

# 80K Zentrisches / Exzentrisches Köcherfundament



(Stand: 16.05.2013)

Das Programm dient zur Bemessung eines zentrischen oder exzentrischen Köcherfundamentes gemäß DIN EN 1992-1-1 (EC 2) und DIN EN 1997-1 (EC 7).

## Leistungsumfang

### System

- Exzentrische Geometrie möglich
- Wahlweise biegesteif angeschlossene Sohlplatten zur Fundamentzentrierung

### Material

- Fundament / Köcher / Sohlplatte aus Stahlbeton nach DIN EN 1992
- Stütze aus Stahlbeton nach DIN EN 1992 oder Stahlprofilstütze

### Einwirkungen

- Bildung von Einwirkungsgruppen
- Beliebige Einzel-, Linien- und Flächenlasten auf dem Fundament
- Erstellung von beliebig vielen Lastfällen mit Hilfe der Einwirkungsgruppen
- Optionale Berücksichtigung der Erdauflast und des Fundamenteigengewichtes für die Bemessung

### Bemessungsvorgaben

- Unterschiedliche Materialeingabe für Fundament / Plattenanschlüsse möglich

### Bemessung

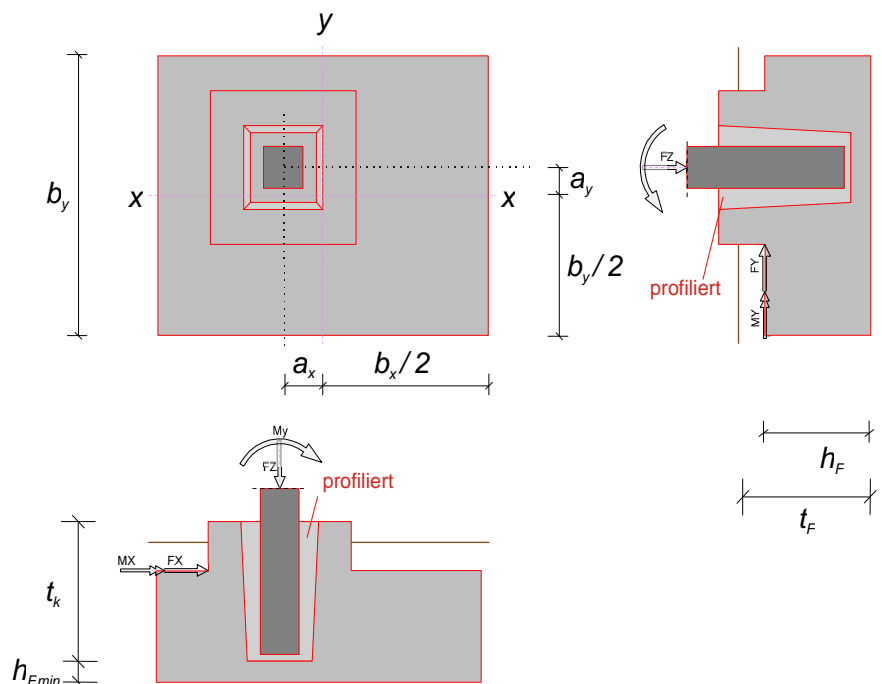
- Fundamentoberseite (Momente aus klaffender Fuge)
- Fundamentsohle
- Sohlplatte (aus Zentrierung)
- Köcherbemessung

### Nachweise

- Sohlpressung
- Gleitsicherheit
- Kippen (EQU/GZG)
- Querkraft-/Durchstanznachweis
- Nachweis der Köchertiefe
- Rissnachweis für Fundament und Platten

### Optimierungen

- Fundamentabmessungen
- Fundamenthöhe (Durchstanznachweis)
- Köchertiefe



## Allgemeines

### Die Programmoberfläche



Wichtiger Hinweis:

Für die Handhabung der neuen Programmoberfläche und für allgemeine Programmteile wie z.B. **Grunddaten** / **Einwirkungsgruppen** / **Lastübernahme** / **Quicklast** / **Ausgabe** und **Beenden** steht

[<HIER> eine gesonderte Beschreibung zur Verfügung.](#)

Diese Beschreibung gilt sinngemäß für alle neuen Programme und wird Ihnen die Einarbeitung erleichtern.

## System

### Geotechnische Daten

Bei den geotechnischen Daten können Bodenkennwerte und Einzelheiten zum Sohlwiderstand festgelegt werden.

#### Bodenkennwerte

Bei den Bodenkennwerten können Bezeichnung und weitere Eigenschaften des Bodens (siehe Bild) aus dem Bodengutachten eingetragen werden.

Bodenkennwerte		
Bezeichnung	Sand	
effektive Wichte erdfeucht	$\gamma =$	18,0 kN/m <sup>3</sup>
effektive Wichte unter Auftrieb	$\gamma' =$	10,0 kN/m <sup>3</sup>
Reibungswinkel	$\varphi =$	30,0 °
Kohäsion	$c =$	0,0 kN/m <sup>2</sup>
Elastizitätsmodul	$E_s =$	60,0 MN/m <sup>2</sup>
Bettungsziffer	$k_s =$	25,0 MN/m <sup>3</sup>

#### Sohlwiderstand

Neben dem Sohlreibungswinkel kann auch die Art des Bodens (bindig / nichtbindig) bzw. ein zulässiger Sohlwiderstand  $\sigma_{Rd}$  aus einem Bodengutachten in [kN/m<sup>2</sup>] angegeben werden.

Für bindige Böden stehen die Bodenarten „Gemischtkörniger Boden“, „Schluff“, „Ton“, „Ton-Schluff“ in den Konsistenzen „fest“, „halbfest“, „steif“ zur Verfügung.

Für nichtbindige Böden kann bei setzungsempfindlichen Bauwerken eine Begrenzung der Setzung aktiviert werden. Der Sohlwiderstand kann um bis zu 50 % bei dichter Lagerung erhöht werden.

Sohlwiderstand		
Sohlreibungswinkel $\delta_{k}$	=	30,0 °
<input type="radio"/> Bindiger Boden		
Bodenart	Gemischtkörniger Boden	
Konsistenz	halbfest	
<input type="radio"/> Nichtbindiger Boden		
<input checked="" type="checkbox"/> Begrenzung der Setzung		
Erhöhung wegen dichter Lagerung	$p =$	0 %
<input checked="" type="radio"/> Gemäß Bodengutachten		
zulässiger Sohlwiderstand	$\sigma_{Rd} =$	300 kN/m <sup>2</sup>

### Fundamentabmessungen

#### Fundamentkörper

Für den Fundamentkörper ist bei einem Blockfundament die gesamte Fundamenthöhe  $h_F$ , die Sohlstärke unter dem Köcher  $h_{F,min}$ , die Einbindetiefe  $t_F$ , die Breite  $b_x$  und  $b_y$  in [cm] einzugeben. Die Geometrie wird ggf. später korrigiert, wenn einer der erforderlichen Nachweise oder die Beschränkung der Lastexzentrizität dies erfordern.

Über den Button „Opt.“ kann die Fundamentabmessung optimiert werden. Es werden in diesem Fall die kleinstmöglichen Abmessungen ermittelt.

Fundamentkörper		
Höhe	$h_F =$	103,0 cm
	$h_{F,min} =$	15,0 cm
Sohltiefe	$t_F =$	100,0 cm
Breite	$b_x =$	245,0 cm
	$b_y =$	195,0 cm

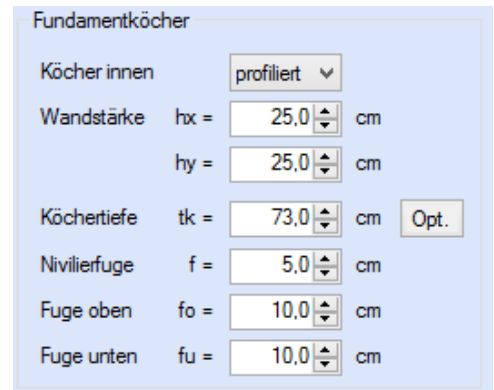
Opt.

### Fundamentköcher

Der Köcher kann mit profilierter oder glatter Innenfläche ausgeführt werden. Es sind die Köcherwandstärken  $h_x$  und  $h_y$ , Köchertiefe  $t_k$ , die Breite der Nivillierfuge  $f$  (Abstand Stützenunterkante zum Köcherboden), die obere Fugenbreite  $f_o$  und die untere Fugenbreite  $f_u$  in [cm] einzugeben.

Über den Button „Opt.“ kann die Köchertiefe optimiert werden. Es wird in diesem Fall die kleinstmögliche Köchertiefe ermittelt.

Die Köchertiefe  $t_k$  beinhaltet die Fugenbreite der Nivillierfuge.



### Fundamentstütze

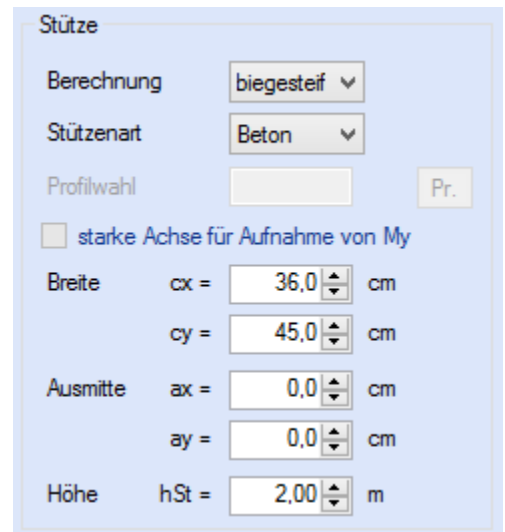
Zur Ermittlung des Moments unter der Stütze kann unter folgenden Berechnungsansätzen gewählt werden: gelenkig, gelenkig abgemindert (ausgerundetes Moment) oder biegesteif (Anschnittsmoment).

