

# Planungsunterlagen

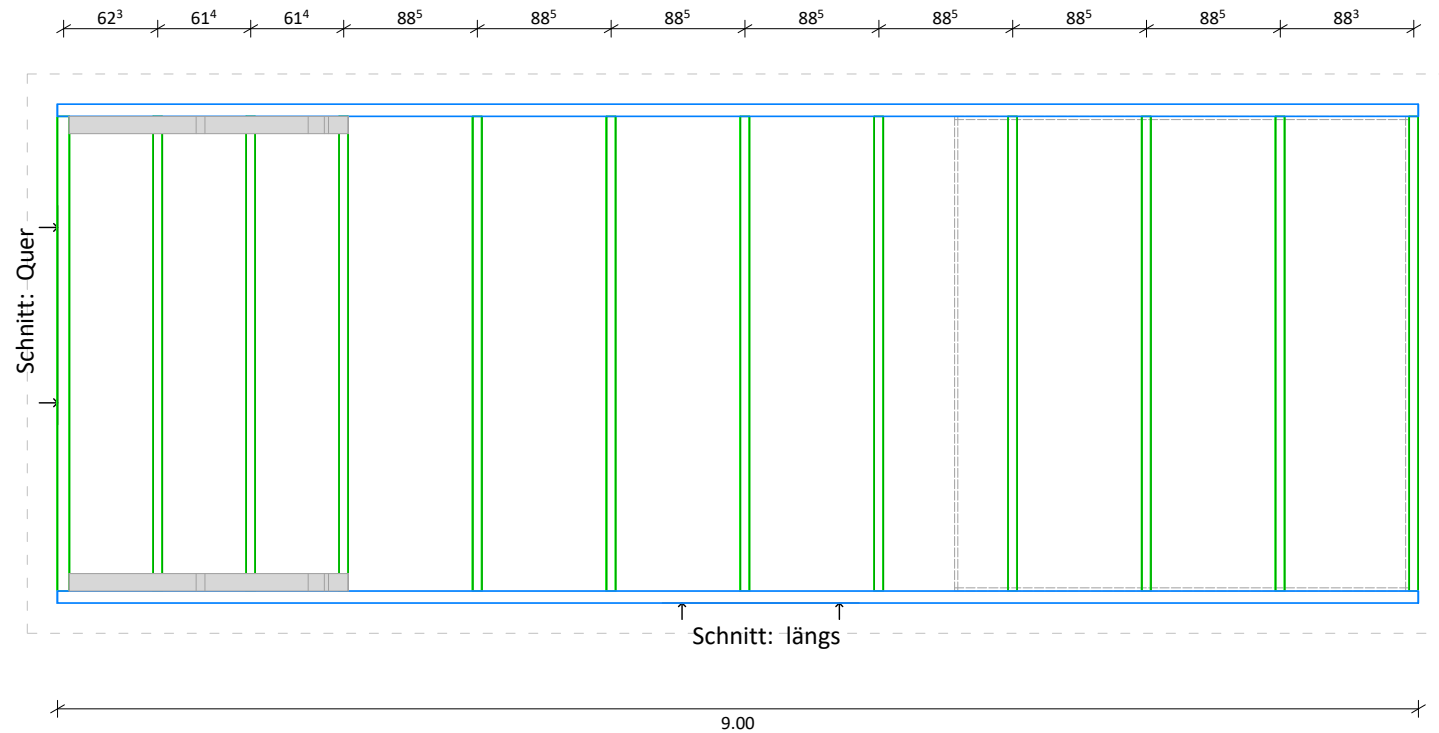
Willkommen unter Ihrem neuen Carport

**easy**carport





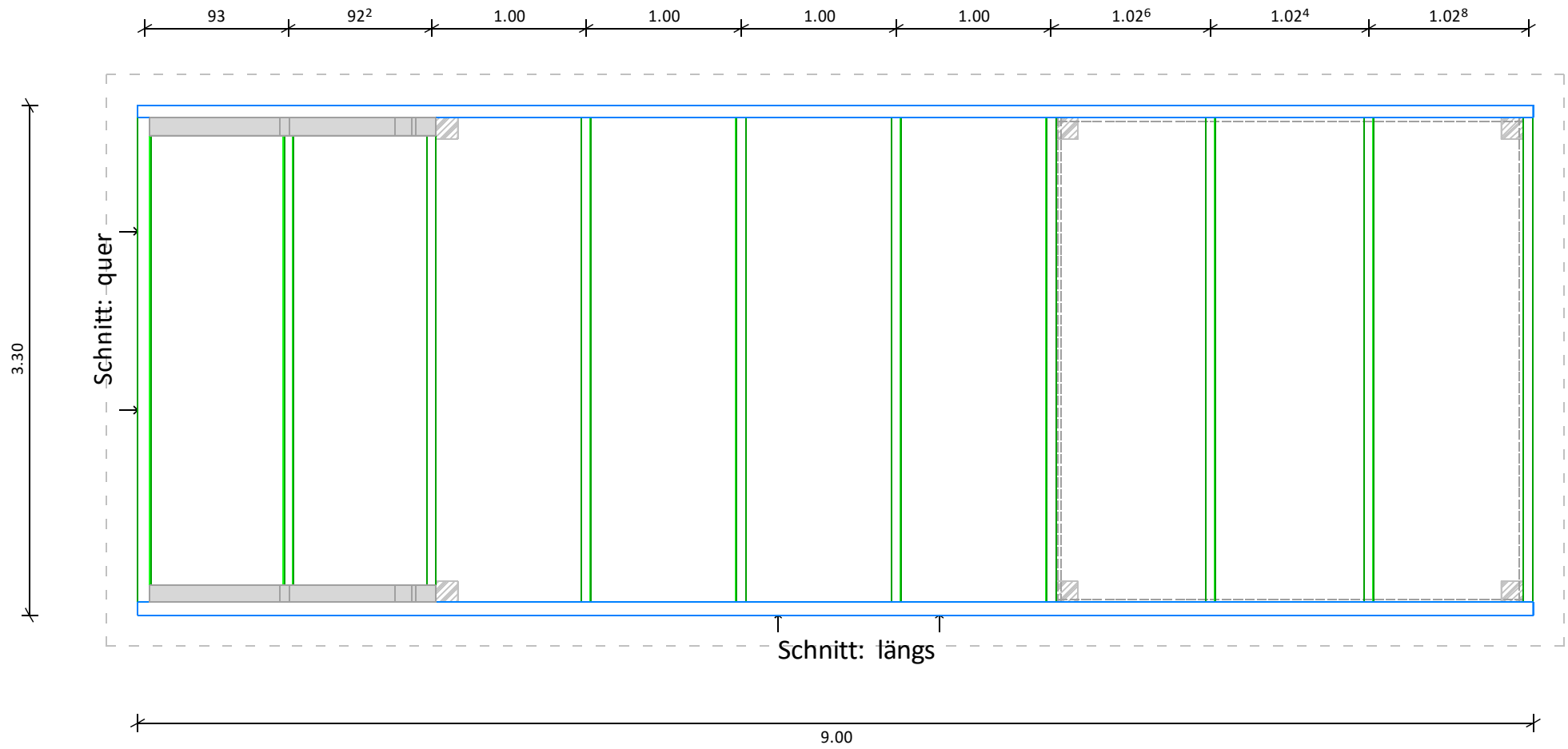
Sparreneinteilung bei zusätzlicher Sonderausstattung mit Schneelasterhöhung zum Aufpreis.  
 Sofern Sie diese Position nachbestellen möchten bitte eine Email an [service@easycarport.de](mailto:service@easycarport.de).  
 Für alle Modelle von 3.00 bis 6.16 m Breite



