

Projectnummer: 23150

Onderdeel: **BEREKENING CONSTRUCTIE**

Omschrijving: Bedrijfsruimte

Zuidzeedijk 19  
4671 TR Dinteloord

Opdrachtgever: Hendrickx Constructie  
Postbus 57  
4640 AB Ossendrecht

**Behoort bij beschikking**

d.d. 23-03-2016

nr.(s) ZK16000441

**Medewerker  
Publiekssaken/vergunningen**



opgesteld door:  
wijziging:  
gecontroleerd:

datum: 4-2-2016

---

Projectnummer: 23150

Blad: 1



## **1. Algemene projectgegevens**

### **1.1 Inleiding**

In opdracht van Hendrickx Constructie Ossendrecht betreft dit rapport de constructie berekening t.b.v. nieuwbouw van een werktuigenloods aan de Zuidzeedijk 19 te Dinteloord.

De loods wordt vervaardigd met een staalconstructie die wordt gefundeerd op onderheide in het werk gestorte funderingsbalken.

### **1.2 Gegevens derden**

- 2 sonderingen uitgevoerd door Konings grondboorbedrijf bv, d.d. 28-10-2015.

### **1.3 Voorschriften**

Op deze berekening zijn de volgende normen van toepassing:

NEN-EN 1990	Eurocode	:	Grondslagen voor het ontwerp
NEN-EN 1991	Eurocode 1	:	Belastingen op constructies
NEN-EN 1992	Eurocode 2	:	Ontwerp en berekening van betonconstructies
NEN-EN 1993	Eurocode 3	:	Ontwerp en berekening van staalconstructies
NEN-EN 1994	Eurocode 4	:	Ontwerp en berekening van staal-betonconstructies
NEN-EN 1995	Eurocode 5	:	Ontwerp en berekening van houtconstructies
NEN-EN 1996	Eurocode 6	:	Ontwerp en berekening van constructies met metselwerk
NEN-EN 1997	Eurocode 7	:	Geotechnisch ontwerp
NEN-EN 1999	Eurocode 9	:	Ontwerp en berekening van aluminium constructies

(voor zover van toepassing)

Bij de bovengenoemde eurocodes zijn de bijbehorende Nederlandse nationale bijlagen van toepassing

### **1.4 Materialen**

Van toepassing zijn de volgende materialen, voor zover niet anders aangegeven:

Beton:	C20/25	$f_{ck}$	=	20	N/mm <sup>2</sup>
		$f_{ck;cube}$	=	25	N/mm <sup>2</sup>
		$f_{cm}$	=	28	N/mm <sup>2</sup>
Betonstaal:	B500B	$f_y$	=	435	N/mm <sup>2</sup>
Constructiehout:	Vuren 1	sterkteklasse:		C18	
Constructiestaal:	S235 (H-I-L-U profielen)	$f_y$	=	235	N/mm <sup>2</sup>
	S275 (kokers/buizen)	$f_y$	=	275	N/mm <sup>2</sup>
	S355 (SFB/THQ liggers)	$f_y$	=	355	N/mm <sup>2</sup>
Bouten:	kwaliteit 8.8	$f_{ub}$	=	800	N/mm <sup>2</sup>
	kwaliteit 10.9	$f_{ub}$	=	1000	N/mm <sup>2</sup>
Ankers:	Kwaliteit 4.6 met rechte haak:	$f_{ub}$	=	400	N/mm <sup>2</sup>
	Kwaliteit 8.8 met ankerplaat: (ankers met gerolde draad)	$f_{ub}$	=	800	N/mm <sup>2</sup>

## 1.5 Nadere uitwerking NEN-EN 1990

NEN-EN 1990 bijlage B, B3 betrouwbaarheidsdifferentiatie

Gebouwtype volgens NEN-EN 1991-1-7 tabel NB.5 - A1

**Industriegebouwen ≤ 2 bouwlagen met beperkt aantal personen**

Gevolgklasse: CC1

0

NEN-EN 1990 bijlage B, B3.3 differentiatie met behulp van maatregelen m.b.t. de partiële factoren

K<sub>FI</sub>-factor voor belastingen: 0,90

NEN-EN 1990 art. 2.3

Ontwerplevensduurklasse: 2 land- tuinbouw + soortgelijke gebouwen, industrieel 1 of 2 verd. 15 jaar

NEN-EN 1990/NB bijlage A1 Toepassing op gebouwen

Belasting

ψ<sub>0</sub> ψ<sub>1</sub> ψ<sub>2</sub>

**Categorie E: opslagruimtes / industrieel**

1,00 0,90 0,80

**sneeuwbelasting:**

0,00 0,20 0,00

**windbelasting:**

0,00 0,20 0,00

--

-- -- --

--

-- -- --

--

-- -- --

--

-- -- --

\* ψ<sub>2</sub> kranen: permanente kraanlast / totale kraanlast, verdere info zie NEN-EN 1991-3 tabel A.2

## 1.6 Windbelastingen volgens NEN-EN 1991-1-4

Windgebied: III onbebouwd

Hoogte bouwwerk z: 9,50 m<sup>1</sup>

Referentieperiode = 15 jaar z<sub>min</sub> = 4,00 m z<sub>max</sub> = 200,00 m

K = 0,281 n = 0,50

p=1-e<sup>(-1/R)</sup> = 0,06

C<sub>prob</sub> = 0,92

V<sub>b,0</sub> = 25 x C<sub>prob</sub> = 22 m/s

Z<sub>0</sub> = 0,20 m

q<sub>p</sub>(z) = [1+7\*I<sub>v</sub>(z)]\*1/2\*r\*u<sub>m</sub><sup>2</sup>(z)

I<sub>v</sub>(z) = turbulentie intensiteit

$$\frac{1,00}{\ln \frac{z}{z_0}} = 0,26$$

$$u_m(z) = C_r(z)C_0(z)u_b$$

$$C_r(z) = k_r * \ln \frac{z}{z_0} \quad k_r = 0,19 \frac{z_0}{z_{0,II}} = 0,21 \quad C_r(z) = 0,81$$

$$C_0(z) = 1,00 \quad (\text{zie EN 1991-1-4 art. 4.3.3})$$

$$u_m(z) = 18,15 \text{ m/s}$$

$$q_p(z) = 0,58 \text{ kN/m}^2$$

## 1.7 Sneeuwbelasting volgens NEN-EN 1991-1-3

s = m<sub>2</sub> C<sub>e</sub> C<sub>t</sub> S<sub>k</sub> dakhelling: 20 graden

$$\begin{aligned} \mu_1 &= 0,80 & C_t &= 1,00 \\ \mu_2 &= 1,33 & S_k &= 0,70 \text{ kN/m}^2 \\ C_e &= 1,00 \end{aligned}$$

$$s_1 = 0,56 \text{ kN/m}^2$$

$$s_2 = 0,93 \text{ kN/m}^2$$

Projectnummer: 23150

Blad: 5

## 1.8 Belastingcombinaties voor gebouwen volgens NEN-EN 1990:

Evenwichtstoestand: EQU (equilibrium);

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \gamma_p P + \gamma_{Q,1} Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{o,i} Q_k, \quad \text{formule 6.10}$$

Partiële factoren volgens NEN-EN 1990:2002/NB:2007

Blijvende en tijdelijke ontwerpsituaties	Blijvende belastingen		overheersende veranderlijke belasting	veranderlijke belastingen gelijktijdig met de overheersende belangrijkste (zo nodig)	
	ongunstig	gunstig		andere	
verg. 6.10	1,1 $G_{kj,sup}$	0,9 $G_{kj,inf}$	1,5 $Q_{k,1}$		1,5 $\psi_{o,i} Q_{k,i}$

## Belastingcombinaties voor blijvende of tijdelijke ontwerpsituaties STR, GEO (structure, geotechnics)

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \gamma_p P + \gamma_{Q,1} \Psi_{0,1} Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{o,i} Q_k, \quad \text{formule 6.10a}$$

$$\sum_{j \geq 1} \xi \gamma_{G,j} G_{k,j} + \gamma_p P + \gamma_{Q,1} Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{o,i} Q_k, \quad \text{formule 6.10b}$$

Partiële factoren volgens NEN-EN 1990:2002/NB:2007

Blijvende en tijdelijke ontwerpsituaties	Blijvende belastingen		overheersende veranderlijke belasting	veranderlijke belastingen gelijktijdig met de overheersende belangrijkste (zo nodig)	
	ongunstig	gunstig		belangrijkste (zo nodig)	andere
verg. 6.10a	1,35 $G_{kj,sup}$	0,9 $G_{kj,inf}$			1,5 $\psi_{o,i} Q_{k,i}$ ( $i \geq 1$ )
verg. 6.10b	1,2 $G_{kj,sup}$	0,9 $G_{kj,inf}$	1,5 $Q_{k,1}$		1,5 $\psi_{o,i} Q_{k,i}$ ( $i > 1$ )

Opmerking:  $K_F$  wordt verrekend bij het opstellen van de belastingcombinaties

## 1.9 Stabiliteit

De stabiliteit wordt gewaarborgd door de hoofdspanten uit te voeren als op zichzelf staande stabiele portalen. In langsrichting wordt de staalconstructie geschoord uitgevoerd door middel van windliggers in het dak en windbokken in de gevels.

## 1.10 Vervormingseisen volgens NEN-EN 1990/NB

### A1.4.2 Bruikbaarheidscriteria

Tevens moeten de strengste criteria volgens NEN 6702, hoofdstuk 10 en NEN-EN 1992 t.m. NEN-EN 1999 zijn gebruikt.

Doorbuiging vloerliggers onder vloeren met steenachting wanden:

$$U_{bij;max} = 0,002 \text{ Lt}$$

$$U_{eind;max} = 0,004 \text{ Lt}$$

$$U_{bij;max} = 0,003 \text{ Lt}$$

$$U_{eind;max} = 0,004 \text{ Lt}$$

$$U_{bij;max} = 0,004 \text{ Lt}$$

$$U_{eind;max} = 0,004 \text{ Lt}$$

$$U_{bij;max} = 0,004 \text{ Lt}$$

Doorbuiging vloerliggers overige vloeren:

Platte daken:

Hellende daken:

$$U_{eind;max} = \text{geen eis tenzij er schade op kan treden, dan } U_{bij;max} = 0,004 \text{ Lt}$$

Horizontale verplaatsing gebouwen met 1 bouwlaag:

industrieel : h/150

Totale horizontale doorbuiging c.q. verplaatsing van

gebouwen met meer dan 1 bouwlaag:

h/300 per bouwlaag

h/500 voor het gehele gebouw

## 1.11 Funderingsparameters

### Fundering op palen, geotechnische categorie 2 volgens NEN-EN 1997-1

Er is gekozen voor een fundering op : **prefab beton palen** vierkant 250

PPN = **5,65 m<sup>2</sup>** - ref sondering

R<sub>c;d</sub> (vlgs NEN-EN 1997) is **398 kN**

voor berekening R<sub>c;d</sub> en sonderingen zie achter in deze berekening

## 2 Belastingen

Hellend dak

perm.	KS1000 RW d=80	0,12	/cos	<b>20</b>	=	0,12	kN/m <sup>2</sup>
	gordingen ed:	0,10	/cos	<b>20</b>	=	0,11	kN/m <sup>2</sup>
	zonnepanelen:	0,00	/cos	<b>20</b>	=	0,00	kN/m <sup>2</sup> +
						0,23	kN/m <sup>2</sup>
Sneeuw:		$\psi_0 = 0$	0,70 x	0,8	=	0,56	kN/m <sup>2</sup>
Veranderlijk:		$\psi_0 = 0$	max 10m <sup>2</sup>		=	0,00	kN/m <sup>2</sup>

Aardappeldruk horizontaal

(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9)	hgt.	x	$\gamma$	x	Ka	x	br.		
horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$	4,00	x	7,60	x	0,27	x	1,00	=	8,24 kN/m <sup>2</sup>

Gevel	1,00	x	1,00	x	1,00	x	0,40	=	0,40 kN/m <sup>2</sup>
-------	------	---	------	---	------	---	------	---	------------------------

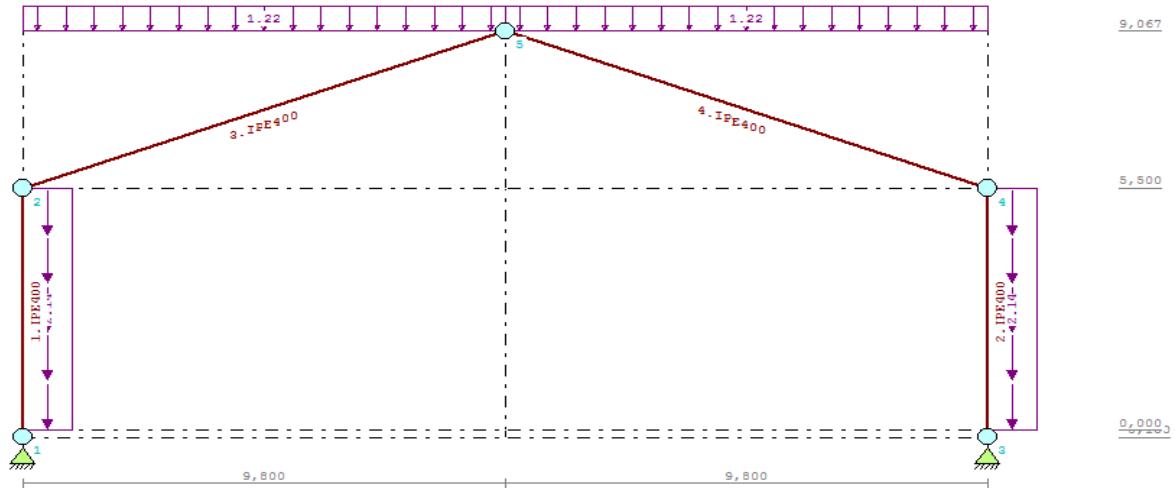
Betonvloer

perm.	i.h.w. gestort	0,15	x	25,00	=	3,75	kN/m <sup>2</sup>
	afwerkvloer	0,00	x	20,00	=	0,00	kN/m <sup>2</sup>
Nuttig	0,00 kN/m <sup>1</sup> , q <sub>k</sub>				=	0,00	kN/m <sup>2</sup>
	E1 overige Qk=var				=	30,40	kN/m <sup>2</sup> +
				totaal	=	3,75	kN/m <sup>2</sup>
verand.			$\psi_0 = 1,00$		=	30,40	kN/m <sup>2</sup>

### 3 Berekening constructie

#### 3.1 Hoofdspanten as B t/m F

##### Schema



			bel	$\psi_t$	Perm	verand
<b>q1</b>						
Hellend dak	perm	1,00 x	5,35 x	1,00 x 0,23	= 1,22	kN/m1
	sneeuw	1,00 x	5,35 x	1,00 x 0,56 x 0,75	= 2,25	kN/m1
	verand	1,00 x	5,35 x	1,00 x 0,00 x 0,00	= 0,00	kN/m1
				<b>Totaal</b>	<b>1,22</b>	<b>2,25 kN/m1</b>

<b>q2</b>						
Gevel		1,00 x	5,35 x	1,00 x 0,40	= 2,14	kN/m1

<b>q3</b>	80%					
(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9)	h x	$\gamma$ x	Ka x	b		
horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$	3,20 x	7,60 x	0,27 x	5,35	= 35,26	kN/m1

<b>q4</b>						
(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9)	h x	$\gamma$ x	Ka x	b		
horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$	4,00 x	7,60 x	0,27 x	5,35	= 44,07	kN/m1

sneeuw, wind en veranderlijke belasting op het spant worden door de belastinggenerator gegenereerd  
Belastingbreedte: 5,35 m1

zie voor berekening uitvoer blad 10 t/m 38

Project...: 23150  
 Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F  
 Dimensies: KN; m; rad (tenzij anders aangegeven)  
 Datum....: 03/02/2016  
 Bestand..: P:\Project\23150\berekeningen\23150-hoofdspant-V5.rww

Belastingbreedte.: 5.350  
 Rekenmodel.....: 2e-orde-elastisch.  
 Theorieën voor de bepaling van de krachtsverdeling:  
 1) Uiterste grenstoestand:  
   Geometrisch niet lineair alle staven.  
   Fysisch lineair alle staven.  
 2) Gebruiksgrenstoestand:  
   Geometrisch niet lineair alle staven.  
   Fysisch lineair alle staven.

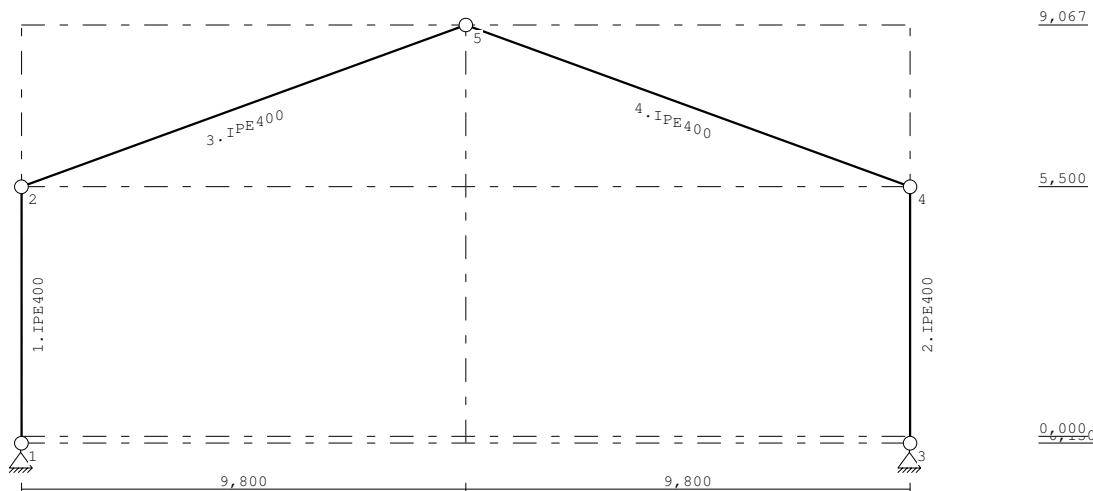
Maximum aantal iteraties.....: 50  
 Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
 Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

Gunstige werking van de permanente belasting wordt automatisch verwerkt

#### Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-3:2003	C1:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-4:2005	C2:2011	NB:2011(nl)
Staal	NEN-EN 1993-1-1:2006	C2:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1993-1-8:2006	C2:2009	NB:2011(nl)

#### GEOMETRIE



#### STRAMIENLIJNEN

Nr.	X	Z-min	Z-max
1	0.000	-0.150	9.067
2	9.800	-0.150	9.067
3	19.600	-0.150	9.067

#### NIVEAUS

Nr.	Z	X-min	X-max
1	-0.150	0.000	19.600
2	0.000	0.000	19.600
3	5.500	0.000	19.600
4	9.067	0.000	19.600

#### MATERIALEN

Mt Omschrijving	E-modulus[N/mm <sup>2</sup> ]	S.M. Pois.	Uitz. coëff
1 S235	210000	78.5	0.30

#### PROFIELEN [mm]

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1 IPE400	1:S235	8.4500e+003	2.3130e+008	0.00

#### PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	180	400	200.0					

#### KNOPEN

Knoop	X	Z
1	0.000	-0.150
2	0.000	5.500
3	19.600	-0.150
4	19.600	5.500
5	9.800	9.067

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**STAVEN**

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:IPE400	NDV .....	NDM	5.650	2
2	3	4	1:IPE400	NDV .....	NDM	5.650	2
3	2	5	1:IPE400	NDM	NDM	10.429	
4	5	4	1:IPE400	NDM	NDM	10.429	

Opmerkingen

[2] De momentveerwaarde is vastgelegd met een tri-lineair moment-veerstijfheidsdiagram volgens onderstaande tabel

**STAVEN (vervolg - tri-lineair moment-veerstijfheidsdiagram)**

St. Knr.	Mvud	Cvud	Cvsd(Mvud/1.2)	Cvsd(Mvud/1.5)
1	1	65.18	5363	8773
2	3	65.18	5363	8773
3	2	-275.66	47240	77286
		308.12	52983	86681
5	-129.04	116772	191041	348967
	115.85	95260	155848	284681
4	5	-129.04	116772	191041
		115.85	95260	155848
4	-275.66	47240	77286	141175
	308.12	52983	86681	158336

**VASTE STEUNPUNTEN**

Nr. knoop Kode XZR 1=vast 0=vrij Hoek

1	1	110	0.00
2	3	110	0.00

**BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.**

Betrouwbaarheidsklasse.....: 1 Referentieperiode....: 15  
 Gebouwdiepte.....: 32.00 Gebouwhoogte.....: 9.30  
 Niveau aansl.terrein.....: 0.00 E.g. scheid.w. [kN/m<sup>2</sup>]: 1.20

**WIND**

Terrein categorie ...[4.3.2]....: Onbebouwd  
 Windgebied .....: 3 Vb,0 ..[4.2].....: 24.500  
 Referentie periode wind.....: 15.00 Vb(p)..[4.2].....: 22.397  
 K .....: 0.280 n ....[4.2].....: 0.500  
 Positie spant in het gebouw....: 5.500 Kr ....[4.3.2].....: 0.209  
 z0 .....: 0.200 Zmin ..[4.3.2].....: 4.000  
 Co wind van links ..[4.3.3]....: 1.000 Co wind van rechts....: 1.000  
 Co wind loodrecht ..[4.3.3]....: 1.000  
 Cpi wind van links ..[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cpi windloodrecht ...[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cpi wind van rechts ..[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cfr windwrijving ....[7.5]....: 0.040

**SNEEUW**

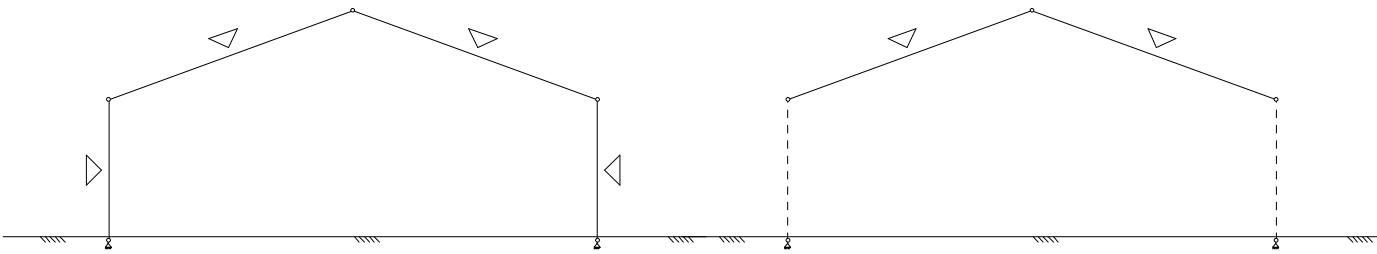
Sneeuwbelasting (sk) 50 jaar : 0.70  
 Sneeuwbelasting (sn) n jaar : 0.53

**STAFTYPEN**

Type	staven
5:Linker gevel.	: 1
6:Rechter gevel.	: 2
7:Dak.	: 3,4

**LASTVELDEN**

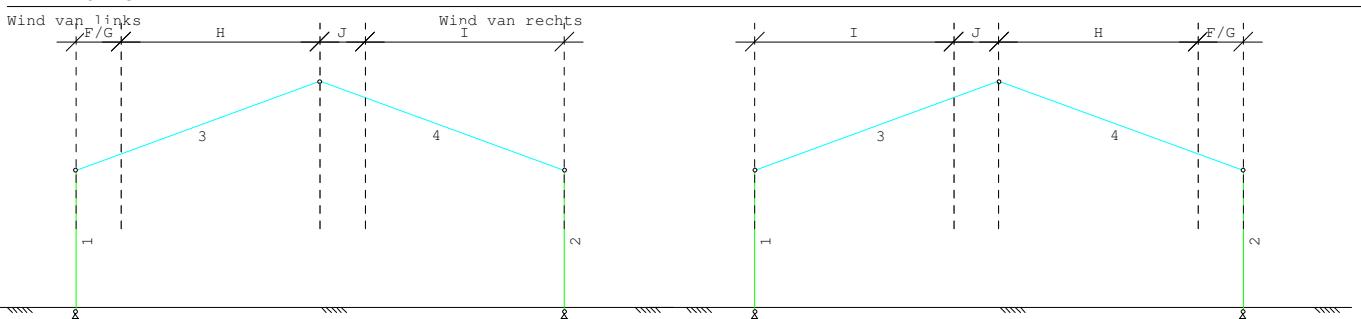
Wind staven Sneeuw staven

**WIND DAKTYPES**

Nr.	Staaf	Type	reductie bij wind van links	reductie bij wind van Rechts	Cpe volgens art:
1	1	Gevel	1.000	1.000	7.2.2
2	3	Zadeldak	1.000	1.000	7.2.5
3	4	Zadeldak	1.000	1.000	7.2.5
4	2	Gevel	1.000	1.000	7.2.2

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**WIND ZONES****WIND VAN LINKS ZONES**

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	1	0.000	5.650	D
2	3	0.000	1.813	F/G
3	3	1.813	7.987	H
4	4	0.000	1.813	J
5	4	1.813	7.987	I
6	2	0.000	5.650	E

**WIND VAN RECHTS ZONES**

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	2	0.000	5.650	D
2	4	0.000	1.813	F/G
3	4	1.813	7.987	H
4	3	0.000	1.813	J
5	3	1.813	7.987	I
6	1	0.000	5.650	E

**Wind indexen**

Index	CsCd	Cpe/Cpi	qp	breedte	reductie	Qw	Zone	Hoek(en)
Qw1		0.300	0.570	5.350	-0.915			
Qw2		-0.300	0.570	5.350	0.915			
Qw3	1.00	0.800	0.570	5.350	-2.439	D		
Qw4	1.00	0.367	0.570	1.708	-0.357	F	20.0	
Qw5	1.00	0.367	0.570	3.642	-0.761	G	20.0	
Qw6	1.00	0.267	0.570	5.350	-0.813	H	20.0	
Qw7	1.00	-0.833	0.570	5.350	2.541	J	20.0	
Qw8	1.00	-0.400	0.570	5.350	1.220	I	20.0	
Qw9	1.00	0.500	0.570	5.350	-1.525	E		
Qw10		-0.200	0.570	5.350	0.610			
Qw11		0.200	0.570	5.350	-0.610			
Qw12	1.00	-0.767	0.570	1.708	0.746	F	20.0	
Qw13	1.00	-0.700	0.570	3.642	1.453	G	20.0	
Qw14	1.00	-0.267	0.570	5.350	0.813	H	20.0	
Qw15	1.00	-0.800	0.570	5.350	2.439	D		
Qw16	1.00	-0.500	0.570	5.350	1.525	E		
Qw17	1.00	-1.200	0.570	0.895	0.612			
Qw18	1.00	-0.800	0.570	4.455	2.031			
Qw19	1.00	1.200	0.570	0.895	-0.612			
Qw20	1.00	0.800	0.570	4.455	-2.031			
Qw21	1.00	-0.667	0.570	5.350	2.033	20.0		
Qw22	1.00	-0.500	0.570	5.350	1.525			
Qw23	1.00	0.500	0.570	5.350	-1.525			

**Sneeuw indexen**

Index	art	$\mu$	$s_k$	red.	posfac	breedte	$Q_s$	hoek
Qs1	5.3.3	0.800	0.53	1.00		5.350	2.249	20.0
Qs2	5.3.3	0.400	0.53	1.00		5.350	1.125	20.0

