituden
  - → verbesserte Gebrauchstauglichkeit
- kurze Ausschalfristen dank Kompensation des Eigengewichts durch Umlenkkräfte
- Zusammenfügen vorfabrizierter Elemente möglich
  - → optimierte Bauabläufe

## Betonstahl - Spannstahl





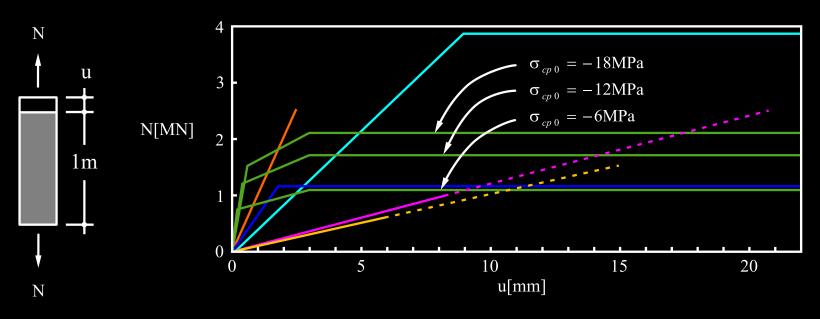
## Tension chord for CHF 100 / m



Material	E [GPa]	f <sub>y</sub> [MPa]	ρ [kg/m³]	[CHF/kg]	[CHF/m <sup>3</sup> ]
Concrete	30	-	2400	0.25 <sup>2)</sup>	600 <sup>2)</sup>
Prestressing steel 1)	200	1800	7850	6 <sup>3)</sup>	47100 <sup>3)</sup>
Structural steel	200	360	7850	4 <sup>4)</sup>	31400 <sup>4)</sup>
Timber	10	25	500	2 <sup>5)</sup>	1000 <sup>5)</sup>

- 1) σ<sub>p0</sub>=1200 MPa
- 2) incl. formwork and mild steel
- 3) incl. positioning on site and grouting
- 4) incl. coating and erection
- 5) incl. erection and connectors

#### Tension chord for CHF 100 / m



TD* 1	
Tim	ഘ
	$\cup \cup$

Structural steel

— Prestressing steel

— Prestressed concrete

— CFRP (short-term)

· · · · CFRP (long-term)

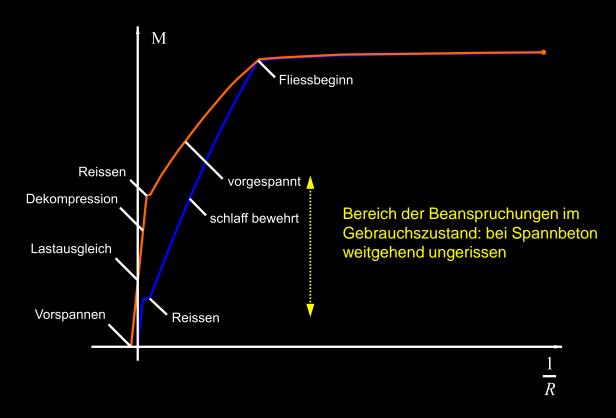
— GFRP (short-term)

· · · · GFRP (long-term)

Material	<i>E</i> [GPa]	$f_y$ [MPa]	ρ [kg/m³]	CHF/kg	CHF/m <sup>3</sup>
Concrete	30	-	2400	$0.25^{2)}$	600 <sup>2)</sup>
Prestressing Steel <sup>1)</sup>	200	1800	7850	6 <sup>3)</sup>	47'100 <sup>3)</sup>
Structural Steel	200	360	7850	4 <sup>4)</sup>	31'400 <sup>4)</sup>
Timber	10	25	500	<b>2</b> <sup>5)</sup>	10'000 <sup>5)</sup>
CFRP (Carbon Fiber Reinforced Polymer)	140	2100 <sup>6)</sup>	1550	23	139'500
GFRP (Glass Fiber Reinforced Polymer)	60	1250 <sup>6)</sup>	2200	90	50'600

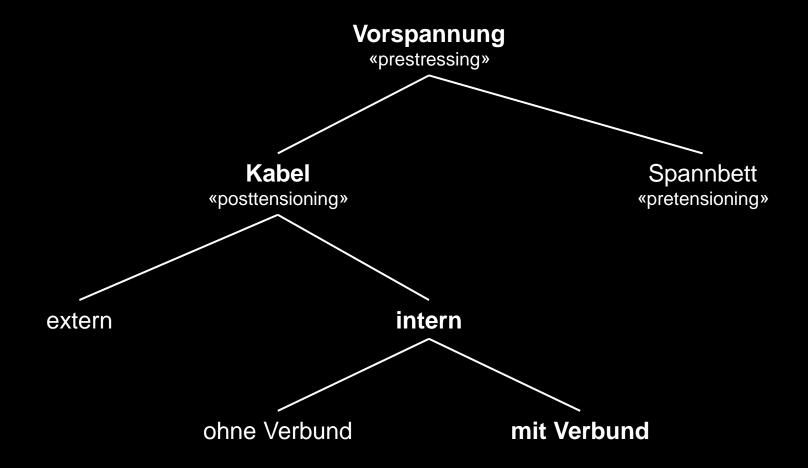
- 1)  $\sigma_{p0}$ =1200 MPa
- 2) incl. formwork and mild steel
- 3) incl. positioning on site and grouting
- 4) incl. coating and erection
- 5) incl. erection and connectors
- short-term strength; long-term strength significantly lower:  $f_{y,long-term} \approx 40\% f_{y,short-term}$