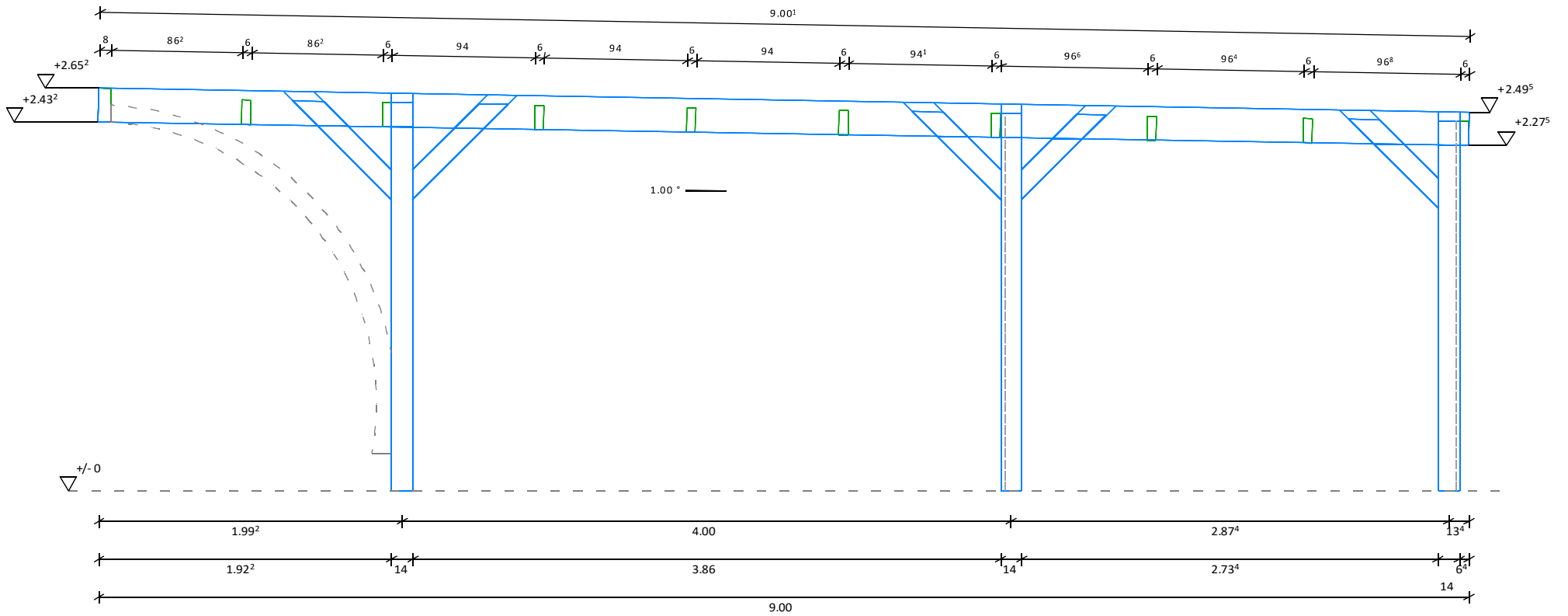
grau gefüllte und/oder gestrichelte Bauteile sind optional



**Mögliche Sparreneinteilung bei erhöhter Schneelast sofern bestellt!**  
**Ohne Schneelastoption finden Sie die Sparrenabstände auf der folgenden Seite.**

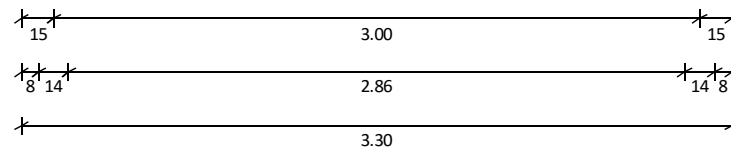
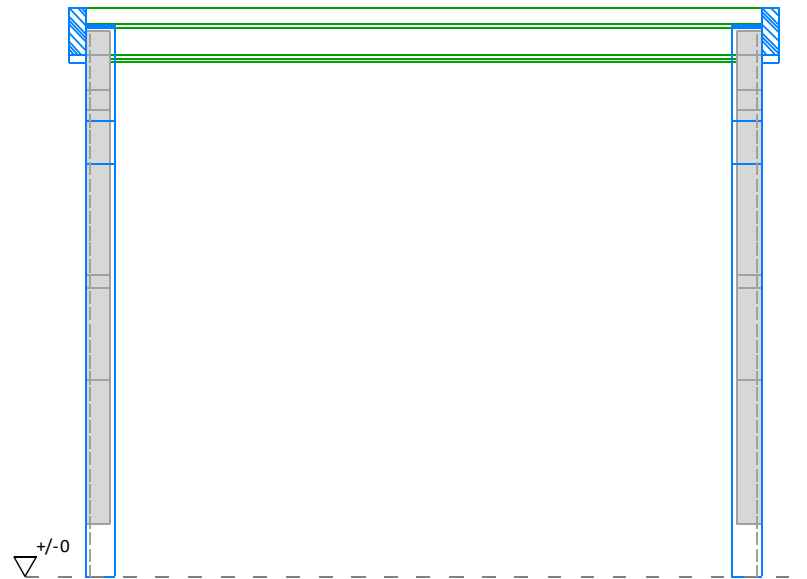


grau gefüllte und/oder gestrichelte Bauteile sind optional



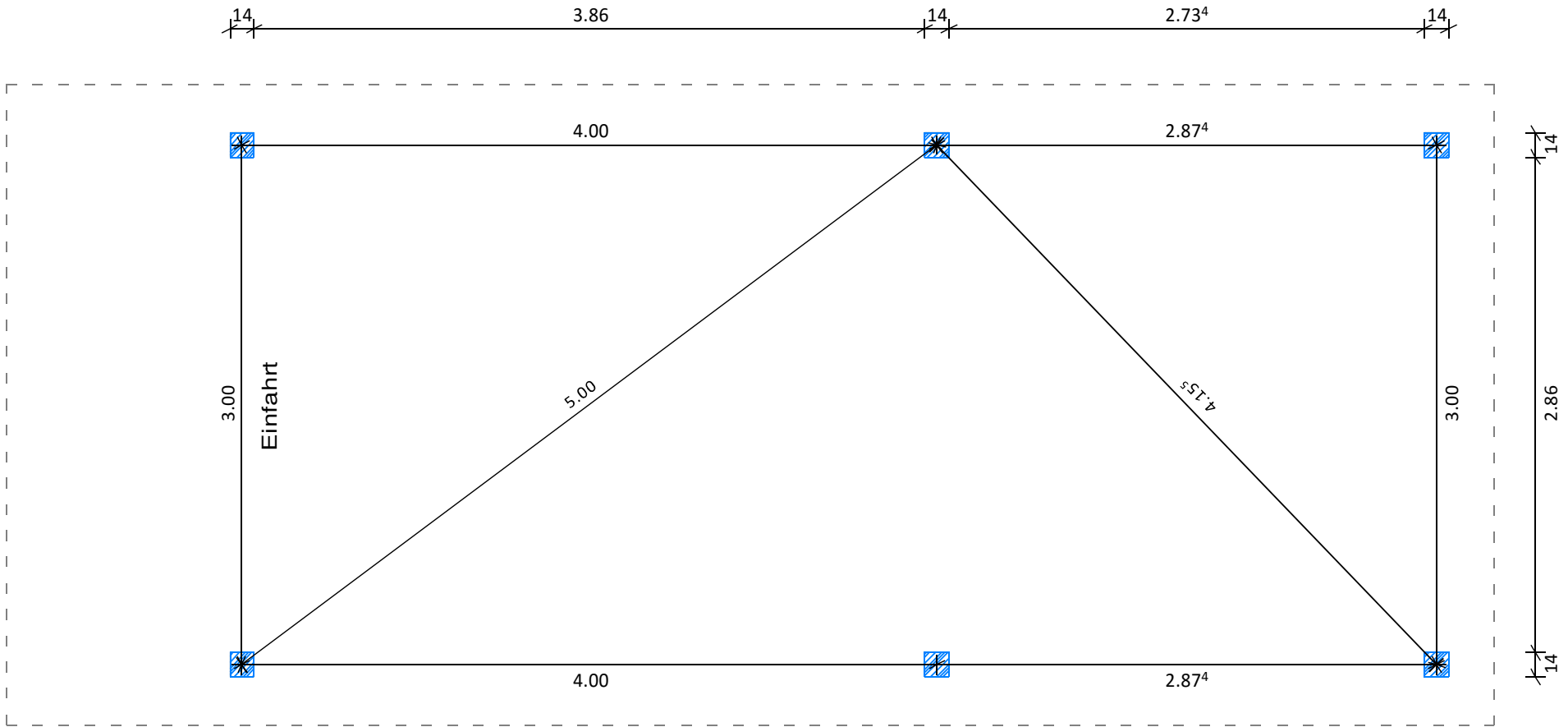
grau gefüllte und/oder gestrichelte Bauteile sind optional