**BELASTINGGEVALLEN**

B.G.	Omschrijving	Type
1	Permanente belasting	EGZ=-1.00
2	Stortbelasting	4 Ver. belasting door opslag
g	3 Wind van links onderdruk A	7
g	4 Wind van links overdruk A	8
g	5 Wind van links onderdruk B	9
g	6 Wind van links overdruk B	10
g	7 Wind van links onderdruk C	37
g	8 Wind van links overdruk C	38
g	9 Wind van links onderdruk D	39
g	10 Wind van links overdruk D	40
g	11 Wind van rechts onderdruk A	11
g	12 Wind van rechts overdruk A	12
g	13 Wind van rechts onderdruk B	13
g	14 Wind van rechts overdruk B	14
g	15 Wind van rechts onderdruk C	41
g	16 Wind van rechts overdruk C	42
g	17 Wind van rechts onderdruk D	43
g	18 Wind van rechts overdruk D	44
g	19 Wind loodrecht onderdruk A	15
g	20 Wind loodrecht overdruk A	16
g	21 Wind loodrecht onderdruk B	45
g	22 Wind loodrecht overdruk B	46
g	23 Sneeuw A	22
g	24 Sneeuw B	23
g	25 Sneeuw C	33

g = gegenereerd belastinggeval

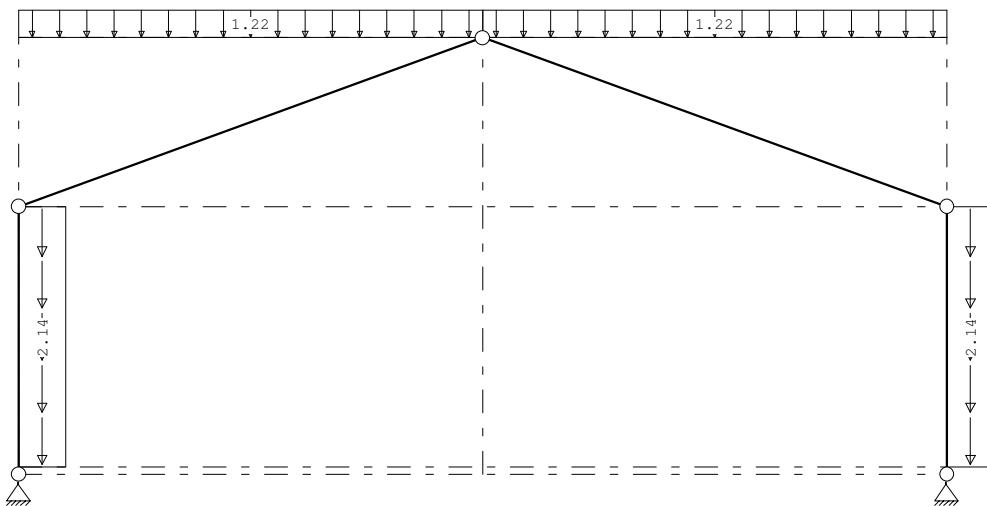
Project..: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

Eigen gewicht van alle staven is meegenomen in berekening. Richting: ↓

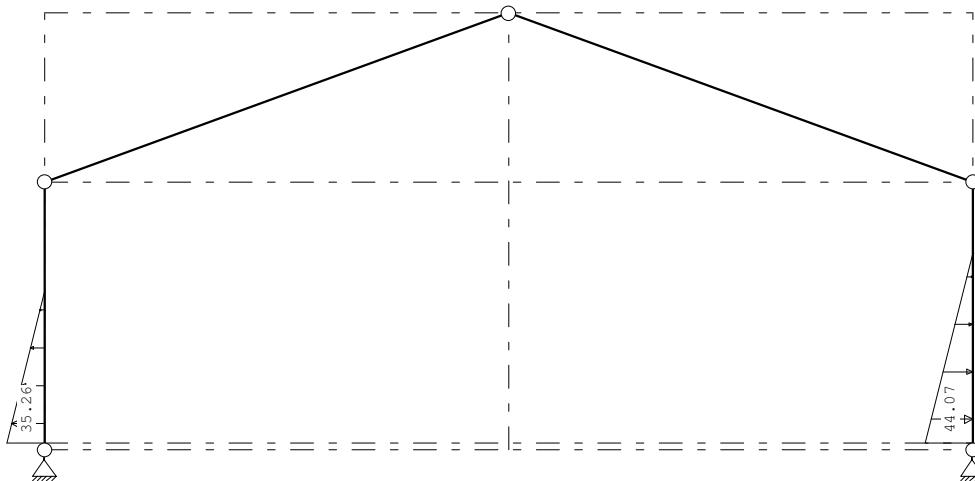
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

Staaf Type	$q_1/p/m$	$q_2$	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	-1.22	-1.22	0.000	0.000			
4 3:QZgeProj.	-1.22	-1.22	0.000	0.000			
1 2:QXLokaal	-2.14	-2.14	0.150	0.000			
2 2:QXLokaal	-2.14	-2.14	0.150	0.000			

**BELASTINGEN**

B.G:2 Stortbelasting

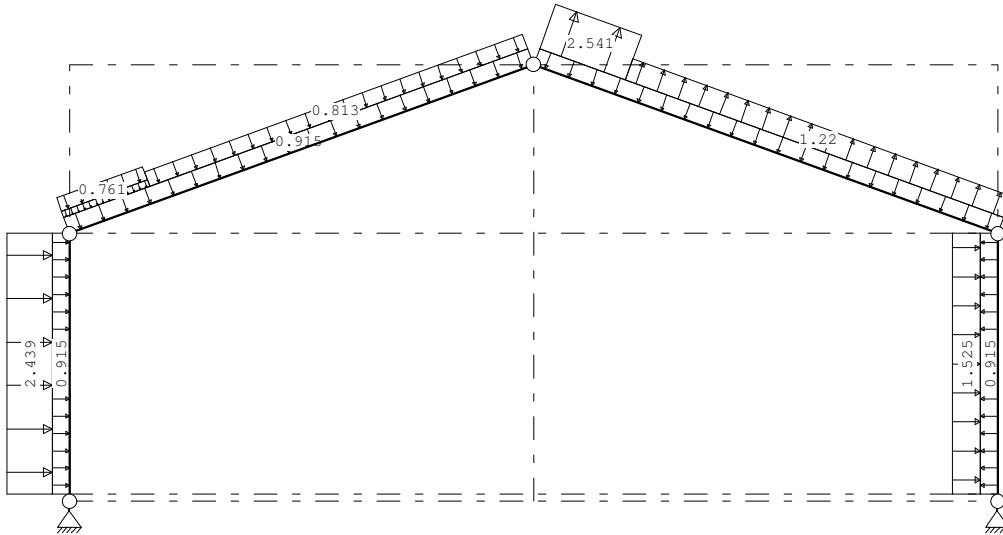
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:2 Stortbelasting

Staaf Type	$q_1/p/m$	$q_2$	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	35.26	0.00	0.150	2.300	1.0	0.9	0.8
2 1:QZLokaal	-44.07	0.00	0.150	1.500	1.0	0.9	0.8

**BELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links onderdruk A

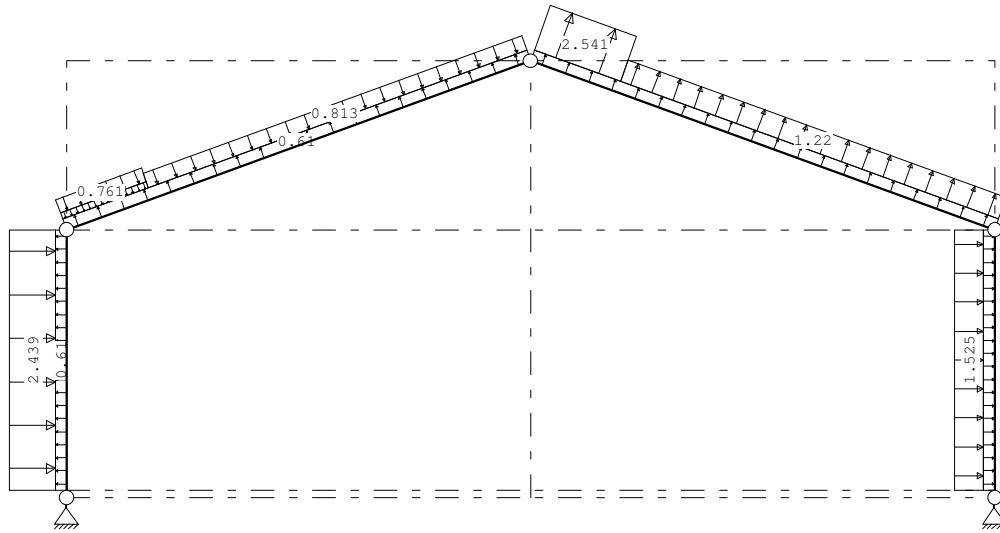
**STAABFELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.44	-2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.36	-0.36	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.76	-0.76	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	-0.81	-0.81	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	2.54	2.54	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw8	1.22	1.22	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links overdruk A

**STAABFELASTINGEN**

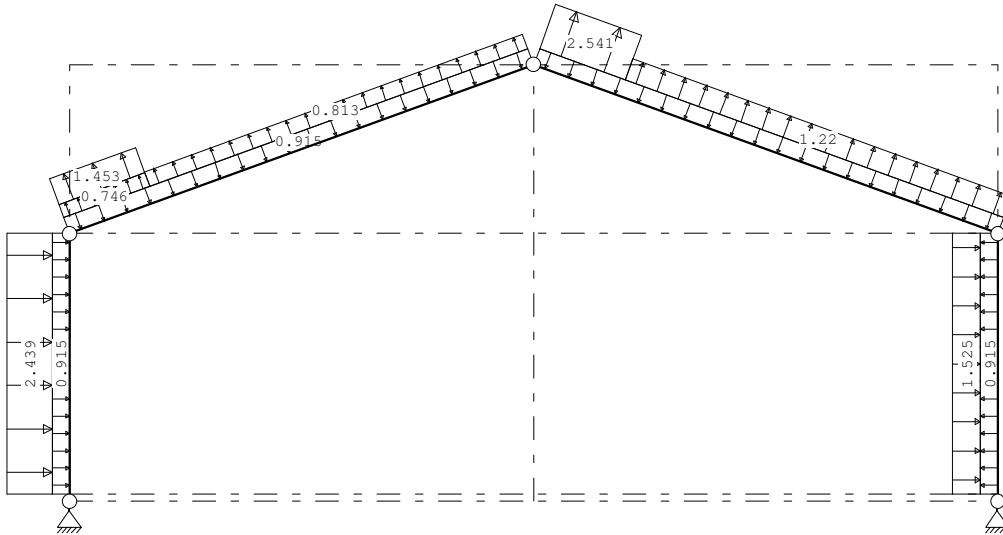
B.G:4 Wind van links overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.44	-2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.36	-0.36	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.76	-0.76	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	-0.81	-0.81	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	2.54	2.54	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw8	1.22	1.22	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150  
 Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:5 Wind van links onderdruk B

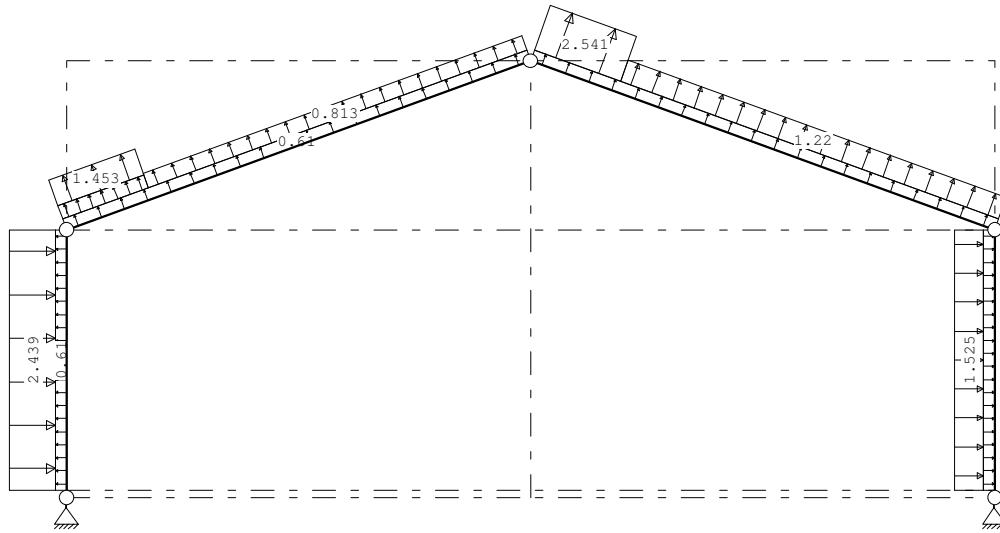
**STAABFELASTINGEN**

B.G:5 Wind van links onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.44	-2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.75	0.75	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw13	1.45	1.45	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	2.54	2.54	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw8	1.22	1.22	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:6 Wind van links overdruk B

**STAABFELASTINGEN**

B.G:6 Wind van links overdruk B

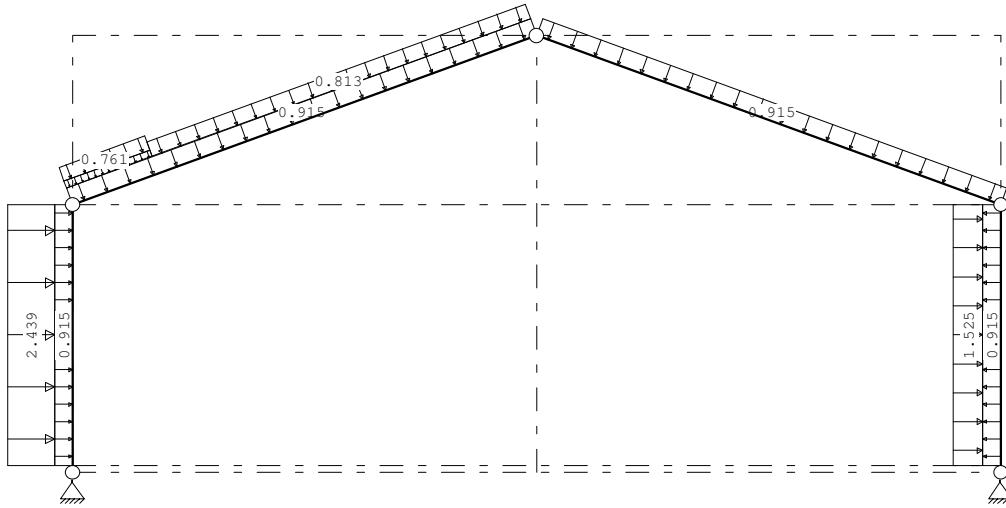
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.44	-2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.75	0.75	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw13	1.45	1.45	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	2.54	2.54	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw8	1.22	1.22	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:7 Wind van links onderdruk C

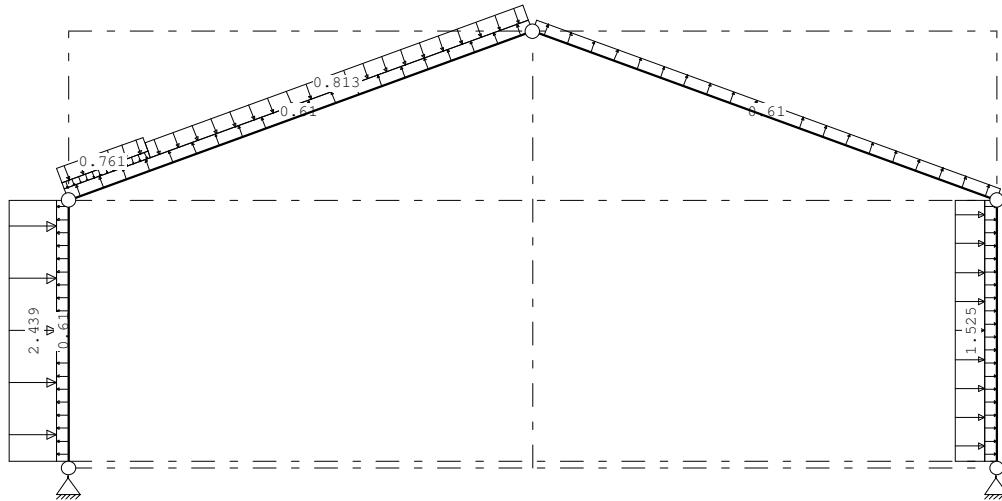
**STAABBELASTINGEN**

B.G:7 Wind van links onderdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.44	-2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.36	-0.36	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.76	-0.76	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	-0.81	-0.81	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links overdruk C

**STAABBELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links overdruk C

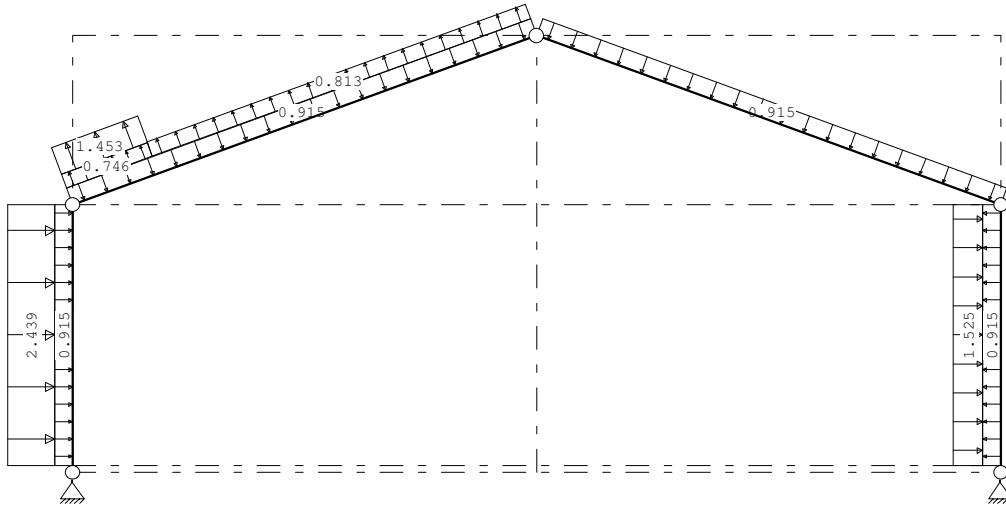
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.44	-2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.36	-0.36	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.76	-0.76	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	-0.81	-0.81	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:9 Wind van links onderdruk D

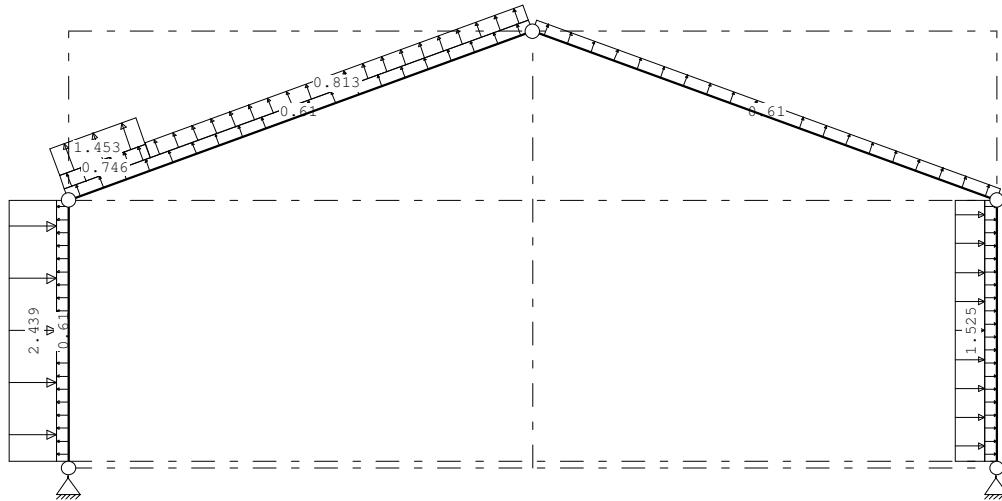
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:9 Wind van links onderdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.44	-2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.75	0.75	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw13	1.45	1.45	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:10 Wind van links overdruk D

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:10 Wind van links overdruk D

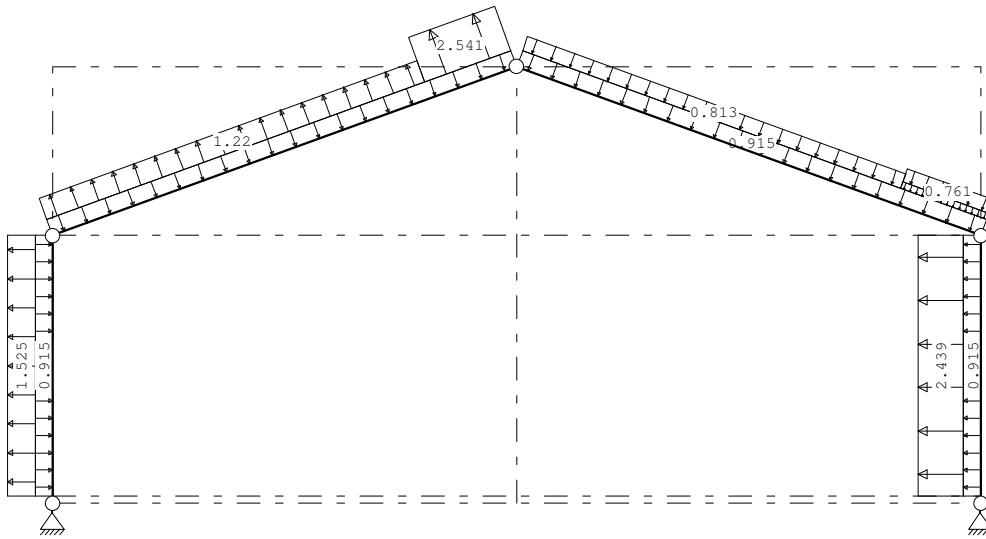
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.44	-2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.75	0.75	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw13	1.45	1.45	0.000	8.499	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	1.930	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:11 Wind van rechts onderdruk A

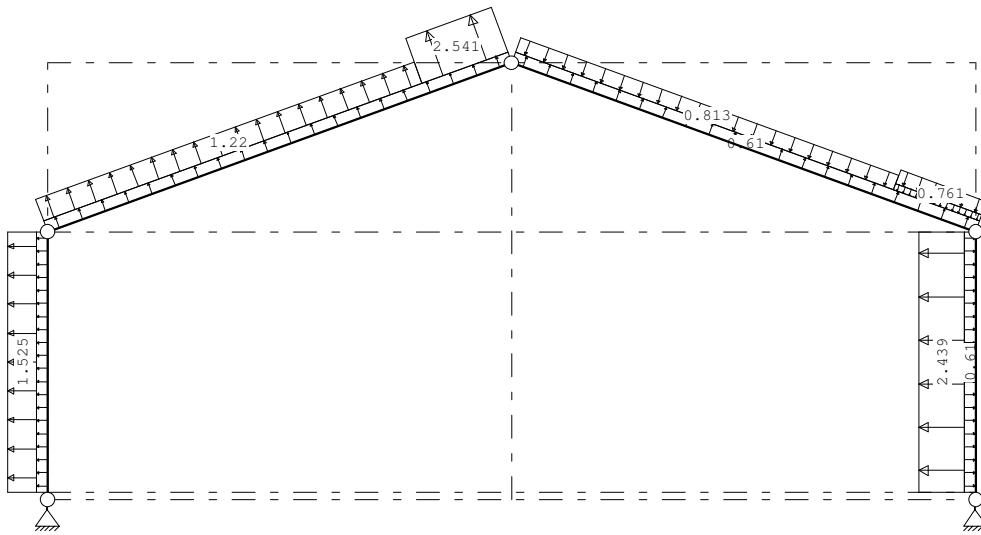
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:11 Wind van rechts onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	2.44	2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw4	-0.36	-0.36	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.76	-0.76	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	-0.81	-0.81	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	2.54	2.54	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw8	1.22	1.22	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw16	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:12 Wind van rechts overdruk A

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:12 Wind van rechts overdruk A

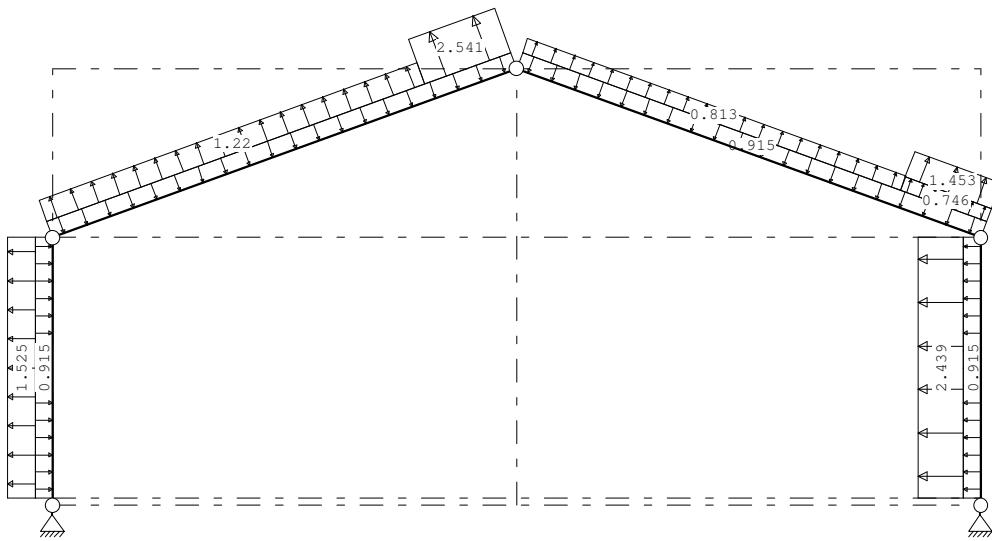
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	2.44	2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw4	-0.36	-0.36	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.76	-0.76	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	-0.81	-0.81	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	2.54	2.54	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw8	1.22	1.22	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw16	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts onderdruk B

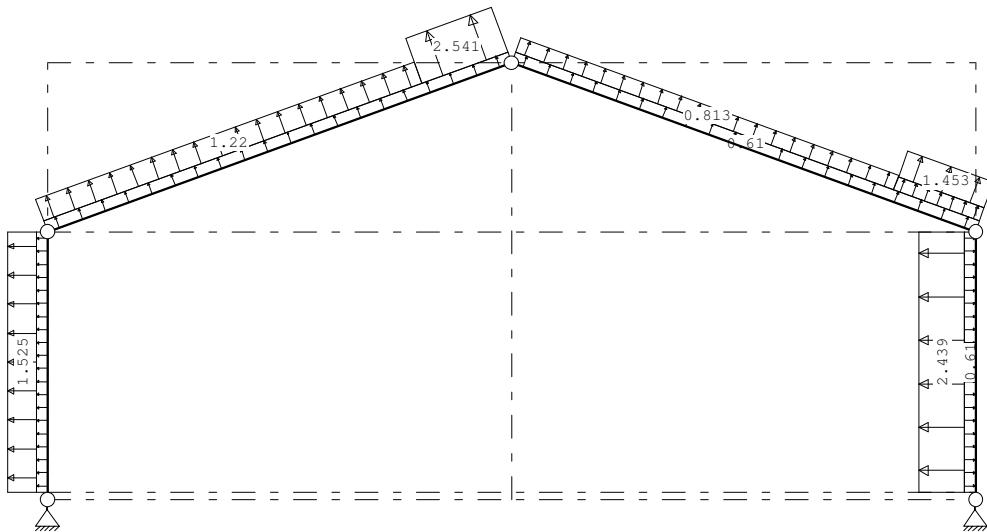
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	2.44	2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.75	0.75	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw13	1.45	1.45	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	2.54	2.54	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw8	1.22	1.22	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw16	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:14 Wind van rechts overdruk B

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:14 Wind van rechts overdruk B

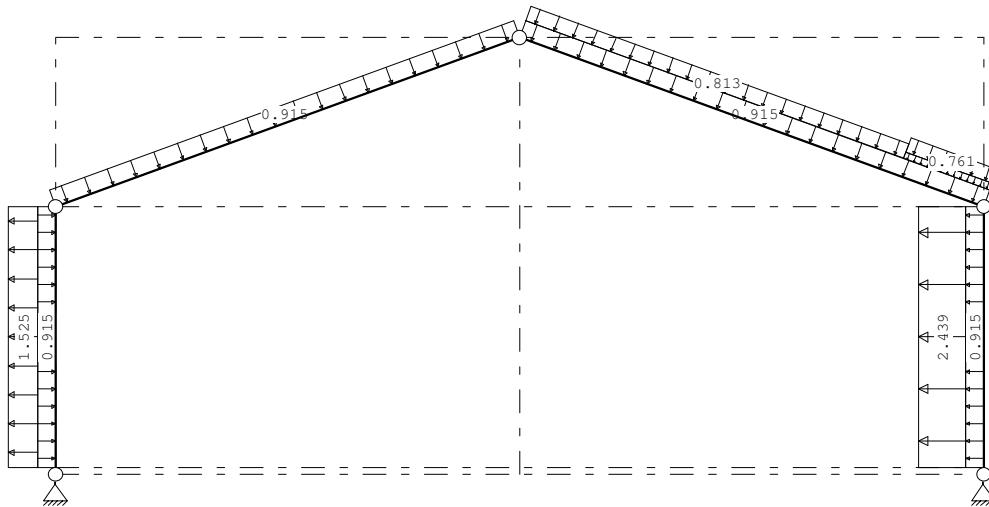
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	2.44	2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.75	0.75	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw13	1.45	1.45	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	2.54	2.54	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw8	1.22	1.22	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw16	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:15 Wind van rechts onderdruk C