Als Stütze kann eine rechteckigen Beton- oder eine Stahlprofilstütze gewählt werden.

Bei Auswahl einer Stahlstütze kann über den Button „Pr.“ der Auswahldialog für das gewünschte Stahlprofil aufgerufen werden. Wurde noch kein Profil gewählt, öffnet sich dieser Dialog automatisch nach der Wahl der Stützenart „Stahl“.

Über die Checkbox „starke Achse für Aufnahme von  $M_y$ “ kann die Lage des Stahlprofils im Köcher definiert werden.

Als weitere Stützenmaße sind die Dicken  $c_x$  und  $c_y$  (bei Betonstützen), die Ausmitte  $a_x$  und  $a_y$  von der Fundamentachse und die Stützenhöhe  $h_{St}$  in [cm] einzugeben.

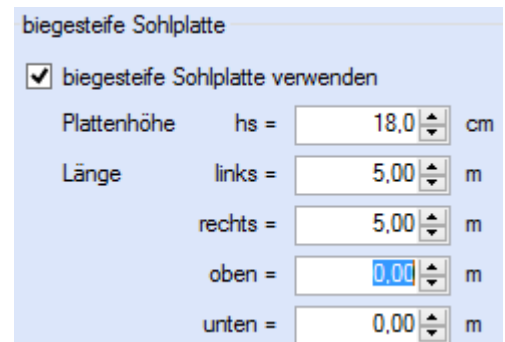


### Biegesteife Sohlplatte

Bei großen Lastexzentrizitäten kann durch eine biegesteif angeschlossene Sohlplatte eine zentrierende Wirkung (Verkleinerung der Lastexzentrizitäten) erreicht werden.

Die Wirkung ist stark von der Stärke der gewählten Sohlplatte und deren Längen abhängig. Die Wirkung der Zentrierung steigt mit der Stärke der Sohlplatte. Je länger die Platten gewählt werden umso geringer ist die Wirkung, da die Platten an Biegesteifigkeit verlieren.

Die Plattenstärke ist in [cm], die Länge der Sohlplatten in [m] einzugeben.



## Einwirkungen

Es erfolgt generell die Eingabe charakteristischer Lasten. Aus diesen werden automatisch alle Kombinationen gebildet, die sich aus den verwendeten Kategorien ergeben können. Das Eigengewicht des Fundaments wird automatisch erfasst und braucht bei der Einwirkungseingabe nicht weiter berücksichtigt zu werden.


### Optionen

Die Eingabeart legt zunächst fest, ob mit Einwirkungsgruppen (EWG) Lastfälle gebildet werden sollen.

## Einwirkungsgruppen

Zu Einwirkungsgruppen und Lastfällen siehe [diese gesonderte Beschreibung](#). Dort wird auch die Lastübernahme aus anderen Positionen und die Quicklast – Funktion erläutert.

## Einzellasten

Optionen	Einwirkungsgruppen	Einzellasten	Linienlasten	einfache Flächenlasten	allgemeine Flächenlasten	Kategorien	Lastfälle			
2 von 5 										
	Beschreibung	Typ	Kat	Ewg	X [m]	Y [m]	Z [m]	Wert [kN]	Alpha	Faktor
1	ständige Last	FZ	G	1	0,00	0,00	-	300,00	-	1,00
▶ 2	Verkehr, Wohnräume	FZ	Q,A2	2	0,50	0,50	-	600,00	-	1,00

Mögliche Lasttypen für Einzellasten in kN bzw. kNm:

**FZ** = vertikal,

**FX** = horizontal in x-Richtung,

**FY** = horizontal in y-Richtung,

**MX** = Linienmoment um die x-Achse

**MY** = Linienmoment um die y-Achse

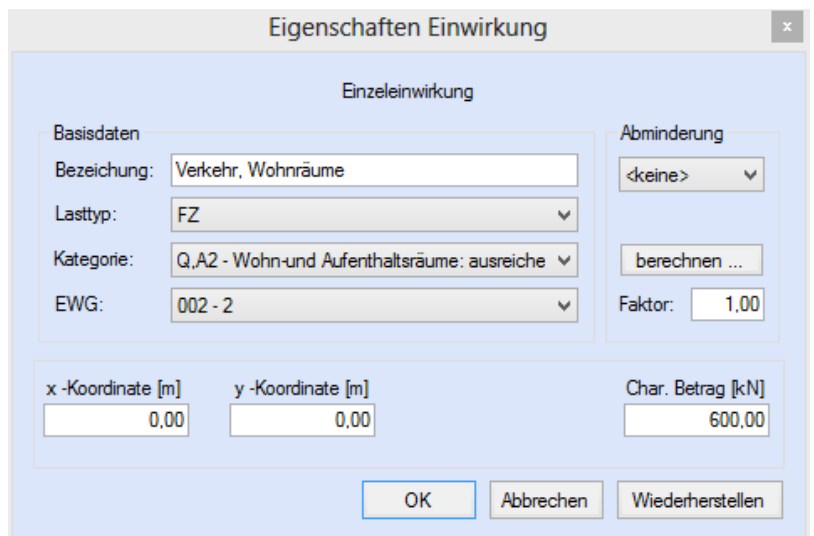
Falls Lastfälle gebildet werden sollen, muss jede Eingabezeile einer Einwirkungsgruppe zugeordnet werden, siehe dazu die Programmpunkte „Optionen“ und „Einwirkungsgruppen“.

Der Abstand X der Einzellast wird in Bezug auf die Stützenachse gemessen. Bei horizontalen Lasten ist zusätzlich der Abstand Z von der Fundamentoberkante einzugeben.

Lastabminderungen (und Erhöhungen) sind über einen Faktor frei wählbar oder für Verkehrslasten aufgrund der Lasteinzugsfläche bzw. der Geschoßanzahl ermittelbar.

Erfolgt die Eingabe über den Dialog. (Doppelklick auf eine Einwirkungszeile), besteht die Möglichkeit einen Abminderungsfaktor zu berechnen (siehe Bild rechts).

Der Button „berechnen“ ist bei den Kategorien „Q,A1“ bis „Q,E11“ und „Q,Z“ aktiv.



## Linienlasten

Die Eingabe der Linienlasten erfolgt analog zu den Einzellasten.

Möglicher Lasttyp für Linienlasten:

**qZ** = vertikale Linienlast

Die Linienlast darf beliebig über den Fundamentkörper verlaufen. Als Bezugspunkt für die Linienlasteingabe dient die Stützenachse. Neben der Möglichkeit den Anfangs- und Endpunkt der Linienlast festzulegen kann der

Endpunkt auch durch die Abstandswerte  $D_x$  und  $D_y$  ermittelt werden. Die Größe der Last wird in  $\text{kN/m}$  für den Anfangs- und den Endwert eingegeben.

### Einfache Flächenlasten

Die Eingabe der einfachen Flächenlasten erfolgt analog zu den Einzel- und Linienlasten.

Möglicher Lasttyp für einfache Flächenlasten:

**qZ** = Einzellast auf eine definierte Fläche verteilt

Die Fläche der Flächenlast kann über die Abstände  $X_1$  und  $X_2$  von Bezugspunkt Stützenachse gesetzt werden. Alternativ kann auch anstelle von  $X_2/Y_2$  auch ein Abstand  $D_x/D_y$  gesetzt werden, um die Fläche zu definieren. Der Lastwert ist in  $[\text{kN}]$  anzugeben.

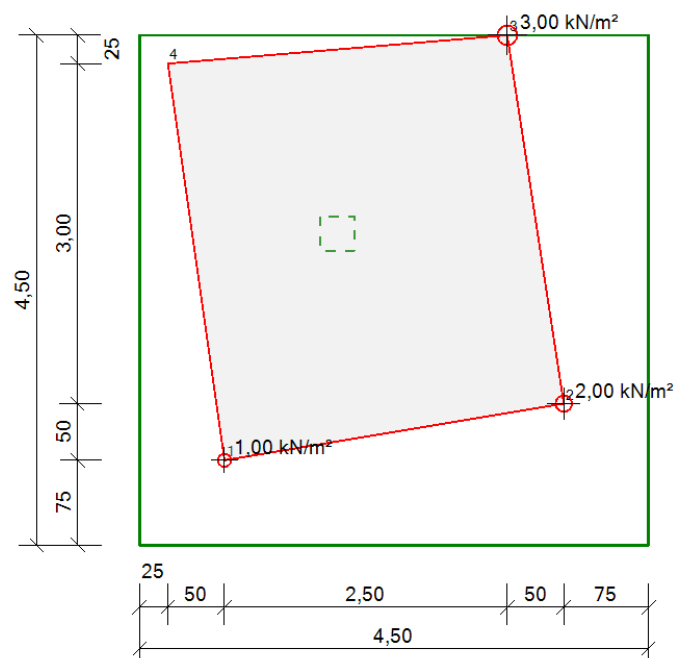
### Allgemeine Flächenlasten

Die Eingabe der allgemeinen Flächenlasten erfolgt analog zu den Einzel- und Linienlasten. Der Unterschied zu den einfachen Flächenlasten besteht darin, dass bei der allgemeinen Flächenlast beliebig viele frei eingebare Polygonpunkte zur Verfügung stehen und der Lastwert entweder konstant über die eingegebene Fläche (Angabe eines Lastbetrages) oder über 3 Lastwerte an 3 Ecken definiert ist. Die Lastbeträge sind jeweils in  $[\text{kN/m}^2]$  anzugeben. Die Nummerierung der Punkte erfolgt gegen den Uhrzeigersinn. Der Bezugspunkt der einzelnen Polygonpunkte ist die Stützenachse.