### Biegetragverhalten

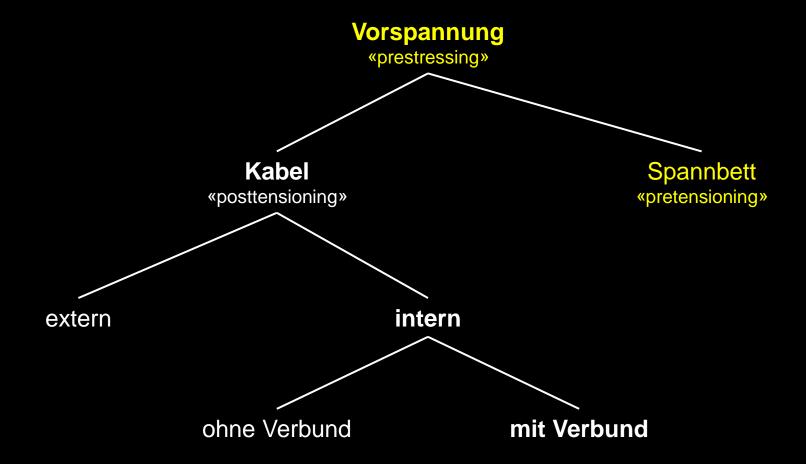


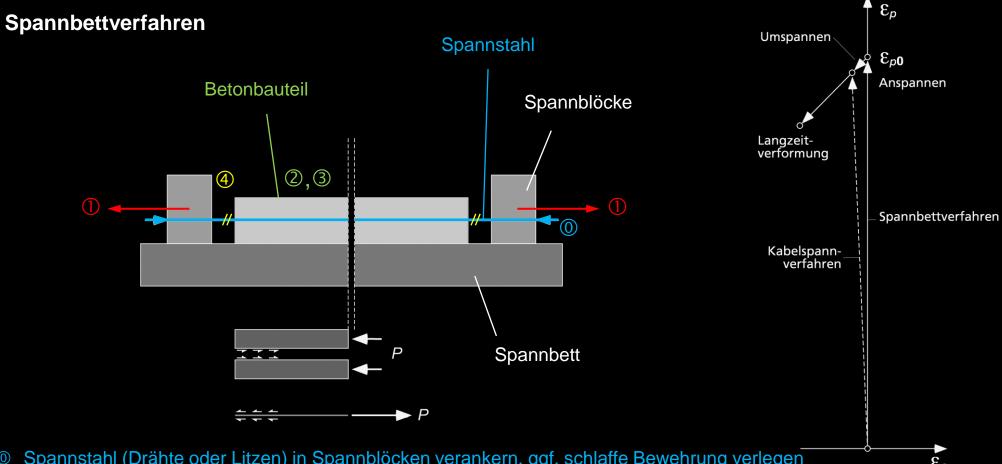
- ungerissen-elastisches Verhalten ist bei Spannbeton viel wichtiger als bei Stahlbeton
- Spannungen am ungerissenen Querschnitt sind für das Verständnis des Tragwerkszustands zentral
- Zusätzlich zum Tragsicherheitsnachweis wird deshalb stets ein Nachweis der Spannungen im Beton und im Spannstahl geführt

## **Arten von Vorspannung**



## **Arten von Vorspannung**





- Spannstahl (Drähte oder Litzen) in Spannblöcken verankern, ggf. schlaffe Bewehrung verlegen
- Betonieren, 3 (Dampf-)Erhärtung des Betons
- ④ Umspannen = Durchtrennen der Spanndrähte → Abgabe der Spannkraft an den Beton über Verbund an den Elementenden → Druckkraft im Beton = Zugkraft in Spannstahl

Spannbettverfahren – Vorfabrikation allgemein



## **Spannbettverfahren – Vorfabrikation allgemein**



[Video: PAULSpannbeton über YouTube]



Spannbettverfahren – Industrielle Produktion (Hohlkörperdeckenelemente)



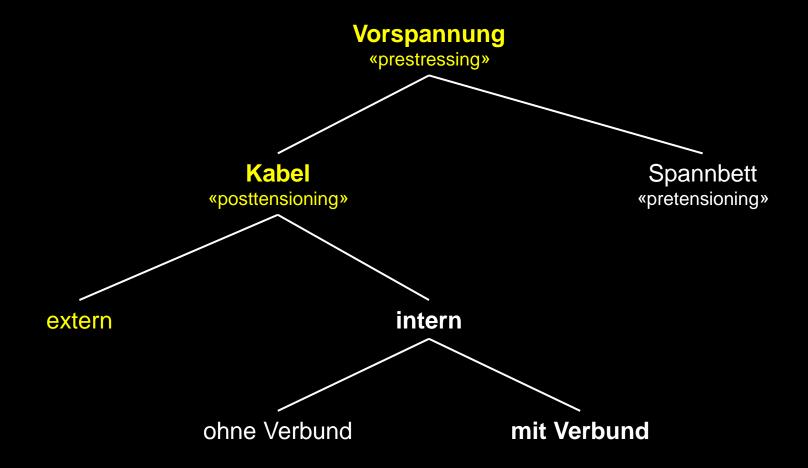




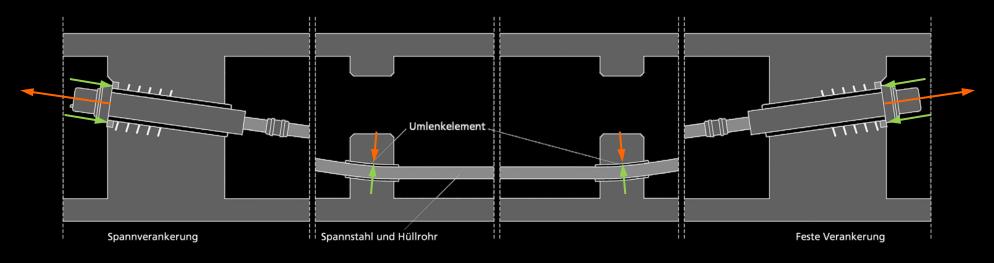


[Fotos: Mabetón, Spiroll]