Schnitt: längs

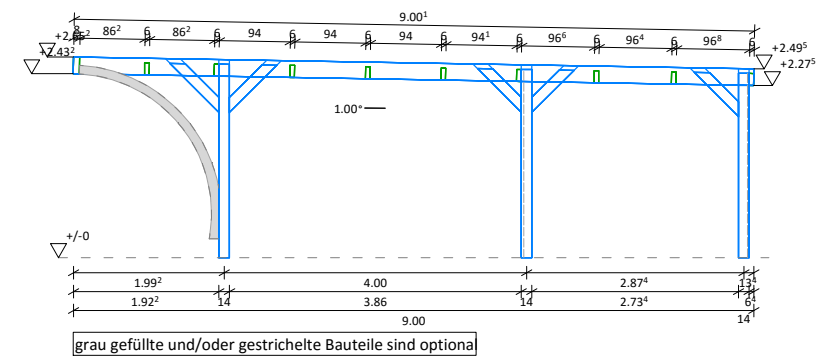
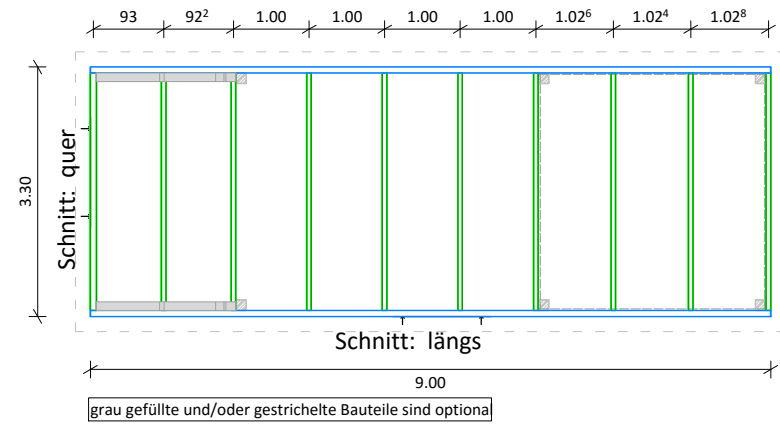


grau gefüllte und/oder gestrichelte Bauteile sind optional

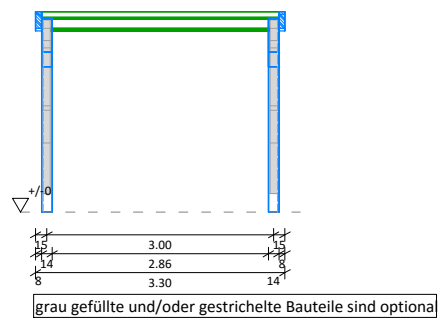
Schnitt: quer



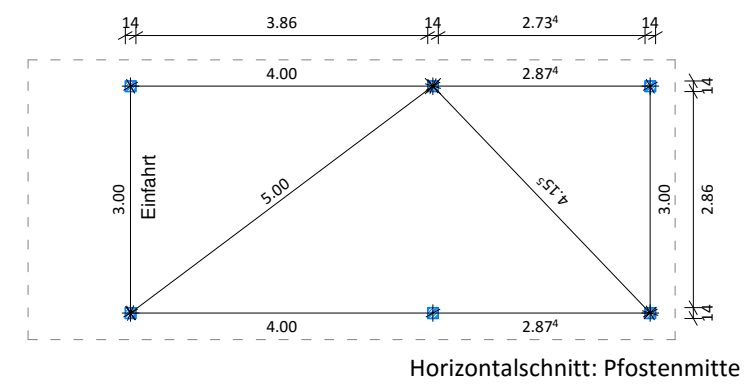
Horizontalschnitt: Pfostenmitte



Schnitt: längs



Schnitt: quer



# Statische Berechnung

---

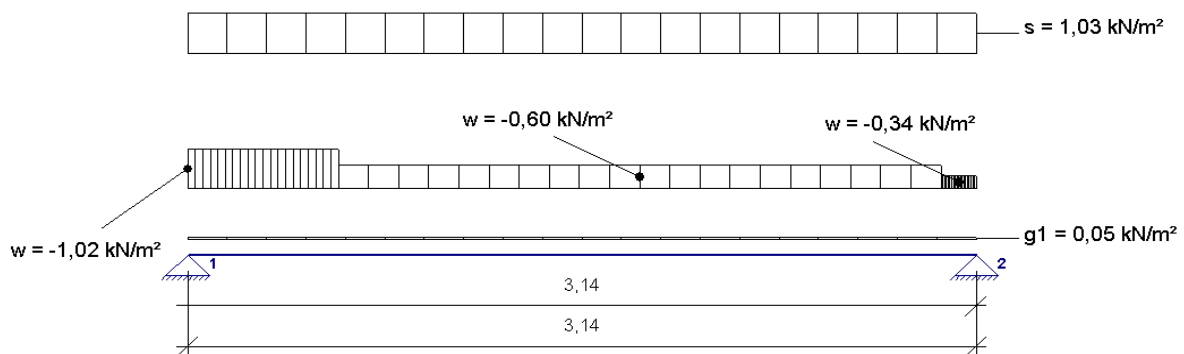
**Bauvorhaben:** Flachdachcarport  
EasyCarport

**Abmessungen:** 3,30 m x 9,00 m

**Aufsteller:** Solarterrassen & Carportwerk GmbH  
Tragwerksplanung  
Verdiweg 4  
15345 Eggersdorf  
Tel. 03341 / 49998-0  
Fax 03341 / 49998-29



Position: 1 Sparren


**Systemwerte :**

Dachneigung = 0 °  
 Kragarm links = 0,00 m  
 Kragarm rechts = 0,00 m  
 Klauentiefe = 0,0 cm  
 Gebäudelänge = 9,0 m  
 horiz. feste Lager = 1, 2

Feld	Feldlänge [m] (Grundlänge)
1	3,140

**Belastung:**
**Eigengewichtslasten:**

Dacheindeckung = 0,05 kN/m² DFL  
 Konstruktion = 0,00 kN/m² DFL  
 Dachausbau Feld 1 = 0,00 kN/m² DFL

**Schneelast: DIN 1055-5:2005-07**

Schneelastzone = 3 -> norddeutsche Tiefebene d.h. alternativ 2,3-facher Schnee  
 Höhe A über NN = 300 m  
 Schneelast sk = 1,29 kN/m² GFL  
 Schneelast s = 1,03 kN/m² GFL (mue = 0,80 [-]) --> 1,00-fach  
 Schneeüberhang an Traufe wird nicht angesetzt!  
 Kein Schneefanggitter vorhanden!

**Windlast: DIN 1055-4:2006-03**

Windzone =	2 (Küste und Inseln der Ostsee)
Höhe über Grund =	3,000 m
Geschwindigkeitsdruck $q_{ref}$ =	0,39 kN/m <sup>2</sup>
GelKategorie =	nicht erforderlich, da vereinfachtes Verfahren!
Windstaudruck $q$ =	0,85 kN/m <sup>2</sup>
Dachart =	Flachdach
Höhe $h_p$ der Attika =	0,000 m
Unterwind am Traufüberstand wird berücksichtigt (unterer Kragarm)!	

**Außendruckbeiwerte  $c_{pe}$  und Windlasten  $w_{e,k}$ :**

Die Bereiche F und G werden von der Traufkante aus angesetzt (anstatt von der Gebäudeaußenkante).  
 Bei Sattel- / Walm- und Pultdächern werden für die Bereiche F / G und H die negativen  $c_{pe}$ -Werte angesetzt.

Lasteinzugsfläche Sparren = 3,23 m<sup>2</sup>

Werte für  $w_{e,k}$  wurden mit den  $c_{pe10}$ -Werte ermittelt!

$e/10 = 0,60$  m       $e/4 = 1,50$  m       $e/2 = 3,00$  m

Bereich	$c_{pe,10}$ [-]	$c_{pe,1}$ [-]	$c_{pe}$ [-]	$w_{e,k}$ [kN/m <sup>2</sup> ]
F	-1,80	-2,50	-2,14	-1,82
G	-1,20	-2,00	-1,59	-1,02
H	-0,70	-1,20	-0,95	-0,60
I(+)	0,20	0,20	0,20	0,17
I(-)	-0,60	-0,60	-0,60	-0,51
Unterwind Luv	-0,80	-1,00	-0,90	-0,68

**Nutzlasten  $q$ :**

KLED für Nutzlasten =      kurz  
 Kategorie für Nutzlasten =      sonstige Nutzlast

**Sonderlasten:**

Einzellast  $Q_k$  (Mannlast) wird nicht berücksichtigt

**Auflagerkräfte (charakt. Werte, Schnee 1,00-fach!):**
**Auflagerkräfte [kN/m] für Grundlastfälle (Wind mit  $c_{pe,10}$ ; bei Flachdächern mit  $-c_{pe}$  im Bereich I)**

Lager	V aus LF g	H aus LF g	V aus LF s	H aus LF s	V aus LF w	H aus LF w	V aus LF q	H aus LF q
1	0,08	0,00	1,62	0,00	-1,16	0,00	0,00	0,00
2	0,08	0,00	1,62	0,00	-0,95	0,00	0,00	0,00

**Auflagerkräfte [kN] für Grundlastfälle (Wind mit  $c_{pe,10}$ ; bei Flachdächern mit  $-c_{pe}$  im Bereich I)**

Lager	V aus LF g	H aus LF g	V aus LF s	H aus LF s	V aus LF w	H aus LF w	V aus LF q	H aus LF q
1	0,08	0,00	1,67	0,00	-1,20	0,00	0,00	0,00
2	0,08	0,00	1,67	0,00	-0,98	0,00	0,00	0,00

**Auflagerkräfte [kN/m] für Windlastfälle (bei Flachdächern mit  $-c_{pe}$  im Bereich I)**

Lager	V Luv $c_{pe}$	H Luv $c_{pe}$	V Lee $c_{pe,10}$	H Lee $c_{pe,10}$	V Lee $c_{pe}$	H Lee $c_{pe}$	V 90° $c_{pe}$	H 90° $c_{pe}$	V 180° $c_{pe}$	H 180° $c_{pe}$
1	-1,56	0,00	----	----	----	----	----	----	----	----
2	-1,25	0,00	----	----	----	----	----	----	----	----