Mögliche Lasttypen für einfache Flächenlasten:

**qZ** = Flächenlast in Richtung Fundament

	X [m]	Y [m]	Set	Betrag $[\text{kN/m}^2]$
1	-1,000	-2,000	<input checked="" type="checkbox"/>	1,00
2	2,000	-1,500	<input checked="" type="checkbox"/>	2,00
▶ 3	1,500	1,750	<input checked="" type="checkbox"/>	3,00
4	-1,500	1,500	<input type="checkbox"/>	-



### Kategorien

Die bei der Lasteingabe verwendeten Last-Kategorien werden aufgelistet, so dass die  $\Psi$ -Werte bei Bedarf geändert werden können.

## Lastfälle

Zu Einwirkungsgruppen und Lastfällen siehe [diese gesonderte Beschreibung](#). Dort wird auch die Lastübernahme aus anderen Positionen und die Quicklast – Funktion erläutert.

## Bemessungsvorgabe Fundament / Platte / Stütze

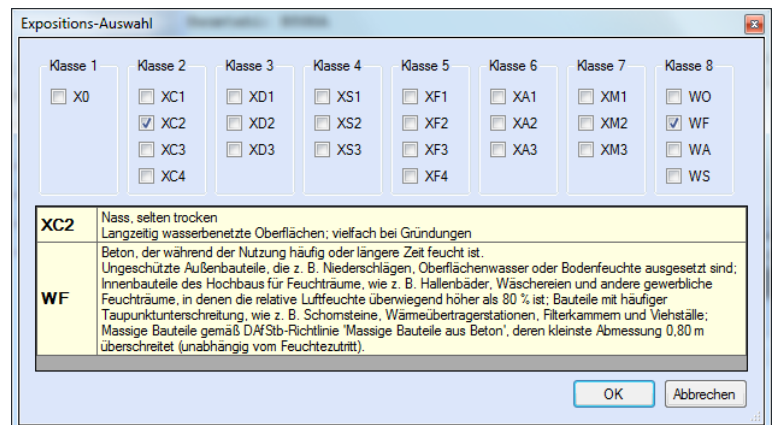
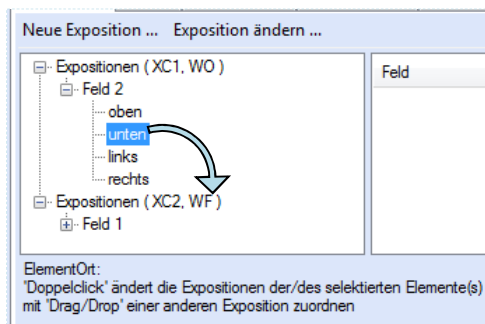
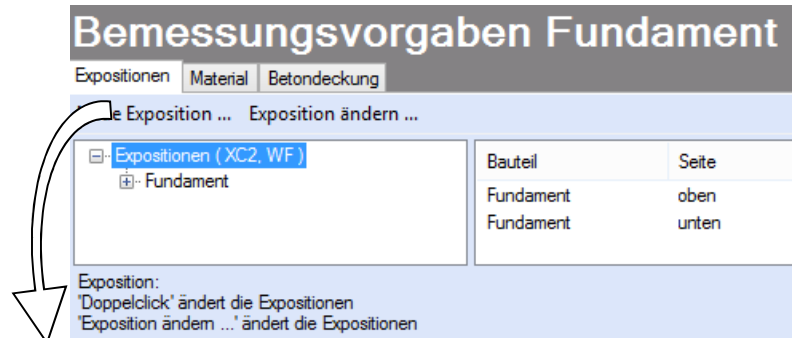
### Expositionen

Als Vorgabe für die Expositionen- und Feuchteklassen sind für Fundamente und Sohlplatten mit XC2 und WF eingestellt. Dies kann für jedes Bauteil entsprechend getrennt für oben / unten geändert werden. Gehen Sie dazu wie folgt vor:

Mit einem Doppelklick auf ein Element im Eingabe- Bereich (oder einem Klick auf „Neue Exposition“) wird die Expositionen-Auswahl geöffnet.

Klicken Sie dort die gewünschten Expositionsklassen an und beenden Sie die Eingabe mit „OK“.

Ziehen Sie dann mit der Maus die gewünschten Seiten auf die richtige Expositionen- Auswahl.



### Material

Als Vorgabe ist eingestellt:

Betonart: „Normalbeton“

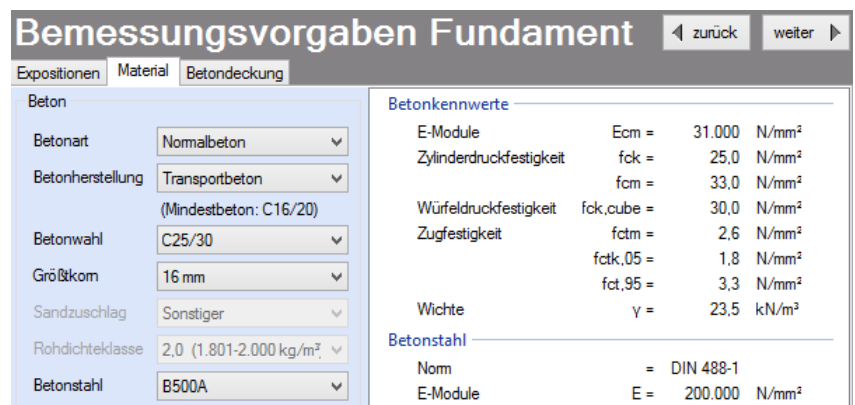
Betonherstellung: „Transportbeton“

Betonwahl: „C25/30“

Größtkorn: „16 mm“

Betonstahl: „B500A“

Die sich aus den Expositionen ergebende Mindestbetongüte wird angezeigt.



Es gibt die Auswahl zwischen folgenden Parametern:

Betonart: Normalbeton / Luftporenbeton / Leichtbeton

Betonherstellung: Transportbeton / Ortbeton / Fertigteil

Betonwahl: „C12/15“ bis „C100/115“ | „C12/15 LP“ bis „100/115 LP“ | „LC12/13“ bis „LC 80/88“  
 Größtkorn: 8 / 16 / 32 / 63 mm  
 Betonstahl: „B500A“ / „B500A +G“ / „B500A +P“ / „B500B“ nach DIN 488-1:2009-08  
 „B500A +G“ = Bewehrungsdraht glatt / „B500A +P“ = Bewehrungsdraht profiliert

## Betondeckung

Die Betondeckung kann seitenweise geändert werden. Wichtig ist der voraussichtliche maximale Bewehrungsdurchmesser (max. Ø), nach welchem sich die Mindestbetondeckung richtet.

Wenn von den Mindestwerten abgewichen wurde, können sie mit dem Schalter „Mindestwerte“ wieder hergestellt werden. Mit „Details“ lassen sich weitere Einzelheiten ein- und ausblenden, siehe unten.

Bemessungsvorgaben Fundament								
		Expositionen	Material	Betondeckung				
		Mindestwerte		<input type="checkbox"/> Details				
	Seite	max. Ø [mm]	C <sub>min,b</sub> [mm]	C <sub>min</sub> [mm]	ΔC <sub>dev</sub> [mm]	C <sub>nom</sub> [mm]	gew. ΔC <sub>dev</sub> [mm]	gew. C <sub>nom</sub> [mm]
▶	oben	20	20	20	15	35	15	35
	unten	20	20	20	15	35	15	35

		Expositionen	Material	Betondeckung										
		Mindestwerte		<input checked="" type="checkbox"/> Details										
	Seite	C <sub>min,dur,Tab</sub> [mm]	ΔC <sub>dur,Fest</sub> [mm]	C <sub>min,dur</sub> [mm]	ΔC <sub>dur,γ</sub> [mm]	ΔC <sub>dur,st</sub> [mm]	ΔC <sub>dur,add</sub> [mm]	max. Ø [mm]	C <sub>min,b</sub> [mm]	C <sub>min</sub> [mm]	ΔC <sub>dev</sub> [mm]	C <sub>nom</sub> [mm]	gew. ΔC <sub>dev</sub> [mm]	gew. C <sub>nom</sub> [mm]
▶	oben	20	0	20	0	0	0	20	20	20	15	35	15	35
	unten	20	0	20	0	0	0	20	20	20	15	35	15	35



Wenn man die Maus auf einer Spaltenüberschrift kurz still hält, dann wird die Bedeutung des Wertes angezeigt.

## Parameter

### Parametereingabe

Bei der Parametereingabe können nähere Angaben darüber gemacht werden, welche Nachweise und mit welchen Vorgaben die Nachweise geführt werden sollen. Grundsätzlich wird empfohlen alle Nachweise zu aktivieren.

### Grundbaunachweise

Beim Nachweis der Bodenreaktionen kann entweder über den Sohlwiderstand oder auf Grundbruch nachgewiesen werden.

Kippnachweise können sowohl im Grenzzustand der Gebrauchstauglichkeit (GZG) als auch in der Bemessungssituation Verlust der Lagesicherheit (EQU) geführt werden.

Der Abhebnachweis kann erst geschaltet werden, wenn abhebende Kräfte vorhanden sind.