## **Arten von Vorspannung**

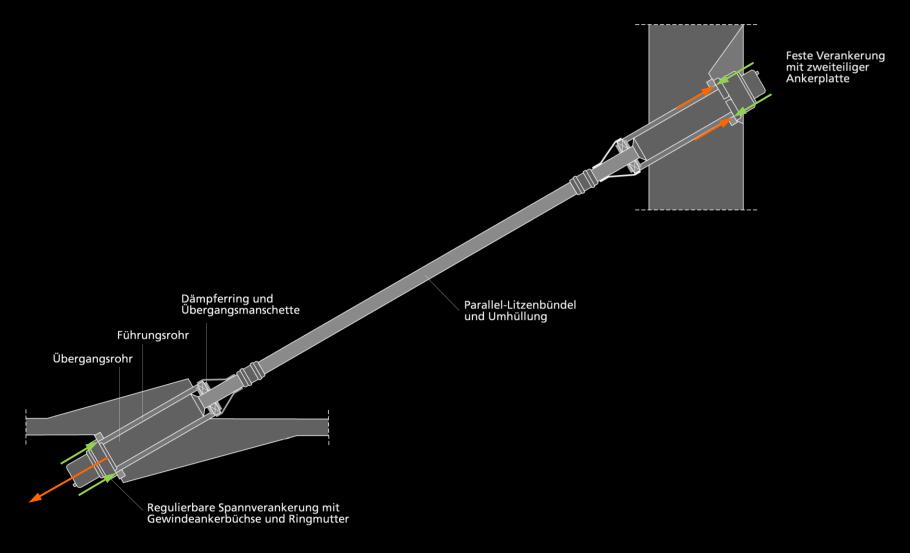


## **Externe Kabelvorspannung**





## Schrägkabel



## Schrägseilbrücken / Schrägkabel: Rheinbrücke, Diepoldsau



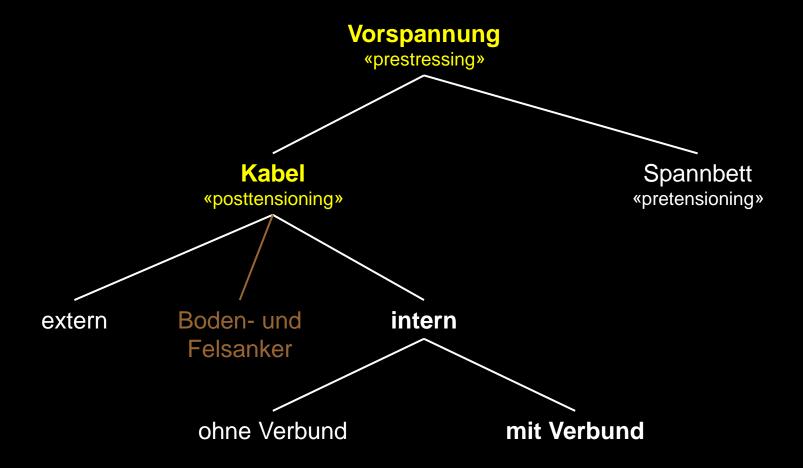
Bei der Rheinbrücke Diepoldsau wurde erstmals ein von Prof. René Walther entwickeltes Konzept umgesetzt, das einen schlanken Versteifungsträger in Kombination mit einer grossen Anzahl von Schrägkabeln kombiniert. Diese elegante Lösung ermöglicht eine effiziente Bauausführung eines Betonüberbaus im Freivorbau und wurde weltweit bei sehr vielen Brücken eingesetzt.

#### Schrägseilbrücken / Schrägkabel: Sunnibergbrücke

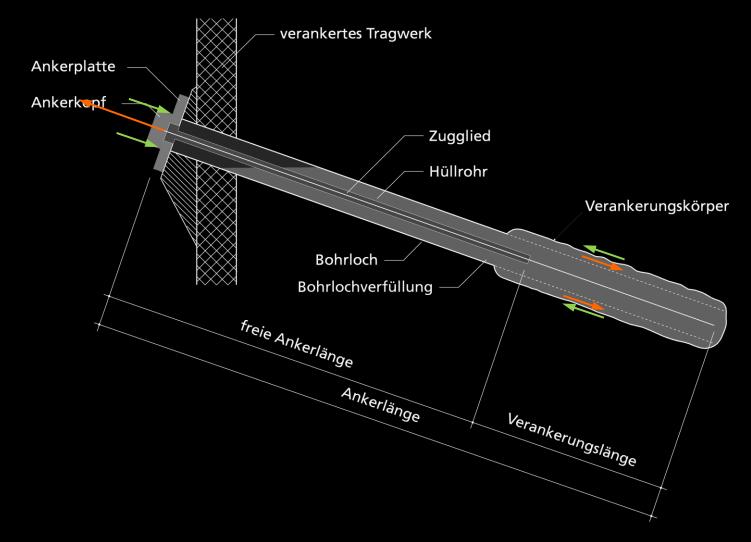


Die von Prof. Ch. Menn entworfene Sunnibergbrücke war eine der weltweit ersten Schrägseilbrücken mit sehr flachen Kabeln. Solche «Cable Stayed Bridges» mit steifem Überbau und flachen Kabeln werden international oft als «Extradosed Bridges» bezeichnet. Die Unterscheidung macht höchstens dann Sinn, wenn die Schrägseile bei der Bemessung ähnlich wie externe Vorspannkabel behandelt werden (höhere Ausnützung zulässig, dafür konservativere Lastkombinationen zu berücksichtigen).