**Auflagerkräfte [kN] für Windlastfälle (bei Flachdächern mit -cpe im Bereich I)**

Lager	V Luv cpe	H Luv cpe	V Lee cpe,10	H Lee cpe,10	V Lee cpe	H Lee cpe	V 90° cpe	H 90° cpe	V 180° cpe	H 180° cpe
1	-1,61	0,00	----	----	----	----	----	----	----	----
2	-1,29	0,00	----	----	----	----	----	----	----	----

**Bemessung nach DIN 1052-(2008)**
**gew.: b / h = 1 x 6,0 / 16,0 cm, e = 103,0 cm**

 A = 96,0 cm<sup>2</sup>    Wy = 256,0 cm<sup>3</sup>    Iy = 2048,0 cm<sup>4</sup>
**Nadelholz C24**

 E<sub>0,mean</sub> = 11000,000 N/mm<sup>2</sup>

 G<sub>mean</sub> = 690,000 N/mm<sup>2</sup>

 f<sub>m,k</sub> = 24,00 N/mm<sup>2</sup>

 f<sub>t,0,k</sub> = 14,00 N/mm<sup>2</sup>

 f<sub>c,0,k</sub> = 21,00 N/mm<sup>2</sup>

 γ<sub>M</sub> = 1,300 [-] --> 1,00 bei außergew. Situation (2,3-facher Schnee)

**Bemessungsparameter:**

- Nutzungsklasse NKL = 2
- zul.w<sub>Q,inst</sub> = l/300 (seltene Bemessungssituation)
- zul.(w<sub>fin</sub> - w<sub>G,inst</sub>) = l/200 (seltene Bemessungssituation)
- zul.w<sub>fin</sub> = l/200 (quasi-ständige Bemessungssituation)
- Werte für zul.Durchbiegungen w werden bei Kragarmen verdoppelt!
- bei Kragarmen werden nur positive Durchbiegungen erfasst
- Kippnachweis wird nicht geführt! (Kippen durch Dachverschalung / Lattung verhindert)
- 2,3-facher Schnee wird zusätzlich zur Grundkombination in außergew. LFK untersucht!**

**Nachweise:**

 Md + Nd Feld (Biegespannung): eta = 0,55 < 1,00    LFK=g+s    |max.Sigma,d| = 12,02 N/mm<sup>2</sup>

 Md + Nd Stütze (Biegespannung): eta = 0,00 < 1,00    LFK=g+s    |max.Sigma,d| = 0,00 N/mm<sup>2</sup>

Durchbiegung : max.eta = 0,36 &lt; 1,00

 k<sub>mod</sub> = 0,90 [-] (Feld)

 k<sub>mod</sub> = 0,90 [-] (Stütze)

Md,S / Nd,S = 0,00 / 0,00 (Stütze) --&gt; außergew.LFK

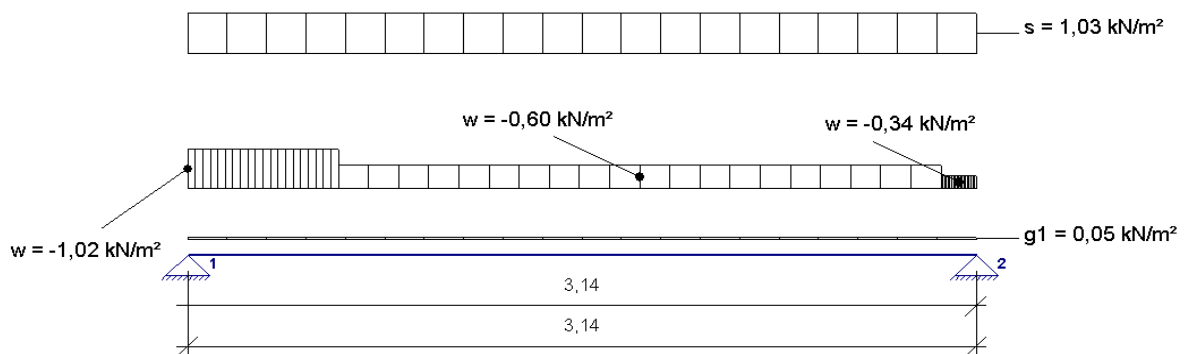
Md,F / Nd,F = 3,08 / 0,00 (Feld) --&gt; außergew.LFK

 ext.w<sub>fin</sub> Feld = 0,05 cm (quasi-ständig)

 ext.w<sub>Q,inst</sub> Feld = 0,38 cm

 ext.(w<sub>fin</sub> - w<sub>G,inst</sub>) Feld = 0,40 cm

Position: 2 Sparren



**Systemwerte :**

Dachneigung = 0 °  
 Kragarm links = 0,00 m  
 Kragarm rechts = 0,00 m  
 Klauentiefe = 0,0 cm  
 Gebäudelänge = 9,0 m  
 horiz. feste Lager = 1, 2

Feld	Feldlänge [m] (Grundlänge)
1	3,140

**Belastung:**

**Eigengewichtslasten:**

Dacheindeckung = 0,05 kN/m² DFL  
 Konstruktion = 0,00 kN/m² DFL  
 Dachausbau Feld 1 = 0,00 kN/m² DFL

**Schneelast: DIN 1055-5:2005-07**

Schneelastzone = 3 -> norddeutsche Tiefebene d.h. alternativ 2,3-facher Schnee  
 Höhe A über NN = 300 m  
 Schneelast sk = 1,29 kN/m² GFL  
 Schneelast s = 1,03 kN/m² GFL (mue = 0,80 [-]) --> 1,00-fach  
 Schneeüberhang an Traufe wird nicht angesetzt!  
 Kein Schneefanggitter vorhanden!

**Windlast: DIN 1055-4:2006-03**

Windzone =	2 (Küste und Inseln der Ostsee)
Höhe über Grund =	3,000 m
Geschwindigkeitsdruck $q_{ref}$ =	0,39 kN/m <sup>2</sup>
GelKategorie =	nicht erforderlich, da vereinfachtes Verfahren!
Windstaudruck $q$ =	0,85 kN/m <sup>2</sup>
Dachart =	Flachdach
Höhe $h_p$ der Attika =	0,000 m
Unterwind am Traufüberstand wird berücksichtigt (unterer Kragarm)!	

**Außendruckbeiwerte  $c_{pe}$  und Windlasten  $w_{e,k}$ :**

Die Bereiche F und G werden von der Traufkante aus angesetzt (anstatt von der Gebäudeaußenkante).  
 Bei Sattel- / Walm- und Pultdächern werden für die Bereiche F / G und H die negativen  $c_{pe}$ -Werte angesetzt.

Lasteinzugsfläche Sparren = 3,23 m<sup>2</sup>

Werte für  $w_{e,k}$  wurden mit den  $c_{pe10}$ -Werte ermittelt!

$e/10 = 0,60$  m       $e/4 = 1,50$  m       $e/2 = 3,00$  m

Bereich	$c_{pe,10}$ [-]	$c_{pe,1}$ [-]	$c_{pe}$ [-]	$w_{e,k}$ [kN/m <sup>2</sup> ]
F	-1,80	-2,50	-2,14	-1,82
G	-1,20	-2,00	-1,59	-1,02
H	-0,70	-1,20	-0,95	-0,60
I(+)	0,20	0,20	0,20	0,17
I(-)	-0,60	-0,60	-0,60	-0,51
Unterwind Luv	-0,80	-1,00	-0,90	-0,68

**Nutzlasten  $q$ :**

KLED für Nutzlasten =      kurz  
 Kategorie für Nutzlasten =      sonstige Nutzlast

**Sonderlasten:**

Einzellast  $Q_k$  (Mannlast) wird nicht berücksichtigt

**Auflagerkräfte (charakt. Werte, Schnee 1,00-fach!):**
**Auflagerkräfte [kN/m] für Grundlastfälle (Wind mit  $c_{pe,10}$ ; bei Flachdächern mit  $-c_{pe}$  im Bereich I)**

Lager	V aus LF g	H aus LF g	V aus LF s	H aus LF s	V aus LF w	H aus LF w	V aus LF q	H aus LF q
1	0,08	0,00	1,62	0,00	-1,16	0,00	0,00	0,00
2	0,08	0,00	1,62	0,00	-0,95	0,00	0,00	0,00

**Auflagerkräfte [kN] für Grundlastfälle (Wind mit  $c_{pe,10}$ ; bei Flachdächern mit  $-c_{pe}$  im Bereich I)**

Lager	V aus LF g	H aus LF g	V aus LF s	H aus LF s	V aus LF w	H aus LF w	V aus LF q	H aus LF q
1	0,08	0,00	1,67	0,00	-1,20	0,00	0,00	0,00
2	0,08	0,00	1,67	0,00	-0,98	0,00	0,00	0,00