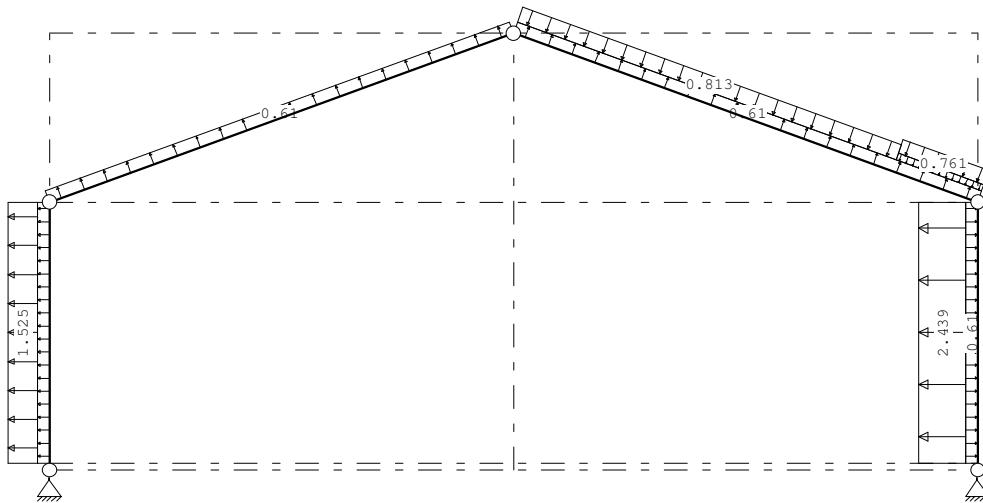
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:15 Wind van rechts onderdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	2.44	2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw4	-0.36	-0.36	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.76	-0.76	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	-0.81	-0.81	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw16	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:16 Wind van rechts overdruk C

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:16 Wind van rechts overdruk C

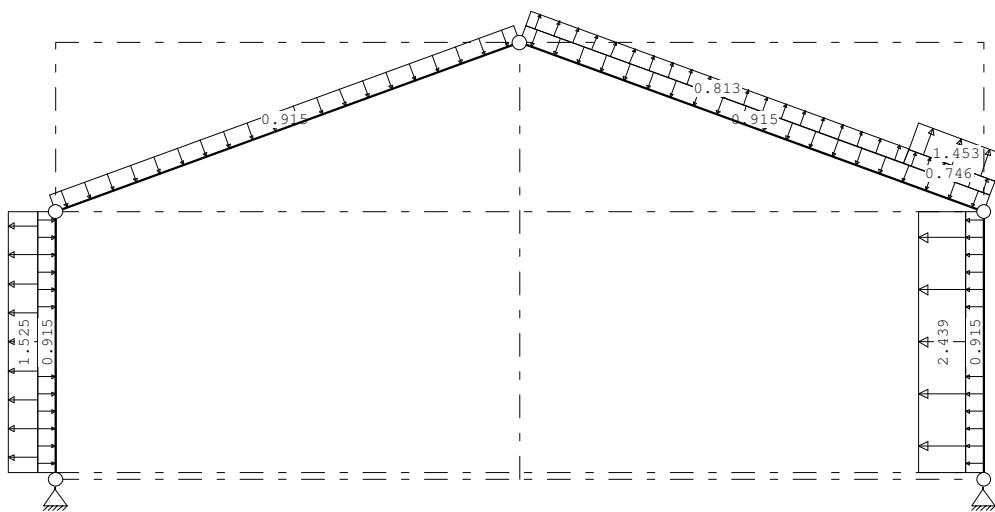
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	2.44	2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw4	-0.36	-0.36	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.76	-0.76	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	-0.81	-0.81	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw16	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts onderdruk D

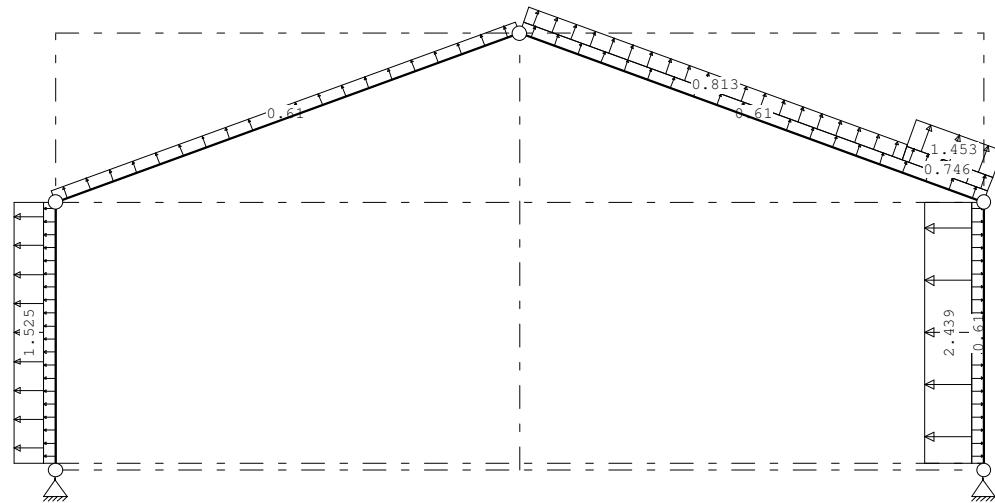
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts onderdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	2.44	2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.75	0.75	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw13	1.45	1.45	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw16	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:18 Wind van rechts overdruk D

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:18 Wind van rechts overdruk D

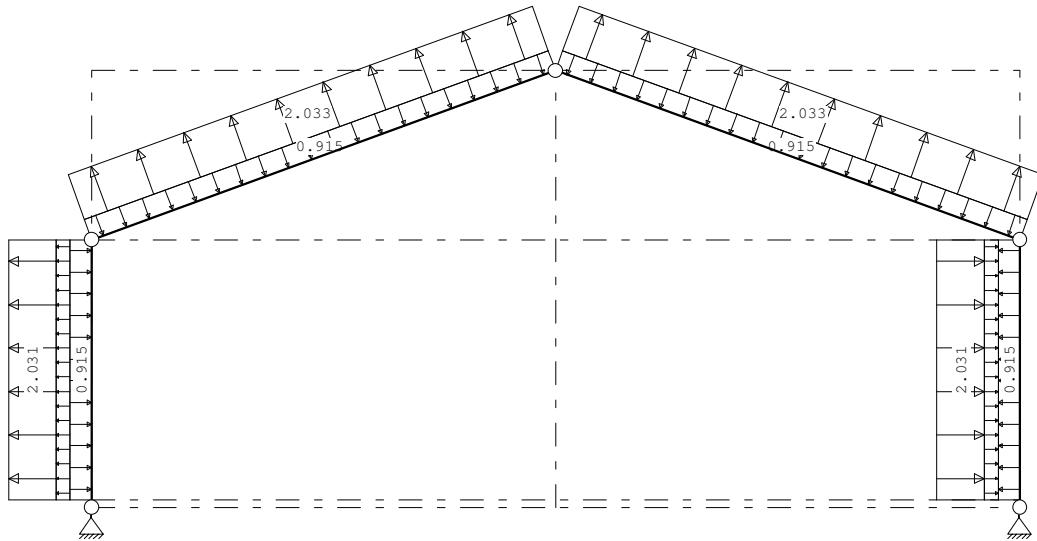
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	2.44	2.44	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.75	0.75	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw13	1.45	1.45	8.499	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.000	1.930	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw16	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:19 Wind loodrecht onderdruk A

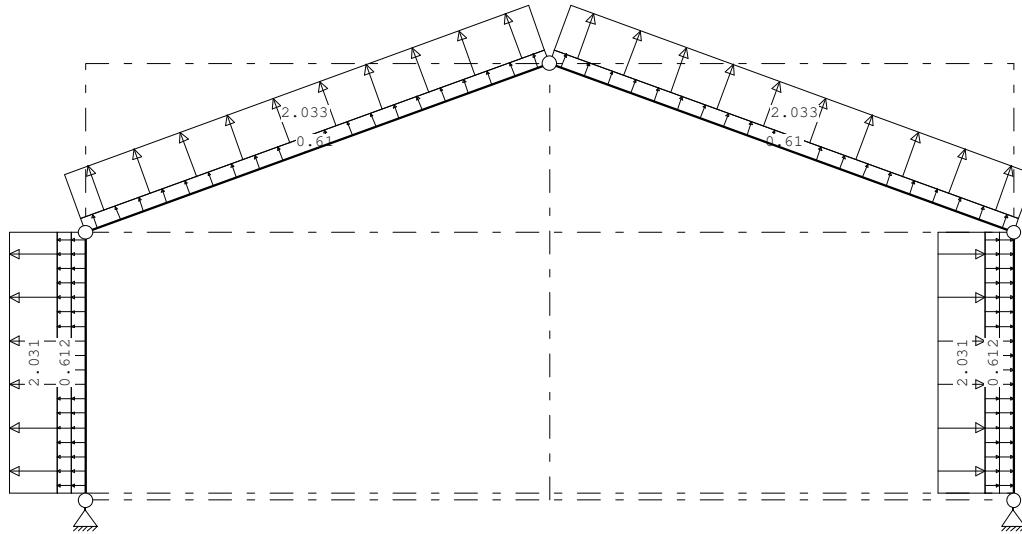
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:19 Wind loodrecht onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw17	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw18	2.03	2.03	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw19	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw20	-2.03	-2.03	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw21	2.03	2.03	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw21	2.03	2.03	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:20 Wind loodrecht overdruk A

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:20 Wind loodrecht overdruk A

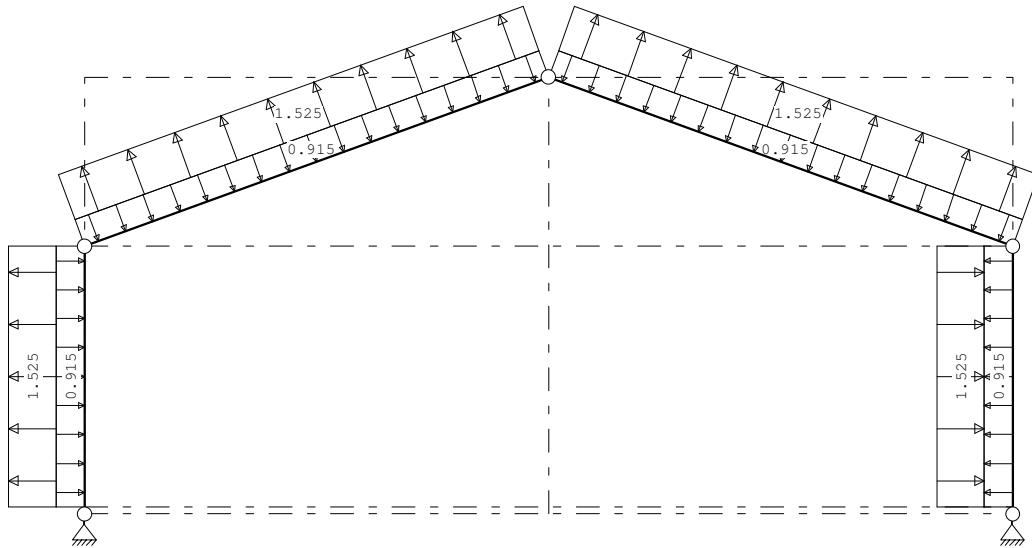
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw17	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw18	2.03	2.03	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw19	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw20	-2.03	-2.03	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw21	2.03	2.03	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw21	2.03	2.03	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:21 Wind loodrecht onderdruk B

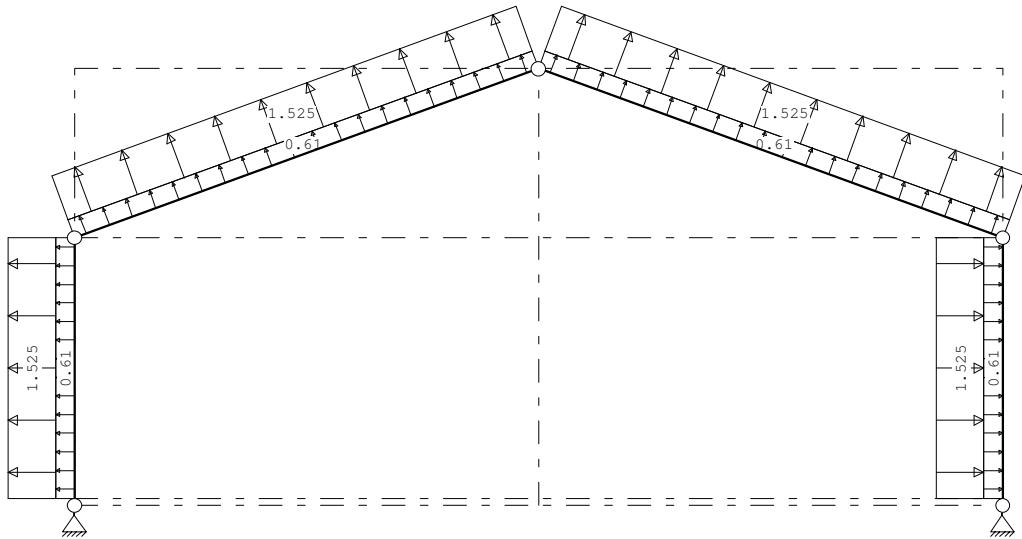
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:21 Wind loodrecht onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.91	-0.91	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.91	0.91	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw22	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw23	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw22	1.52	1.52	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw22	1.52	1.52	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:22 Wind loodrecht overdruk B

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:22 Wind loodrecht overdruk B

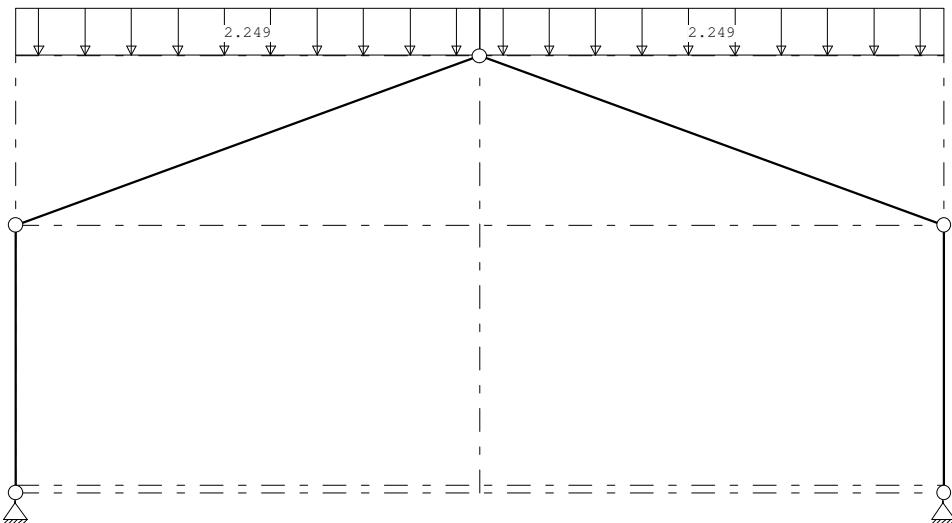
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.61	0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	-0.61	-0.61	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw22	1.52	1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw23	-1.52	-1.52	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw22	1.52	1.52	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw22	1.52	1.52	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:23 Sneeuw A

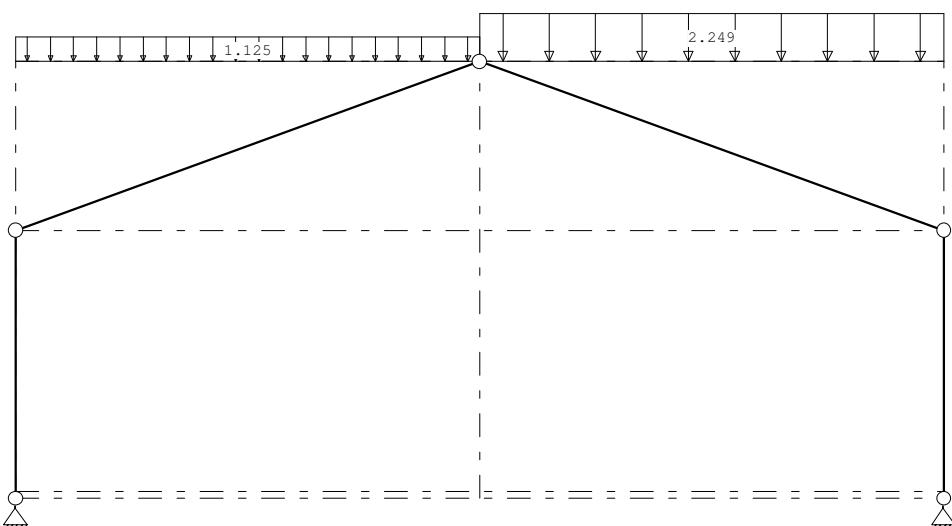
**STAABELASTINGEN**

B.G:23 Sneeuw A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs1	-2.25	-2.25	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs1	-2.25	-2.25	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:24 Sneeuw B

**STAABELASTINGEN**

B.G:24 Sneeuw B

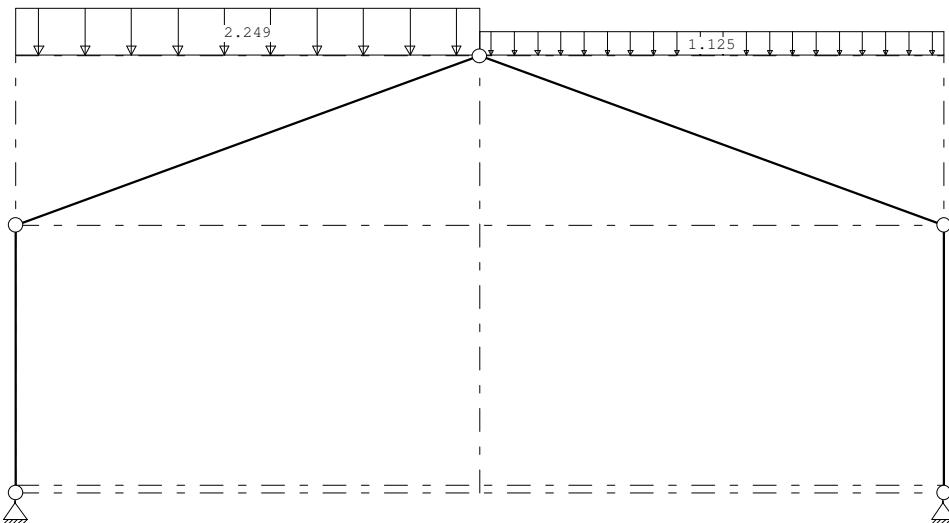
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs2	-1.12	-1.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs1	-2.25	-2.25	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BELASTINGEN**

B.G:25 Sneeuw C

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:25 Sneeuw C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs1	-2.25	-2.25	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs2	-1.12	-1.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
1	3	Nauwkeurigheid bereikt
2	3	Nauwkeurigheid bereikt
3	3	Nauwkeurigheid bereikt
4	3	Nauwkeurigheid bereikt
5	3	Nauwkeurigheid bereikt
6	3	Nauwkeurigheid bereikt
7	3	Nauwkeurigheid bereikt
8	3	Nauwkeurigheid bereikt
9	3	Nauwkeurigheid bereikt
10	3	Nauwkeurigheid bereikt
11	3	Nauwkeurigheid bereikt
12	3	Nauwkeurigheid bereikt
13	3	Nauwkeurigheid bereikt
14	3	Nauwkeurigheid bereikt
15	3	Nauwkeurigheid bereikt
16	3	Nauwkeurigheid bereikt
17	3	Nauwkeurigheid bereikt
18	3	Nauwkeurigheid bereikt
19	3	Nauwkeurigheid bereikt
20	3	Nauwkeurigheid bereikt
21	3	Nauwkeurigheid bereikt
22	3	Nauwkeurigheid bereikt
23	3	Nauwkeurigheid bereikt
24	3	Nauwkeurigheid bereikt
25	3	Nauwkeurigheid bereikt
26	3	Nauwkeurigheid bereikt
27	3	Nauwkeurigheid bereikt
28	3	Nauwkeurigheid bereikt
29	3	Nauwkeurigheid bereikt
30	3	Nauwkeurigheid bereikt
31	3	Nauwkeurigheid bereikt
32	3	Nauwkeurigheid bereikt
33	3	Nauwkeurigheid bereikt
34	3	Nauwkeurigheid bereikt
35	3	Nauwkeurigheid bereikt
36	3	Nauwkeurigheid bereikt
37	3	Nauwkeurigheid bereikt
38	3	Nauwkeurigheid bereikt
39	3	Nauwkeurigheid bereikt
40	3	Nauwkeurigheid bereikt
41	3	Nauwkeurigheid bereikt
42	3	Nauwkeurigheid bereikt
43	3	Nauwkeurigheid bereikt
44	3	Nauwkeurigheid bereikt
45	3	Nauwkeurigheid bereikt
46	3	Nauwkeurigheid bereikt
47	3	Nauwkeurigheid bereikt
48	3	Nauwkeurigheid bereikt
49	3	Nauwkeurigheid bereikt
50	3	Nauwkeurigheid bereikt

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
51	3	Nauwkeurigheid bereikt
52	3	Nauwkeurigheid bereikt
53	3	Nauwkeurigheid bereikt
54	3	Nauwkeurigheid bereikt
55	3	Nauwkeurigheid bereikt
56	3	Nauwkeurigheid bereikt
57	3	Nauwkeurigheid bereikt
58	3	Nauwkeurigheid bereikt
59	3	Nauwkeurigheid bereikt
60	3	Nauwkeurigheid bereikt
61	3	Nauwkeurigheid bereikt
62	3	Nauwkeurigheid bereikt
63	3	Nauwkeurigheid bereikt
64	3	Nauwkeurigheid bereikt
65	3	Nauwkeurigheid bereikt
66	3	Nauwkeurigheid bereikt
67	3	Nauwkeurigheid bereikt
68	3	Nauwkeurigheid bereikt
69	3	Nauwkeurigheid bereikt
70	3	Nauwkeurigheid bereikt
71	3	Nauwkeurigheid bereikt
72	3	Nauwkeurigheid bereikt
73	3	Nauwkeurigheid bereikt
74	3	Nauwkeurigheid bereikt
75	3	Nauwkeurigheid bereikt
76	3	Nauwkeurigheid bereikt
77	3	Nauwkeurigheid bereikt
78	3	Nauwkeurigheid bereikt
79	3	Nauwkeurigheid bereikt
80	3	Nauwkeurigheid bereikt
81	3	Nauwkeurigheid bereikt
82	3	Nauwkeurigheid bereikt
83	3	Nauwkeurigheid bereikt
84	3	Nauwkeurigheid bereikt
85	3	Nauwkeurigheid bereikt
86	3	Nauwkeurigheid bereikt
87	3	Nauwkeurigheid bereikt
88	3	Nauwkeurigheid bereikt
89	3	Nauwkeurigheid bereikt
90	3	Nauwkeurigheid bereikt
91	3	Nauwkeurigheid bereikt
92	3	Nauwkeurigheid bereikt
93	3	Nauwkeurigheid bereikt
94	3	Nauwkeurigheid bereikt
95	3	Nauwkeurigheid bereikt
96	3	Nauwkeurigheid bereikt
97	3	Nauwkeurigheid bereikt
98	3	Nauwkeurigheid bereikt
99	3	Nauwkeurigheid bereikt
100	3	Nauwkeurigheid bereikt
101	3	Nauwkeurigheid bereikt
102	3	Nauwkeurigheid bereikt
103	3	Nauwkeurigheid bereikt
104	3	Nauwkeurigheid bereikt
105	3	Nauwkeurigheid bereikt
106	3	Nauwkeurigheid bereikt
107	3	Nauwkeurigheid bereikt
108	3	Nauwkeurigheid bereikt
109	3	Nauwkeurigheid bereikt
110	3	Nauwkeurigheid bereikt
111	3	Nauwkeurigheid bereikt
112	3	Nauwkeurigheid bereikt
113	3	Nauwkeurigheid bereikt
114	3	Nauwkeurigheid bereikt
115	3	Nauwkeurigheid bereikt
116	3	Nauwkeurigheid bereikt
117	3	Nauwkeurigheid bereikt
118	3	Nauwkeurigheid bereikt
119	3	Nauwkeurigheid bereikt
120	3	Nauwkeurigheid bereikt
121	3	Nauwkeurigheid bereikt
122	3	Nauwkeurigheid bereikt
123	3	Nauwkeurigheid bereikt
124	3	Nauwkeurigheid bereikt
125	3	Nauwkeurigheid bereikt
126	3	Nauwkeurigheid bereikt
127	3	Nauwkeurigheid bereikt
128	3	Nauwkeurigheid bereikt
129	3	Nauwkeurigheid bereikt
130	3	Nauwkeurigheid bereikt
131	3	Nauwkeurigheid bereikt
132	3	Nauwkeurigheid bereikt
133	3	Nauwkeurigheid bereikt

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
134	3	Nauwkeurigheid bereikt
135	3	Nauwkeurigheid bereikt
136	3	Nauwkeurigheid bereikt
137	3	Nauwkeurigheid bereikt
138	3	Nauwkeurigheid bereikt
139	3	Nauwkeurigheid bereikt
140	3	Nauwkeurigheid bereikt
141	3	Nauwkeurigheid bereikt
142	3	Nauwkeurigheid bereikt
143	3	Nauwkeurigheid bereikt
144	3	Nauwkeurigheid bereikt
145	3	Nauwkeurigheid bereikt
146	3	Nauwkeurigheid bereikt
147	3	Nauwkeurigheid bereikt
148	3	Nauwkeurigheid bereikt

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.22		
2 Fund.	1 Perm	0.90		
3 Fund.	1 Perm	1.22	2 psi0	1.35
4 Fund.	1 Perm	1.08	2 Extr	1.35
5 Fund.	1 Perm	1.08	3 Extr	1.35
6 Fund.	1 Perm	1.08	4 Extr	1.35
7 Fund.	1 Perm	1.08	5 Extr	1.35
8 Fund.	1 Perm	1.08	6 Extr	1.35
9 Fund.	1 Perm	1.08	7 Extr	1.35
10 Fund.	1 Perm	1.08	8 Extr	1.35
11 Fund.	1 Perm	1.08	9 Extr	1.35
12 Fund.	1 Perm	1.08	10 Extr	1.35
13 Fund.	1 Perm	1.08	11 Extr	1.35
14 Fund.	1 Perm	1.08	12 Extr	1.35
15 Fund.	1 Perm	1.08	13 Extr	1.35
16 Fund.	1 Perm	1.08	14 Extr	1.35
17 Fund.	1 Perm	1.08	15 Extr	1.35
18 Fund.	1 Perm	1.08	16 Extr	1.35
19 Fund.	1 Perm	1.08	17 Extr	1.35
20 Fund.	1 Perm	1.08	18 Extr	1.35
21 Fund.	1 Perm	1.08	19 Extr	1.35
22 Fund.	1 Perm	1.08	20 Extr	1.35
23 Fund.	1 Perm	1.08	21 Extr	1.35
24 Fund.	1 Perm	1.08	22 Extr	1.35
25 Fund.	1 Perm	1.08	23 Extr	1.35
26 Fund.	1 Perm	1.08	24 Extr	1.35
27 Fund.	1 Perm	1.08	25 Extr	1.35
28 Fund.	1 Perm	0.90	2 Extr	1.35
29 Fund.	1 Perm	0.90	2 psi0	1.35
30 Fund.	1 Perm	0.90	3 Extr	1.35
31 Fund.	1 Perm	0.90	4 Extr	1.35
32 Fund.	1 Perm	0.90	5 Extr	1.35
33 Fund.	1 Perm	0.90	6 Extr	1.35
34 Fund.	1 Perm	0.90	7 Extr	1.35
35 Fund.	1 Perm	0.90	8 Extr	1.35
36 Fund.	1 Perm	0.90	9 Extr	1.35
37 Fund.	1 Perm	0.90	10 Extr	1.35
38 Fund.	1 Perm	0.90	11 Extr	1.35
39 Fund.	1 Perm	0.90	12 Extr	1.35
40 Fund.	1 Perm	0.90	13 Extr	1.35
41 Fund.	1 Perm	0.90	14 Extr	1.35
42 Fund.	1 Perm	0.90	15 Extr	1.35
43 Fund.	1 Perm	0.90	16 Extr	1.35
44 Fund.	1 Perm	0.90	17 Extr	1.35
45 Fund.	1 Perm	0.90	18 Extr	1.35
46 Fund.	1 Perm	0.90	19 Extr	1.35
47 Fund.	1 Perm	0.90	20 Extr	1.35
48 Fund.	1 Perm	0.90	21 Extr	1.35
49 Fund.	1 Perm	0.90	22 Extr	1.35
50 Fund.	1 Perm	0.90	23 Extr	1.35
51 Fund.	1 Perm	0.90	24 Extr	1.35
52 Fund.	1 Perm	0.90	25 Extr	1.35
53 Fund.	1 Perm	1.08	3 Extr	1.35
54 Fund.	1 Perm	1.08	4 Extr	1.35
55 Fund.	1 Perm	1.08	5 Extr	1.35
56 Fund.	1 Perm	1.08	6 Extr	1.35
57 Fund.	1 Perm	1.08	7 Extr	1.35
58 Fund.	1 Perm	1.08	8 Extr	1.35
59 Fund.	1 Perm	1.08	9 Extr	1.35
60 Fund.	1 Perm	1.08	10 Extr	1.35
61 Fund.	1 Perm	1.08	11 Extr	1.35
62 Fund.	1 Perm	1.08	12 Extr	1.35
63 Fund.	1 Perm	1.08	13 Extr	1.35
64 Fund.	1 Perm	1.08	14 Extr	1.35
65 Fund.	1 Perm	1.08	15 Extr	1.35
66 Fund.	1 Perm	1.08	16 Extr	1.35
67 Fund.	1 Perm	1.08	17 Extr	1.35
68 Fund.	1 Perm	1.08	18 Extr	1.35
69 Fund.	1 Perm	1.08	19 Extr	1.35
70 Fund.	1 Perm	1.08	20 Extr	1.35
71 Fund.	1 Perm	1.08	21 Extr	1.35
72 Fund.	1 Perm	1.08	22 Extr	1.35
73 Fund.	1 Perm	1.08	23 Extr	1.35
74 Fund.	1 Perm	1.08	24 Extr	1.35
75 Fund.	1 Perm	1.08	25 Extr	1.35
76 Fund.	1 Perm	0.90	3 Extr	1.35
77 Fund.	1 Perm	0.90	4 Extr	1.35
78 Fund.	1 Perm	0.90	5 Extr	1.35