## **Arten von Vorspannung**



## **Boden- und Felsanker**

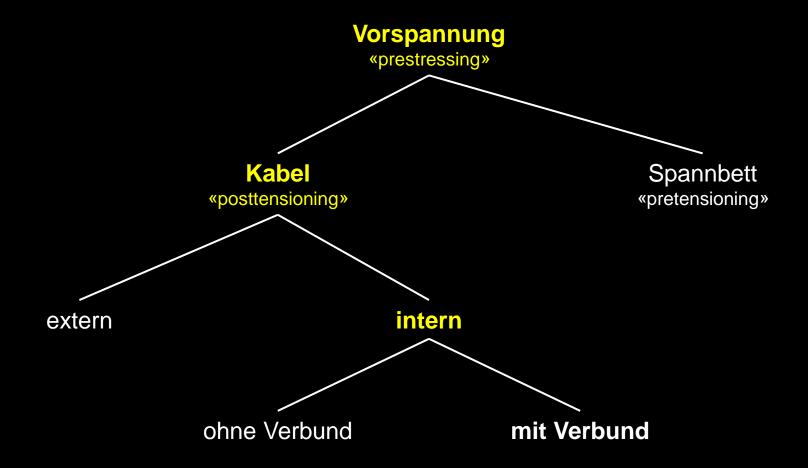


Boden- und Felsanker: verankerte Bohrpfahlwand, ETH Neubau Gloriastrasse (Fotos © Lüchinger Meyer / WLW Ingenieure)

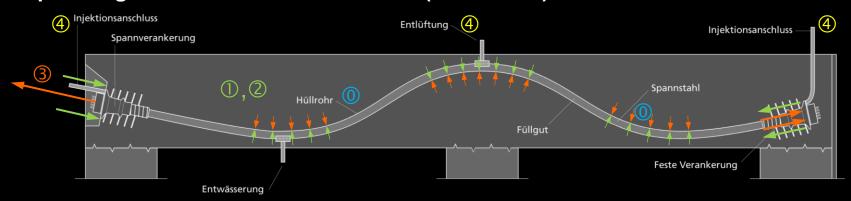


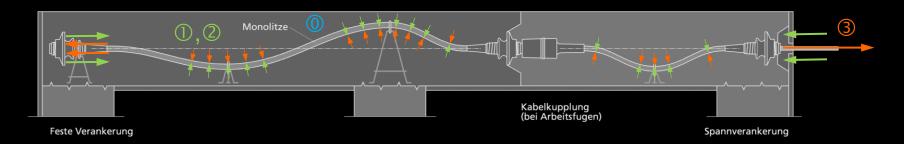


## **Arten von Vorspannung**



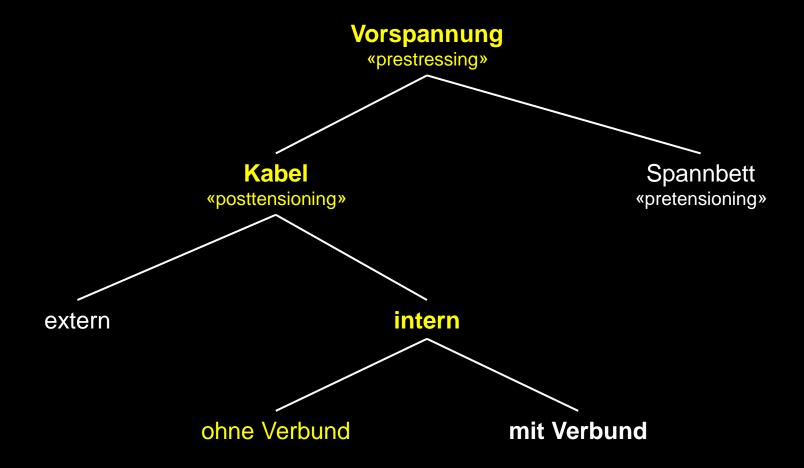
#### **Interne Kabelvorspannung mit Verbund / ohne Verbund (Monolitzen)**





- © Hüllrohre und Anker verlegen, Litzen einschiessen / Monolitzen und Anker verlegen
- D Betonieren, ② Erhärtung des Betons
- ③ Litzen mit Spannpresse gegen Beton vorspannen → Zugkraft in Spannstahl, Druckkraft in Beton (bei behinderungsfreier Verkürzung Druckkraft im Beton = Zugkraft in Spannstahl)
- Hüllrohre ausinjizieren (nur bei Vorspannung mit Verbund)

### **Arten von Vorspannung**



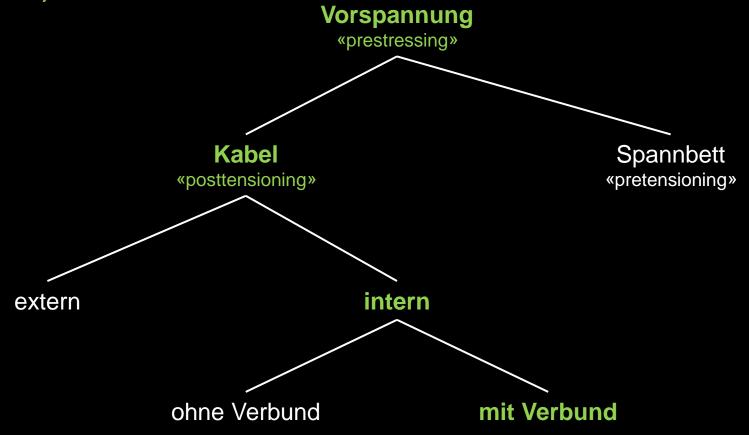
Interne Vorspannung ohne Verbund: Flachdecke (Monolitzen)