**Auflagerkräfte [kN/m] für Windlastfälle (bei Flachdächern mit  $-c_{pe}$  im Bereich I)**

Lager	V Luv $c_{pe}$	H Luv $c_{pe}$	V Lee $c_{pe,10}$	H Lee $c_{pe,10}$	V Lee $c_{pe}$	H Lee $c_{pe}$	V 90° $c_{pe}$	H 90° $c_{pe}$	V 180° $c_{pe}$	H 180° $c_{pe}$
1	-1,56	0,00	----	----	----	----	----	----	----	----
2	-1,25	0,00	----	----	----	----	----	----	----	----

**Auflagerkräfte [kN] für Windlastfälle (bei Flachdächern mit -cpe im Bereich I)**

Lager	V Luv cpe	H Luv cpe	V Lee cpe,10	H Lee cpe,10	V Lee cpe	H Lee cpe	V 90° cpe	H 90° cpe	V 180° cpe	H 180° cpe
1	-1,61	0,00	----	----	----	----	----	----	----	----
2	-1,29	0,00	----	----	----	----	----	----	----	----

**Bemessung nach DIN 1052-(2008)**
**gew.: b / h = 1 x 8,0 / 22,0 cm, e = 103,0 cm**

 A = 176,0 cm<sup>2</sup>    Wy = 645,3 cm<sup>3</sup>    Iy = 7098,7 cm<sup>4</sup>
**Nadelholz C24**

 E<sub>0,mean</sub> = 11000,000 N/mm<sup>2</sup>

 G<sub>mean</sub> = 690,000 N/mm<sup>2</sup>

 f<sub>m,k</sub> = 24,00 N/mm<sup>2</sup>

 f<sub>t,0,k</sub> = 14,00 N/mm<sup>2</sup>

 f<sub>c,0,k</sub> = 21,00 N/mm<sup>2</sup>

 γ<sub>M</sub> = 1,300 [-] --> 1,00 bei außergew. Situation (2,3-facher Schnee)

**Bemessungsparameter:**

- Nutzungsklasse NKL = 2
- zul.w<sub>Q,inst</sub> = l/300 (seltene Bemessungssituation)
- zul.(w<sub>fin</sub> - w<sub>G,inst</sub>) = l/200 (seltene Bemessungssituation)
- zul.w<sub>fin</sub> = l/200 (quasi-ständige Bemessungssituation)
- Werte für zul.Durchbiegungen w werden bei Kragarmen verdoppelt!
- bei Kragarmen werden nur positive Durchbiegungen erfasst
- Kippnachweis wird nicht geführt! (Kippen durch Dachverschalung / Lattung verhindert)
- 2,3-facher Schnee wird zusätzlich zur Grundkombination in außergew. LFK untersucht!**

**Nachweise:**

 Md + Nd Feld (Biegespannung): eta = 0,22 < 1,00    LFK=g+s    |max.Sigma,d| = 4,77 N/mm<sup>2</sup>

 Md + Nd Stütze (Biegespannung): eta = 0,00 < 1,00    LFK=g+s    |max.Sigma,d| = 0,00 N/mm<sup>2</sup>

Durchbiegung : max.eta = 0,10 &lt; 1,00

 k<sub>mod</sub> = 0,90 [-] (Feld)

 k<sub>mod</sub> = 0,90 [-] (Stütze)

Md,S / Nd,S = 0,00 / 0,00 (Stütze) --&gt; außergew.LFK

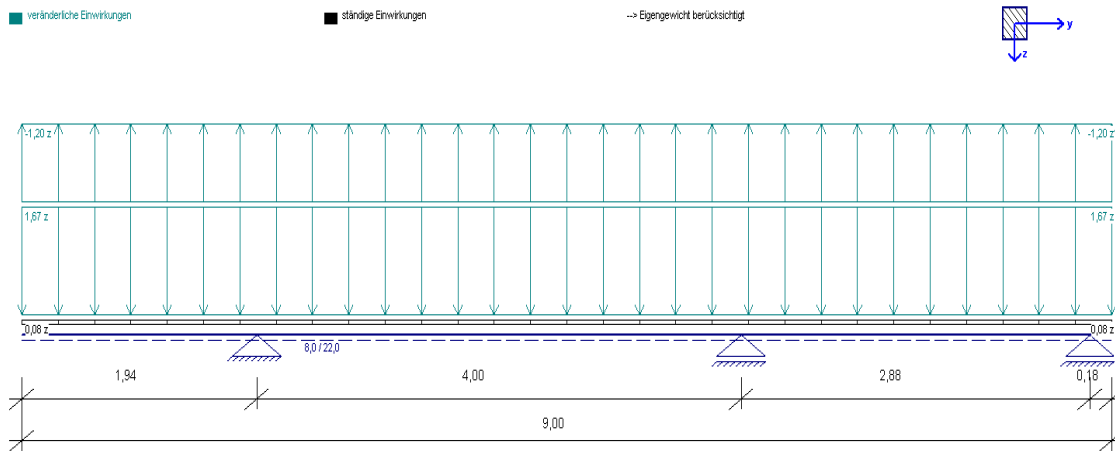
Md,F / Nd,F = 3,08 / 0,00 (Feld) --&gt; außergew.LFK

 ext.w<sub>fin</sub> Feld = 0,02 cm (quasi-ständig)

 ext.w<sub>Q,inst</sub> Feld = 0,11 cm

 ext.(w<sub>fin</sub> - w<sub>G,inst</sub>) Feld = 0,12 cm

Position: 3 Rähm

**Holzträger nach DIN 1052 (2008)**

**Systemwerte :**

 linkes Trägerende: Kragarm,  $l = 1,940$  m

 rechtes Trägerende: Kragarm,  $l = 0,180$  m

Feld	Feldlänge [m]	Lager	Lagerbreite [cm]	kc90 [-]
1	4,000	1	12,0	1,00
2	2,880	2	12,0	1,00
		3	12,0	0,00

**Belastung: (EWA = Einwirkungsart)  $y = \text{horizontal}$ ,  $z = \text{vertikal}$** 

Einwirkungsart 1 = Nutzlasten

 Einwirkungsart 2 = Schneelasten (Höhe über NN  $\leq 1000$ m)

Einwirkungsart 3 = Windlasten

Einwirkungsart 4 = sonstige veränderliche Einwirkungen

 $g_z$  über Gesamtlänge =  $0,080$  kN/m aus ständ. Last

 $q_z$  über Gesamtlänge =  $1,670$  kN/m aus EW Schnee

 $q_z$  über Gesamtlänge =  $-1,200$  kN/m aus EW Wind

 Eigengewicht der Konstruktion wird mit  $6,00$  kN/m<sup>3</sup> berücksichtigt

Schnee- u. Windlasten werden nicht feldweise angesetzt, sondern als Vollast!

KLED für Nutzlasten = kurz, aus Kategorie: sonstige Nutzlast

**Feldschnittgrößen (mit Teilsicherheitsbeiwerten) - je Träger:**

Feld	max.Myd [kNm]	min.Myd [kNm]	abs.max.Vzd [kN]
1	2,916	-5,185	6,087
2	1,621	-2,883	4,954

**Lagerschnittgrößen (mit Teilsicherheitsbeiwerten) - je Träger:**

Lager	min.Myd [kNm]	max.Myd [kNm]	min.Vzd-li. [kN]	max.Vzd-li. [kN]	min.Vzd-re. [kN]	max.Vzd-re. [kN]
1	-5,185	2,916	-5,346	3,006	-3,422	6,087
2	-2,883	1,621	-4,936	2,775	-2,785	4,954
3	-0,045	0,025	-2,982	1,677	-0,279	0,496

**Auflagerkräfte (ohne Teilsicherheitsbeiwerte) - gesamt für alle Träger:**

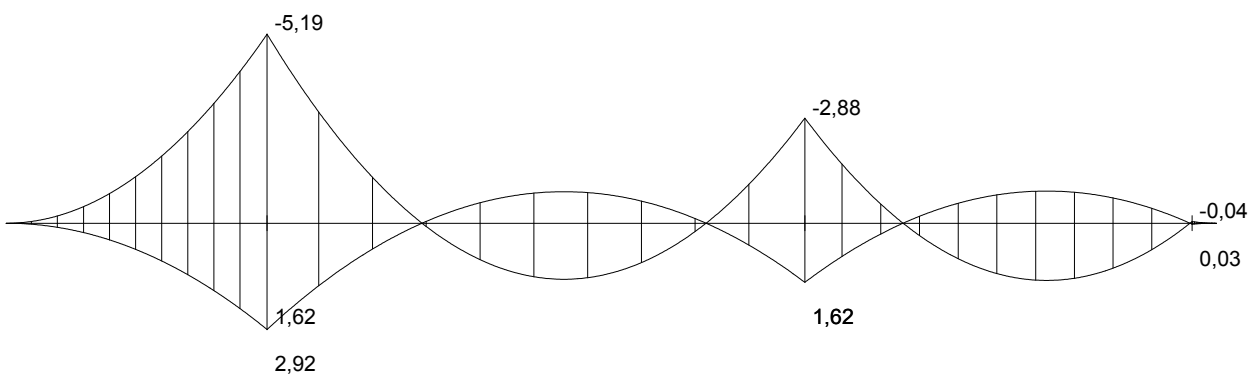
Lager	max.Fz [kN]	min.Fz [kN]	Fz aus g [kN]	Fz aus q [kN]	Fz Vollast [kN]
1	7,70	-4,21	0,77	1,95/1,95	2,72
2	6,66	-3,64	0,67	1,69/1,69	2,35
3	2,34	-1,28	0,23	0,59/0,59	0,83