Ähnliches gilt für den Gleitnachweis. Wenn horizontale Kräfte vorhanden sind, ist der Nachweis auswählbar. Der Nachweis kann bei vorhandenen Sohlplatten nicht geführt werden, da hier ein Nachweis am Gesamtsystem zu führen ist.

Damit ggf. ein Vorschlag für Fundamentabmessungen erstellt werden kann, muss vorgegeben werden, in welchen Richtungen das Fundament vergrößert werden darf. Standardmäßig werden beide Seiten proportional vergrößert.

Grundbaunachweise

Bodenreaktion

Sohlwiderstand

Grundbruch

Kippen (EQU)

Kippen (GZG)

Abheben

Gleiten

Grundbau Iterationsart

proportional

nur in x-Richtung

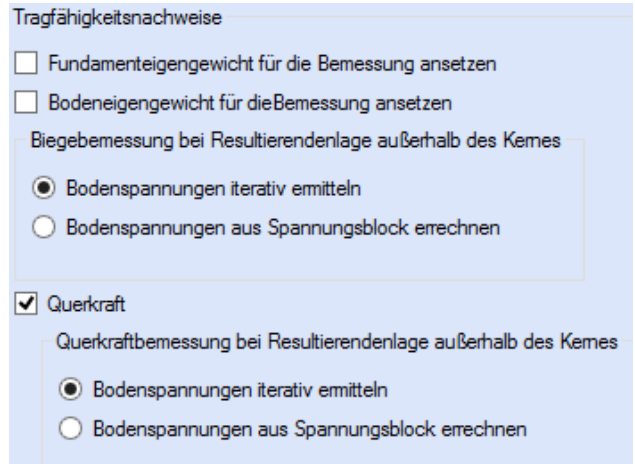
nur in y-Richtung

## Tragfähigkeitsnachweise

Bei den Tragfähigkeitsnachweisen kann angegeben werden, ob das Fundamenteigengewicht bzw. das Bodeneigengewicht für die Bemessung angesetzt werden soll oder nicht.

Befindet sich für die Biegebemessung die Resultierendenlage außerhalb des Kernes, sind die Bodenspannungen entweder iterativ oder aus einem Spannungsblock zu ermitteln. Die iterative Lösung erfordert längere Rechenzeiten, ergibt dafür aber in der Regel günstigere Ergebnisse.

Der Querkraftnachweis wird optional geführt. Wie auch für die Biegebemessung gilt auch für die Querkraftbemessung bei einer Resultierendenlage außerhalb des Kernes, dass die Bodenspannungen entweder iterativ oder über einen Spannungsblock ermittelt werden müssen. Auch hier gilt die Aussage, dass die iterative Lösung eine längere Rechenzeit benötigt, allerdings dafür in der Regel günstigere Ergebnisse beinhaltet.

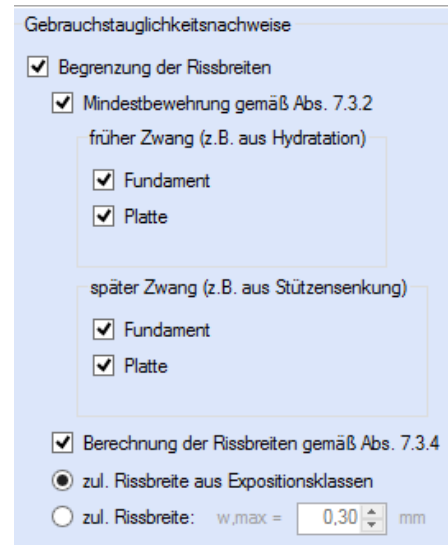


## Gebrauchstauglichkeitsnachweise

Es wird grundsätzlich empfohlen auch einen Rissnachweis zu führen. Allerdings wird darauf verwiesen, dass der Rissnachweis insbesondere für den Fundamentkörper zu erheblich mehr Bewehrung führen kann.

Für jedes einzelne Bauteil lässt sich der Rissnachweis gezielt führen. Dazu zählt im Einzelnen der Rissnachweis aus frühem Zwang (Hydratation) und spätem Zwang (Bauteilabsenkungen).

Die zulässigen Rissbreiten werden aus den vorgegebenen Expositionsklassen ermittelt oder können frei vorgegeben werden.



## Bemessung

### Schnittgrößen

Die Schnittgrößenberechnung mit automatisch anschließender Nachweisführung startet spätestens beim Anklicken des Programmabschnittes „Schnittgrößen“ oder bei dessen Erreichen mit der „Weiter“ – Funktion.

Bemessung															
Schnittgrößen   Bemessungsparameter   Bewehrungsauswahl															
	KNr.	N [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	ex [m]	ey [m]	Lage der Resultierend.	MFx [kNm]	MFy [kNm]	MKx [kNm]	MKy [kNm]	MSI [kNm]	ZSI [kN]	MSr [kNm]	ZSr [kN]
▶	1	436,31	-222,38	-89,88	-0,206	0,510	Kern	194,42	267,40	0,00	0,00	1,14	2,70	-1,14	2,70
	2	323,19	-164,73	-66,58	-0,206	0,510	Kern	144,02	198,05	0,00	0,00	0,85	2,00	-0,85	2,00
	3	1 236,31	-672,38	-57,36	-0,043	0,503	Kern	592,14	944,91	0,00	0,00	0,73	1,72	-0,73	1,72

In der Liste werden alle Kombinationen mit ihren Schnittgrößen und Lage der Resultierenden angegeben.



## Bemessungsparameter

Die Bemessungsparameter können, wie im Bild ersichtlich, eingestellt werden.

Bemessungsparameter **Biegebewehrungsauswahl**

<b>Bemessungsdiagramm</b> <input type="radio"/> Spannungs-Dehnungs-Linie <input checked="" type="radio"/> Parabel-Rechteck-Diagramm <input type="radio"/> Bilineare Spannungs-Dehnungs-Linie <input type="radio"/> Spannungsblock	<b>allgemein</b> <input type="checkbox"/> Stahlverfestigung ansetzen <input type="checkbox"/> Betonzugfestigkeit ansetzen <input type="checkbox"/> Abzug der As-Fläche (Druckzone) <input type="checkbox"/> Mindestlastausmitte e0	<b>Mindestbewehrung</b> <input type="checkbox"/> Biegeträger <input type="checkbox"/> Rissmoment	<b>Fundamentoptionen</b> <input type="checkbox"/> obere Fundamentbewehrung in 3 Streifen aufteilen
---	--	--	---

Ein Einzelfundament wird auf der Unterseite in 3 Bewehrungsbereiche aufgeteilt. Optional kann dies auch für die Oberseite durchgeführt werden.

## Bewehrungsauswahl

Das Programm ermittelt beim ersten Durchgang einen Bewehrungsvorschlag für jede Seite der einzelnen Bauteile.

Einen Bewehrungsvorschlag kann man sich auch jederzeit für eine einzelne Zeile oder für das gesamte Bauteil erstellen lassen, indem man auf „Bewehrungsvorschlag“ drückt und danach bestätigt, ob ein Bewehrungsvorschlag für die aktuelle Zeile oder das komplette Bauteil erstellt werden soll.

Um eine Bewehrung zu ändern, markiert man die gewünschte Zeile und drückt den Button „Bewehrung wählen“. Alternativ wird dieses Menü auch durch einen Doppelklick auf die entsprechende Zeile aufgerufen.

Schnittgrößen Bemessungsparameter **Bewehrungsauswahl**

Bewehrungsvorschlag | Bewehrung wählen | vorh. d1 übernehmen

Ort	Seite	erf. As [cm <sup>2</sup> ]	Bewehrung	vorh. As [cm <sup>2</sup> ]	gew. d1 [mm]	vorh. d1 [mm]
✓ Fund. x-Ri.	oben	0,16	2 Ø 12	2,26	53,0	53,0
✓ Fund. x-Ri., 0.00-1.38 m	unten	4,96	5 Ø 12	5,65	41,0	41,0
✓ Fund. x-Ri., 1.38-3.63 m	unten	19,25	18 Ø 12	20,36	41,0	41,0
✓ Fund. x-Ri., 3.63-4.50 m	unten	4,96	5 Ø 12	5,65	41,0	41,0
✓ Fund. y-Ri.	oben	0,85	2 Ø 12	2,26	41,0	41,0
✓ Fund. y-Ri., 0.00-0.88 m	unten	3,15	3 Ø 12	3,39	53,0	53,0
✓ Fund. y-Ri., 0.88-3.13 m	unten	12,22	11 Ø 12	12,44	53,0	53,0
✓ Fund. y-Ri., 3.13-4.50 m	unten	3,15	3 Ø 12	3,39	53,0	53,0
✓ Sohl-Anschnitt links	oben	4,74	R524 A	5,24	40,0	40,0
✓ Sohl-Anschnitt links	unten	4,74	R524 A	5,24	40,0	40,0
✓ Sohl-Anschnitt rechts	oben	4,74	R524 A	5,24	40,0	40,0
✓ Sohl-Anschnitt rechts	unten	4,74	R524 A	5,24	40,0	40,0

Danach wird der rechts stehende Dialog aufgerufen.

Es können die gewünschten Änderungen durchgeführt und der Dialog bestätigt werden.

Die Daten werden in die Tabelle eingetragen.