Project...: 23150  
Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN**

---

BC Staven met gunstige werking

---

27 Geen  
28 Alle staven de factor:0.90  
29 Alle staven de factor:0.90  
30 Alle staven de factor:0.90  
31 Alle staven de factor:0.90  
32 Alle staven de factor:0.90  
33 Alle staven de factor:0.90  
34 Alle staven de factor:0.90  
35 Alle staven de factor:0.90  
36 Alle staven de factor:0.90  
37 Alle staven de factor:0.90  
38 Alle staven de factor:0.90  
39 Alle staven de factor:0.90  
40 Alle staven de factor:0.90  
41 Alle staven de factor:0.90  
42 Alle staven de factor:0.90  
43 Alle staven de factor:0.90  
44 Alle staven de factor:0.90  
45 Alle staven de factor:0.90  
46 Alle staven de factor:0.90  
47 Alle staven de factor:0.90  
48 Alle staven de factor:0.90  
49 Alle staven de factor:0.90  
50 Alle staven de factor:0.90  
51 Alle staven de factor:0.90  
52 Alle staven de factor:0.90  
53 Geen  
54 Geen  
55 Geen  
56 Geen  
57 Geen  
58 Geen  
59 Geen  
60 Geen  
61 Geen  
62 Geen  
63 Geen  
64 Geen  
65 Geen  
66 Geen  
67 Geen  
68 Geen  
69 Geen  
70 Geen  
71 Geen  
72 Geen  
73 Geen  
74 Geen  
75 Geen  
76 Alle staven de factor:0.90  
77 Alle staven de factor:0.90  
78 Alle staven de factor:0.90  
79 Alle staven de factor:0.90  
80 Alle staven de factor:0.90  
81 Alle staven de factor:0.90  
82 Alle staven de factor:0.90  
83 Alle staven de factor:0.90  
84 Alle staven de factor:0.90  
85 Alle staven de factor:0.90  
86 Alle staven de factor:0.90  
87 Alle staven de factor:0.90  
88 Alle staven de factor:0.90  
89 Alle staven de factor:0.90  
90 Alle staven de factor:0.90  
91 Alle staven de factor:0.90  
92 Alle staven de factor:0.90  
93 Alle staven de factor:0.90  
94 Alle staven de factor:0.90  
95 Alle staven de factor:0.90  
96 Alle staven de factor:0.90  
97 Alle staven de factor:0.90  
98 Alle staven de factor:0.90

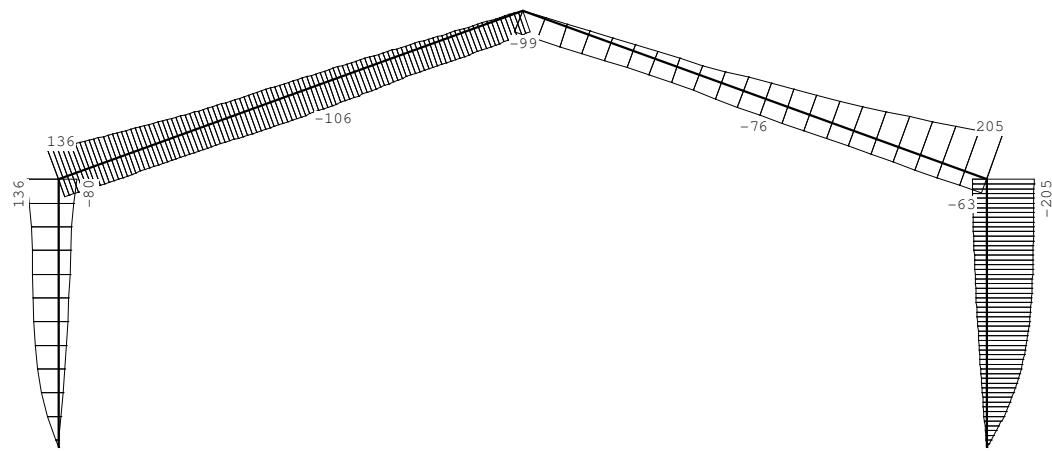
Project..: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES****MOMENTEN**

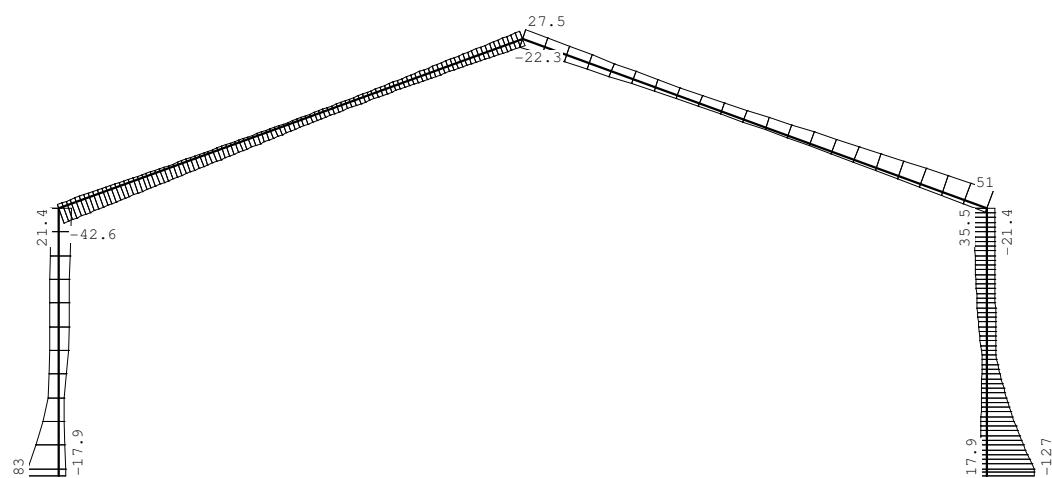
2e orde

Fundamentele combinatie

**DWARSKRACHTEN**

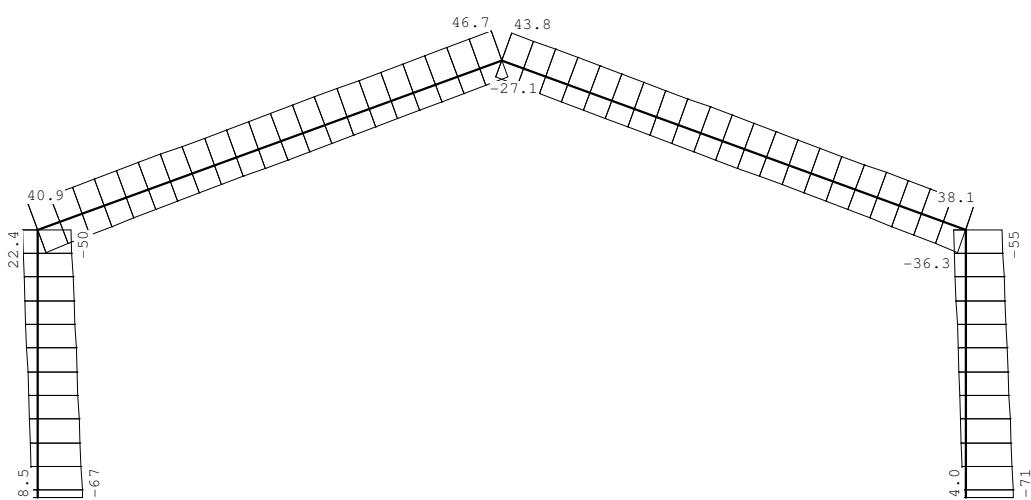
2e orde

Fundamentele combinatie

**NORMAALKRACHTEN**

2e orde

Fundamentele combinatie



Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**REACTIES**

2e orde

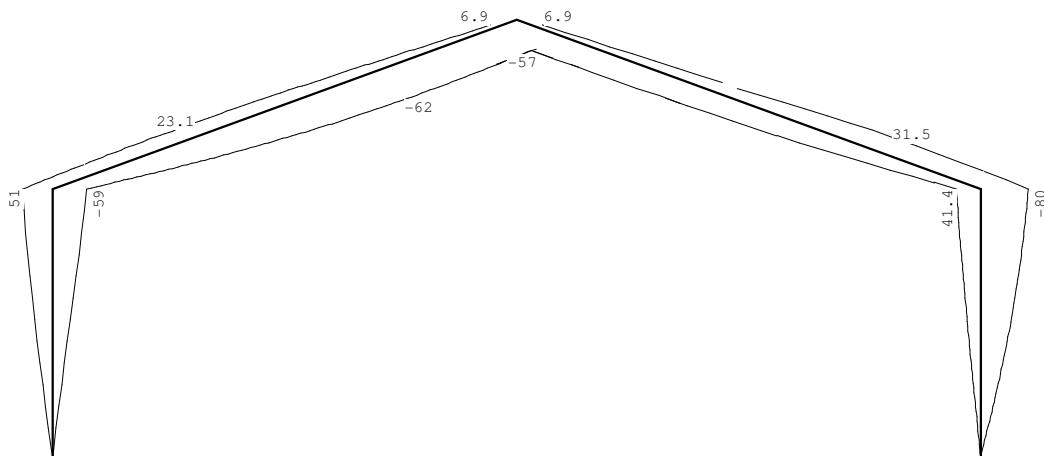
Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-17.68	82.54	-8.59	66.90		
3	-125.11	17.68	-4.01	73.09		

Fundamentele combinatie

**OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES****VERPLAATSINGEN**

2e orde [mm]

Karakteristieke combinatie

**REACTIES**

2e orde

Karakteristieke combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-10.50	62.70	5.17	56.43		
3	-94.27	10.50	8.50	60.68		

**OMHULLENDE VAN DE BLIJVENDE COMBINATIES****REACTIES**

2e orde

Blijvende combinatie

Kn.	X	Z	M
1	7.73	34.39	
3	-7.73	34.39	

**STAALPROFIELEN - ALGEMENE GEGEVENS**

Stabiliteit: Classificatie gehele constructie: Ongeschoord

Doorbuiging en verplaatsing:

Aantal bouwlagen: 1  
 Gebouwtype: Industrieel  
 Toel. horiz. verplaatsing gehele gebouw: h/150  
 Kleinstes gavelhoogte [m]: 0.0

**MATERIAAL**

Mat Profielnaam nr.	Vloeisp. methode [N/mm²]	Productie klasse	Min. drsn.
1 IPE400	235	Gewalst	1

Partiële veiligheidsfactoren:

Gamma M; 1 : 1.00 Gamma M; 1 : 1.00

**KNIKSTABILITEIT**

Staaf	l <sub>sys</sub> [m]	Classif. y sterke as	Extra		Classif. z zwakke as	Extra	
			aanp. y [kN]	aanp. z [m]		aanp. z [kN]	
1	5.650	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	5.650	0.0		
2	5.650	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	5.650	0.0		
3	10.429	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	5.220*	0.0		
4	10.429	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	5.220*	0.0		

\* Door gebruiker gedefinieerde kniklengte

**KIPSTABILITEIT**

Staaf	Plets. aangr.	1 gaffel [m]	Kipsteunafstanden [m]
1	1.0*h	boven: 5.65 2*2,825 onder: 5.65 2*2,825	
2	0.0*h	boven: 5.65 2*2,825 onder: 5.65 2*2,825	
3	1.0*h	boven: 10.43 4*2,607 onder: 10.43 2*5,214	
4	1.0*h	boven: 10.43 4*2,607 onder: 10.43 2*5,214	

**TOETSING SPANNINGEN**

Staaf Mat BC Sit Kl Plaats Norm Artikel Formule Hoogste toetsing Opm.

nr.	1	65	1	1	Staaf EN3-1-1 6.3.3	(6.62)	0.541	127	46,47
2	1	80	1	1	Staaf EN3-1-1 6.3.3	(6.62)	0.847	199	46,47
3	1	17	1	1	Staaf EN3-1-1 6.3.3	(6.62)	0.684	161	46,47
4	1	57	1	1	Staaf EN3-1-1 6.3.3	(6.62)	1.003	236	46,47

Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspan t/m F

Opmerkingen:

[ 46] T.b.v. kip is een equivalente Q-last berekend.

[ 47] Bij verlopende normaalkracht wordt de grootste drukkracht genomen.

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN**

Verbindingstype

**Voetplaat**

Knopen

Voetplaat

Rekenwaarde vloeispanning f\_y; d platen

1,3

Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)

235

Classificatie constructie

0

Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten

**Ongeschoord**

Statisch systeem

**2e orde elastisch**

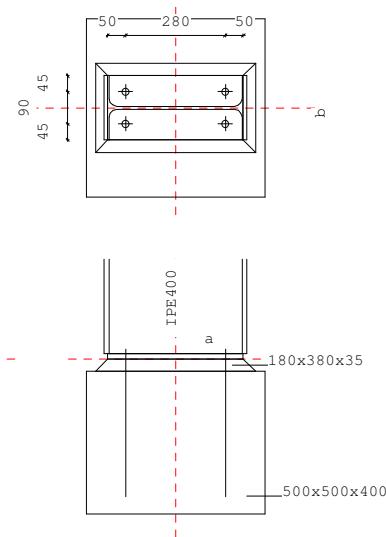
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier

**Statisch onbepaald**

Is poer gewapend?

Nee

Ja

**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Voetplaat	180x380-15	1 aw=4d af=7d
b Bout	4*M20 8.8	1

PROFIELEN	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc Hoek	f_y ; d
Kolom boven	IPE400	5650	Gewalst	0 0	235

PLATEN	Plaats	h	b	t	Exc	a_w	a_f	a_e	Hoek Las	f_y ; d
Voetplaat	Rechts	380	180	15.0	0	ΔΔ4	ΔΔ7			235
Δ = Enkele stompe of hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief										
ΔΔ = Dubbele hoeklas										

BOUTEN	d_n	kwal	hoh	milieu	lengte	v	(vanaf rechterkant)
Rechts	M20	8.8	90	Corrosief	450	50;330	

KRACHTEN	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun	Kn:1 BC:62 Sit:1 Iter:3
Boven	23.15	-80.98	0.00	0.00	0.00	

RESULTATEN DRUKZONE	Kn:1 BC:62 Sit:1 Iter:3
Vergrotingsfactor k_o : 1.91	
Rekenwaarde druksterkte f_c, R_d : 13.33	
Rekenwaarde druksterkte f_j,d : 16.99	
Vorm van de indrukingsprent : I-vormig	
: 35 * 180	
: 308 * 73	
: 35 * 180	
Max. drukoppervlakte : 35383	
Spreidingsmaat // flenzen l_s : 32.20	
Spreidingsmaat // lijf l_s, lijf : 32.20	
Rek meest gedrukte zijde eps_c : 0.00004	
Spanning meest gedrukte zijde sigma_c : 0.65	
Rek minst gedrukte zijde eps_t : 0.00004 N.B. Er is niet gerekend op	
Spanning minst gedrukte zijde sigma_t : 0.65 druk in de ankers.	
Momentcapaciteit : 66.24	
Moment tbv. lassen : 217.33 gebaseerd op 0.8*Mpld	
Max. opneembare dwarskracht : 160.05 Crit.: Afslch.cap.ankers	
Trekcapaciteit ankerrij : 282.01	

RESULTATEN VERANKERINGSLENGTE	
$\eta_1 = 1.00$	$f_{aanh} = 2.0$ (aanhechtingsfactor)
$\eta_2 = 1.00$	$f_{vergr} = 1.7$ (vergrotingsfactor)
$\sigma_{sd} = 0.0 \text{ N/mm}^2$	
$l_{b,d} = f_{aanh} * \alpha_1 * \alpha_2 * \alpha_3 * \alpha_4 * l_{b,rqd}$	
$= 2.0 * 1.00 * 1.000 * 1.0 * 1.0 * 0 = 0 \text{ mm}$	
$l_{b,min} = 200 \text{ mm}$	



Project...: 23150  
Onderdeel: Hoofdspan t/m F

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.2**

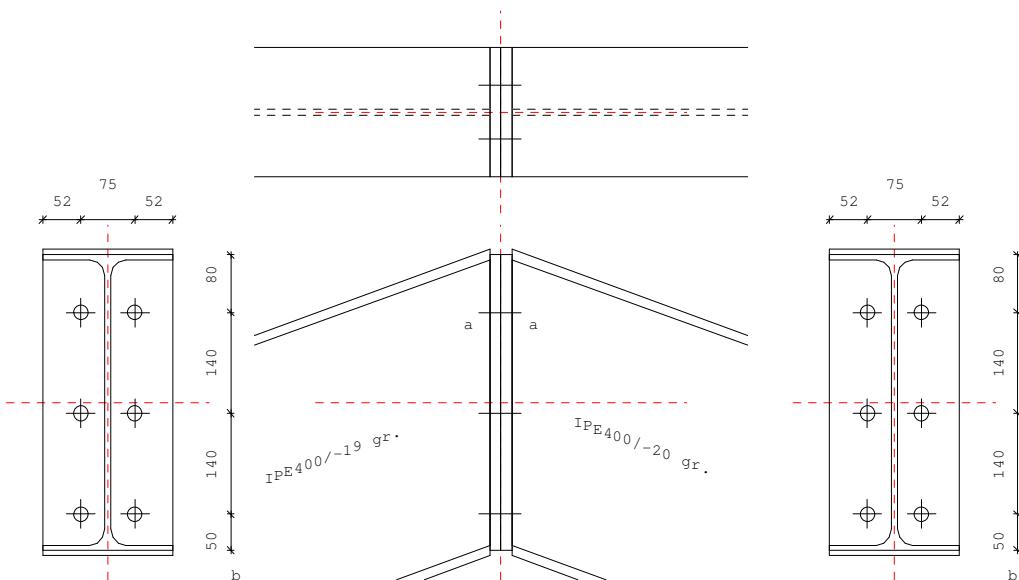
Kn:3 BC:54 Sit:1 Iter:3

Plaats	Punt	Grenswaarden		Actuele waarden		Classificatie
		$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	
Boven	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Flexibel
	2	0.033	1.000	0.086	0.160	
	3	0.033	1.000	0.196	0.200	
	4	0.033	1.000	0.385	0.240	

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN****Stuik:2**

Verbindingstype  
Knoop  
Rekenwaarde vloeistansing  $f_y$ ; d platen  
Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)  
Classificatie constructie  
Verbinding symmetrisch?  
Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten  
Statisch systeem  
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier

Stuik Gebout  
5  
235  
270  
Onge schoord  
Nee  
2e orde elastisch  
Statisch onbepaald  
Ja

**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Kopplaat	180x410-15	2 aw=4d af=7d
b Bout	6*M20 8.8	2

PROFIELEN	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc	Hoek	$f_y, d$
Rechterligger	IPE400	10428	Gewalst	0	-20	235
Linkerligger	IPE400	10428	Gewalst	0	-19	235

PLATEN	Plaats	h	b	t	Exc	$a_w$	$a_f$	$a_e$	Hoek	Las	$f_y, d$
Kopplaat	Rechts	410	180	15.0	0	$\Delta\Delta$	$\Delta\Delta$				235
Kopplaat	Links	410	180	15.0	0	$\Delta\Delta$	$\Delta\Delta$				235
$\Delta$ = Enkele stompe of hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief											
$\Delta\Delta$ = Dubbele hoeklas											

BOUTEN	$d_n$	kwal	hoh	milieu	lengte	v (vanaf onderkant)
Rechts	M20	8.8	75	Niet-corr.	45	50;190;330
Links	M20	8.8	75	Niet-corr.	45	50;190;330

KRACHTEN	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun	Kn:5 BC:73 Sit:1 Iter:3
Links	-0.38	-4.61	99.08	0.00	0.00	
Rechts	2.67	-3.78	-99.08	0.00	0.00	

Links 1.22 -4.46 loodrecht op doorg. profiel  
Rechts 1.22 -4.46 loodrecht op doorg. profiel

BEZWIJKKRACHTEN	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun	Kn:5 BC:73 Sit:1 Iter:3
Onderdeel	$F_{Rd}$	Formule	$b_{eff}$			Rechts

Trek liggerlijf 648.27 (6.22) 320.2 Drukpunt 410.00  
Drukzone ligger kopplaat 746.11 (6.21)  
Trek bout 141.00  
Trek boutrijp 282.01  
Let op: De normaalkracht is verwerkt in bovengenoemde bezwijkkrachten.  
Dwarskrachtcapaciteiten:  
Stuik kopplaat 1191.27  
Afsch. cap. bouten na red. trek 352.34  
Afsch. liggerlijf, frmb. 4.2 424.76

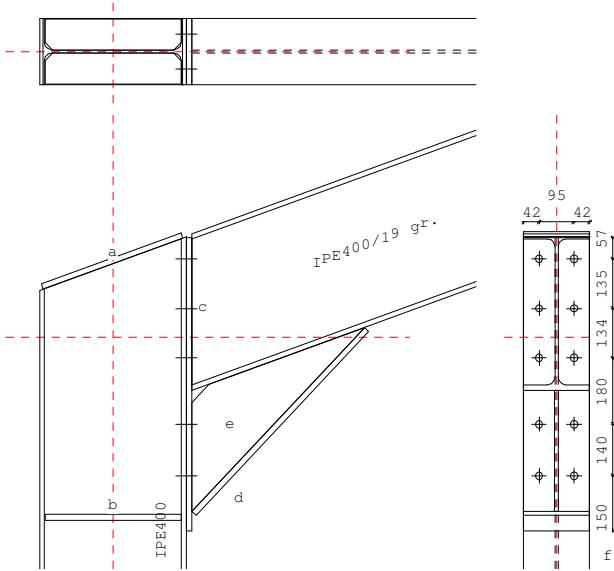


Project..: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN****Knie:1**

Verbindingstype	Knie Gebout
Knopen	2,4
Rekenwaarde vloeispanning $f_y;d$ platen	235
Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)	270
Classificatie constructie	Ongeschoord
Classificatie lijf doorgaand profiel	Geschoord
Afschuiving kolomlijf actief?	Ja
Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten	2e orde elastisch
Statisch systeem	Statisch onbepaald
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier	Ja

**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Afdekplaat	180x405-15	1 aw=4d af=7d
b Kolomschot	85x370-15	1 aw=8d af=8d
c Kopplaat	180x797-15	1 aw=4d af=7d
d Consolelens	180x686-15	1 afe=12 aff=24 afw=5d
e Consolelijf	501x469-10	1 afe=5d awf=5d
f Bout	10*M20 8.8	1

**PROFIELEN**

	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc	Hoek	$f_{y;d}$
Kolom	IPE400	5650	Gewalst	0	270	235
Rechterlijger	IPE400	10428	Gewalst	68	19	235
Kolom boven		200				

**PLATEN**

Plaats	h	b	t	Exc	$a_w$	$a_f$	$a_e$	Hoek	Las	$f_{y;d}$
Kopplaat	Rechts	797	180	15.0	-127	$\Delta\Delta 4$	$\Delta\Delta 7$			235
Consolelijf	R-O	501	469	10.0		$\Delta\Delta 5$				235
		330	500	(ingevoerde waarden voor h en l)						
Consolelelens	R-O	180	15.0			$\Delta 24$	$\Delta 12$			235
Schot	Onder	370	85	15.0	-490	$\Delta\Delta 8$	$\Delta\Delta 8$	0		235
Afdekplaat		405	180	15.0	0	$\Delta\Delta 4$	$\Delta\Delta 7$	20		235

$\Delta$  = Enkele stompe of hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief

$\Delta\Delta$  = Dubbele hoeklas

**BOUTEN**

$d_n$	kwal	hoh	milieu	lengte	v (vanaf onderkant)
-------	------	-----	--------	--------	---------------------

Rechts M20 8.8 95 Niet-corr. 43 150;290;470;605;740

**KRACHTEN**

Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun
------------	----------	--------	--------	--------

Kn:2 BC:17 Sit:1 Iter:3

Onder	41.31	-21.24	-135.52	0.00	0.00
Rechts	34.09	31.56	135.52	0.00	0.00

Rechts 21.24 41.31 loodrecht op doorg. profiel

**BEZWIJKKRACHTEN**

Onderdeel	$F_{Rd}$	Formule	$b_{eff}$
-----------	----------	---------	-----------

Kn:2 BC:17 Sit:1 Iter:3

Afschuiving kolomlijf 521.79 (6.7)  $Avc = 4273$   $\omega = 0.71$   $\beta = 1.00$

Trek kolomlijf 640.03 (6.15) 430.3

Druk kolomlijf 838.13 (6.9) 224.4 Drukpunt 41.24

Plooikolomlijf 838.13 224.4  $kwc = 1.00$   $l_{rel} = 0.99$

Trek liggerlijf 1015.07 (6.22) 491.8

Drukzone ligger kopplaat 726.09 (6.21)

Grensmoment Mc console

Afsch. liggerlijf (mtg) 257.53 frmb 3.2 Fsd LR profiel -194.7

Plooiliggerlijf 268.97 frmb 3.2 187.5 Fsd profielflens -384.7

Vloei liggerlijf 356.27 frmb 3.2 187.5 Fsd console 431.2

Afsch. tgv. cons. 272.40

Trek bout 141.00

Trek boutrij 282.01

Let op: De normaalkracht is verwerkt in bovengenoemde bezwijkkrachten.



Project...: 23150

Onderdeel: Hoofdspant as B t/m F

**BOUTRIJKRACHTEN** Herverdeling: Nee

EN3-1-8 art. 6.2.7.2 Reductie : Ja

Kn:4 BC:57 Sit:1 Iter:3  
Links

Rij	$F_{t,Rd,herv}$	$F_{t,Rd}$	Arm	M	Criterium
5	214.45	214.45	698.8	149.85	Kolomflens: Plaat+Bout
4	196.24	196.24	563.8	110.63	Kolomflens: Plaat+Bout
3	192.41	111.09	428.8	47.63	Kolomflens: Plaat+Bout
2	213.89	0.00	248.8	0.00	Kolomflens: Plaat+Bout
1	201.71	0.00	108.8	0.00	Kolomflens: Plaat+Bout
	Som F= 521.79	$M_{v,Rd}$	= 308.12		Afschuiving kolomlijf
	Moment tbv. lassen =	307.38			gebaseerd op 1.0*Mpld
	$V_{v,Rd}$	= 691.56			Afsch.cap. bouten na red. trek

**STIJFHEID**

Maatgevend criterium: Afschuifzone kolomlijf

Kn:4 BC:57 Sit:1 Iter:3  
Links

Verh.	$M_{v,Rd}/Verh.$	Arm	$S_j$	$\phi$
1.0	308.12	588	<b>52983</b>	0.00582
1.2	256.76	588	86681	0.00296
1.5	205.41	588	158336	0.00130

Bij een moment  $M_v, Ed = 204.67$  geldt een stijfheid  $S_j = 158336$ .De in mechanica gebruikte stijfheid is  $S = 141175 \text{ kNm/rad}$ .**TOETSING VERBINDING**

Artikel	$M_{v,Ed}$	$M_{v,Rd}$	z	$V_{wp,Ed}$	$V_{wp,Rd}$	Toetsing
6.2.7.1	-204.67	308.12				0.66
6.2.6.1		591	1.83	521.79		0.00

Let op: Normaalkrachten in eindigende profielen zijn verwerkt in de bezwijk-en/of de boutrijkrachten. De conservatieve toetsingsformule van EN 1993-1-8 art. 6.2.7.1 (3) is niet gebruikt.

Let op: Er dient nog te worden gecontroleerd of het moment in de snede bij de console voldoet aan de momentcapaciteit  $Mc$ .