**Auflagerkräfte für Einzellastfälle (charakt.) - gesamt für alle Träger, jeweils max/min:**

Lager	Fz aus LF g [kN]	Fz aus q [kN]	Fz aus s [kN]	Fz aus w [kN]	Fz aus sonst.q [kN]
1	0,77	0,00 / 0,00	6,93 / 6,93	-4,98 / -4,98	0,00 / 0,00
2	0,67	0,00 / 0,00	5,99 / 5,99	-4,31 / -4,31	0,00 / 0,00
3	0,23	0,00 / 0,00	2,11 / 2,11	-1,51 / -1,51	0,00 / 0,00

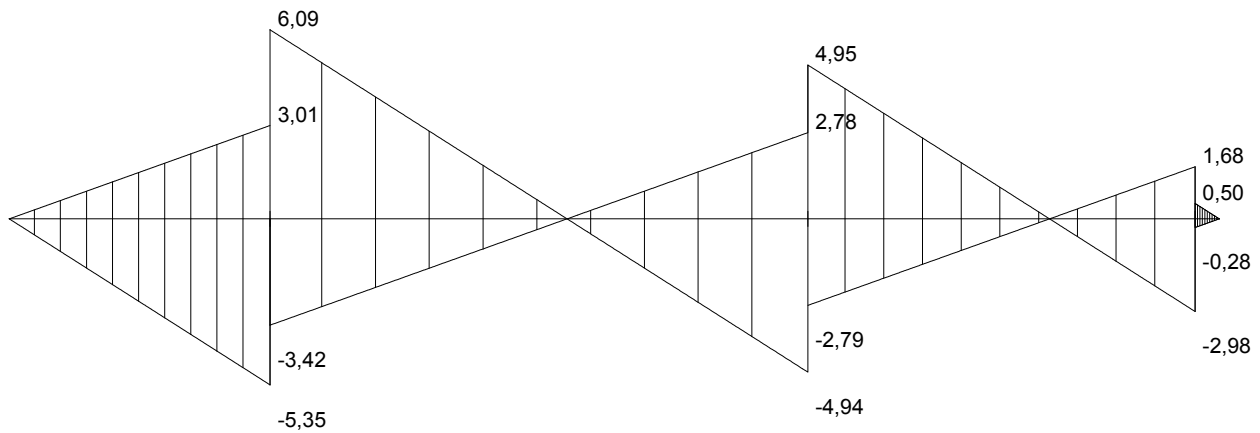
**Querkräfte an den Lagern für Einzellastfälle je Träger (charakt. als absolute Maximalwerte):**

Lager	Vzk,li  /  Vzk,re  aus LF g [kN]	Vzk,li  /  Vzk,re  aus LF q [kN]	Vzk,li  /  Vzk,re  aus LF s [kN]	Vzk,li  /  Vzk,re  aus LF w [kN]	Vzk,li  /  Vzk,re  aus LF qs [kN]
1	0,36 / 0,41	0,00 / 0,00	3,24 / 3,69	2,33 / 2,65	0,00 / 0,00
2	0,33 / 0,33	0,00 / 0,00	2,99 / 3,00	2,15 / 2,16	0,00 / 0,00
3	0,20 / 0,03	0,00 / 0,00	1,81 / 0,30	1,30 / 0,22	0,00 / 0,00

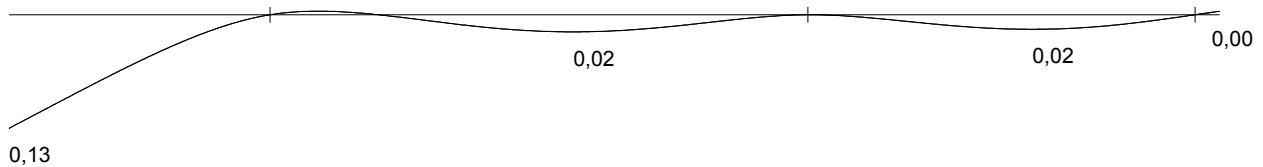
**max.Myd - Grenzlinie [kNm] - je Träger**




max.Vzd - Grenzlinie [kN] - je Träger



wz,fin - Grenzlinie [cm] - je Träger



**Bemessung nach DIN 1052 (2008):**

gew.:  $b / h = 1 \times 8,0 / 22,0 \text{ cm}$

$A = 176,0 \text{ cm}^2$   
 $W_y = 645,3 \text{ cm}^3 / W_z = 234,7 \text{ cm}^3$   
 $I_y = 7098,7 \text{ cm}^4 / I_z = 938,7 \text{ cm}^4$

**Nadelholz C24**

$E_{0,mean} = 10000,000 \text{ N/mm}^2$

$G_{,mean} = 700,000 \text{ N/mm}^2$

$f_{m,k} = 24,00 \text{ N/mm}^2$

$f_{c,0,k} = 15,00 \text{ N/mm}^2$

$f_{c,90,k} = 2,00 \text{ N/mm}^2$

$f_{v,k} = 5,00 \text{ N/mm}^2$

$\gamma_M = 1,300 [-]$

### Bemessungsparameter:

- Nutzungsklasse NKL = 2
- zul.wQ,inst = l/300 (seltene Bemessungssituation)
- zul.(wfin - wG,inst) = l/200 (seltene Bemessungssituation)
- zul.wfin = l/200 (quasi-ständige Bemessungssituation)
- Werte für zul.Durchbiegungen w werden bei Kragarmen verdoppelt!
- bei Kragarmen werden nur positive Durchbiegungen erfasst
- Schubnachweis wird immer am Auflagerrand geführt
- auflagernahe Einzellasten werden abgemindert
- fv,d wird bei NH und BSH in Bereichen, welche min. 1,50m vom Hirnholzende entfernt sind, nicht erhöht
- beim Nachweis der Auflagerpressung kein Überstand berücksichtigt
- Kippnachweis wird nicht geführt! (Kippen durch entsprechende Halterung verhindert)

### Nachweise:

Biegung:  $\eta = 0,48 < 1,00$  |  $|\max.\sigma_{m,y,d}| = 8,04 \text{ N/mm}^2$

Schub:  $\eta = 0,15 < 1,00$  |  $|\max.\tau_{z,d}| = 0,51 \text{ N/mm}^2$

Durchbiegung:  $\max.\eta = 0,29 < 1,00$

Auflagerpressung:  $\max.\eta = 0,86 < 1,00$  (Lager 1)

$k_{\text{mod}} = 0,90$  [-] (Biegung)

$k_{\text{mod}} = 0,90$  [-] (Schub)

$k_{\text{mod}} = 0,60$  [-] (Auflagerpressung)

$|M_{y,d}| = 5,185 \text{ kNm}$  (LFK =  $1,35 \cdot g + 1,50 \cdot s$ )

$|V_{z,d}| = 5,932 \text{ kN}$  an Lager 1, rechts bei  $x = 0,056 \text{ m}$  (LFK =  $1,35 \cdot g + 1,50 \cdot s$ )

ext.wz,fin Feld = 0,02 cm (quasi-ständig)

ext.wQ,z,inst Feld = 0,06 cm

ext.(w,z,fin - wG,z,inst) Feld = 0,07 cm

$k_{\text{def}} = 0,800$

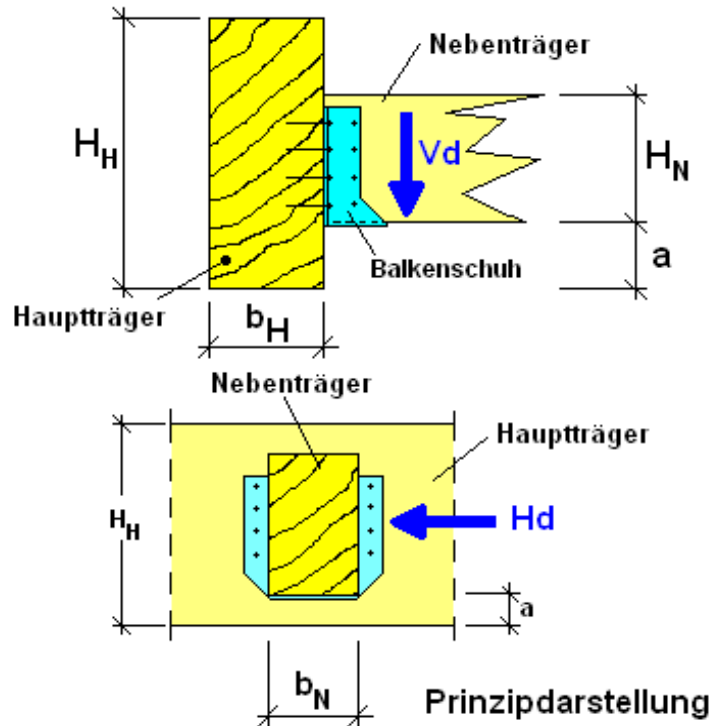
ext.w,z,fin Kragarm = 0,13 cm (quasi-ständig)

ext.wQ,z,inst Kragarm = 0,38 cm

ext.(wz,fin - wG,z,inst) Kragarm = 0,00 cm

Position: 4 Balkenschuh

**Nachweis von Holzanschlüssen nach DIN 1052 (2008)**



**Anschluss mit Balkenschuh**

Anschlusskraft  $V_d = 1,27$  kN

Anschlusskraft  $H_d = 1,00$  kN

$k_{mod} = 0,800$  [-]