**Bewehrungswahl**

Bewehrung für: Fund. x-Ri. - unten

Matte	Ø [mm]	Abst. [cm]	Anz. je Bündel	Lage	vorh. as [cm <sup>2</sup> /m]
R257 A	--	--	--	1	2,57

vorh. as = **2,57** cm<sup>2</sup>/m  
 erf. as = 2,29 cm<sup>2</sup>/m  
 Differenz = 0,28 cm<sup>2</sup>/m

OK Abbrechen

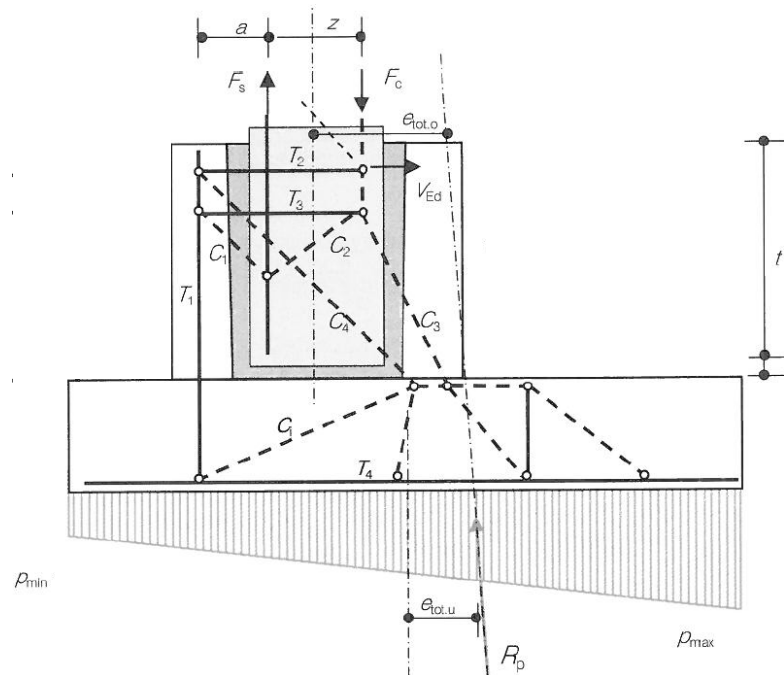
Ggf. differieren durch die veränderte Bewehrung die reale statische Höhe von der gewählten statischen Höhe. In diesem Fall sollte eine Neuberechnung der erforderlichen Bewehrung mit den vorhandenen statischen Höhen erfolgen. Dafür drückt man auf den Button „vorh. d1 übernehmen“.

## Köcher

### Bemessung

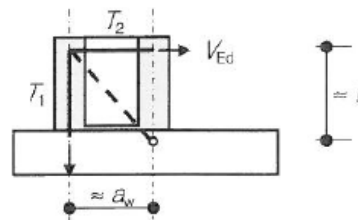
Die Bemessung erfolgt mit Hilfe des Fachwerkmodells. Es werden die folgenden Nachweise geführt:

- Einleitung der Querkraft  $V_{Ed}$  im Köcher über Zugkraft  $T_2$  (horizontale Bügel)
- Aufnahme der Zugkraft  $T_1$  aus  $F_S$  und  $T_2$  im Fundament (lotrechte Standbügel)
- Aufnahme der Zugkraft  $T_3$  aus Sprengwirkung der Druckstreben  $C_1$  und  $C_2$  im Köcher (horizontale Bügel)
- Verankerung der Zugstäbe in der Stütze für die Zugkraft  $F_S$  (Verankerungslänge  $l_b$ )
- Übergreifen der lotrechten Bügel mit der vertikalen Bieezugbewehrung im Stützenfuß (Übergreifungslänge  $l_0$ )



Bemessungsformeln:

$$\begin{aligned}
 F_S &= \text{erf.As}_{\text{Stütze}} \cdot f_{yd} \\
 T_2 &= V_{Ed} \\
 T_1 &= T_2 \cdot t / a_w + F_S - z / (a + z) \\
 T_3 &= (F_S - z / (a + z)) / \tan(45^\circ) \quad (\text{Druckstrebe } 45^\circ) \\
 \text{erf.As} &= T / f_{yd}
 \end{aligned}$$



Als Bemessungsvorgaben sind in der Tabelle „erforderliche Stützenbewehrung“ die aus der Stützenbemessung resultierenden erf.As-Werte mit der zugehörigen Beanspruchung und der dafür maßgebenden Bemessungssituation einzutragen. Bemessungsrelevant sind nur Zugbeanspruchungen. Eingegebene Druckbeanspruchungen werden für die Nachweise der Übergreifungslängen und somit zum Nachweis der Köchertiefe verwendet.

Im Feld neben der Tabelle ist unter „vorhandene Stützenbewehrung“ die gewählte Bewehrung für die Stütze einzugeben.

Die resultierende Köcherbemessung kann wahlweise unter Berücksichtigung der Mindestbewehrung, die aus dem Betonquerschnitt des Köchers resultiert, durchgeführt werden. Für diesen Fall ist die Checkbox „mit min.As“ mit einem Häkchen zu versehen.

Bemessung | Bewehrung | Nachweis Köchertiefe

erforderlich Stützenbewehrungen

Beanspruchung	erf. As [cm <sup>2</sup> ]	Sit.	Fs [kN]
Zug aus My	20,70	P/T	900,00
Zug aus Mx	14,25	P/T	619,57

vorhandene Stützenbewehrung

aus My-Beanspruchung je Stützensseite: n 6 ds 25 29,45 cm<sup>2</sup> ds.Bü 10

aus Mx-Beanspruchung je Stützensseite: n 4 ds 22 15,21 cm<sup>2</sup>

Köcherbemessung

aus My Standbügel je Köcherwand T1 654,3 kN erf.as 15,05 cm<sup>2</sup>

aus Mx Standbügel je Köcherwand T1 433,0 kN erf.as 9,96 cm<sup>2</sup>

aus My Horizontalbügel je Köcherwand T2 82,5 kN erf.as 15,14 cm<sup>2</sup>

aus Mx Horizontalbügel je Köcherwand T2 87,8 kN erf.as 9,60 cm<sup>2</sup>

T3 575,8 kN T3 329,8 kN  mit min.As

Bei Stahlstützen entfallen die Angaben zur Stützenbewehrung. Hier sind die für die Bemessung erforderlichen Stützenkräfte  $F_s$  und die Lage der Kräfte (Krafrandabstände) über ein geeignetes Verfahren zu ermitteln und einzugeben.

Bemessung | Bewehrung | Nachweis Köchertiefe

erforderlich Stützenbewehrungen

Beanspruchung	Sit.	Fs [kN]
Zug aus My	P/T	900,00
Zug aus Mx	P/T	619,57

Krafrandabstände

d1-Abstand x-Richtung (My) 10,0 mm d1-Abstand y-Richtung (Mx) 10,0 mm

Köcherbemessung

aus My Standbügel je Köcherwand T1 695,2 kN erf.as 15,99 cm<sup>2</sup>

aus Mx Standbügel je Köcherwand T1 445,3 kN erf.as 10,24 cm<sup>2</sup>

aus My Horizontalbügel je Köcherwand T2 82,5 kN erf.as 16,03 cm<sup>2</sup>

aus Mx Horizontalbügel je Köcherwand T2 87,8 kN erf.as 9,59 cm<sup>2</sup>

T3 614,5 kN T3 329,2 kN  mit min.As

## Bewehrung

Im nebenstehenden Dialog kann die aus der Bemessung resultierende Köcherbewehrung gewählt werden. Die Bewehrung wird beim ersten Berechnungsgang automatisch vorgeschlagen und bei späteren Datenänderungen angepasst.

Mit den „...“-Button kann jederzeit ein Bewehrungsvorschlag errechnet werden, Grundlage hierfür ist der jeweils gewählte Stabdurchmesser.

Als zulässige Biegeformen sind z.Zt. für die Standbügel A3/C2, für die horizontalen Bügel A4 möglich.

Bemessung | Bewehrung | Nachweis Köchertiefe

vertikale Köcherbewehrung (je Köcherwand)

	erf. As [cm <sup>2</sup> ]	Anzahl	ds	Biegeform	vorh. As [cm <sup>2</sup> ]
x-Richtung (aus My)	15,99	8	12	A3/C2	18,10
y-Richtung (aus Mx)	10,24	6	12	A3/C2	13,57

horizontale Köcherbewehrung

	erf. As [cm <sup>2</sup> ]	Anzahl	ds	Biegeform	vorh. As [cm <sup>2</sup> ]
x-Richtung (aus My)	16,03	4	12	A4	18,10
y-Richtung (aus Mx)	9,59	3	12	A4	13,57

## Nachweis Köchertiefe

Dieser Dialog zeigt das Ergebnis des Nachweises der Köchertiefe. Es werden die maßgebenden Verankerungs- und Übergreifungslängen aus Stützen- und Köcherbewehrung ausgegeben.

Wenn die resultierende erforderliche Köchertiefe nicht ausreichend ist, kann der erforderliche Wert über den Button „Köchertiefe übernehmen“ in die Systemeingabe übernommen werden. In diesem Fall wird zur Systemeingabe zurückgesprungen.

Bemessung | Bewehrung | Nachweis Köchertiefe

Köchertiefe incl. Sohlfuge

maximale Verankerungslänge lb = 53,4 cm

maßgebende Verankerungslänge aus Stützenbewehrung

maximale Übergreifungslänge lo = 76,2 cm

maßgebende Übergreifungslänge aus Stützenbewehrung

erforderliche Köchertiefe erf.tK = 87,2 cm

vorhandene Köchertiefe vorh.tK = 88,0 cm

maßgebend ist die Übergreifungslänge: erf.tK > lo

## Querkraft

### Querkraftbewehrung/Querkraftnachweis

Falls kein Nachweis auf Durchstanzen geführt werden kann, weil sich der Durchstanzkegel an 2 gegenüberliegenden Seiten nicht mehr im Fundament befindet, wird ein Querkraftnachweis geführt. Ist eine Querkräftbewehrung erforderlich, kann diese gewählt werden.