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing
Onder	IPE400	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)
		EN3-1-1	6.2.8	(6.30)
		EN3-1-1	6.2.5	(6.12Y)
		EN3-1-1	6.2.4	(6.9)
		EN3-1-1	6.2.1	N+D
Links	IPE400	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)
		EN3-1-1	6.2.8	(6.30)
		EN3-1-1	6.2.5	(6.12Y)
		EN3-1-1	6.2.6	(6.17)
		EN3-1-1	6.2.1	N+D
		EN3-1-8	T.3.4	0.07

**MOMENTCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.3

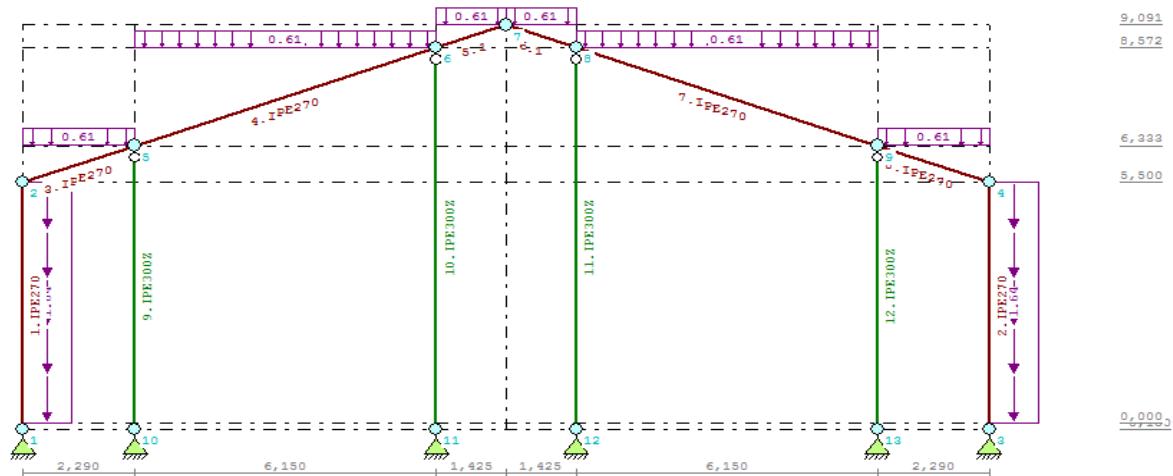
Plaats	$M_{v,Rd}$	$M_{v,Rd,ligger}$	Classificatie
Links	308.12	307.38	Volledig sterk

Kn:4 BC:57 Sit:1 Iter:3

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.2

Plaats	Punt	Grenswaarden		Actuele waarden		Classificatie
		$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	
Links	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Stijf
	2	0.040	1.000	0.020	0.668	
	3	0.040	1.000	0.045	0.835	
	4	0.040	1.000	0.088	1.002	

Kn:4 BC:57 Sit:1 Iter:3

**Schema** Kopspant as A

			bel	$\psi_t$	Perm	verand
<b>q1</b>						
Helling dak	perm	0,50 x	5,30 x	1,00 x 0,23	=	0,61 kN/m1
	sneeuw	0,50 x	5,30 x	1,00 x 0,56 x 0,75	=	1,11 kN/m1
	verand	0,50 x	5,30 x	1,00 x 0,00 x 0,00	=	0,00 kN/m1
				<b>Totaal</b>	<b>0,61</b>	<b>1,11 kN/m1</b>

<b>q2</b>						
Gevel		1,00 x	4,10 x	1,00 x 0,40	=	1,64 kN/m1

<b>q3</b>						
(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9) horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$		h x 3,20 x	$\gamma$ x 7,60 x	Ka x 0,27 x	b 2,65	= 17,46 kN/m1

<b>q4</b>						
(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9) horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$		h x 4,00 x	$\gamma$ x 7,60 x	Ka x 0,27 x	b 2,65	= 21,83 kN/m1

sneeuw, wind en veranderlijke belasting op het spant worden door de belastinggenerator gegenereerd  
Belastingbreedte: 2,85 m1

zie voor berekening uitvoer blad 40 t/m 70

Project...: 23150  
 Onderdeel: Kopspant as A  
 Dimensies: KN; m; rad (tenzij anders aangegeven)  
 Datum....: 02/02/2016  
 Bestand..: P:\Project\23150\berekeningen\23150-kopspant as A-V5.rww

Belastingbreedte.: 2.850  
 Rekenmodel.....: 2e-orde-elastisch.  
 Theorieën voor de bepaling van de krachtsverdeling:  
 1) Uiterste grenstoestand:  
   Geometrisch niet lineair alle staven.  
   Fysisch lineair alle staven.  
 2) Gebruiksgrenstoestand:  
   Geometrisch niet lineair alle staven.  
   Fysisch lineair alle staven.

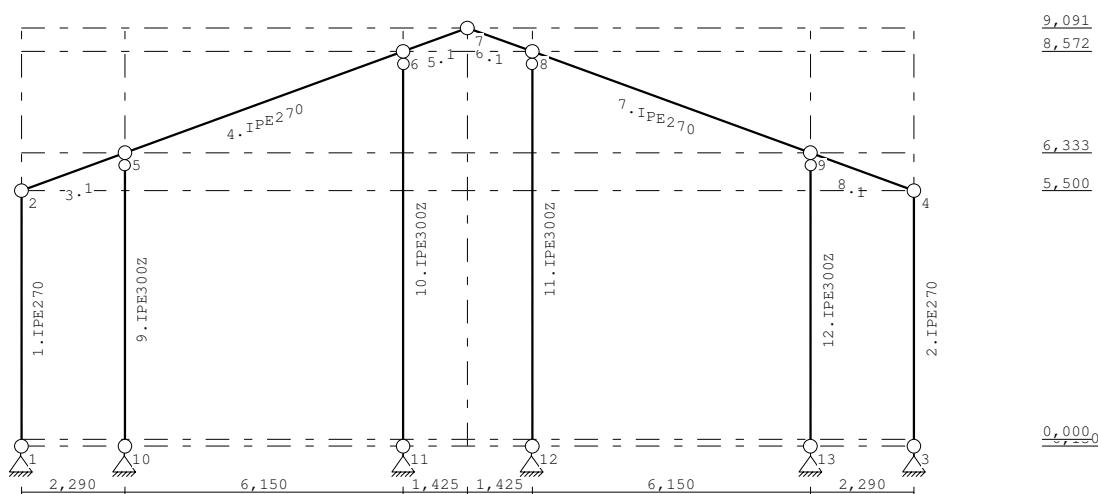
Maximum aantal iteraties.....: 50  
 Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
 Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

Gunstige werking van de permanente belasting wordt automatisch verwerkt

#### Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-3:2003	C1:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-4:2005	C2:2011	NB:2011(nl)
Staal	NEN-EN 1993-1-1:2006	C2:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1993-1-8:2006	C2:2009	NB:2011(nl)

#### GEOMETRIE



#### STRAMIENLIJNEN

Nr.	X	Z-min	Z-max
1	0.000	-0.150	9.091
2	2.290	-0.150	9.091
3	9.865	-0.150	9.091
4	17.440	-0.150	9.091
5	19.730	-0.150	9.091
6	8.440	-0.150	9.091
7	11.290	-0.150	9.091

#### NIVEAUS

Nr.	Z	X-min	X-max
1	-0.150	0.000	19.730
2	0.000	0.000	19.730
3	5.500	0.000	19.730
4	9.091	0.000	19.730
5	6.333	0.000	19.730
6	8.572	0.000	19.730

#### MATERIALEN

Mt Omschrijving E-modulus[N/mm<sup>2</sup>] S.M. Pois. Uitz. coëff  
 1 S235 210000 78.5 0.30 1.2000e-005

#### PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	IPE270	1:S235	4.5900e+003	5.7900e+007	0.00
2	IPE300Z	1:S235	5.3800e+003	6.0400e+006	0.00

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**PROFIELEN vervolg [mm]**

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	135	270	135.0					
2	0:Normaal	150	300	75.0					

**KNOPEN**

Knoop	X	Z	Knoop	X	Z
1	0.000	-0.150	6	8.440	8.572
2	0.000	5.500	7	9.865	9.091
3	19.730	-0.150	8	11.290	8.572
4	19.730	5.500	9	17.440	6.333
5	2.290	6.333	10	2.290	-0.150
11	8.440	-0.150			
12	11.290	-0.150			
13	17.440	-0.150			

**STAVEN**

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:IPE270	NDM	NDM	5.650	
2	3	4	1:IPE270	NDM	NDM	5.650	
3	2	5	1:IPE270	NDM	NDM	2.437	
4	5	6	1:IPE270	NDM	NDM	6.545	
5	6	7	1:IPE270	NDM	NDM	1.516	
6	7	8	1:IPE270	NDM	NDM	1.516	
7	8	9	1:IPE270	NDM	NDM	6.545	
8	9	4	1:IPE270	NDM	NDM	2.437	
9	10	5	2:IPE300Z	NDM	ND-	6.484	
10	11	6	2:IPE300Z	NDM	ND-	8.722	
11	12	8	2:IPE300Z	NDM	ND-	8.722	
12	13	9	2:IPE300Z	NDM	ND-	6.484	

**VASTE STEUNPUNTEN**

Nr. knoop	Kode	XZR	1=vast 0=vrij	Hoek
1	1	110	0.00	
2	3	110	0.00	
3	10	110	0.00	
4	11	110	0.00	
5	12	110	0.00	
6	13	110	0.00	

**BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.**

Betrouwbaarheidsklasse.....: 1 Referentieperiode.....: 15  
 Gebouwdiepte.....: 32.00 Gebouwhoogte.....: 9.30  
 Niveau aansl.terrein.....: 0.00 E.g. scheid.w. [kN/m<sup>2</sup>]: 1.20

**WIND**

Terrein categorie ...[4.3.2]....: Onbebouwd  
 Windgebied .....: 3 Vb,0 ...[4.2].....: 24.500  
 Referentie periode wind.....: 15.00 Vb(p)...[4.2].....: 22.397  
 K .....: 0.280 n ...[4.2].....: 0.500  
 Positie spant in het gebouw....: 0.000 Kr ...[4.3.2].....: 0.209  
 z0 .....: 0.200 Zmin ...[4.3.2].....: 4.000  
 Co wind van links ...[4.3.3]....: 1.000 Co wind van rechts....: 1.000  
 Co wind loodrecht ...[4.3.3]....: 1.000  
 Cpi wind van links ...[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cpi windloodrecht ...[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cpi wind van rechts ...[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cfr windwrijving ...[7.5].....: 0.040

**SNEEUW**

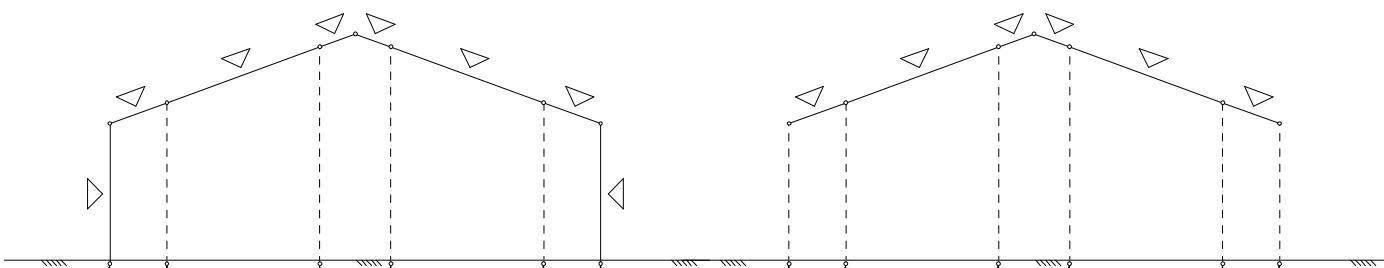
Sneeuwbelasting (sk) 50 jaar : 0.70  
 Sneeuwbelasting (sn) n jaar : 0.53

**STAAFTYPEN**

Type	staven
4:Wand / kolom.	: 9-12
5:Linker gevel.	: 1
6:Rechter gevel.	: 2
7:Dak.	: 3-8

**LASTVELDEN**

Wind staven Sneeuw staven

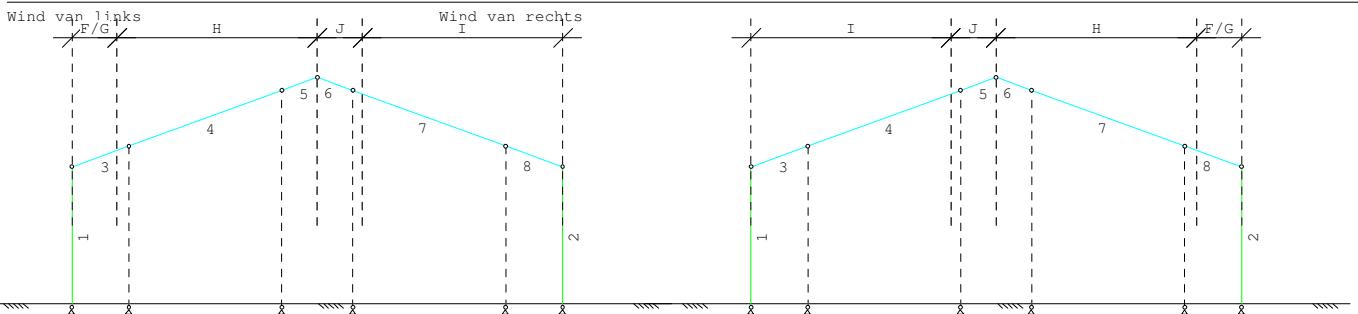


Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**WIND DAKTYPES**

Nr.	Staaf	Type	reductie bij wind van links	reductie bij wind van Rechts	Cpe volgens art:
1	1	Gevel	1.000	1.000	7.2.2
2	3-5	Zadeldak	1.000	1.000	7.2.5
3	6-8	Zadeldak	1.000	1.000	7.2.5
4	2	Gevel	1.000	1.000	7.2.2

**WIND ZONES****WIND VAN LINKS ZONES**

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone	Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	1	0.000	5.650	D	1	2	0.000	5.650	D
2	3-5	0.000	1.818	F/G	2	6-8	0.000	1.818	F/G
3	3-5	1.818	8.047	H	3	6-8	1.818	8.047	H
4	6-8	0.000	1.818	J	4	3-5	0.000	1.818	J
5	6-8	1.818	8.047	I	5	3-5	1.818	8.047	I
6	2	0.000	5.650	E	6	1	0.000	5.650	E

**Wind indexen**

Index	CsCd	Cpe/Cpi	qp	breedte	reductie	Qw	Zone	Hoek(en)
Qw1		0.300	0.570	2.850	-0.487			
Qw2		-0.300	0.570	2.850	0.487			
Qw3	1.00	0.800	0.570	2.850	-1.299	D		
Qw4	1.00	0.367	0.570	2.850	-0.596	F	20.0	
Qw5	1.00	0.267	0.570	2.850	-0.433	H	20.0	
Qw6	1.00	-0.833	0.570	2.850	1.354	J	20.0	
Qw7	1.00	-0.400	0.570	2.850	0.650	I	20.0	
Qw8	1.00	0.500	0.570	2.850	-0.812	E		
Qw9		-0.200	0.570	2.850	0.325			
Qw10		0.200	0.570	2.850	-0.325			
Qw11	1.00	-0.767	0.570	2.850	1.245	F	20.0	
Qw12	1.00	-0.267	0.570	2.850	0.433	H	20.0	
Qw13	1.00	-0.800	0.570	2.850	1.299	D		
Qw14	1.00	-0.500	0.570	2.850	0.812	E		
Qw15	1.00	-1.200	0.570	2.850	1.949			
Qw16	1.00	1.200	0.570	2.850	-1.949			
Qw17	1.00	-1.233	0.570	1.860	1.307		20.0	
Qw18	1.00	-0.667	0.570	0.990	0.376		20.0	
Qw19	1.00	-1.333	0.570	1.860	1.413		20.0	
Qw20	1.00	-0.500	0.570	2.850	0.812			
Qw21	1.00	0.500	0.570	2.850	-0.812			

**Sneeuw indexen**

Index	art	$\mu$	$s_k$	red.	posfac	breedte	$Q_s$	hoek
Qs1	5.3.3	0.800	0.53	1.00		2.850	1.198	20.0
Qs2	5.3.3	0.800	0.53	1.00		2.850	1.198	20.0
Qs3	5.3.3	0.400	0.53	1.00		2.850	0.599	20.0
Qs4	5.3.3	0.400	0.53	1.00		2.850	0.599	20.0

**BELASTINGGEVALLEN**

B.G.	Omschrijving	Type
	1 Permanente belasting	EGZ=-1.00
	2 Stortbelasting	4 Ver. belasting door opslag
g	3 Wind van links onderdruk A	7
g	4 Wind van links overdruk A	8
g	5 Wind van links onderdruk B	9
g	6 Wind van links overdruk B	10
g	7 Wind van links onderdruk C	37
g	8 Wind van links overdruk C	38
g	9 Wind van links onderdruk D	39
g	10 Wind van links overdruk D	40
g	11 Wind van rechts onderdruk A	11
g	12 Wind van rechts overdruk A	12
g	13 Wind van rechts onderdruk B	13
g	14 Wind van rechts overdruk B	14
g	15 Wind van rechts onderdruk C	41
g	16 Wind van rechts overdruk C	42
g	17 Wind van rechts onderdruk D	43
g	18 Wind van rechts overdruk D	44
g	19 Wind loodrecht onderdruk A	15
g	20 Wind loodrecht overdruk A	16

Project..: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**BELASTINGGEVALLEN**

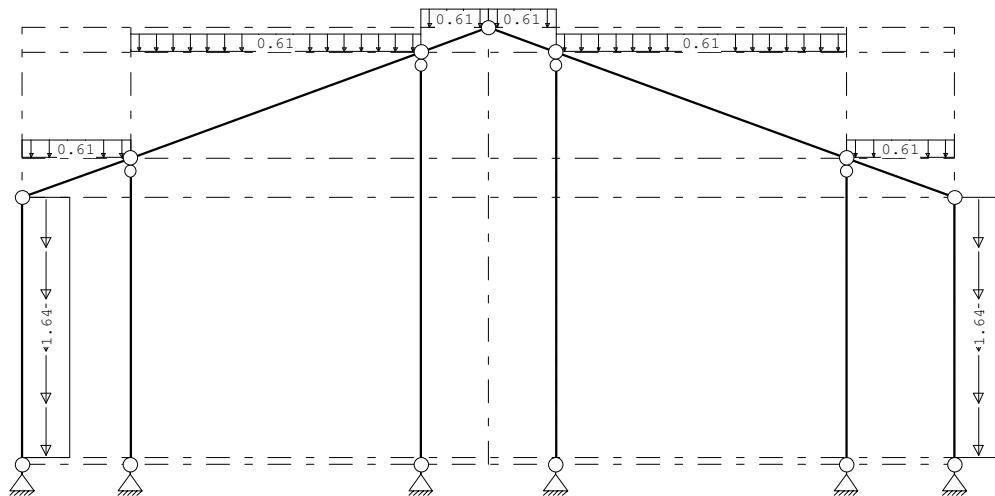
B.G.	Omschrijving	Type
g	21 Wind loodrecht onderdruk B	45
g	22 Wind loodrecht overdruk B	46
g	23 Sneeuw A	22
g	24 Sneeuw B	23
g	25 Sneeuw C	33

g = gegenereerd belastinggeval

**BELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

Eigen gewicht van alle staven is meegenomen in berekening. Richting: ↓

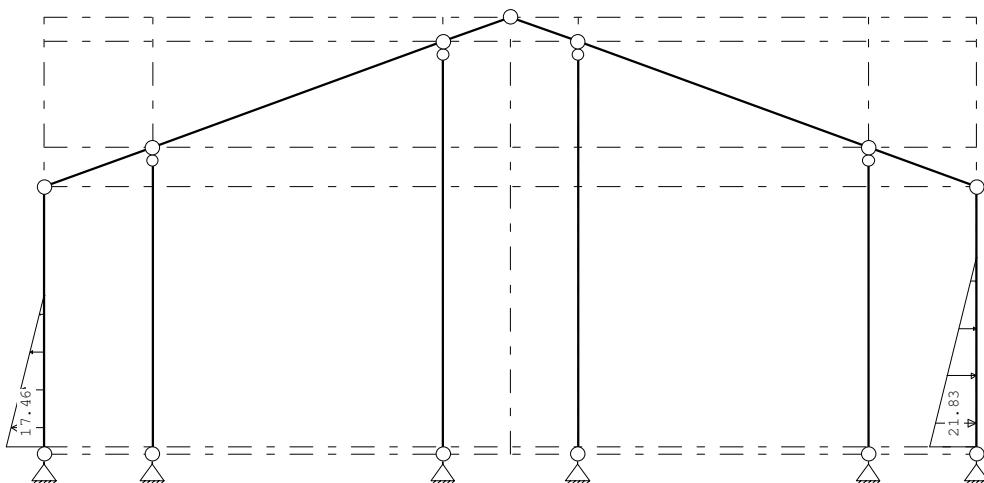
**STAABBELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

Staaf	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.		-0.61	-0.61	0.000	0.000			
4 3:QZgeProj.		-0.61	-0.61	0.000	0.000			
5 3:QZgeProj.		-0.61	-0.61	0.000	0.000			
6 3:QZgeProj.		-0.61	-0.61	0.000	0.000			
7 3:QZgeProj.		-0.61	-0.61	0.000	0.000			
8 3:QZgeProj.		-0.61	-0.61	0.000	0.000			
1 2:QXLokaal		-1.64	-1.64	0.150	0.000			
2 2:QXLokaal		-1.64	-1.64	0.150	0.000			

**BELASTINGEN**

B.G:2 Stortbelasting

**STAABBELASTINGEN**

B.G:2 Stortbelasting

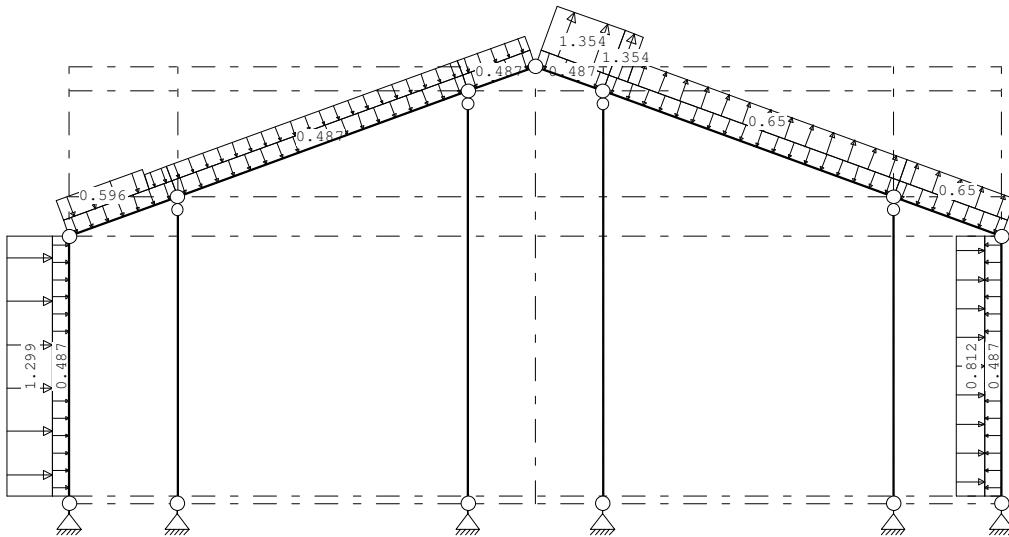
Staaf	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal		17.46	0.00	0.150	2.300	1.0	0.9	0.8
2 1:QZLokaal		-21.83	0.00	0.150	1.500	1.0	0.9	0.8

Project..: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**BELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links onderdruk A

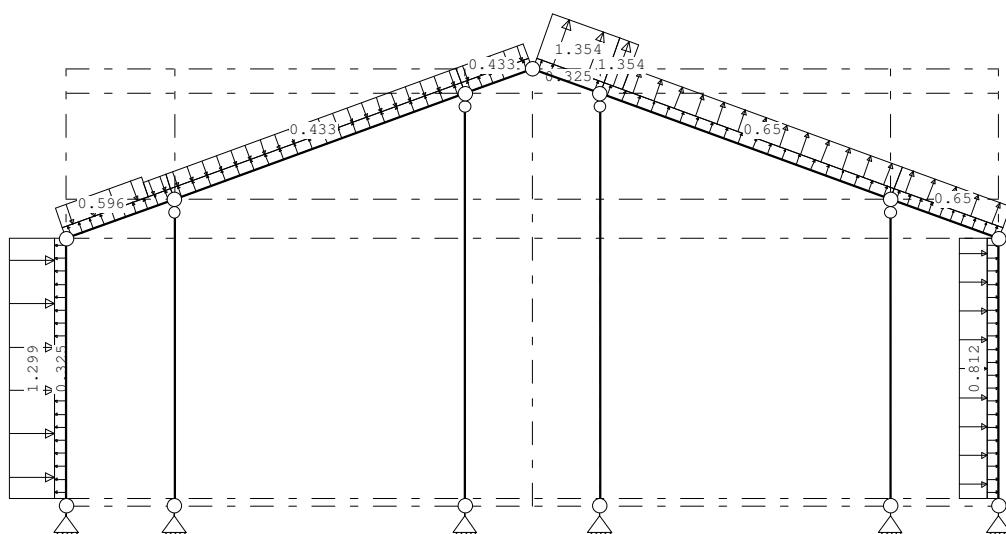
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.30	-1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.60	-0.60	0.000	0.502	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	6.126	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.418	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links overdruk A

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.30	-1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.60	-0.60	0.000	0.502	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

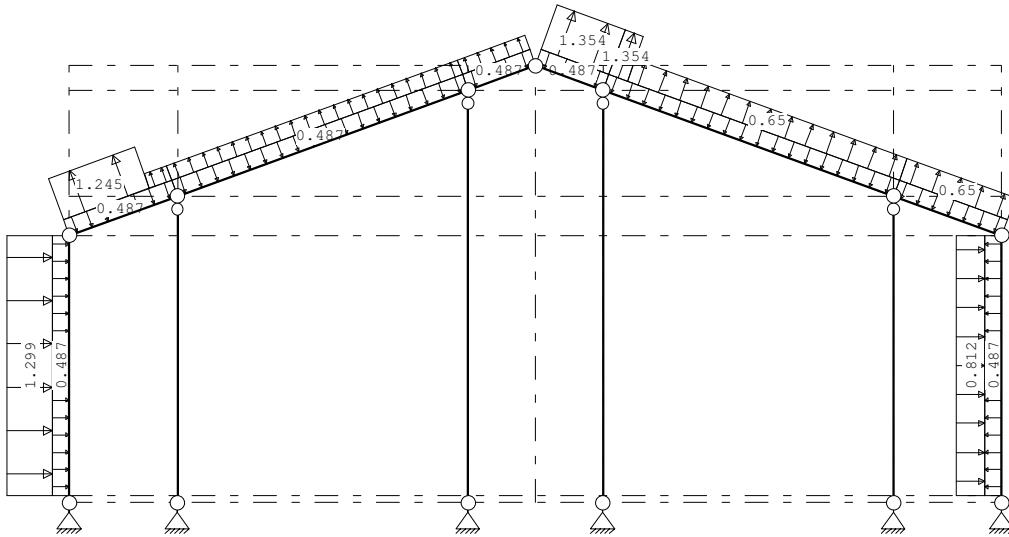
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	6.126	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.418	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:5 Wind van links onderdruk B

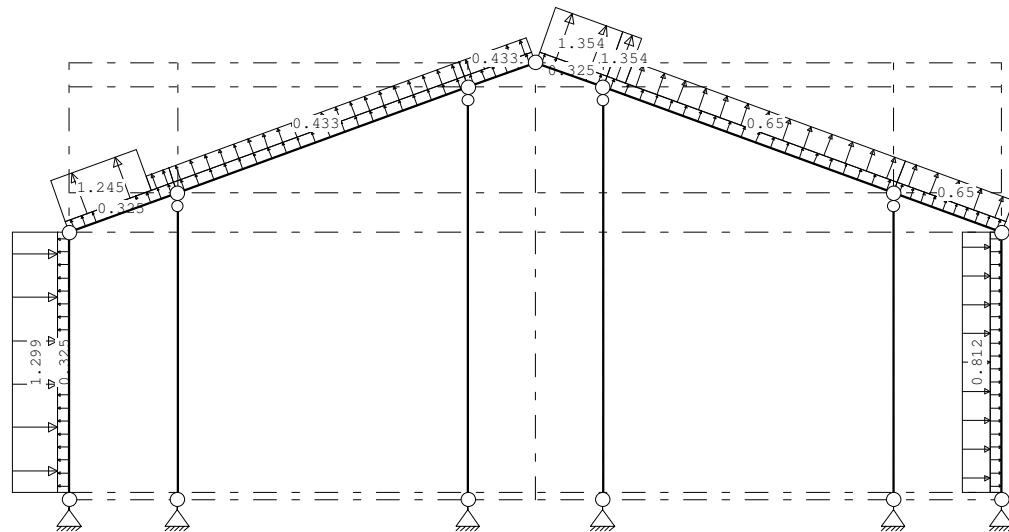
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:5 Wind van links onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.30	-1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw11	1.25	1.25	0.000	0.502	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	6.126	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.418	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:6 Wind van links overdruk B



Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

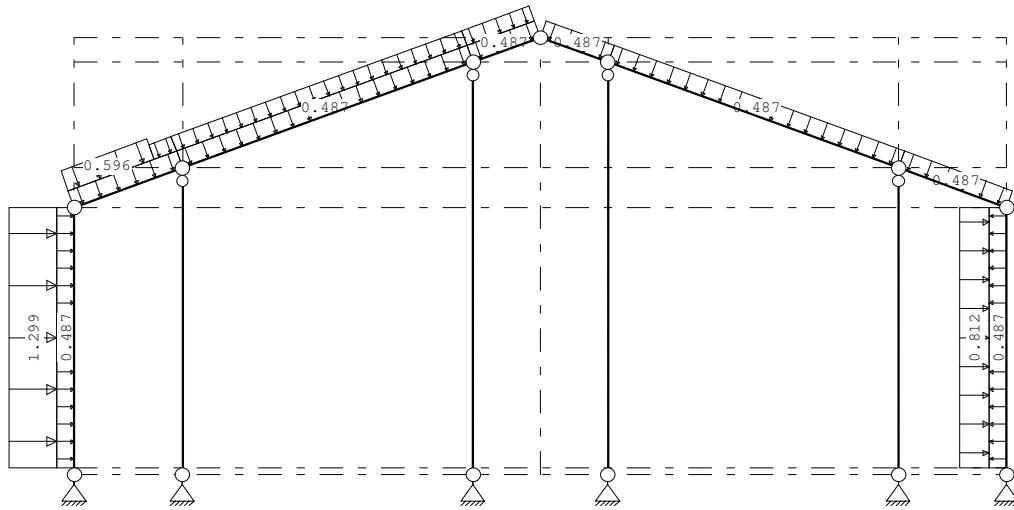
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:6 Wind van links overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.30	-1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw11	1.25	1.25	0.000	0.502	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	6.126	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.418	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:7 Wind van links onderdruk C

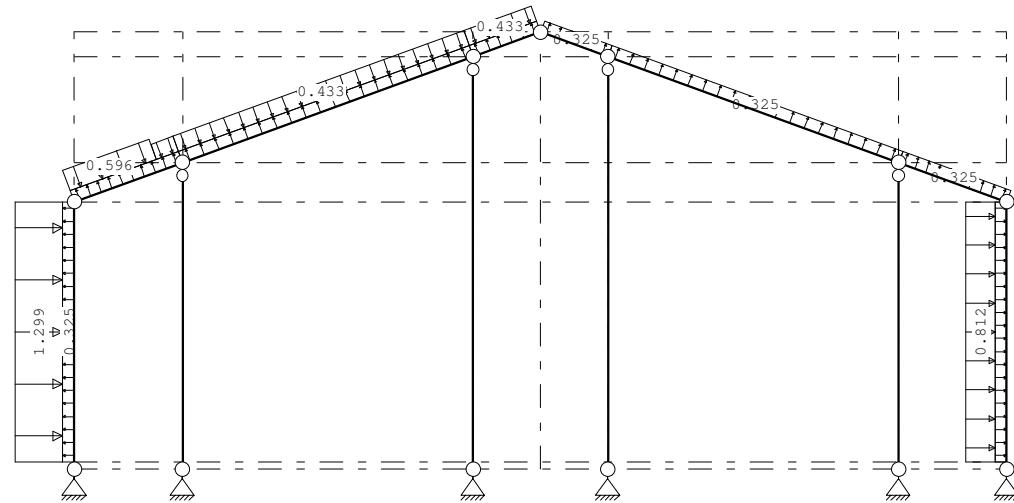
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:7 Wind van links onderdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.30	-1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.60	-0.60	0.000	0.502	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links overdruk C



Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

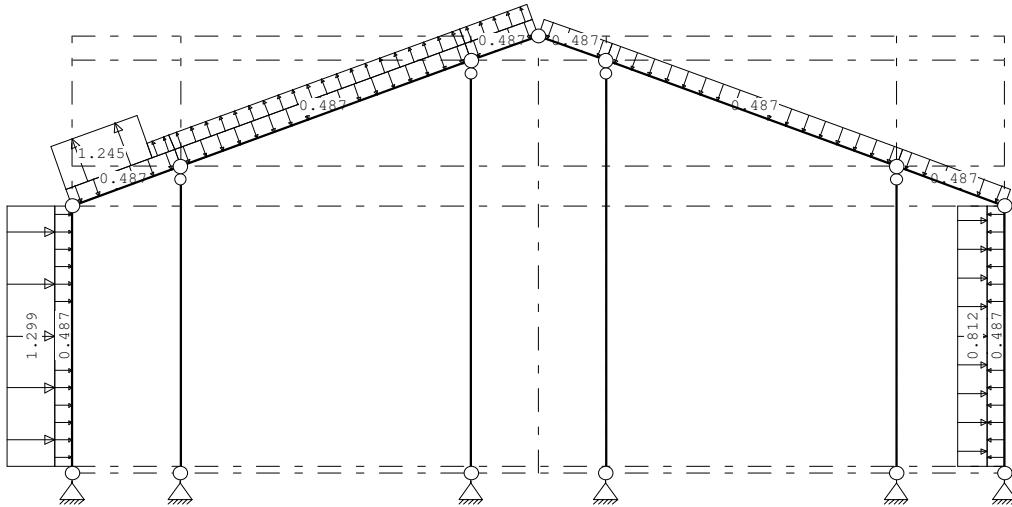
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links overdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.30	-1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.60	-0.60	0.000	0.502	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:9 Wind van links onderdruk D

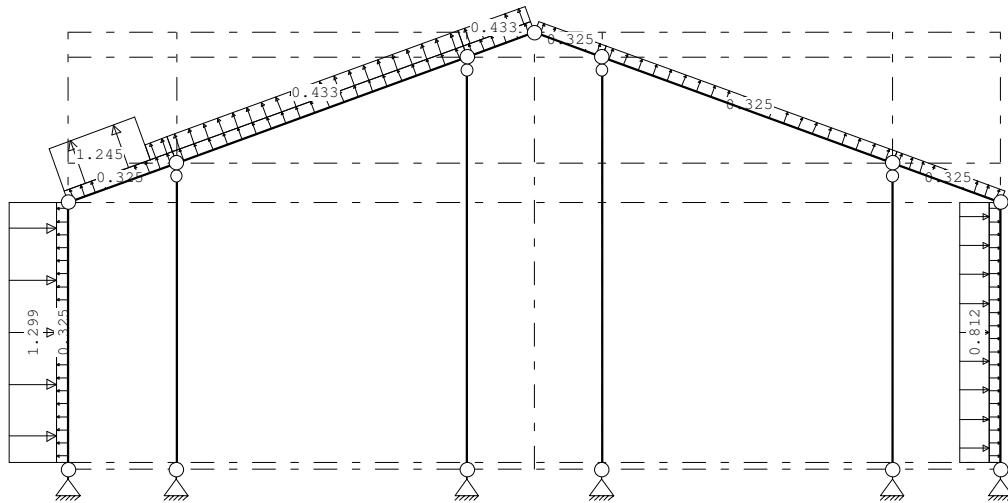
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:9 Wind van links onderdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.30	-1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw11	1.25	1.25	0.000	0.502	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:10 Wind van links overdruk D



Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

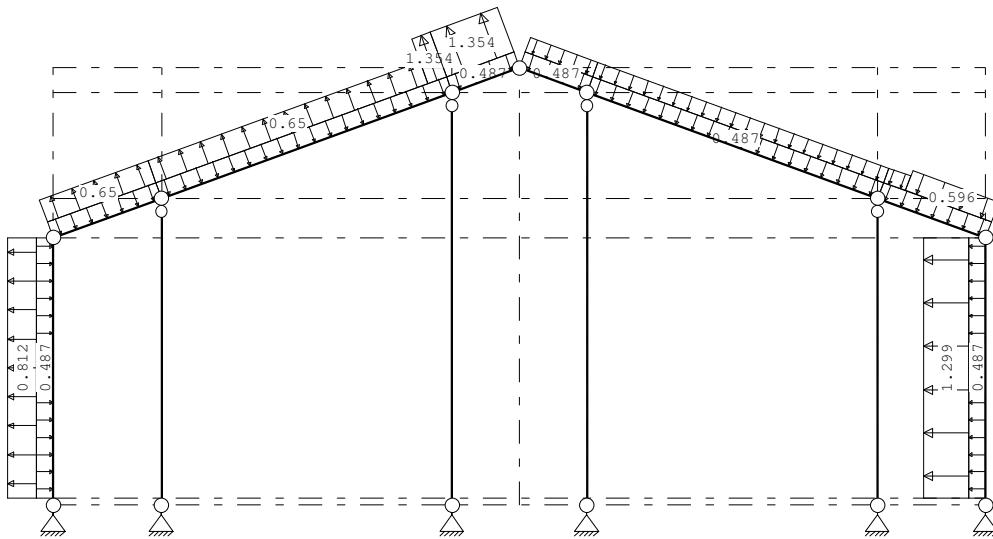
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:10 Wind van links overdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.30	-1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw11	1.25	1.25	0.000	0.502	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:11 Wind van rechts onderdruk A

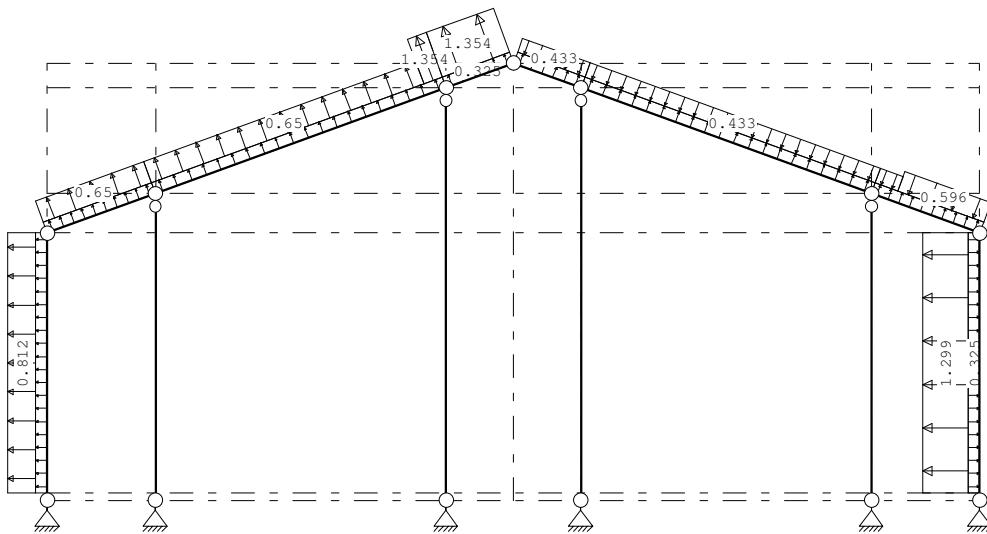
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:11 Wind van rechts onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.30	1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw4	-0.60	-0.60	0.502	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	6.126	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.418	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:12 Wind van rechts overdruk A

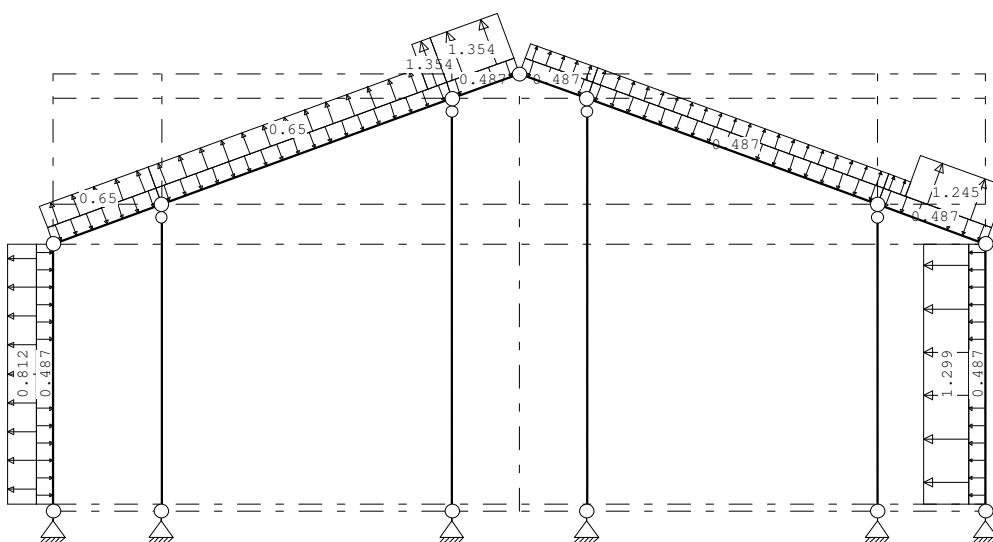
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:12 Wind van rechts overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.30	1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw4	-0.60	-0.60	0.502	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	6.126	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.418	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts onderdruk B

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.30	1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw11	1.25	1.25	0.502	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

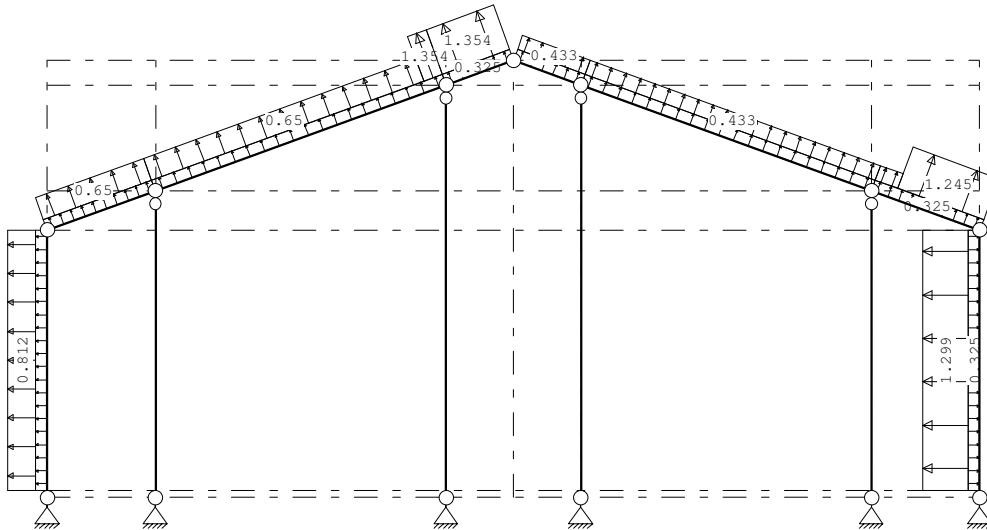
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
7 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	6.126	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.418	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:14 Wind van rechts overdruk B

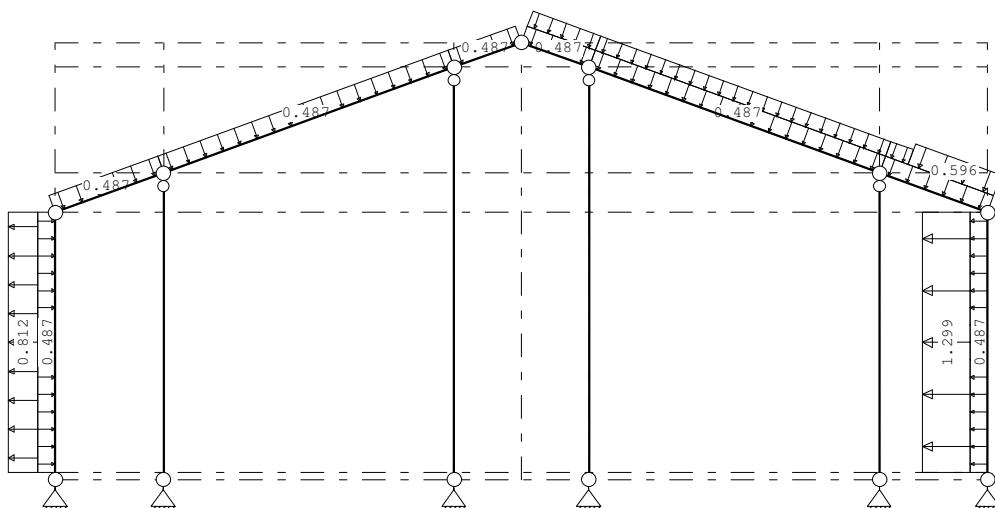
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:14 Wind van rechts overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.30	1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw11	1.25	1.25	0.502	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	1.35	1.35	6.126	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.418	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.65	0.65	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:15 Wind van rechts onderdruk C



Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

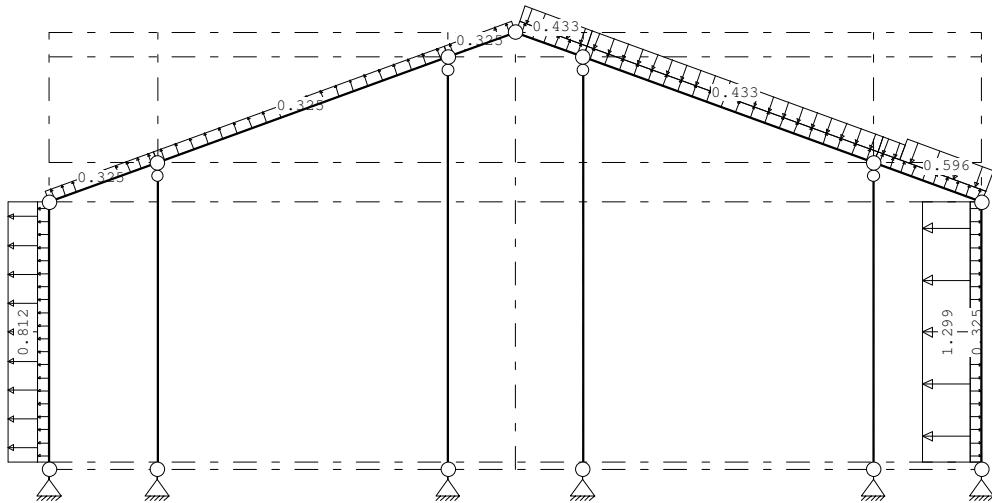
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:15 Wind van rechts onderdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.30	1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw4	-0.60	-0.60	0.502	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:16 Wind van rechts overdruk C

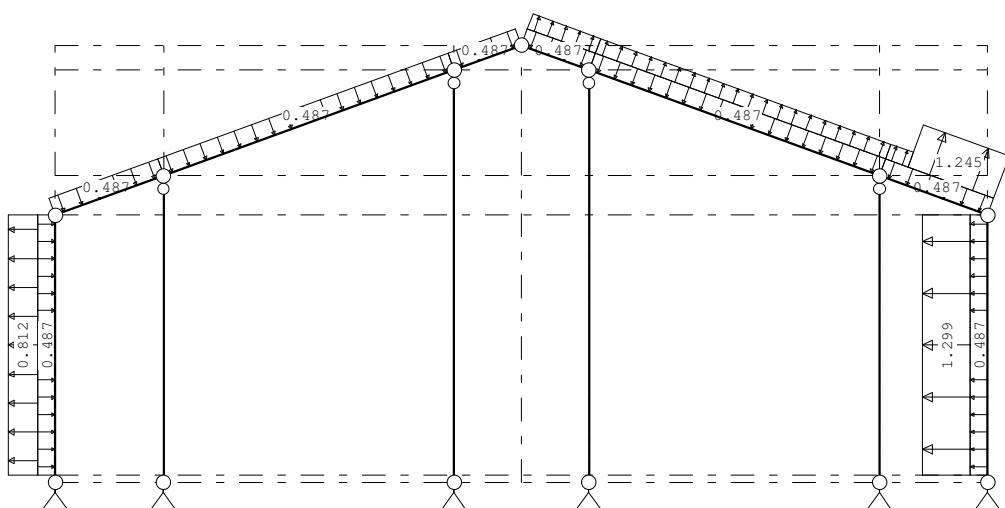
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:16 Wind van rechts overdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.30	1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw4	-0.60	-0.60	0.502	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw5	-0.43	-0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts onderdruk D



Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

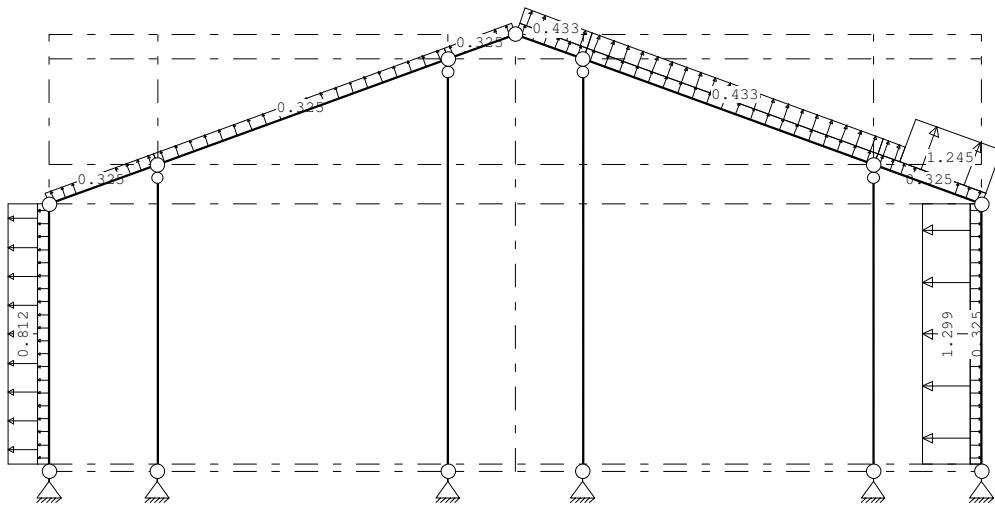
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts onderdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.30	1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw11	1.25	1.25	0.502	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:18 Wind van rechts overdruk D

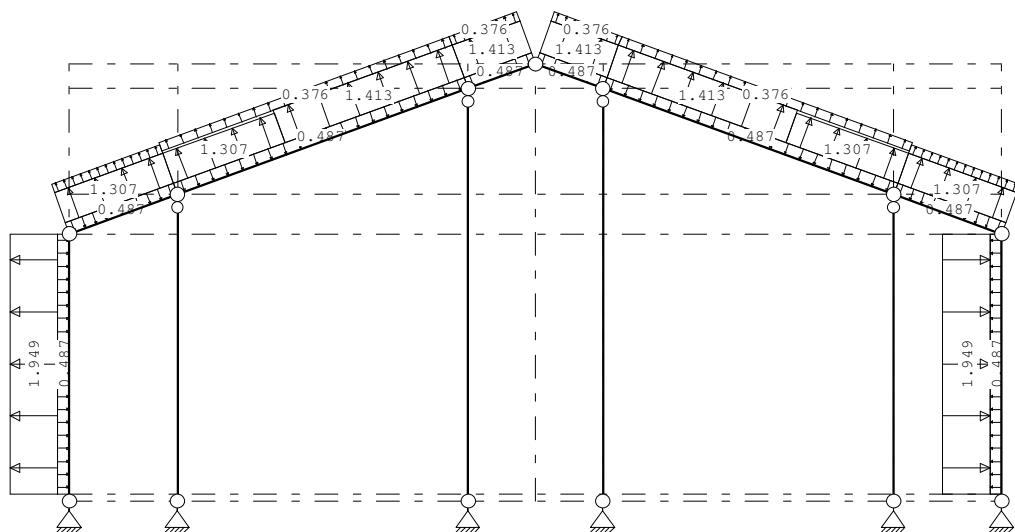
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:18 Wind van rechts overdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.30	1.30	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw11	1.25	1.25	0.502	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw12	0.43	0.43	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:19 Wind loodrecht onderdruk A



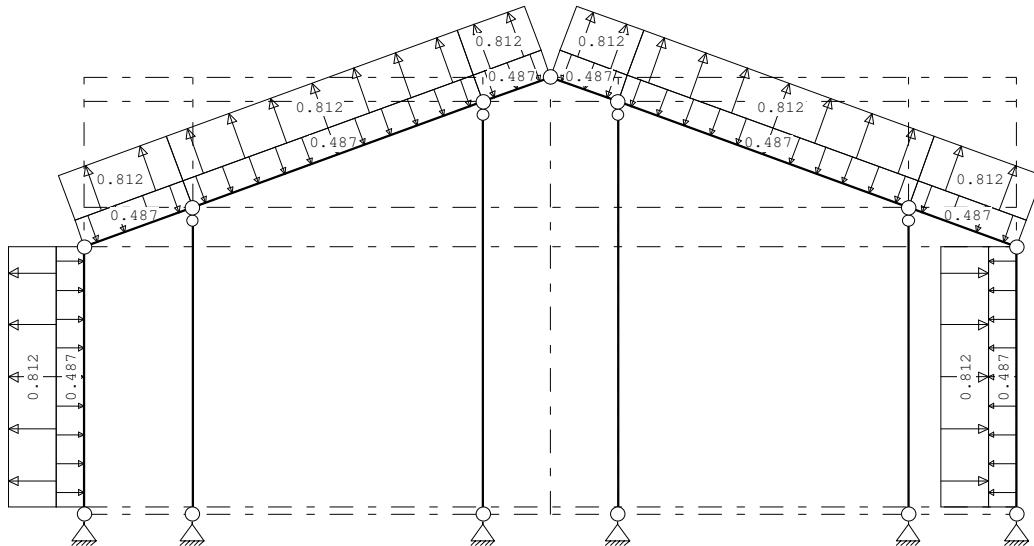


Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**BELASTINGEN**

B.G:21 Wind loodrecht onderdruk B

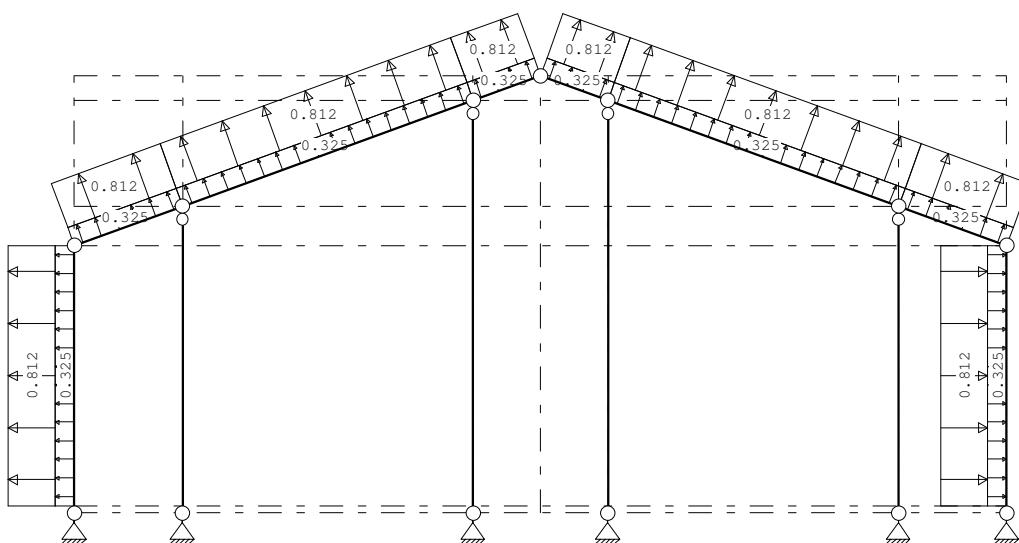
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:21 Wind loodrecht onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.49	-0.49	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.49	0.49	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw21	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:22 Wind loodrecht overdruk B

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:22 Wind loodrecht overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw9	0.32	0.32	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.32	-0.32	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw21	-0.81	-0.81	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

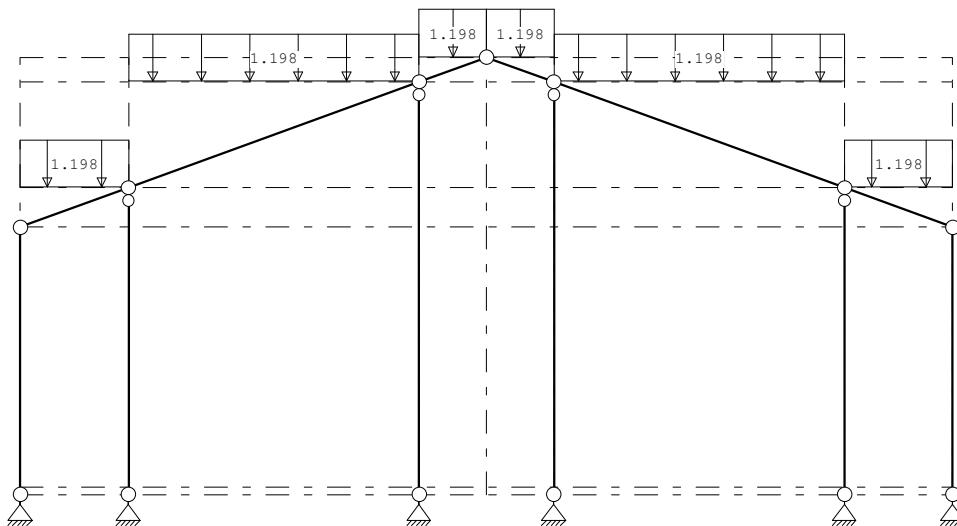
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:22 Wind loodrecht overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
5 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw20	0.81	0.81	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:23 Sneeuw A