Nadelholz C24

$\rho_{0,k} = 350,000$  kg/m<sup>3</sup>

Höhe Hauptträger = 22,0 cm

Breite Hauptträger = 8,0 cm

Höhe Nebenträger = 16,0 cm

Breite Nebenträger = 6,0 cm

Abstand a (UK Nebenträger zu UK Hauptträger) = 2,0 cm

SIMPSON/Strong-Tie© - Balkenschuh 60x130

Balkenschuh voll ausgenagelt

CNA - Kammnägel 4,0 x 40

Anzahl Nägel in Hauptträger = 20 Stck.; Anzahl Nägel in Nebenträger = 10 Stck.

**Ausnutzung  $\eta_a = (V_d/R_{1,d})^2 + (H_d/R_{2,d})^2 = 0,11 \leq 1,00$  kN**

**Querzug Hauptträger:  $\eta_a = 0,09 \leq 1,00$  ( $a/H_H \leq 0,7$ )**

$R_{90,d} = 14,881$  kN

$k_s = 1,50$  [-]

$k_r = 2,09$  [-]

$k_g = 1,00$  [-]

$a_r = 125,00$  [mm]

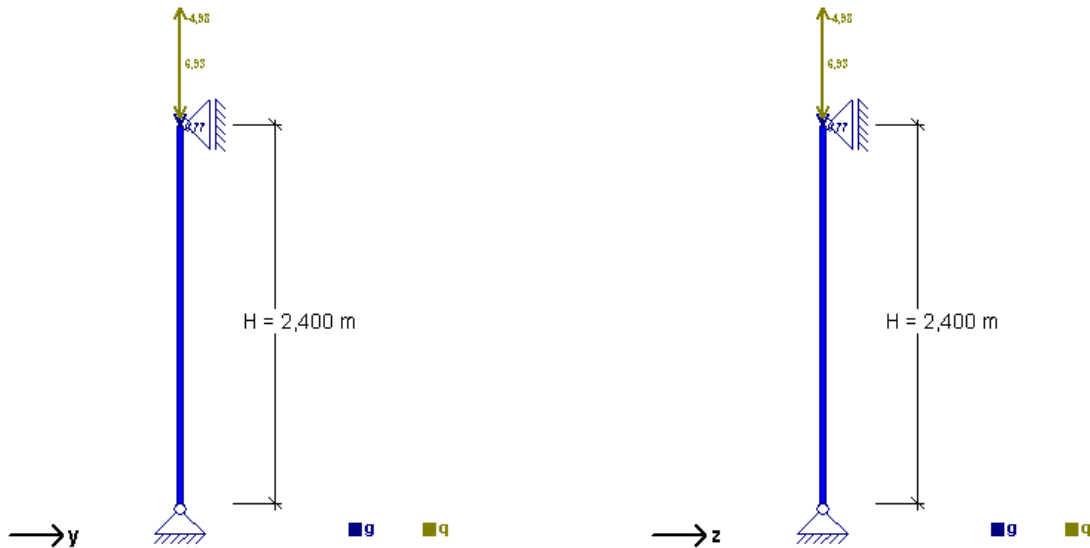
$t_{ef} = 38,00$  [mm]

Bei einseitigem Anschluss ist ein Versatzmoment  $M_d = 0,102$  kNm

für den Hauptträger anzusetzen!

Position: 5 Pfosten

Holzstütze nach DIN 1052 (2008)



**Systemwerte:**

Stützhöhe H = 2,400 m

Pendelstütze mit  $\beta_{y,z} = 1,00$  /  $\beta_{y,z} = 1,00$

Stütze in y - und z - Richtung frei

**Belastungen:**

Eigengewicht Stütze wird mit 6,00 kN/m<sup>3</sup> berücksichtigt

Schneelasten für Höhe über NN <= 1000m

KLED für Nutzlasten = kurz, aus Kategorie: sonstige Nutzlast

Knotenlasten: Einwirkungsarten (EW) --> 1 = ständig g 2 = Wind w 3 = Schnee s 4 = Nutzlast q

Lastart	Richtung	EW	F / M [kN / kNm]	ey [cm]	ez [cm]	Bemerkung
Einzellast	vertikal	1	0,770	0,0	0,0	
Einzellast	vertikal	3	6,930	0,0	0,0	
Einzellast	vertikal	2	-4,980	0,0	0,0	

Keine Stablasten vorhanden!

**Bemessung nach DIN 1052 (2008):**

gew.:  $b_y / b_z = 12,0 / 12,0$  cm

A = 144,0 cm<sup>2</sup>  
 Wy = 288,0 cm<sup>3</sup> / Wz = 288,0 cm<sup>3</sup>  
 Iy = 1728,0 cm<sup>4</sup> / Iz = 1728,0 cm<sup>4</sup>

**Nadelholz C24**

E0,mean = 10000,000 N/mm<sup>2</sup>

G,mean = 700,000 N/mm<sup>2</sup>

f<sub>m,k</sub> = 24,00 N/mm<sup>2</sup>

f<sub>c,0,k</sub> = 15,00 N/mm<sup>2</sup>

f<sub>t,0,k</sub> = 10,00 N/mm<sup>2</sup>

γ<sub>M</sub> = 1,300 [-] (bzw. 1,00 in der außergew. LFK)

**Bemessungsparameter:**

- Nutzungsklasse NKL = 2
- zul.wQ,inst = l/300 (seltene Bemessungssituation)
- zul.(wfin - wG,inst) = l/200 (seltene Bemessungssituation)
- zul.wfin = l/200 (quasi-ständige Bemessungssituation)
- Werte für zul.Durchbiegungen w werden bei Kragstützen verdoppelt!
- Der Einfluss des Kriechens bei NKL 2 ist nicht zu berücksichtigen (Anteil Gd < 70%)!

**Nachweise DIN 1052 (2008):**

<b>Knicken in</b>	<b>y - Richtung</b>	<b>z - Richtung</b>
Knicklänge	2,400 m	2,400 m
Trägheitsradius iz / iy	3,46 cm	3,46 cm
Schlankheit $\lambda$	69,28	69,28
Beiwert k	1,12	1,12
$\lambda_{rel,c}$	1,05	1,05
Beiwert kc	0,65	0,65
Normalkraft Nd	-11,71 kN	-11,71 kN
zugeh.Mz,d / max.My,d	0,00 kNm	0,00 kNm
max.Mz,d / zugeh.My,d	0,00 kNm	0,00 kNm

Ausnutzung Spannung: max.eta = 0,07 < 1,00 --> Bemessung für zentrische Druckkraft

Ausnutzung Knicken: max.eta = 0,11 < 1,00

Kippschlankheit  $\lambda_{rel,m} = 0,22$

Kippbeiwert km = 1,00

Interaktionswert kred = 0,70

kmod = 0,90

massg. LFK = 1,35\*G + 1,50\*S

**Verformungen**

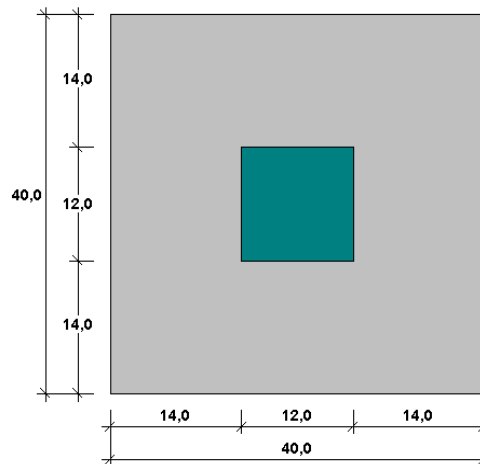
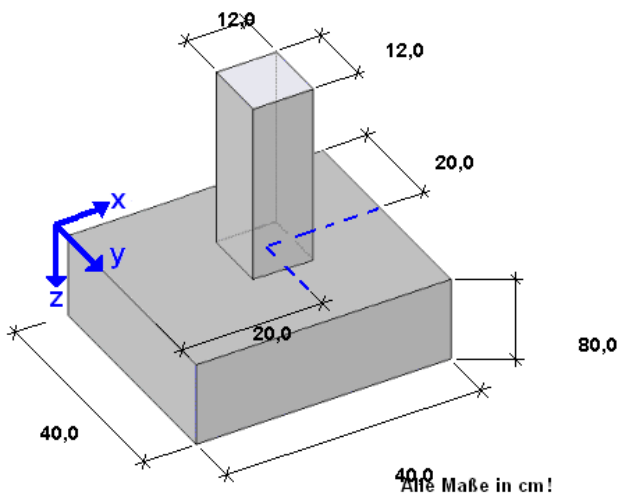
max.Ausnutzung = 0,00 < 1,00

|max.wy| = 0,00 cm / |max.wz| = 0,00 cm / kdef = 0,800

Eine weitere Berechnung der Pfosten entfällt, da die Belastungen der übrigen Pfosten geringer oder gleich der Belastung aus dieser Position sind.