### Durchstanzoptionen

#### Sektormodell

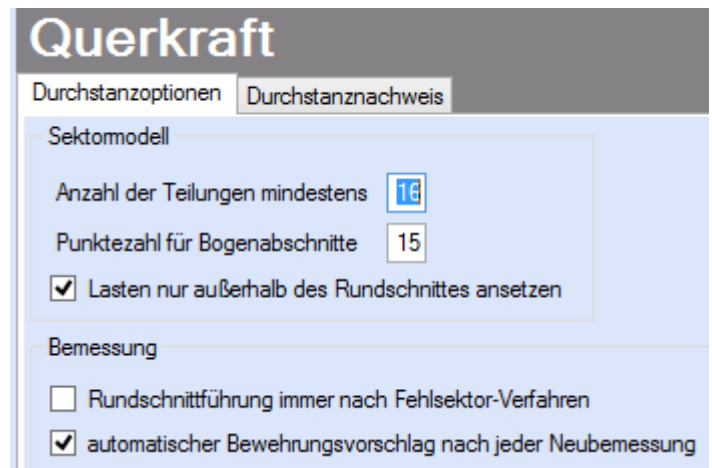
Ist ein Durchstanznachweis durchführbar, kommt das Sektormodellverfahren zur Anwendung. Hierfür ist die Anzahl der Teilungen und eine Anzahl der Punkte für Bogenabschnitte anzugeben. Es wird empfohlen, eine Teilung zwischen 12 und 16 zu wählen, da hier die praxisgerechtesten Resultate erzielt werden.

#### Bemessung

Für die Bemessung kann angegeben werden, ob nach dem in der DIN EN 1992-1-1 angegebenen Verfahren oder nach dem Fehlsektor-Verfahren bemessen werden soll. Beim Fehlsektor-Verfahren ergibt sich für die Rundschnittführung der kleinstmögliche Rundschnittumfang und somit ungünstigere Werte, als bei dem in der Norm beschriebenen Verfahren.

Beim Fehlsektor-Verfahren werden die Schnittpunkte des äußeren Rundschnittes mit den Bauteilkanten ermittelt und damit die resultierenden Abzugssektoren berechnet. Die auf den Abzugssektoren liegenden Lasten werden auf die jeweils angrenzenden Sektoren verteilt.

Optional kann ein automatischer Bewehrungsvorschlag nach jeder Neubemessung durchgeführt werden.

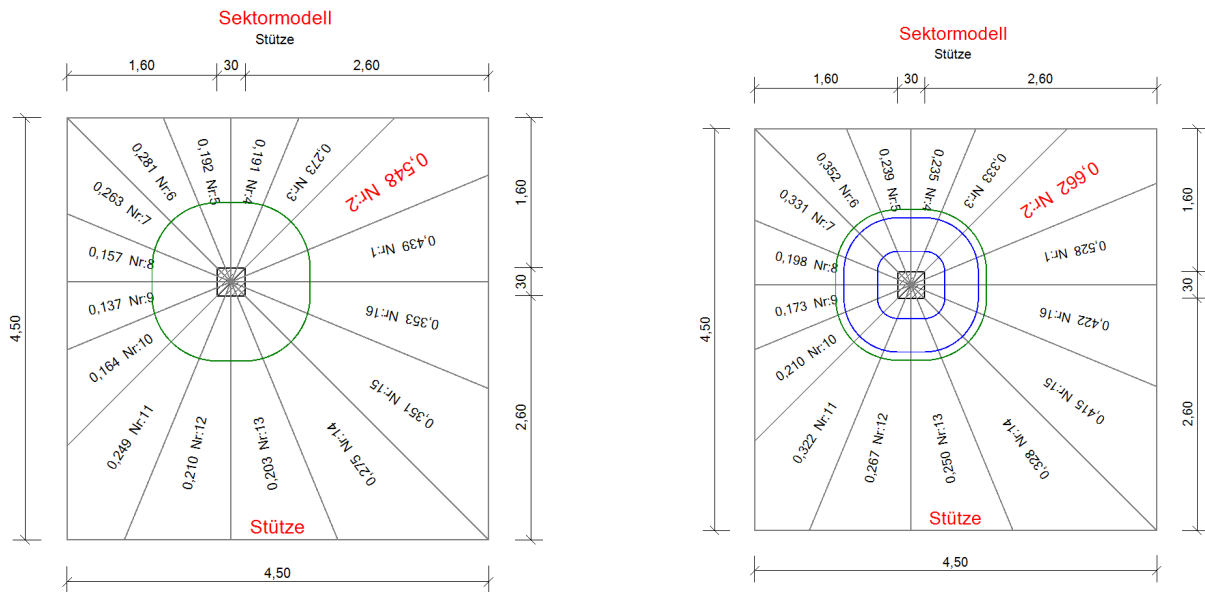


### Durchstanznachweis

Zunächst werden alle für den Durchstanznachweis relevanten Daten an dieser Stelle ausgegeben. Bei gedungenen Fundamenten wird der kritische Rundschnitt iterativ ermittelt. Eine dazugehörige Grafik kann durch Drücken des Buttons neben rCrit eingesehen werden.

Durchstanznachweis				maßgebend: KNr: 3 Situation: P/T, LF2, Kombination: G + Q,A (Gsup)					
stat. Höhen / Bewehrungsgrade / Normalspannungen				Durchstanznachweis für Platte (äußerer Schnitt)					
dx	0,759 m	dy	0,747 m	dm	0,753 m	rCrit	0,693 m ...	uCrit	5,555 m ...
px	0,0009	py	0,0006	vEd,max	0,548 MN/m <sup>2</sup>	vRdc	0,554 MN/m <sup>2</sup>	vRd,max	0,776 MN/m <sup>2</sup>
αx	0,000 MN/m <sup>2</sup>	αy	0,000 MN/m <sup>2</sup>	Keine Durchstanzbewehrung erforderlich, Maximaltragfähigkeit ist ausreichend!					

Eine grafische Aufbereitung vom kritischen Rundschnitt (grüne Linie) mit den vorhandenen Spannungen aus dem Sektormodell wird erstellt. Ist eine Durchstanzbewehrung erforderlich, wird die Lage der Bewehrungslinien (blaue Linien) dargestellt.



Bei erforderlicher Durchstanzbewehrung wird ein Bewehrungsvorschlag ermittelt. Dabei entspricht die 1. Zeile der 1. Reihe und die 2. Zeile der 2. Reihe. Es kann bei der Bemessung zwischen senkrechten Bügeln und aufgebogenen Stäben gewählt werden. Des Weiteren kann der radiale Abstand  $sw$  zur vorhergehenden Bewehrung, die Anzahl  $n$  der Bewehrungselemente und Stabdurchmesser gewählt werden.

Durchstanzbewehrung für Platte (äußerer Schnitt)

senkrechte Bügel     aufgebogene Stäbe

	$v_{Ed,max}$ [MN/m <sup>2</sup> ]	$erfA_s$ [cm <sup>2</sup> ]	$sw$ [m]	$n$ [St.]	$d_s$ [mm]	$vorhA_s$ [cm <sup>2</sup> ]	$u_i$ [m]	$u_{1,5d}$ [m]	$u_{out}$ [m]	Form
1	1,456	31,83	0,226	15	12,0	33,93	2,62	12,08	3,73	D2
▶ 2	0,749	31,83	0,376	15	12,0	33,93	4,98	14,44	3,41	D2

## Nachweise

Unter Nachweise / Ausnutzung werden alle geführten Nachweise mit ihrer jeweils maximalen Ausnutzung angezeigt. Die insgesamt maximale Ausnutzung wird immer rechts außen über der Tabelle angezeigt. Falls Nachweise überschritten sind (Ausnutzung > 1), können über die Schaltfläche „Nur Überschreitungen anzeigen“ die nicht eingehaltenen Nachweise angezeigt werden. Überschrittene Nachweise werden rot hervorgehoben.

Für die detaillierte Anzeige der Nachweiswerte klicken Sie auf

Details

**Nachweise** zurück weiter

Ausnutzung

Details | Nur Überschreitungen anzeigen max. Ausnutzung = 0,853

Ort	Nachweis	Komb.-Nr.	Gleichung	Zwischenwerte / Details	Ausnutzung
	✓ Begrenzung der Ausmitte (GZG)	1	nach A 6.6.5	Nachweis: $ex/bx+ey/by \leq 0.167$	0,425
	✓ Kippsicherheit (EQU)	3	2.4	Nachweis: $M_{dst} \leq M_{stb}$	0,157
	✓ Zul. Sohlwiderstand		A 6.10	Nachweis: $\sigma_{Ed} / \sigma_{Rd} (GZ\ GEO2)$	0,662
	i Grundbruch			Nachweis: Nachweis wird nicht geführt.	
	i Abheben			Nachweis: Nachweis ist nicht erforderlich.	
	i Gleiten			Nachweis: Fundament mit biegesteif angeschlossener Sohlplatte. Der Gleitnachweis ist am Gesamtsystem zu führen.	
	✓ Durchstanzen	3	6.4.3(a)	Nachweis: $V_{Ed,max} / V_{Rd,max} = 0,66 / 0,78$	0,853
	i Rissnachweis			Nachweis: Nachweis wird nicht geführt.	

Sie sehen die Details in der Formularansicht und später im Ausdruck, wenn unter „Ausgabe“ die Option „Nachweise / Zwischenwerte“ aktiviert wurde.