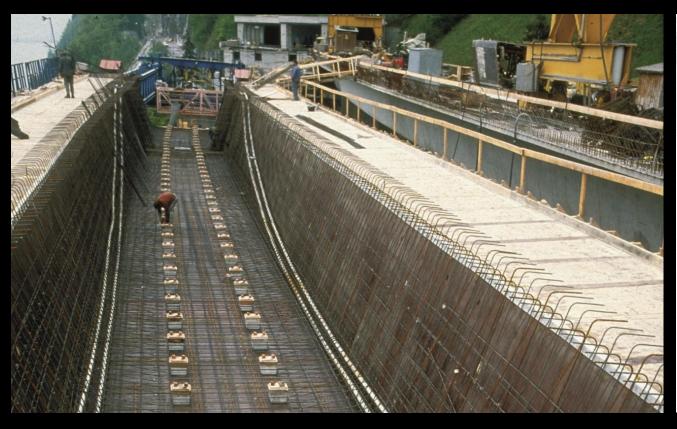
17.02.2025

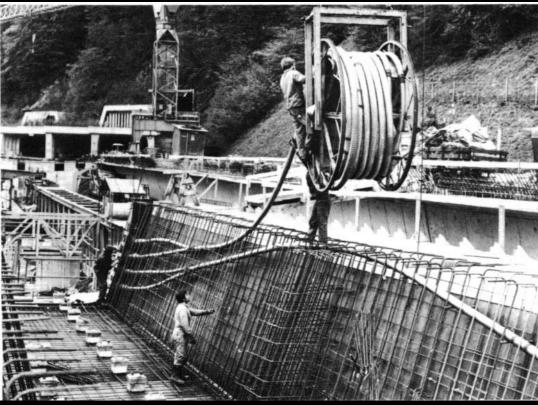
### **Arten von Vorspannung**

**Vorlesungsstoff (primär)** 

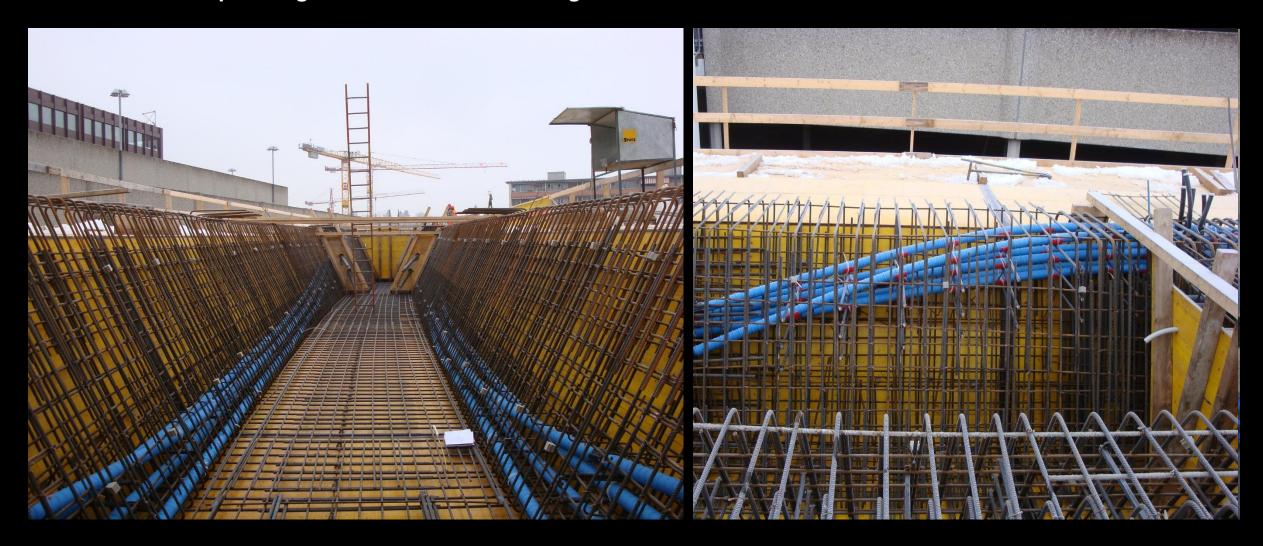


### Interne Kabelvorspannung mit Verbund: Brückensteg

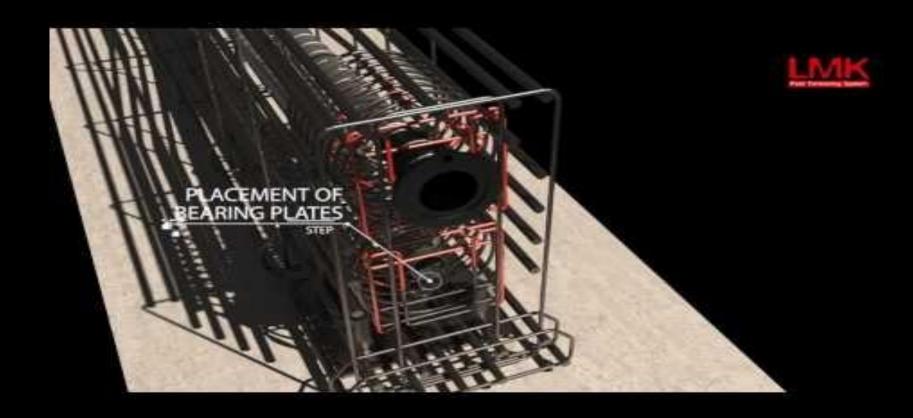




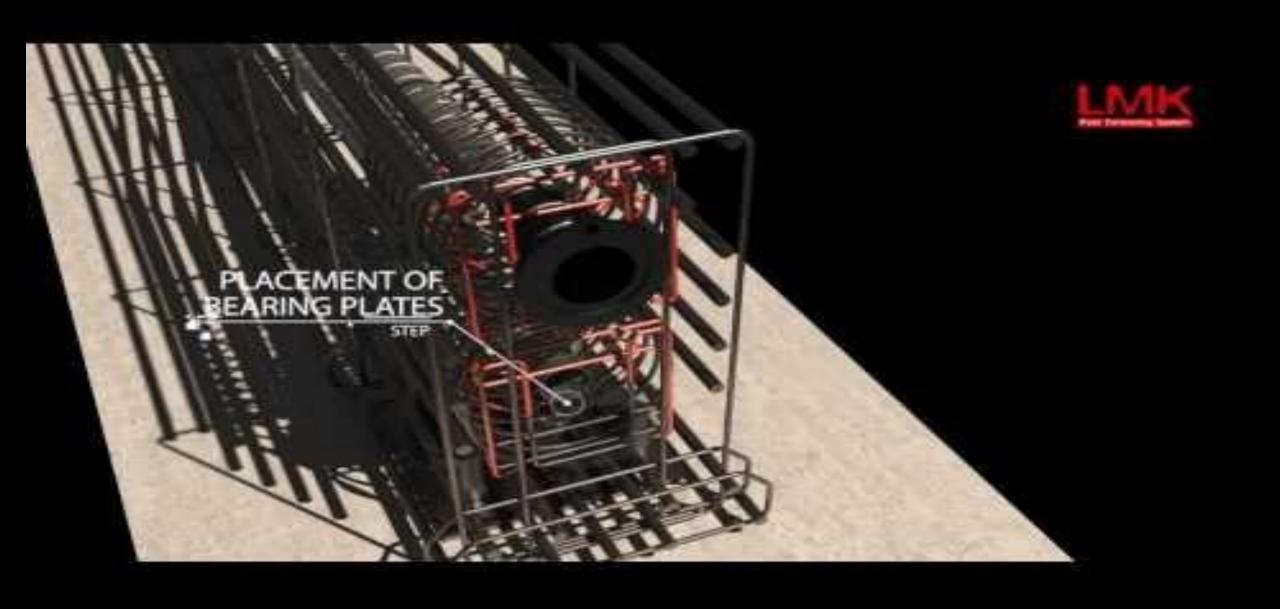
Interne Kabelvorspannung mit Verbund: Brückensteg



### **Interne Kabelvorspannung mit Verbund**



[Video: LMK HiSCS über YouTube]



### Spanngliedkategorien

- a gewellte Stahlhüllrohre
- b Kunststoffhüllrohre
- c Kunststoffhüllrohre mit elektrischer Isolation

### Drahtspannsysteme (heute selten, ausser für Schrägkabel)

Drahtbündel mit Drähten Ø3.0...10.0 mm

Verankerung über aufgestauchte Köpfe (aufwändig in der Herstellung, daher meist im Werk)

Zugfestigkeiten  $f_{pk}$  = 1570...1860 MPa, Fliessgrenze  $f_{pd}$  = 1130...1390 MPa

### Litzenspannsysteme (heute üblich)

Litzenbündel mit Litzen à 7 Drähte, Durchmesser der Litzen meist Ø0.6" (15.7 mm), seltener Ø0.5" (12.9 mm)

Verankerung über Klemmen (einfaches System, baustellentauglich)