**Position: 6 Einzelfundament**

**Einzelfundament nach DIN 1045-1 und DIN 1054**



**Systemwerte :**

- bx = 40,0 cm (Fundamentbreite x - Richtung)
- by = 40,0 cm (Fundamentbreite y - Richtung)
- ax = 20,0 cm (Achsabstand Stütze in x - Richtung)
- ay = 20,0 cm (Achsabstand Stütze in y - Richtung)
- bsx = 12,0 cm (Stützenbreite in x - Richtung)
- bsy = 12,0 cm (Stützenbreite in y - Richtung)
- tf = 80,0 cm (Fundamentdicke)
- zul. Sigma = 250,00 kN/m<sup>2</sup> (zul. Bodenpressung)
- Phi = 30,0° (Sohlleibungswinkel)

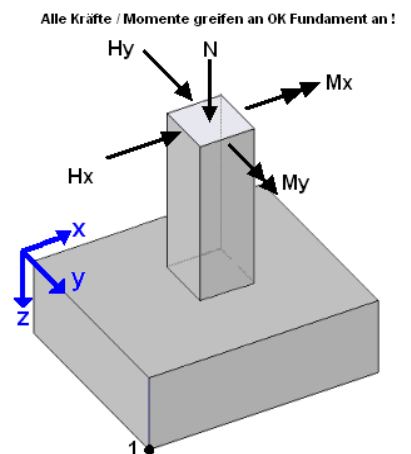
**Belastungen : Stützenlasten übernommen aus Position 5**

N, Hx, Hy, Mx und My sind charakt. Lasten (ohne Sicherheitsbeiwerte)!

Das Eigengewicht vom Fundament wird mit 25,0 kN/m<sup>3</sup> berücksichtigt!

Positive Momente Mx und My erzeugen in Punkt 1 Druckspannungen (s. nebenstehendes Bild)!

Lastfall	N [kN]	Hx [kN]	Hy [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]
ständig g	0,98	0,00	0,00	0,00	0,00
Schnee	6,93	0,00	0,00	0,00	0,00
Wind +x	4,98	0,00	0,00	0,00	0,00
Wind -x	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Wind +y	4,98	0,00	0,00	0,00	0,00
Wind -y	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
veränderlich q	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00



veränderl. Auflast q auf GOK [kN/m <sup>2</sup> ]	Höhe Boden [cm]	Gamma Boden [kN/m <sup>3</sup> ]
5,00 (charakt. Wert)	80	19,00

### Lastfallkollektive:

Die Lastfallkollektive werden vom Programm automatisch gemäß DIN 1055-100 ermittelt und berechnet!

Die Lasten aus Wind werden dabei alternativ (unabhängig) je Richtung angesetzt!

Für die äußere Standsicherheit werden die Lastkollektive mit charakteristischen Lasten berechnet!

### Nachweis Ausmitten (Kippnachweis) für charakt. Lasten GZ 1B (DIN 1054-01.2005):

Nachweis klaffende Fuge Gesamtlast:  $(e_x/b_x)^2 + (e_y/b_y)^2 \leq 0.111$

Nachweis klaffende Fuge ständige Lasten:  $|e_x|/b_x + |e_y|/b_y \leq 0.166$

klaffende Fuge ständige Lasten:  $\max.|e_x|/b_x + |e_y|/b_y = 0,000 \leq 0.166 \rightarrow$  keine bzw. zul. klaffende Fuge

klaffende Fuge Gesamtlast:  $\max.(e_x/b_x)^2 + (e_y/b_y)^2 = 0,000 \leq 0.111 \rightarrow$  keine bzw. zul. klaffende Fuge

### Gleitnachweis GZ 1B (DIN 1054-01.2005):

$\eta = (R_{t,d} + E_{pt,d}) / T_d \geq 1.00$  ( $\eta = 0,000 \rightarrow$  unzul. klaffende Fuge,  $\eta = 100000,000 \rightarrow H_x$  und  $H_y = 0$ )

$\gamma_{GI} = 1,100$  [-] (Sicherheitsbeiwert Gleitwiderstand)

min. Sicherheit  $\eta = 100000,00 \geq 1,00$

### Nachweis der Lagesicherheit nach DIN 1055-100:

#### Sicherheit gegen Abheben:

$\eta = (G_k \cdot \gamma_{G,sup} + G_k \cdot \gamma_{G,inf}) / (Q_k \cdot \gamma_Q + F_{\text{Auftrieb}} \cdot 1,10) \geq 1,00$

$\gamma_{G,sub} = 1,10$  [-] (bzw. 1,00 bei außergew. LFK)

$\gamma_{G,inf} = 0,90$  [-] (bzw. 0,95 bei außergew. LFK)

$\gamma_Q = 1,50$  [-] (bzw. 1,00 bei außergew. LFK)

Es sind keine resultierenden, abhebenden Lasten vorhanden  $\rightarrow$  Nachweis kann entfallen!

#### Ausmitten (Kippen):

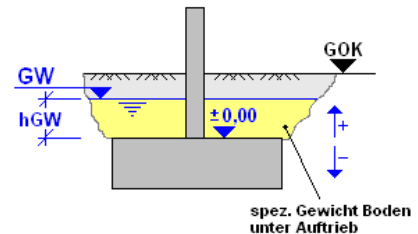
$\max.e_x = 0,00$  m  $\leq$  zul. $e_x = 0,20$  m

$\max.e_y = 0,00$  m  $\leq$  zul. $e_y = 0,20$  m

### Nachweis der Sicherheit gegen Auftrieb:

Kote Wasser  $h_{GW} = -1000,000$  m

Wasserkote liegt unter UK Fundament  $\rightarrow$  kein Auftrieb!



### Bodenpressungen (DIN 1054-01.2005):

Werte für Bodenpressung in  $[kN/m^2]$ ;  $\sigma_{DIN} = N / (a \cdot b)$  zum Vergleich mit zul.  $\sigma$   
 Bodenpressungen sind 1,00 - fach (ohne Sicherheitsfaktoren)

$\max. \sigma_{DIN} = 114,376$   $kN/m^2 \leq 250,000$   $kN/m^2 \rightarrow$  zulässig

### Bemessung für Biegung:

Beton : C20/25

Betonstahl : Bst 500 (A,B)

- Grenze  $x/d \leq 0.45$  eingehalten (Biegung)
- Mindestbewehrung (Mindestmomente nach DIN 1045-1) werden nicht berücksichtigt
- Verteilung der Bewehrung konstant über  $b_x$  bzw.  $b_y$
- Bemessungsmomente werden am Stützenanschnitt ermittelt

**Bemessungsmomente: (max. Werte aus allen LFK)**

max.Mxd = 0,397 kNm

max.Myd = 0,397 kNm

**Bemessung für Biegung / erf. Längsbewehrung:**

erf.Asx,unten = 0,0 cm<sup>2</sup>

erf.Asx,oben = 0,0 cm<sup>2</sup>

erf.Asy,unten = 0,0 cm<sup>2</sup>

erf.Asy,oben = 0,0 cm<sup>2</sup>

**Durchstanznachweis:**

- Stanznachweis wird gemäß NABau für alle Fundamente nach Heft 525 DAfStb (1,0x $d_m$ ) geführt
- Längsbewehrung wird automatisch erhöht, um Stanzbewehrung zu vermeiden bzw.  $v, R_d, \max$  zu erhöhen
- Abstand der ersten Bügelreihe (Durchstanzen) = 0.5x $d_m$  (0.3x $d_m$  bei gedrunenen Fundamenten)
- Abstand der Bügelreihen untereinander = 0,75 x  $d_m$
- Lasterhöhungsfaktor für Durchstanzen (nicht beta!) = 1,00 [-]

$d_m$  = 0,745 m (mittlere stat. Höhe)

1.0 x  $d_m$  = 0,745 m (Abstand kritischer Rundschnitt)

**Alle Randabstände sind kleiner als 1.5 x  $d_m$  --> gedrunenes Fundament!**

**Alle Randabstände sind kleiner 1.0 x  $d_m$  --> Stanznachweis kann entfallen (Heft 525)!**

Der Nachweis der übrigen Fundamente entfällt, da die Belastungen geringer sind wie bei den zuvor angeführten Positionen.