Beim Klicken auf die Anzeige „max. Ausnutzung = ...“ springt die Tabellenansicht in die entsprechende Zeile.

## Ausgabe

Der Ausgabeumfang  
(Text und Grafik)  
kann individuell eingestellt werden.

**Ausgabe**

Optionen

**Formulatext**

- nur maßgebende Kombinationen
- nur benutzte Einwirkungsgruppen
- Erläuterungen zu den Einwirkungen
- Durchstanznachweis mit Sektoraten
- Nachweisausgabe mit Details

**Grafik**

- Systemgeometrie
- Einwirkungsbild ausgeben
  - nach Lastfällen
  - nach Einwirkungsgruppen
- Einzellasten extra
- Linienlasten extra
- einfache Flächenlasten extra
- allgemeine Flächenlasten extra
- Anzahl Bilder je Zeile
- Bodenreaktion für Bemessung
- Bodenreaktion für Querkraftnachweis
- Grafik Durchstanzen

## Literatur

- [1] DIN EN 1990:2010-12 mit DIN EN 1990/NA:2010-12 [Grundlagen der Tragwerksplanung]
- [2] DIN EN 1991-1-1:2010-12 mit DIN EN 1991-1-1/NA:2010-12 [Lastannahmen]
- [3] DIN EN 1992-1-1:2011-01 mit DIN EN 1992-1-1/NA:2011-01 [Stahlbetonbau]
- [4] DIN EN 1997-1:2009-09 mit DIN EN 1997-1/NA:2010-12 [Grundbau]
- [5] Die Bautechnik 5/1969 (Kanya: Fundamentzentrierung durch Sohlplatten)

## POS . 301 KÖCHERFUNDAMENT

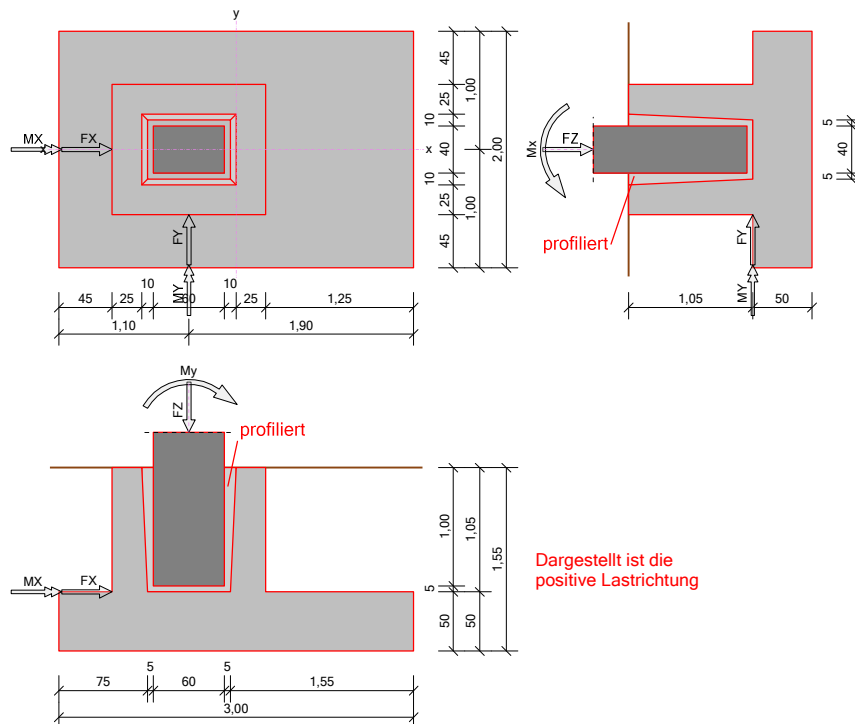
Programm: 080K, Vers: 01.00.006 05/2013

Grundlagen: DIN EN 1990/NA: 2010-12  
DIN EN 1991-1-1/NA: 2010-12  
DIN EN 1992-1-1/NA: 2011-01  
DIN EN 1997-1/NA: 2010-12

### Anmerkungen:

Verifizierung: Beispiele zur DIN EN 1995 Beispiel 12

### System



Ausführung: Ortbeton (Normalbeton)

Gründungstiefe  $t_F = 155.0$  cm

Fundamentkörper: Höhe  $h_F = 50.0$  cm,

Breite  $b_x = 300.0$  cm

$b_y = 200.0$  cm

Köcher mit profiliertem Innenwand für eine Stahlbetonstütze

Nivellierfuge  $f = 5.0$  cm,

Fugen seitlich  $f_u / f_o = 5.0 / 10.0$  cm

Köchertiefe  $t_K = 105.0$  cm,

wandstärken  $h_x / h_y = 25.0 / 25.0$  cm

Seitenlängen des Köchers

$b_{kx} / b_{ky} = 130.0 / 110.0$  cm

Köcherwandhöhe ab Fundamentoberkante

$t_{Ka} = 105.0$  cm

Sohlstärke unter dem Köcher

$h_{F.min} = 50.0$  cm

Stütze als Rechteckstütze

$c_x = 60.0$  cm

$c_y = 40.0$  cm

Exzentrizität (vom Fundamentalschwerpunkt gemessen)

$a_x = -40.0$  cm

$a_y = 0.0$  cm

Anschluss unten biegesteif

$l = 2.00$  m

### Geotechnische Daten

Baugrund: Sand, bindig, Gemischtkörniger Boden, halbfest

Wichte:  $\gamma = 18.0$  kN/m<sup>3</sup>, unter Auftrieb:  $\gamma' = 11.0$  kN/m<sup>3</sup>

Reibungswinkel:  $\phi = 30.0$  °, Kohäsion:  $c = 0.0$  kN/m<sup>2</sup>

Steifeziffer:  $E_s = 50.0$  MN/m<sup>3</sup>



Es wird ein Sohlreibungswinkel von  $\Delta, k = 30.0^\circ$  zugrunde gelegt.

Nachweisparameter:

- Bemessungsdiagramm: Parabel-Rechteck-Diagramm
- Obere Fundamentbewehrung wird gleichmäßig verteilt
- Fundamenteigengewicht 75 kN wird für die Biegebemessung nicht angesetzt
- Die Bodenaufschüttung 18,9 kN/m<sup>2</sup> wird für die Biegebemessung nicht angesetzt
- Bei Resultierendenlage außerhalb des Kernes wird für d. Fundamentbemessung die Sohlspannung iterativ ermittelt
- Bei Resultierendenlage außerhalb des Kernes wird für den Querkraftnachweis die Sohlspannung iterativ ermittelt
- Rissnachweis ohne Mindestbewehrung
  - für frühen Zwang für: Fundament
  - für späten Zwang für: Fundament

**Einwirkungen**

EWG Einwirkungsgruppe

1 Alle Einwirkungen

Lastfälle:

Nr.	Bezeichnung	EWG
1	LF1	1

Kategorien und Kombinationsbeiwerte

Kategorie	Bezeichnung	Komb.-Beiwerte		
		Psi0	Psi1	Psi2
G	Ständige Einwirkungen	-	-	-
Q,1	Sonstige Nutz-u.Verkehrslasten 1	0.80	0.70	0.50

Kombinationen

KNr.	LF	Bem.-Situation	Kombination
1	1	STR, P/T	Gsup
2			Ginf
3			Gsup + Q,1

Nachweise:

STR : Versagen oder übermäßige Verformungen des Tragwerks

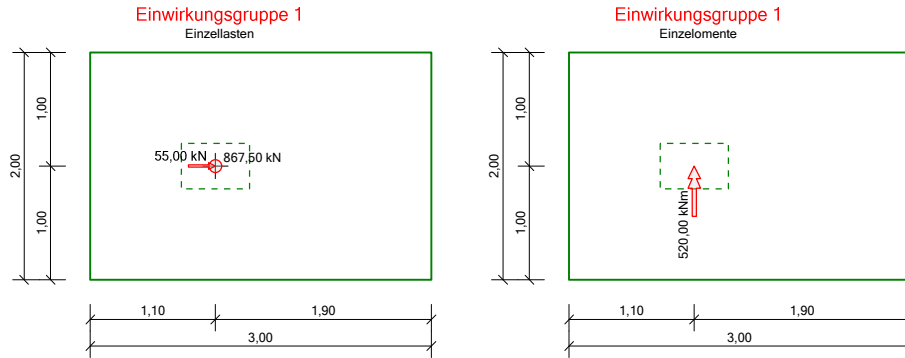
Bemessungssituationen:

P/T : Ständig und vorübergehend

**Teilsicherheitsbeiwerte:**

Nachweis	Situation	G, inf/sup	Q1	Qi	A
GZG	Quasi ständig	1.00/1.00	1.00	1.00	-
STR	ständig und vorübergehend	1.00/1.35	1.50	1.50	-





### Einzeleinwirkungen:

Erläuterungen zu den Einwirkungen:

FX = Globale Einzellast in X-Richtung

FZ = Globale Einzellast in Z-Richtung

MY = Moment um die globale Y-Achse

x, y = Lastkoordinaten [m].

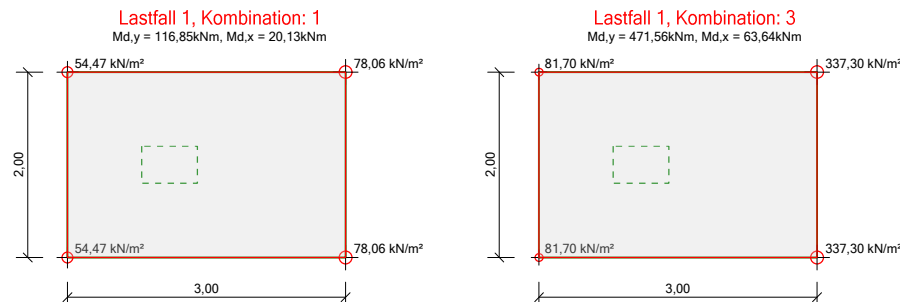
z = Lastansatz für horizontale Lasten [m] (ab Oberkante Platte).