Zugfestigkeiten  $f_{pk}$  = 1770 resp.  $f_{pk}$  = 1860 MPa, Fliessgrenze  $f_{pd}$  = 1320 resp.  $f_{pd}$  = 1390 MPa

#### **Stabspannsysteme**

Glatte oder gerippte Stäbe mit Durchmesser zwischen 20 und 36 mm

Zugfestigkeiten  $f_{pk}$  = 1030-1230 MPa, Fliessgrenze  $f_{pd}$  = 720...940 MPa

Höhe der Vorspannung (nach SIA 262; in anderen Normen sind teilweise höhere Spannungen zulässig)

Während dem Spannen  $\sigma_{p0} \le 0.75 \cdot f_{pk}$ , unmittelbar nach Ablassen  $\sigma_{p0} \le 0.7 \cdot f_{pk}$ , bei  $t = \infty \ \sigma_{p\infty} \ge 0.45 \cdot f_{pk}$ 

Alle nötigen Angaben können den Technischen Dokumentationen der Spannfirmen entnommen werden.

- Hochfester Stahl (Fliessgrenze 2...4 mal höher als Betonstahl)
- Niedrige Relaxation und ausreichende Duktilität → anspruchsvoll, in letzten Jahren immer h\u00f6here Festigkeiten (aktuell: Litzen mit f<sub>pk</sub> = 1860 MPa)
- Stäbe
   Ø20 / 26 / 32 / 36 mm

Drähte Ø3 ... 11 mm Litzen Ø15.7 / 15.3 / 12.9 mm





→ kurze Spannglieder

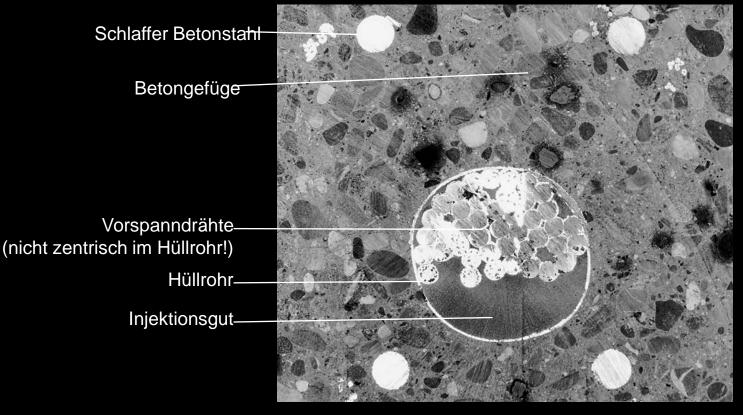
- → Vorfabrikation
- → Vorfabrikation (einzeln)