Einwirkung aus	Typ	Kat.	EWG	x	y	z	Betrag	Abmin.
[-]	[-]	[-]	[-]	[m]	[m]	[m]	[kN]	[-]
EG	FZ	G	1	0.00	0.00	0.00	257.00	- 1.00
EG	MY	G	1	0.00	0.00	0.00	144.00	- 1.00
Verkehrslast	FZ	Q,1	1	0.00	0.00	0.00	573.00	- 1.00
Verkehrslast	FX	Q,1	1	0.00	0.00	0.00	55.00	- 1.00
Verkehrslast	MY	Q,1	1	0.00	0.00	0.00	376.00	- 1.00
Verkehrslast	FZ	G	1	0.00	0.00	0.00	37.50	- 1.00

### Schnittgrößen für die Bemessung

Knr.	M0y	FZ	ex	M.zentr.	Ms]	Zs]	Msr	Zsr	Mklaff.	Mf
	[kNm]	[kN]	[cm]	[kNm]	[kNm/m]	[kN/m]	[kNm/m]	[kN/m]	[kNm]	[kNm]
1	35.4	397.6	8.9	35.4	-	-	-	-	-	116.8
2	26.2	294.5	8.9	26.2	-	-	-	-	-	86.6
3	383.4	1257.1	30.5	383.4	-	-	-	-	-	471.6

Knr.	M0x	FZ	ey	M.zentr.	Mso	Zso	Msu	Zsu	Mklaff.	Mf
	[kNm]	[kN]	[cm]	[kNm]	[kNm/m]	[kN/m]	[kNm/m]	[kN/m]	[kNm]	[kNm]
1	-	397.6	-	-	-	-	-	-	-	20.1
2	-	294.5	-	-	-	-	-	-	-	14.9
3	-	1257.1	-	-	-	-	-	-	-	63.6



### Material Fundament

Baustoffe

Betonbez	Größtkorn	Herstellart	— Ecm —
c25/30	16 mm	Transportbeton	31000 N/mm <sup>2</sup>

**Betonstahl: B500A**

Überdeckungen Ort	Seite	Expositions-/ Feuchteklassen	c.min [mm]	delta.c [mm]	cv [mm]
überall	oben	XC2, WF	20	10	30
	unten	XC2, WF	20	20	40
	Köcher außen	XC2, WF	20	10	30
	Köcher innen	XC2, WF	20	10	30

**Material Stütze**

Baustoffe

Betonbez	Größtkorn	Herstellart	--- Ecm ---
C45/55	16 mm	Transportbeton	36000 N/mm <sup>2</sup>

**Betonstahl: B500A**

Überdeckungen Ort	Seite	Expositions-/ Feuchteklassen	c.min [mm]	delta.c [mm]	cv [mm]
überall	alle	XC1, WO	20	10	30

Stabförmige Längsbewehrung:

Ort	Seite	Bewehrung	---- As ----		---- d1 ----	
			vorh. [cm <sup>2</sup> ]	erf. [cm <sup>2</sup> ]	vorh. [mm]	gew. [mm]
Fund. x-Ri.	oben		0.00	= 0.00	-	-
Fund. x-Ri., 0.00-0.50 m	unten	2 Ø 20	6.28	> 4.54	50.0	= 50.0
Fund. x-Ri., 0.50-1.50 m	unten	6 Ø 20	18.85	> 16.15	50.0	= 50.0
Fund. x-Ri., 1.50-2.00 m	unten	2 Ø 20	6.28	> 4.54	50.0	= 50.0
Fund. y-Ri.	oben		0.00	= 0.00	-	-
Fund. y-Ri., 0.00-0.55 m	unten	2 Ø 8	1.01	> 0.61	64.0	= 64.0
Fund. y-Ri., 0.55-2.05 m	unten	5 Ø 8	2.51	> 2.17	64.0	= 64.0
Fund. y-Ri., 2.05-3.00 m	unten	2 Ø 8	1.01	> 0.61	64.0	= 64.0

**Köcher**

Stützenbewehrung (aus Stützenbemessung)

 aus My: 6 ds 25.0 = 29.45 cm<sup>2</sup>, aus Mx: - ds - = - cm<sup>2</sup>, dsBü 10.0

erforderliche Stützenbewehrung

Beanspruchung	erf.As [cm <sup>2</sup> ]	Situation	Stützenkraft [kN]
Zug aus My	20.70	P/T	900.00

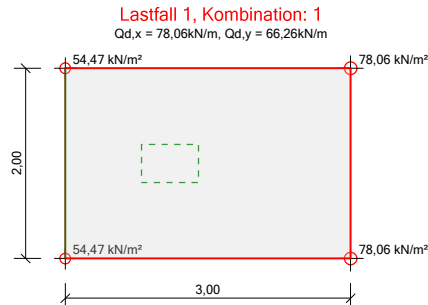
Köcherbemessung

aus My: Standbügel je Köcherwand	aus Mx: Standbügel je Köcherwand
T1 = 654.3 kN, erf.as = 15.05 cm <sup>2</sup>	T1 = - kN, erf.as = 8.92 cm <sup>2</sup>
8 ds 12.0 vorh.as = 18.10 cm <sup>2</sup>	4 ds 12.0 vorh.as = 9.05 cm <sup>2</sup>
gewählte Biegeform A3/C2	gewählte Biegeform A3/C2

aus My: Horizontalbügel je Köcherwand	aus Mx: Horizontalbügel je Köcherwand
T2 = 82.5 kN,	T2 = - kN,
T3 = 575.8 kN, erf.as = 15.14 cm <sup>2</sup>	T3 = - kN, erf.as = 8.92 cm <sup>2</sup>
4 ds 12.0 vorh.as = 18.10 cm <sup>2</sup>	4 ds 12.0 vorh.as = 18.10 cm <sup>2</sup>
gewählte Biegeform A4	gewählte Biegeform A4

### Nachweis der Köchertiefe

max. erforderliche Verankerungslänge  $l_b = 47.2 \text{ cm}$  (aus Stützenbewehrung)  
 max. erforderliche Übergreifungslänge  $l_0 = 89.5 \text{ cm}$  (aus Stützenbewehrung)  
 maßgebend ist die Übergreifungslänge:  $\text{erf.tk} > l_0$   
 -->  $\text{erf.tk} = 100.5 \text{ cm} < \text{vorh.tk} = 105.0 \text{ cm}$



### Querkraftbewehrung:

Bereich	x1 - [m]	x2 [m]	cot Theta [-]	erf. asw [cm²/m]	-- S-Haken --			Schrägstäbe			vhd. asw [cm²/m]
					S [-]	ds [mm]	sw [cm]	n [-]	ds [mm]	sw [cm]	
<b>Fundament r</b>	<b>0.65</b>	<b>1.33</b>	<b>3.00</b>	<b>9.18</b>	<b>5</b>	<b>8</b>	<b>15.0</b>	-	-	-	<b>16.76</b>

### Querkraftnachweis:

Bereich	x [m]	cotTheta [-]	VEd [kN]	VRd,max [kN]	VEd,red [kN]	VRd,c [kN]	erf.asw,90 [cm²/m]
Fundament rechts	1.10	3.00	710.1	2581.9	485.2	338.9	16.64 M

M = Mindestbewehrung maßgebend

### Grundbaunachweise

KNr.	Gleichung	Zwischenwerte und Details	Ausnutzung
1	nach A	Begrenzung der Ausmitte (GZG) $ex/bx + ey/by \leq 0.167$ vorh. $ex = 0.07 \text{ m}$ ; vorh. $ey = 0 \text{ m}$ vorh. bez. $e = 0.024$ ; zul. bez. $e = 0.167$	0.142
2	6.2	Gleitsicherheit $H_d / (R_d + E_{pd})$ GZ GEO-2 (Sohlneigung $\alpha = 0^\circ$ ) $H_d = 82.5 \text{ kN}$ ; $R_d = 494.68 \text{ kN}$ ; $E_{pd} = 0 \text{ kN}$ $\text{deltak} = 30^\circ$	0.167
2	A 6.10	Zul. Sohlwiderstand $\sigma_{Ed} / \sigma_{Rd}$ (GZ GEO2) $b_B = 3 \text{ m}$ ; $b_{B'} = 2.45 \text{ m}$ ; $b_L = 2 \text{ m}$ ; $b_{L'} = 2 \text{ m}$ $VE_k = 942.5 \text{ kN}$ ; $A_{eff} = 4.9 \text{ m}^2$ ; $\sigma_{Ed} = 276.98 \text{ kN/m}^2$ Grundwert $\sigma_{Rd1} = 466 \text{ kN/m}^2$ $\sigma_{Rd} = 538.14 \text{ kN/m}^2$	0.515

#### Grundbruch

Nachweis wird nicht geführt.

#### Abheben

Nachweis ist nicht erforderlich.

#### Kippen EQU

Nachweis wird nicht geführt.



Tragfähigkeitsnachweise

KNr.	Gleichung	Zwischenwerte und Details	Ausnutzung
1	6.4.3(a)	Querkraftnachweis $V_{Ed,max} / V_{Rd,max} = 710,13 / 2.581,88$	0.275