- → Ortsbeton (in Kabeln)
- Für besondere Anforderungen (Schrägseilbrücken) Korrosionsschutz durch Verzinkung und / oder Ummantelung oder (billiger) Epoxidharzbeschichtung der Drähte oder Litzen
- Weitere Formen (vollverschlossene Seile etc.) → Hängebrücken etc.
- Herstellung weltweit, Litzenspannsysteme heute sehr verbreitet

# **Interne Kabelvorspannung** mit Verbund

### **Querschnitt durch ein Spannglied**

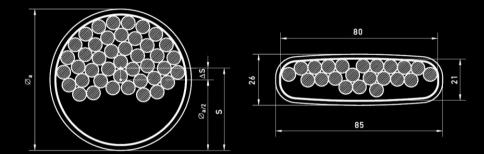




### **Interne Kabelvorspannung mit Verbund – Draht- und Litzensysteme**

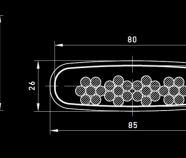
## Drahtspannsysteme

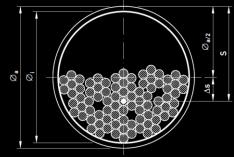


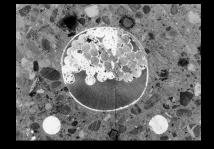


# Litzenspannsysteme (heute üblich)



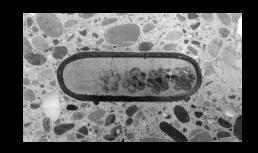






NB. Spannstahl liegt **nicht** zentrisch im Hüllrohr, sondern auf der Krümmungsinnenseite.

Bei der Berechnung ist die Exzentrizität zu berücksichtigen (wirkt meist ungünstig).



### **Interne Kabelvorspannung mit Verbund – Komponenten**

interne Rabervorspannung init verbund – Komponente



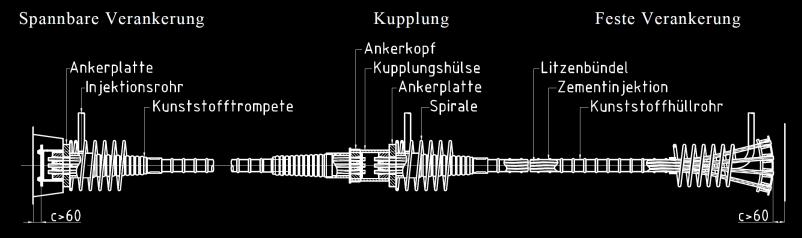
Bewegl. Verankerung





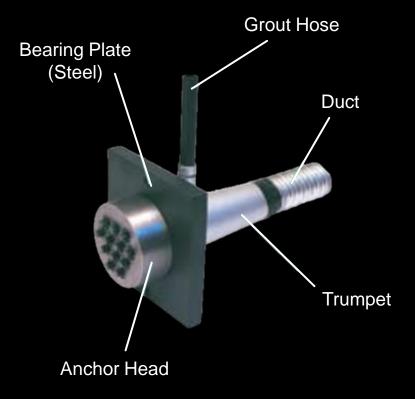


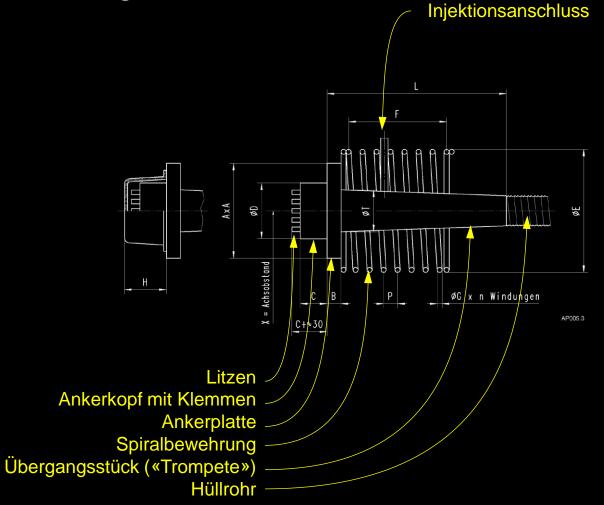
Beispiel: Litzen-Spannglied Kategorie b (Quelle: Stahlton)



Interne Kabelvorspannung mit Verbund – Spannbare Verankerungen

Verankerung mit Ankerplatte (VSL Typ E)

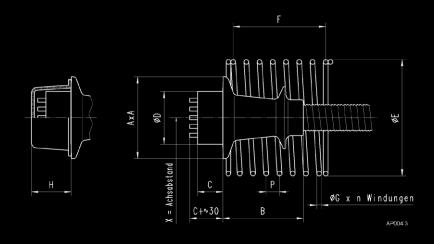


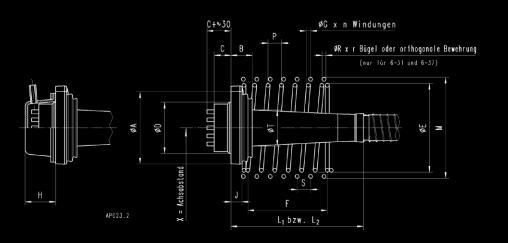


### Interne Kabelvorspannung mit Verbund – Spannbare Verankerungen

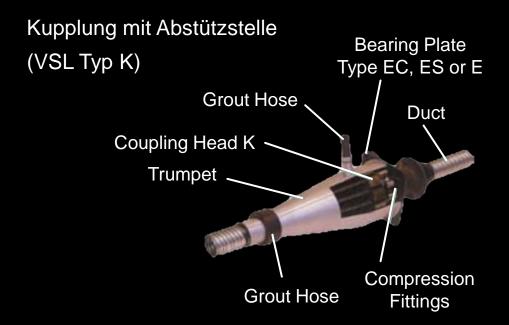
Mehrflächenverankerung (Guss) (VSL Typ EC)

VSL Typ CC (Composite)

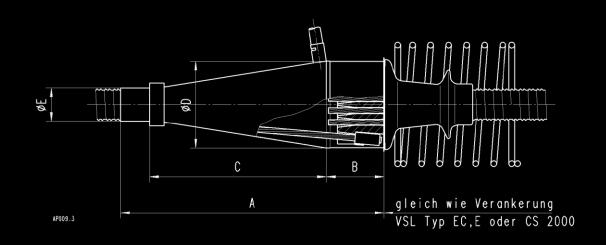


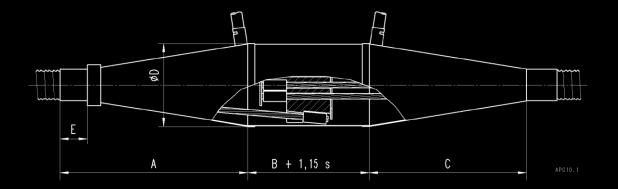


### **Interne Kabelvorspannung mit Verbund – Kupplungen**



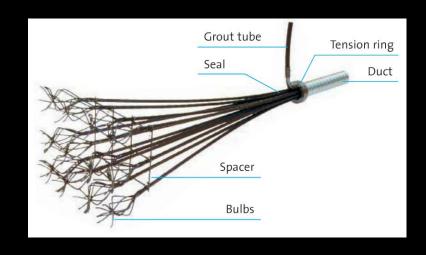
Gleitkupplung (selten) (VSL Typ V)

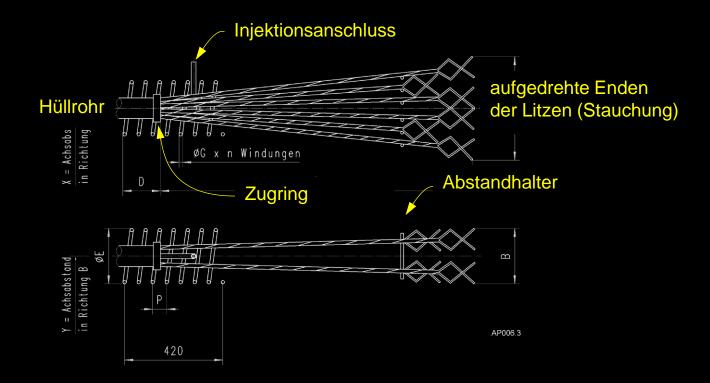




### Interne Kabelvorspannung mit Verbund – Feste Verankerungen

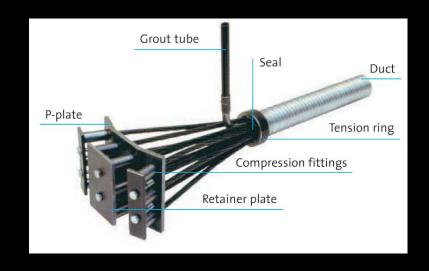
Verbundanker (VSL Typ H)

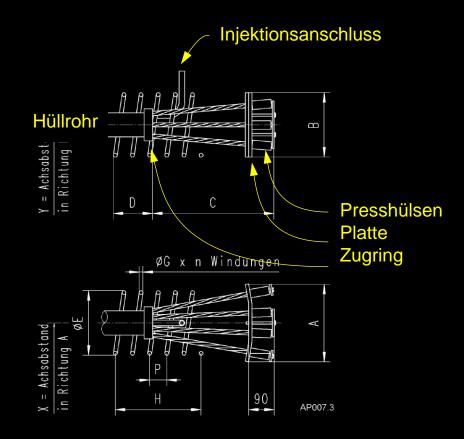




### Interne Kabelvorspannung mit Verbund – Feste Verankerungen

Anker mit Platte (VSL Typ P)

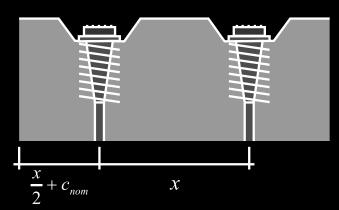


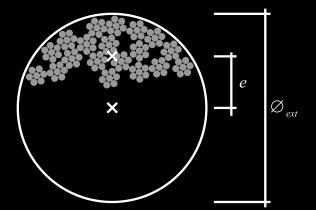


### Interne Kabelvorspannung mit Verbund – Abmessungen

Die Abmessungen müssen der technischen Dokumentation des Spannsystems entsprechen (Zulassung).

Bei der Vorbemessung können folgende Abschätzungsformeln in Abhängigkeit der pro Kabel vorhandenen Spannstahlquerschnittsfläche verwendet werden:





Min. Achsabstand der Spannglieder:

$$X \approx 8 \cdot \sqrt{A_p}$$

$$\varnothing_{ext} \approx 2 \cdot \sqrt{A_p}$$

Durchmesser des Hüllrohrs:

$$\emptyset_{ext} \approx 2 \cdot \sqrt{A_p}$$

Exzentrizität des Litzenbündels:

$$e \approx 0.3 \cdot \sqrt{A_p}$$

(gegenüber dem Hüllrohrmittelpunkt)

Minimaler Krümmungsradius:

$$R_{\min} \approx 125 \cdot \sqrt{A_p}$$

Minimale gerade Länge bei Ankern:

$$l_{\min} \approx 25 \cdot \sqrt{A_p}$$