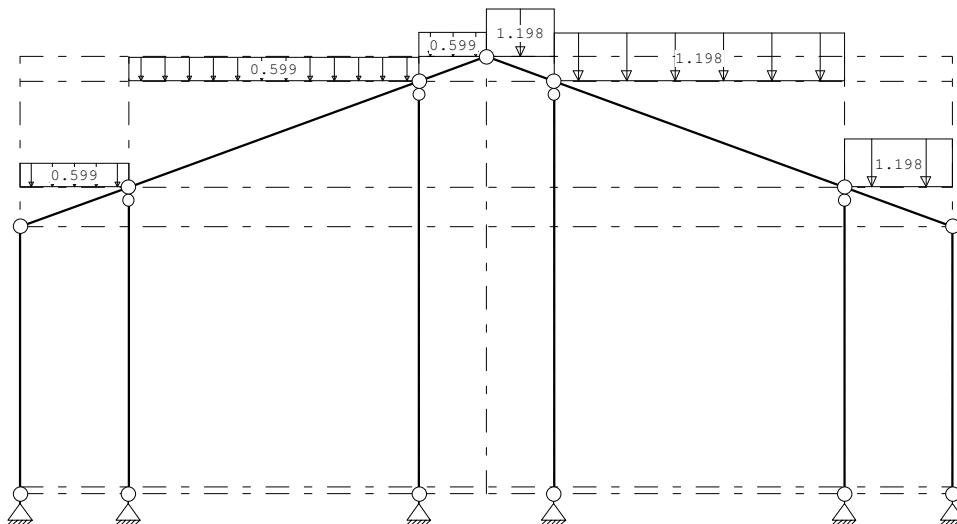
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:23 Sneeuw A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs1	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs1	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 3:QZgeProj.	Qs2	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 3:QZgeProj.	Qs2	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 3:QZgeProj.	Qs1	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 3:QZgeProj.	Qs1	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:24 Sneeuw B

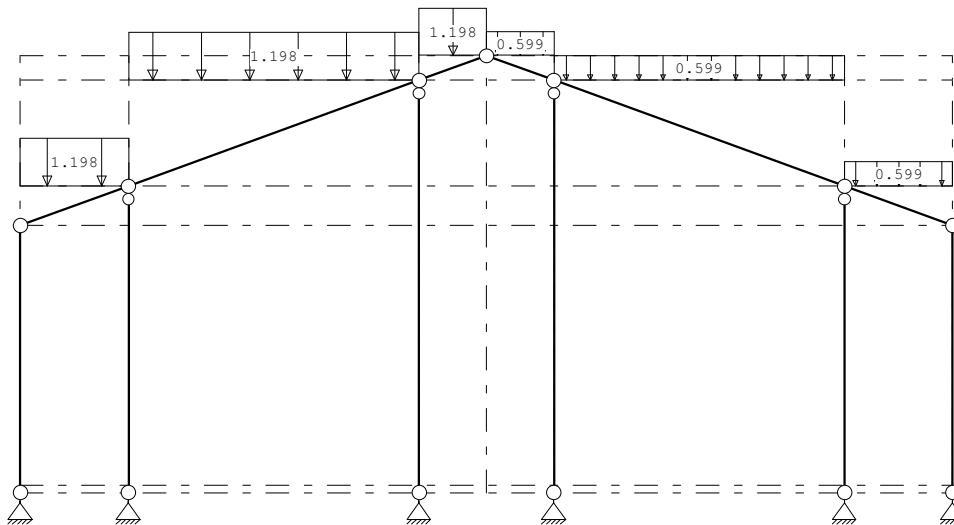
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:24 Sneeuw B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs3	-0.60	-0.60	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs3	-0.60	-0.60	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 3:QZgeProj.	Qs4	-0.60	-0.60	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 3:QZgeProj.	Qs2	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 3:QZgeProj.	Qs1	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 3:QZgeProj.	Qs1	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:25 Sneeuw C

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:25 Sneeuw C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs1	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs1	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 3:QZgeProj.	Qs2	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 3:QZgeProj.	Qs4	-0.60	-0.60	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 3:QZgeProj.	Qs3	-0.60	-0.60	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 3:QZgeProj.	Qs3	-0.60	-0.60	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C. Iteratie Status

1	3 Nauwkeurigheid bereikt
2	2 Nauwkeurigheid bereikt
3	3 Nauwkeurigheid bereikt
4	3 Nauwkeurigheid bereikt
5	3 Nauwkeurigheid bereikt
6	3 Nauwkeurigheid bereikt
7	3 Nauwkeurigheid bereikt
8	3 Nauwkeurigheid bereikt
9	3 Nauwkeurigheid bereikt
10	3 Nauwkeurigheid bereikt
11	3 Nauwkeurigheid bereikt
12	3 Nauwkeurigheid bereikt
13	3 Nauwkeurigheid bereikt
14	3 Nauwkeurigheid bereikt
15	3 Nauwkeurigheid bereikt
16	3 Nauwkeurigheid bereikt
17	3 Nauwkeurigheid bereikt
18	3 Nauwkeurigheid bereikt
19	3 Nauwkeurigheid bereikt
20	3 Nauwkeurigheid bereikt
21	3 Nauwkeurigheid bereikt
22	3 Nauwkeurigheid bereikt
23	2 Nauwkeurigheid bereikt
24	3 Nauwkeurigheid bereikt
25	3 Nauwkeurigheid bereikt
26	3 Nauwkeurigheid bereikt
27	3 Nauwkeurigheid bereikt
28	3 Nauwkeurigheid bereikt
29	3 Nauwkeurigheid bereikt
30	3 Nauwkeurigheid bereikt
31	3 Nauwkeurigheid bereikt
32	3 Nauwkeurigheid bereikt
33	3 Nauwkeurigheid bereikt
34	3 Nauwkeurigheid bereikt
35	3 Nauwkeurigheid bereikt
36	3 Nauwkeurigheid bereikt
37	3 Nauwkeurigheid bereikt
38	3 Nauwkeurigheid bereikt
39	3 Nauwkeurigheid bereikt
40	3 Nauwkeurigheid bereikt
41	3 Nauwkeurigheid bereikt
42	3 Nauwkeurigheid bereikt
43	3 Nauwkeurigheid bereikt
44	3 Nauwkeurigheid bereikt
45	3 Nauwkeurigheid bereikt
46	3 Nauwkeurigheid bereikt
47	3 Nauwkeurigheid bereikt

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
48	2	Nauwkeurigheid bereikt
49	3	Nauwkeurigheid bereikt
50	3	Nauwkeurigheid bereikt
51	3	Nauwkeurigheid bereikt
52	3	Nauwkeurigheid bereikt
53	3	Nauwkeurigheid bereikt
54	3	Nauwkeurigheid bereikt
55	3	Nauwkeurigheid bereikt
56	3	Nauwkeurigheid bereikt
57	3	Nauwkeurigheid bereikt
58	3	Nauwkeurigheid bereikt
59	3	Nauwkeurigheid bereikt
60	3	Nauwkeurigheid bereikt
61	3	Nauwkeurigheid bereikt
62	3	Nauwkeurigheid bereikt
63	3	Nauwkeurigheid bereikt
64	3	Nauwkeurigheid bereikt
65	3	Nauwkeurigheid bereikt
66	3	Nauwkeurigheid bereikt
67	3	Nauwkeurigheid bereikt
68	3	Nauwkeurigheid bereikt
69	3	Nauwkeurigheid bereikt
70	3	Nauwkeurigheid bereikt
71	3	Nauwkeurigheid bereikt
72	3	Nauwkeurigheid bereikt
73	3	Nauwkeurigheid bereikt
74	3	Nauwkeurigheid bereikt
75	3	Nauwkeurigheid bereikt
76	3	Nauwkeurigheid bereikt
77	3	Nauwkeurigheid bereikt
78	3	Nauwkeurigheid bereikt
79	3	Nauwkeurigheid bereikt
80	3	Nauwkeurigheid bereikt
81	3	Nauwkeurigheid bereikt
82	3	Nauwkeurigheid bereikt
83	3	Nauwkeurigheid bereikt
84	3	Nauwkeurigheid bereikt
85	3	Nauwkeurigheid bereikt
86	3	Nauwkeurigheid bereikt
87	3	Nauwkeurigheid bereikt
88	3	Nauwkeurigheid bereikt
89	3	Nauwkeurigheid bereikt
90	3	Nauwkeurigheid bereikt
91	3	Nauwkeurigheid bereikt
92	3	Nauwkeurigheid bereikt
93	3	Nauwkeurigheid bereikt
94	3	Nauwkeurigheid bereikt
95	3	Nauwkeurigheid bereikt
96	3	Nauwkeurigheid bereikt
97	3	Nauwkeurigheid bereikt
98	3	Nauwkeurigheid bereikt
99	3	Nauwkeurigheid bereikt
100	3	Nauwkeurigheid bereikt
101	3	Nauwkeurigheid bereikt
102	3	Nauwkeurigheid bereikt
103	3	Nauwkeurigheid bereikt
104	3	Nauwkeurigheid bereikt
105	3	Nauwkeurigheid bereikt
106	3	Nauwkeurigheid bereikt
107	3	Nauwkeurigheid bereikt
108	3	Nauwkeurigheid bereikt
109	3	Nauwkeurigheid bereikt
110	3	Nauwkeurigheid bereikt
111	3	Nauwkeurigheid bereikt
112	3	Nauwkeurigheid bereikt
113	3	Nauwkeurigheid bereikt
114	3	Nauwkeurigheid bereikt
115	3	Nauwkeurigheid bereikt
116	2	Nauwkeurigheid bereikt
117	3	Nauwkeurigheid bereikt
118	2	Nauwkeurigheid bereikt
119	2	Nauwkeurigheid bereikt
120	3	Nauwkeurigheid bereikt
121	3	Nauwkeurigheid bereikt
122	3	Nauwkeurigheid bereikt
123	3	Nauwkeurigheid bereikt
124	3	Nauwkeurigheid bereikt
125	3	Nauwkeurigheid bereikt
126	3	Nauwkeurigheid bereikt
127	3	Nauwkeurigheid bereikt
128	3	Nauwkeurigheid bereikt
129	3	Nauwkeurigheid bereikt
130	3	Nauwkeurigheid bereikt

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
131	3	Nauwkeurigheid bereikt
132	3	Nauwkeurigheid bereikt
133	3	Nauwkeurigheid bereikt
134	3	Nauwkeurigheid bereikt
135	3	Nauwkeurigheid bereikt
136	3	Nauwkeurigheid bereikt
137	3	Nauwkeurigheid bereikt
138	3	Nauwkeurigheid bereikt
139	3	Nauwkeurigheid bereikt
140	3	Nauwkeurigheid bereikt
141	3	Nauwkeurigheid bereikt
142	3	Nauwkeurigheid bereikt
143	3	Nauwkeurigheid bereikt
144	3	Nauwkeurigheid bereikt
145	3	Nauwkeurigheid bereikt
146	2	Nauwkeurigheid bereikt
147	3	Nauwkeurigheid bereikt
148	2	Nauwkeurigheid bereikt

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.22		
2 Fund.	1 Perm	0.90		
3 Fund.	1 Perm	1.22	2 psi0	1.35
4 Fund.	1 Perm	1.08	2 Extr	1.35
5 Fund.	1 Perm	1.08	3 Extr	1.35
6 Fund.	1 Perm	1.08	4 Extr	1.35
7 Fund.	1 Perm	1.08	5 Extr	1.35
8 Fund.	1 Perm	1.08	6 Extr	1.35
9 Fund.	1 Perm	1.08	7 Extr	1.35
10 Fund.	1 Perm	1.08	8 Extr	1.35
11 Fund.	1 Perm	1.08	9 Extr	1.35
12 Fund.	1 Perm	1.08	10 Extr	1.35
13 Fund.	1 Perm	1.08	11 Extr	1.35
14 Fund.	1 Perm	1.08	12 Extr	1.35
15 Fund.	1 Perm	1.08	13 Extr	1.35
16 Fund.	1 Perm	1.08	14 Extr	1.35
17 Fund.	1 Perm	1.08	15 Extr	1.35
18 Fund.	1 Perm	1.08	16 Extr	1.35
19 Fund.	1 Perm	1.08	17 Extr	1.35
20 Fund.	1 Perm	1.08	18 Extr	1.35
21 Fund.	1 Perm	1.08	19 Extr	1.35
22 Fund.	1 Perm	1.08	20 Extr	1.35
23 Fund.	1 Perm	1.08	21 Extr	1.35
24 Fund.	1 Perm	1.08	22 Extr	1.35
25 Fund.	1 Perm	1.08	23 Extr	1.35
26 Fund.	1 Perm	1.08	24 Extr	1.35
27 Fund.	1 Perm	1.08	25 Extr	1.35
28 Fund.	1 Perm	0.90	2 Extr	1.35
29 Fund.	1 Perm	0.90	2 psi0	1.35
30 Fund.	1 Perm	0.90	3 Extr	1.35
31 Fund.	1 Perm	0.90	4 Extr	1.35
32 Fund.	1 Perm	0.90	5 Extr	1.35
33 Fund.	1 Perm	0.90	6 Extr	1.35
34 Fund.	1 Perm	0.90	7 Extr	1.35
35 Fund.	1 Perm	0.90	8 Extr	1.35
36 Fund.	1 Perm	0.90	9 Extr	1.35
37 Fund.	1 Perm	0.90	10 Extr	1.35
38 Fund.	1 Perm	0.90	11 Extr	1.35
39 Fund.	1 Perm	0.90	12 Extr	1.35
40 Fund.	1 Perm	0.90	13 Extr	1.35
41 Fund.	1 Perm	0.90	14 Extr	1.35
42 Fund.	1 Perm	0.90	15 Extr	1.35
43 Fund.	1 Perm	0.90	16 Extr	1.35
44 Fund.	1 Perm	0.90	17 Extr	1.35
45 Fund.	1 Perm	0.90	18 Extr	1.35
46 Fund.	1 Perm	0.90	19 Extr	1.35
47 Fund.	1 Perm	0.90	20 Extr	1.35
48 Fund.	1 Perm	0.90	21 Extr	1.35
49 Fund.	1 Perm	0.90	22 Extr	1.35
50 Fund.	1 Perm	0.90	23 Extr	1.35
51 Fund.	1 Perm	0.90	24 Extr	1.35
52 Fund.	1 Perm	0.90	25 Extr	1.35
53 Fund.	1 Perm	1.08	3 Extr	1.35
54 Fund.	1 Perm	1.08	4 Extr	1.35
55 Fund.	1 Perm	1.08	5 Extr	1.35
56 Fund.	1 Perm	1.08	6 Extr	1.35
57 Fund.	1 Perm	1.08	7 Extr	1.35
58 Fund.	1 Perm	1.08	8 Extr	1.35
59 Fund.	1 Perm	1.08	9 Extr	1.35
60 Fund.	1 Perm	1.08	10 Extr	1.35
61 Fund.	1 Perm	1.08	11 Extr	1.35
62 Fund.	1 Perm	1.08	12 Extr	1.35
63 Fund.	1 Perm	1.08	13 Extr	1.35
64 Fund.	1 Perm	1.08	14 Extr	1.35
65 Fund.	1 Perm	1.08	15 Extr	1.35
66 Fund.	1 Perm	1.08	16 Extr	1.35
67 Fund.	1 Perm	1.08	17 Extr	1.35
68 Fund.	1 Perm	1.08	18 Extr	1.35
69 Fund.	1 Perm	1.08	19 Extr	1.35
70 Fund.	1 Perm	1.08	20 Extr	1.35
71 Fund.	1 Perm	1.08	21 Extr	1.35
72 Fund.	1 Perm	1.08	22 Extr	1.35
73 Fund.	1 Perm	1.08	23 Extr	1.35
74 Fund.	1 Perm	1.08	24 Extr	1.35
75 Fund.	1 Perm	1.08	25 Extr	1.35

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC Type	BG Gen. Factor				
76 Fund.	1 Perm	0.90	3 Extr	1.35	2 psio 1.35
77 Fund.	1 Perm	0.90	4 Extr	1.35	2 psio 1.35
78 Fund.	1 Perm	0.90	5 Extr	1.35	2 psio 1.35
79 Fund.	1 Perm	0.90	6 Extr	1.35	2 psio 1.35
80 Fund.	1 Perm	0.90	7 Extr	1.35	2 psio 1.35
81 Fund.	1 Perm	0.90	8 Extr	1.35	2 psio 1.35
82 Fund.	1 Perm	0.90	9 Extr	1.35	2 psio 1.35
83 Fund.	1 Perm	0.90	10 Extr	1.35	2 psio 1.35
84 Fund.	1 Perm	0.90	11 Extr	1.35	2 psio 1.35
85 Fund.	1 Perm	0.90	12 Extr	1.35	2 psio 1.35
86 Fund.	1 Perm	0.90	13 Extr	1.35	2 psio 1.35
87 Fund.	1 Perm	0.90	14 Extr	1.35	2 psio 1.35
88 Fund.	1 Perm	0.90	15 Extr	1.35	2 psio 1.35
89 Fund.	1 Perm	0.90	16 Extr	1.35	2 psio 1.35
90 Fund.	1 Perm	0.90	17 Extr	1.35	2 psio 1.35
91 Fund.	1 Perm	0.90	18 Extr	1.35	2 psio 1.35
92 Fund.	1 Perm	0.90	19 Extr	1.35	2 psio 1.35
93 Fund.	1 Perm	0.90	20 Extr	1.35	2 psio 1.35
94 Fund.	1 Perm	0.90	21 Extr	1.35	2 psio 1.35
95 Fund.	1 Perm	0.90	22 Extr	1.35	2 psio 1.35
96 Fund.	1 Perm	0.90	23 Extr	1.35	2 psio 1.35
97 Fund.	1 Perm	0.90	24 Extr	1.35	2 psio 1.35
98 Fund.	1 Perm	0.90	25 Extr	1.35	2 psio 1.35
99 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00	
100 Kar.	1 Perm	1.00	3 Extr	1.00	
101 Kar.	1 Perm	1.00	4 Extr	1.00	
102 Kar.	1 Perm	1.00	5 Extr	1.00	
103 Kar.	1 Perm	1.00	6 Extr	1.00	
104 Kar.	1 Perm	1.00	7 Extr	1.00	
105 Kar.	1 Perm	1.00	8 Extr	1.00	
106 Kar.	1 Perm	1.00	9 Extr	1.00	
107 Kar.	1 Perm	1.00	10 Extr	1.00	
108 Kar.	1 Perm	1.00	11 Extr	1.00	
109 Kar.	1 Perm	1.00	12 Extr	1.00	
110 Kar.	1 Perm	1.00	13 Extr	1.00	
111 Kar.	1 Perm	1.00	14 Extr	1.00	
112 Kar.	1 Perm	1.00	15 Extr	1.00	
113 Kar.	1 Perm	1.00	16 Extr	1.00	
114 Kar.	1 Perm	1.00	17 Extr	1.00	
115 Kar.	1 Perm	1.00	18 Extr	1.00	
116 Kar.	1 Perm	1.00	19 Extr	1.00	
117 Kar.	1 Perm	1.00	20 Extr	1.00	
118 Kar.	1 Perm	1.00	21 Extr	1.00	
119 Kar.	1 Perm	1.00	22 Extr	1.00	
120 Kar.	1 Perm	1.00	23 Extr	1.00	
121 Kar.	1 Perm	1.00	24 Extr	1.00	
122 Kar.	1 Perm	1.00	25 Extr	1.00	
123 Kar.	1 Perm	1.00	3 Extr	1.00	2 psio 1.00
124 Kar.	1 Perm	1.00	4 Extr	1.00	2 psio 1.00
125 Kar.	1 Perm	1.00	5 Extr	1.00	2 psio 1.00
126 Kar.	1 Perm	1.00	6 Extr	1.00	2 psio 1.00
127 Kar.	1 Perm	1.00	7 Extr	1.00	2 psio 1.00
128 Kar.	1 Perm	1.00	8 Extr	1.00	2 psio 1.00
129 Kar.	1 Perm	1.00	9 Extr	1.00	2 psio 1.00
130 Kar.	1 Perm	1.00	10 Extr	1.00	2 psio 1.00
131 Kar.	1 Perm	1.00	11 Extr	1.00	2 psio 1.00
132 Kar.	1 Perm	1.00	12 Extr	1.00	2 psio 1.00
133 Kar.	1 Perm	1.00	13 Extr	1.00	2 psio 1.00
134 Kar.	1 Perm	1.00	14 Extr	1.00	2 psio 1.00
135 Kar.	1 Perm	1.00	15 Extr	1.00	2 psio 1.00
136 Kar.	1 Perm	1.00	16 Extr	1.00	2 psio 1.00
137 Kar.	1 Perm	1.00	17 Extr	1.00	2 psio 1.00
138 Kar.	1 Perm	1.00	18 Extr	1.00	2 psio 1.00
139 Kar.	1 Perm	1.00	19 Extr	1.00	2 psio 1.00
140 Kar.	1 Perm	1.00	20 Extr	1.00	2 psio 1.00
141 Kar.	1 Perm	1.00	21 Extr	1.00	2 psio 1.00
142 Kar.	1 Perm	1.00	22 Extr	1.00	2 psio 1.00
143 Kar.	1 Perm	1.00	23 Extr	1.00	2 psio 1.00
144 Kar.	1 Perm	1.00	24 Extr	1.00	2 psio 1.00
145 Kar.	1 Perm	1.00	25 Extr	1.00	2 psio 1.00
146 Quas.	1 Perm	1.00			
147 Quas.	1 Perm	1.00	2 psi2	1.00	
148 Blij.	1 Perm	1.00			

**GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN**

## BC Staven met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Alle staven de factor:0.90
- 3 Geen
- 4 Geen
- 5 Geen
- 6 Geen
- 7 Geen
- 8 Geen
- 9 Geen
- 10 Geen
- 11 Geen
- 12 Geen
- 13 Geen
- 14 Geen
- 15 Geen
- 16 Geen
- 17 Geen
- 18 Geen
- 19 Geen
- 20 Geen
- 21 Geen
- 22 Geen
- 23 Geen

**GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN**

---

BC Staven met gunstige werking

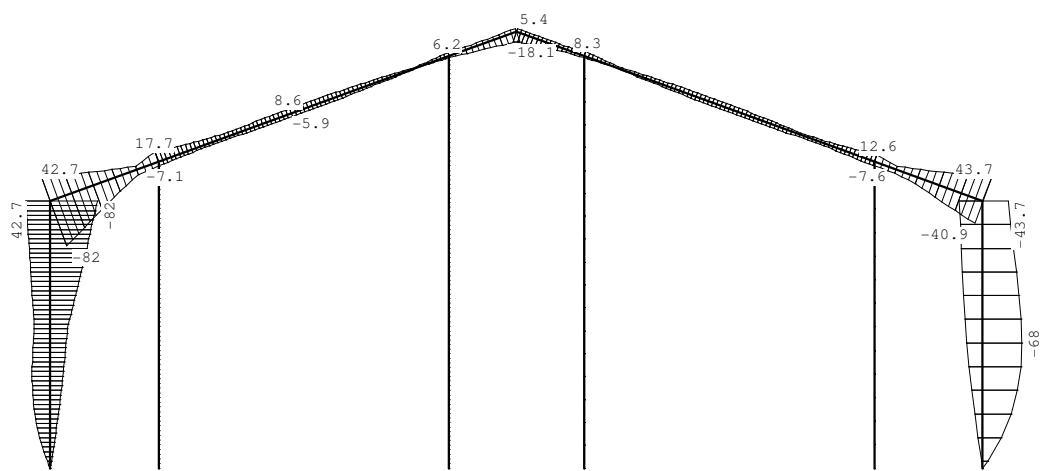
---

24 Geen  
25 Geen  
26 Geen  
27 Geen  
28 Alle staven de factor:0.90  
29 Alle staven de factor:0.90  
30 Alle staven de factor:0.90  
31 Alle staven de factor:0.90  
32 Alle staven de factor:0.90  
33 Alle staven de factor:0.90  
34 Alle staven de factor:0.90  
35 Alle staven de factor:0.90  
36 Alle staven de factor:0.90  
37 Alle staven de factor:0.90  
38 Alle staven de factor:0.90  
39 Alle staven de factor:0.90  
40 Alle staven de factor:0.90  
41 Alle staven de factor:0.90  
42 Alle staven de factor:0.90  
43 Alle staven de factor:0.90  
44 Alle staven de factor:0.90  
45 Alle staven de factor:0.90  
46 Alle staven de factor:0.90  
47 Alle staven de factor:0.90  
48 Alle staven de factor:0.90  
49 Alle staven de factor:0.90  
50 Alle staven de factor:0.90  
51 Alle staven de factor:0.90  
52 Alle staven de factor:0.90  
53 Geen  
54 Geen  
55 Geen  
56 Geen  
57 Geen  
58 Geen  
59 Geen  
60 Geen  
61 Geen  
62 Geen  
63 Geen  
64 Geen  
65 Geen  
66 Geen  
67 Geen  
68 Geen  
69 Geen  
70 Geen  
71 Geen  
72 Geen  
73 Geen  
74 Geen  
75 Geen  
76 Alle staven de factor:0.90  
77 Alle staven de factor:0.90  
78 Alle staven de factor:0.90  
79 Alle staven de factor:0.90  
80 Alle staven de factor:0.90  
81 Alle staven de factor:0.90  
82 Alle staven de factor:0.90  
83 Alle staven de factor:0.90  
84 Alle staven de factor:0.90  
85 Alle staven de factor:0.90  
86 Alle staven de factor:0.90  
87 Alle staven de factor:0.90  
88 Alle staven de factor:0.90  
89 Alle staven de factor:0.90  
90 Alle staven de factor:0.90  
91 Alle staven de factor:0.90  
92 Alle staven de factor:0.90  
93 Alle staven de factor:0.90  
94 Alle staven de factor:0.90  
95 Alle staven de factor:0.90  
96 Alle staven de factor:0.90  
97 Alle staven de factor:0.90  
98 Alle staven de factor:0.90

**OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES****MOMENTEN**

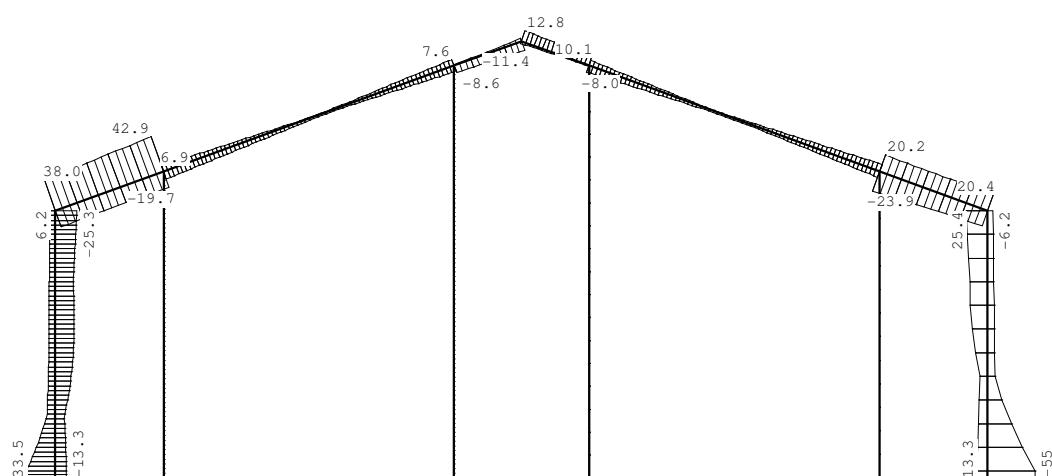
2e orde

Fundamentele combinatie

**DWARSKRACHTEN**

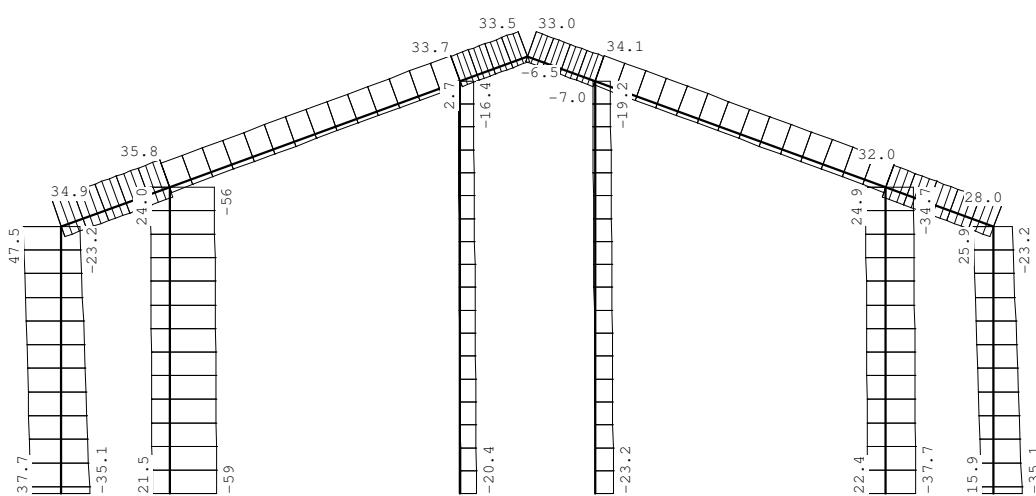
2e orde

Fundamentele combinatie

**NORMAALKRACHTEN**

2e orde

Fundamentele combinatie



Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**REACTIES**

2e orde

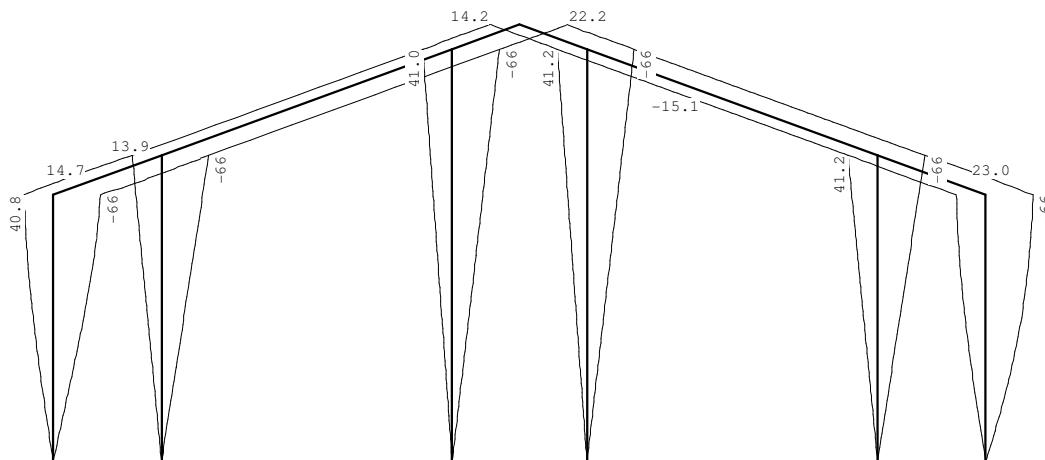
Fundamentele combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-13.38	33.49	-37.89	35.22		
3	-54.23	13.38	-15.91	35.22		
10	-0.02	0.79	-21.54	58.95		
11	-0.04	0.13	0.60	20.35		
12	-0.06	0.14	0.60	23.21		
13	-0.32	0.08	-22.40	37.70		

**OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES****VERPLAATSINGEN**

2e orde [mm]

Karakteristieke combinatie

**REACTIES**

2e orde

Karakteristieke combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-9.87	24.80	-24.33	28.26		
3	-40.25	9.87	-8.17	28.26		
10	-0.01	0.44	-13.28	45.16		
11	-0.03	0.08	3.14	16.69		
12	-0.04	0.08	3.14	18.81		
13	-0.18	0.05	-14.08	29.49		

**OMHULLENDE VAN DE BLIJVENDE COMBINATIES****REACTIES**

2e orde

Blijvende combinatie

Kn.	X	Z	M
1	-0.04	10.84	
3	0.04	10.84	
10	0.00	8.36	
11	0.00	8.07	
12	-0.00	8.07	
13	-0.00	8.36	

**STAALPROFIELEN - ALGEMENE GEGEVENS**Stabiliteit: Classificatie gehele constructie: Ongeschoord  
Doorbuiging en verplaatsing:Aantal bouwlagen: 1  
Gebouwtype: Industrieel  
Toel. horiz. verplaatsing gehele gebouw: h/150  
Kleinste gevelhoogte [m]: 0.0**MATERIAAL**

Mat nr.	Profielnaam	Vloeiisp. [N/mm²]	Productie methode	Min. drsn. klasse
1	IPE270	235	Gewalst	1
2	IPE300Z	235	Gewalst	1

Partiële veiligheidsfactoren:  
Gamma M;0 : 1.00 Gamma M;1 : 1.00

Staal	$l_{sys}$ [m]	Classif. y sterke as	Extra		Extra aanp. z zwakke as [m]	aanp. z [kN]
			aanp. y [kN]	Classif. z		
1	5.650	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.800*	0.0
2	5.650	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.800*	0.0
3	2.437	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.437	0.0
4	6.545	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	3.740*	0.0
5	1.516	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	1.516	0.0
6	1.516	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	1.516	0.0
7	6.545	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	3.740*	0.0
8	2.437	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.437	0.0
9	6.484	Geschoord	6.484	0.0	Ongeschoord 2e orde	

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**KNIKSTABILITEIT**

Staaf	$l_{sys}$ [m]	Classif. y sterke as	$l_{knik,y}$ [m]	Extra		aanp. z zwakke as	$l_{knik,z}$ [m]	aanp. z [kN]
				aanp. y	Classif. z			
10	8.722	Geschoord	8.722	0.0	Ongeschoord	2e orde		
11	8.722	Geschoord	8.722	0.0	Ongeschoord	2e orde		
12	6.484	Geschoord	6.484	0.0	Ongeschoord	2e orde		

\* Door gebruiker gedefinieerde kniklengte

**KIPSTABILITEIT**

Staaf	Pits. aangr.	1 gaffel	Kipsteunafstanden		Kipsteunafstanden
			[m]	[m]	
1	1.0*h	boven:	5.65	2*2,825	
		onder:	5.65	2*2,825	
2	0.0*h	boven:	5.65	2*2,825	
		onder:	5.65	2*2,825	
3	1.0*h	boven:	2.44	2.437	
		onder:	2.44	2.437	
4	1.0*h	boven:	6.54	2,81;3,735	
		onder:	6.54	6.545	
5	1.0*h	boven:	1.52	1.516	
		onder:	1.52	1.516	
6	1.0*h	boven:	1.52	1.516	
		onder:	1.52	1.516	
7	1.0*h	boven:	6.54	3,735;2,81	
		onder:	6.54	6.545	
8	1.0*h	boven:	2.44	2.437	
		onder:	2.44	2.437	
9	1.0*h	boven:	6.48	6.484	
		onder:	6.48	6.484	
10	1.0*h	boven:	8.72	8.722	
		onder:	8.72	8.722	
11	1.0*h	boven:	8.72	8.722	
		onder:	8.72	8.722	
12	1.0*h	boven:	6.48	6.484	
		onder:	6.48	6.484	

**TOETSING SPANNINGEN**

Staaf nr.	Mat	BC	Sit	Kl	Plaats	Norm	Artikel	Formule	Hoogste toetsing	Opm.	U.C. [N/mm <sup>2</sup> ]
1	1	54	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.2	(6.54)	0.759	178	46
2	1	54	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.799	188	46,47
3	1	54	1	1	Begin	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.720	169	46
4	1	53	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.2	(6.54)	0.254	60	46
5	1	93	1	1	Einde	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.159	37	46
6	1	93	1	1	Begin	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.159	37	46
7	1	13	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.120	28	46,47
8	1	5	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.392	92	46,47
9	2	53	1	2	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.236	56	47
10	2	75	1	2	Staaf	EN3-1-1	6.3.1.1	(6.47z)	0.140	33	47
11	2	74	1	2	Staaf	EN3-1-1	6.3.1.1	(6.47z)	0.159	37	47
12	2	13	1	2	Staaf	EN3-1-1	6.3.1.1	(6.47z)	0.150	35	47

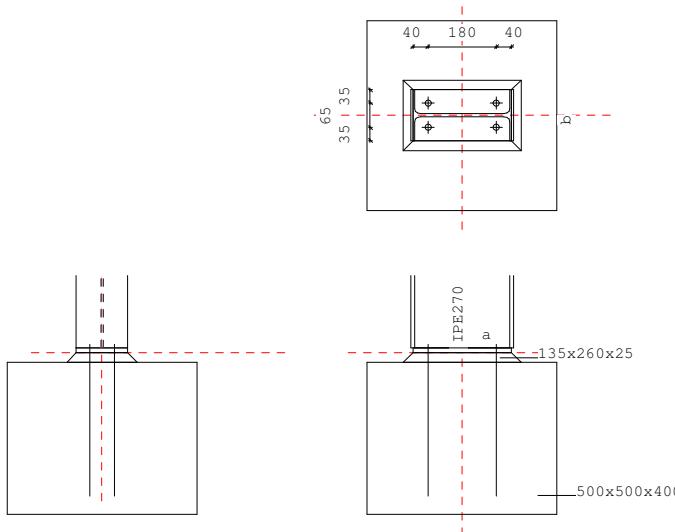
## Opmerkingen:

[ 46] T.b.v. kip is een equivalente Q-last berekend.

[ 47] Bij verlopende normaalkracht wordt de grootste drukkracht genomen.

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN****Voetpl1:1**

Verbindingstype	Voetplaat
Knopen	1,3
Rekenwaarde vloeispanning f_y;d platen	235
Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)	0
Classificatie constructie	Ongeschoord
Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten	2e orde elastisch
Statisch systeem	Statisch onbepaald
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier	Nee
Is poer gewapend?	Ja

**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Voetplaat	135x260-12	1 aw=4d af=5d
b Bout	4*M16 4.6	1

**PROFIELEN**

	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc Hoek	$f_{y;d}$
Kolom boven	IPE270	5650	Gewalst	0 0	235

**PLATEN**

Plaats	h	b	t	Exc	$a_w$	$a_f$	$a_e$	Hoek Las	$f_{y;d}$
Voetplaat Rechts	260	135	12.0	0	$\Delta\Delta$ 4	$\Delta\Delta$ 5			235

$\Delta$  = Enkele stompe of hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief  
 $\Delta\Delta$  = Dubbele hoeklas

**BOUTEN**

d <sub>n</sub>	kwal hoh	milieu	lengte v	(vanaf rechterkant)
Rechts	M16	4.6	65	Niet-corr. 400 40;220

**KRACHTEN**

Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun	Kn:1 BC:77 Sit:1 Iter:3
Boven	-37.89	-11.04	-0.00	0.00	0.00

**RESULTATEN DRUKZONE**

Vergrotingsfactor	$k_c$	:	3.00
Rekenwaarde druksterkte	$f_{c, R_d}$	:	13.33
Rekenwaarde druksterkte	$f_{j,d}$	:	26.67
Vorm van de indrukingsprent	: I-vormig	25 * 135	
	:	208 * 0	
	:	25 * 135	
Max. drukopervlakte	:	6977	
Spreidingsmaat // flenzen	$l_s$	:	20.57
Spreidingsmaat // lijf	$l_s$ lijf	:	20.57
Rek getrokken zijde	$\epsilon_{ps}$	t:	-0.00029
Momentcapaciteit	:	15.28	
Moment tbv. lassen	:	90.99	gebaseerd op 0.8*Mpld
Max. opneembare dwarskracht	:	73.81	Crit.: Afsch.cap.ankers
Trekcapaciteit ankerrij	:	90.26	

**RESULTATEN TREKZONE**

Rij	$F_{t,R_d}$	Arm	Moment	Kn:1 BC:77 Sit:1 Iter:3
2	18.95	220.0	4.17	
1	18.94	40.0	0.76	

**RESULTATEN VERANKERINGSLENGTE**

$$\begin{aligned} \eta_1 &= 1.00 \quad f_{aanh.} = 2.0 \text{ (aanhechtingsfactor)} \\ \eta_2 &= 1.00 \quad f_{verg.r.} = 1.7 \text{ (vergrotingsfactor)} \\ \sigma_{s,d} &= 102.8 \text{ N/mm}^2 \\ l_{b,d} &= f_{aanh.} * \alpha_1 * \alpha_2 * \alpha_3 * \alpha_4 * \alpha_5 * l_{b,rqd} \\ &= 2.0 * 1.00 * 1.000 * 1.0 * 1.0 * 1.0 * 177 = 354 \text{ mm} \\ l_{b,min} &= 160 \text{ mm} \end{aligned}$$

**STIJFHED**

Maatgevend criterium: Drukzone beton	Kn:1 BC:77 Sit:1 Iter:3
Verh. $M_{v,R_d}/Verh.$	Boven

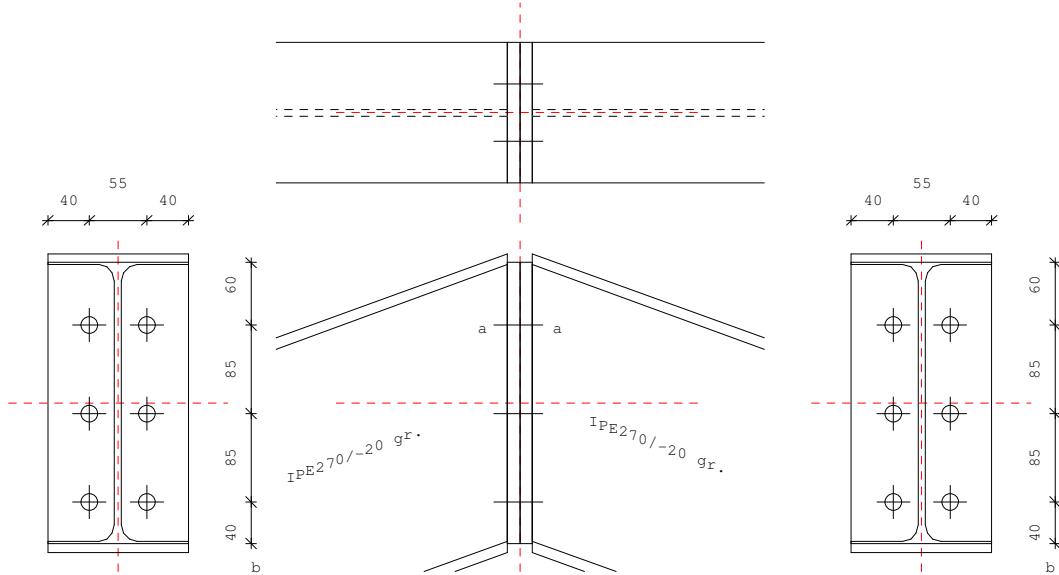
Verh.	$M_{v,R_d}$	Arm	$S_j$	$\phi$
1.0	15.28	204	<b>1983</b>	0.00771
1.2	12.74	204	3243	0.00393
1.5	10.19	204	5925	0.00172

Bij een moment  $M_v, Ed = 0.00$  geldt een stijfheid  $S_j = 5925$ .  
 De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

**TOETSING VOETPLAAT-VERBINDING**

Artikel	$m_{Ed}$	$m_{pl,R_d}$	$\sigma_{gamma Ed}$	$f_{j,d}$	Toetsing	Kn:1 BC:77 Sit:1 Iter:3
6.2.6.5	4963	8460			0.59	



**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Kopplaat	135x270-12	2 aw=4d af=5d
b Bout	6*M16 8.8	2

<b>PROFIELEN</b>	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc	Hoek	$f_{y;d}$
Rechterligger	IPE270	1516	Gewalst	0	-20	235
Linkerligger	IPE270	1516	Gewalst	0	-20	235

<b>PLATEN</b>	Plaats	h	b	t	Exc	$a_w$	$a_f$	$a_e$	Hoek	Las	$f_{y;d}$
Kopplaat	Rechts	270	135	12.0	0	$\Delta\Delta 4$	$\Delta\Delta 5$				235
Kopplaat	Links	270	135	12.0	0	$\Delta\Delta 4$	$\Delta\Delta 5$				235

$\Delta$  = Enkele stompe of hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief  
 $\Delta\Delta$  = Dubbele hoeklas

<b>BOUTEN</b>	$d_n$	kwal	hoh	milieu	lengte	v (vanaf onderkant)
Rechts	M16	8.8	55	Niet-corr.	36	40;125;210
Links	M16	8.8	55	Niet-corr.	36	40;125;210

<b>KRACHTEN</b>	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3
Links	-33.48	11.41	18.11	0.00	0.00	
Rechts	-32.98	-12.78	-18.11	0.00	0.00	
Links	-35.36	-0.73	loodrecht op doorg. profiel			
Rechts	-35.36	-0.73	loodrecht op doorg. profiel			

<b>BEZWIJKKRACHTEN</b>	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3		
Onderdeel	Rechts		
	$F_{R,d}$	Formule	$b_{eff}$
			Drukpunt 270.00
Trek liggerlijf	288.20 (6.22)	208.6	
Drukzone ligger kopplaat	446.76 (6.21)		
Trek bout	90.26		
Trek boutrijp	180.52		
Let op: De normaalkracht is verwerkt in bovengenoemde bezwijkkrachten.			
Dwarskrachtcapaciteiten:			
Stuik kopplaat	757.76		
Afsch.cap. bouten na red. trek	244.40		
Afsch. liggerlijf, frmb. 4.2	216.18		

<b>BOUTRIJKKRACHTEN</b>	Herverdeling: Nee	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3
EN3-1-8 art. 6.2.7.2	Reductie : Ja	Rechts
Rij F <sub>t,Rd,herv</sub>	F <sub>t,Rd</sub>	Arm
3 0.00	0.00	60.0
2 132.77	97.41	145.0
1 147.54	147.54	230.0
Som F = 244.95	M <sub>v,Rd</sub> = 48.06	Bout/Plaat-combinatie
Moment tbv. lassen = 113.74	gebaseerd op 1.0*Mpld	
V <sub>v,Rd</sub> = 216.18	Afsch. liggerlijf, frmb. 4.2	

<b>STIJFHEID</b>	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3
Maatgevend criterium: Trekzone bouten	Rechts
Verh. M <sub>v,Rd</sub> /Verh. Arm S <sub>j</sub> $\phi$	
1.0 48.06 199 42766 0.00112	
1.2 40.05 199 69966 0.00057	
1.5 32.04 199 127805 0.00025	
Bij een moment M <sub>v,Ed</sub> =18.11 geldt een stijfheid S <sub>j</sub> =127805.	
De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).	

Project...: 23150  
 Onderdeel: Kopspant as A

**BEZWIJKKRACHTEN**

Onderdeel	$F_{Rd}$	Formule	$b_{eff}$	Drukpunt	270.00	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3	Links
-----------	----------	---------	-----------	----------	--------	-------------------------	-------

Trek liggerlijf	288.20	(6.22)	208.6				
Drukzone ligger kopplaat	446.76	(6.21)					
Trek bout	90.26						
Trek boutrij	180.52						
Let op: De normaalkracht is verwerkt in bovengenoemde bezwijkkrachten.							
Dwarskrachtcapaciteiten:							
Stuik kopplaat	757.76						
Afsch.cap. boutingen na red. trek	244.40						
Afsch. liggerlijf, frmbl. 4.2	216.18						

**BOUTRIJKKRACHTEN** Herverdeling: Nee

EN3-1-8 art. 6.2.7.2 Rij F <sub>t,Rd,herv</sub>	Reductie	Arm	M	Criterium	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3	Links
---	----------	-----	---	-----------	-------------------------	-------

3 0.00 0.00 60.0 0.00						
2 132.77 97.41 145.0 14.12	Kopplaat: Plaat+Bout					
1 147.54 147.54 230.0 33.93	Kopplaat: Plaat+Bout					
Som F <sub>t,Rd</sub> = 244.95 M <sub>v,Rd</sub> = 48.06						
Moment tbv. lassen = 113.74						
V <sub>v,Rd</sub> = 216.18						
	Afsch. liggerlijf, frmbl. 4.2					

**STIJFHEID**

Maatgevend criterium: Trekzone bouten

Verh. M <sub>v,Rd</sub> /Verh. Arm S <sub>j</sub> φ		Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3	Links
---	--	-------------------------	-------

1.0 48.06 199 42766 0.00112			
1.2 40.05 199 69966 0.00057			
1.5 32.04 199 127805 0.00025			

Bij een moment M<sub>v,Rd</sub>=18.11 geldt een stijfheid S<sub>j</sub>=127805.

De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

**TOETSING VERBINDING**

Artikel	M <sub>w,Ed</sub>	M <sub>v,Rd</sub>	z	V <sub>wp,Ed</sub>	V <sub>wp,Rd</sub>	Toetsing	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3
---------	-------------------	-------------------	---	--------------------	--------------------	----------	-------------------------

6.2.7.1 -18.11 48.06				0.38			
6.2.7.1 18.11 48.06				0.38			

Let op: Normaalkrachten in eindige profielen zijn verwerkt in de bezwijk-en/of de boutrijkrachten. De conservatieve toetsingsformule van EN 1993-1-8 art. 6.2.7.1 (3) is niet gebruikt.

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3
--------	---------	---------	---------	----------	-------------------------

Rechts	IPE270	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.16
		EN3-1-1	6.2.8	(6.30)	0.16
		EN3-1-1	6.2.5	(6.12y)	0.16
		EN3-1-1	6.2.6	(6.17)	0.04
		EN3-1-1	6.2.3	(6.5)	0.03
		EN3-1-1	6.2.1	N+D	0.07
Links	IPE270	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.16
		EN3-1-1	6.2.8	(6.30)	0.16
		EN3-1-1	6.2.5	(6.12y)	0.16
		EN3-1-1	6.2.6	(6.17)	0.04
		EN3-1-1	6.2.3	(6.5)	0.03
		EN3-1-1	6.2.1	N+D	0.07

**MOMENTCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.3

Plaats	M <sub>v,Rd</sub>	M <sub>v,Rd,ligger</sub>	Classificatie	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3
--------	-------------------	--------------------------	---------------	-------------------------

Rechts	48.06	113.74	Niet volledig sterk	
Links	48.06	113.74	Niet volledig sterk	

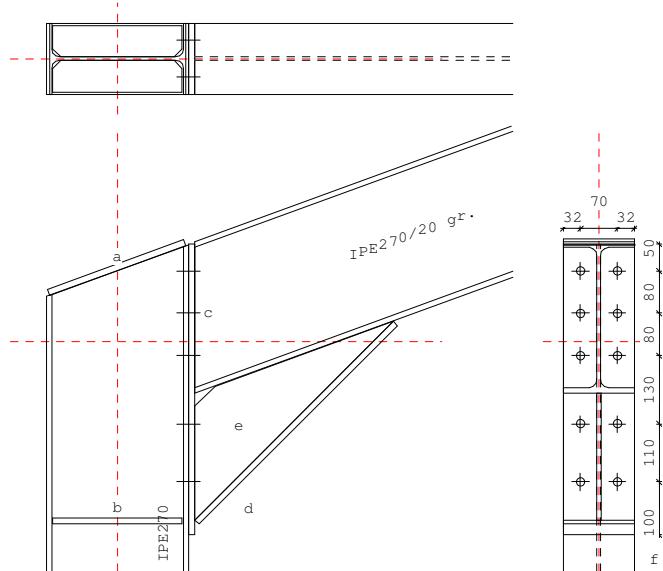
**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.2

Plaats	Punt	Grenswaarden	Actuele waarden	Kn:7 BC:93 Sit:1 Iter:3
--------	------	--------------	-----------------	-------------------------

Rechts	Punt	Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>	Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>	Classificatie	
		1	0.000	0.000	0.000	0.000	Flexibel
		2	0.040	1.000	0.018	0.282	
		3	0.040	1.000	0.040	0.352	
Links	Punt	4	0.040	1.000	0.079	0.423	
		1	0.000	0.000	0.000	0.000	Flexibel
		2	0.040	1.000	0.018	0.282	
		3	0.040	1.000	0.040	0.352	
4	0.040	1.000	0.079	0.423			

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN****Knie:1**

Verbindingstype		Knie Gebout
Knopen		2,4
Rekenwaarde vloeistand f <sub>y;d</sub> platen		235
Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)		270
Classificatie constructie		Ongeschoord
Classificatie lijf doorgaand profiel		Geschoord
Afschuiving kolomlijf actief?		Ja
Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten		2e orde elastisch
Statisch systeem		Statisch onbepaald
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier		Ja

Project...: 23150  
 Onderdeel: Kopspant as A

**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Afdekplaat	135x275-12	1 aw=4d af=5d
b Kolomschot	60x245-12	1 aw=6d af=6d
c Kopplaat	135x550-12	1 aw=4d af=5d
d Consoleflens	135x532-12	1 afe=9 aff=18 afw=4d
e Consolelijf	376x375-8	1 awe=4d awf=4d
f Bout	10*M16 8.8	1

**PROFIELEN**

	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc Hoek	f <sub>y,d</sub>
Kolom	IPE270	5650	Gewalst	0	270
Rechterligger	IPE270	2436	Gewalst	46	235
Kolom boven		135			

**PLATEN**

	Plaats	h	b	t	Exc	a <sub>w</sub>	a <sub>f</sub>	a <sub>e</sub>	Hoek	Las	f <sub>y,d</sub>
Kopplaat	Rechts	550	135	12.0	-90	ΔΔ4	ΔΔ5				235
Consolelijf	R-O	376	375	8.0		ΔΔ4	ΔΔ4				235
		240	400		(ingevoerde waarden voor h en l)						
Consolelefens	R-O	135	12.0			Δ18	Δ9				235
Schot	Onder	245	60	12.0	-340	ΔΔ6	ΔΔ6	0			235
Afdekplaat		275	135	12.0	0	ΔΔ4	ΔΔ5	20			235

Δ = Enkele stompe of hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief

ΔΔ = Dubbele hoeklas

**BOUTEN**

	d <sub>n</sub>	kwal	hoh	milieu	lengte	v (vanaf onderkant)
Rechts	M16	8.8	70	Niet-corr.	34	100;210;340;420;500

**KRACHTEN**

	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun	Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3
Onder	-47.41	19.60	81.89	0.00	0.00	
Rechts	-34.63	-37.85	-81.89	0.00	0.00	

Rechts -19.60 -47.41 loodrecht op doorg. profiel

**BEZWIJKKRACHTEN**

Onderdeel	F <sub>Rd</sub>	Formule	b <sub>eff</sub>	Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3
Afschuiving kolomlijf	269.78 (6.7)	Avc= 2209	omega=0.64 beta=1.00	
Trek kolomlijf	328.80 (6.15)	348.8		
Druk kolomlijf	529.98 (6.9)	87.2	Drukpunt 550.20	
Plooij kolomlijf	529.98	87.2	kwc=1.00 l_rel=0.65	
Trek liggerlijf	764.87 (6.22)	443.5		
Drukzone ligger kopplaat	430.99 (6.21)			
Trek bout	90.26			
Trek boutrijp	180.52			

Let op: De normaalkracht is verwerkt in bovengenoemde bezwijkkrachten.

Dwarskrachtcapaciteiten:

Stuik kolomflens	1157.31 (6.7)
Stuik kopplaat	1382.40 (6.7)
Afsch.cap. bouten na red. trek	473.26 (6.7)
Afsch. liggerlijf, frmb. 4.2	517.79 (6.7)

**BOUTRIJKRACHTEN**

	Herverdeling: Nee			Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3
	EN3-1-8 art. 6.2.7.2	Reductie	: Ja	Rechts
Rij	F <sub>t,Rd,herv</sub>	F <sub>t,Rd</sub>	Arm	M Criterium
5	0.00	0.00	50.2	0.00
4	122.35	0.00	130.2	0.00
3	133.23	5.93	210.2	1.25
2	130.62	130.62	340.2	44.44
1	133.23	133.23	450.2	59.98

$$\text{Som } F_t = 269.78 \text{ M}_v, \text{ Rd} = 105.66$$

$$\text{Moment tbv. lassen} = 113.74 \text{ gebaseerd op } 1.0 * \text{Mpld}$$

$$V_{v,Rd} = 473.26 \text{ Afsch.cap. bouten na red. trek}$$

**STIJFHEID**

Maatgevend criterium: Afschuifzone kolomlijf

Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3  
Rechts

Verh.	M <sub>v,Rd</sub> /Verh.	Arm	S <sub>j</sub>	φ
1.0	105.66	365	17267	0.00612
1.2	88.05	365	28249	0.00312
1.5	70.44	365	51601	0.00137

Bij een moment M<sub>v</sub>,Ed=81.89 geldt een stijfheid S<sub>j</sub>=36424.

De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

**TOETSING VERBINDING**

Artikel	M <sub>v,Ed</sub>	M <sub>v,Rd</sub>	z	V <sub>w<sub>p</sub>,Ed</sub>	V <sub>w<sub>p</sub>,Rd</sub>	Toetsing
6.2.7.1	-81.89	105.66			0.77	
6.2.6.1		392	19.60	269.78	0.07	

Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3

Let op: Normalkrachten in eindige profielen zijn verwerkt in de bezijk- en/of de boutrijkrachten. De conservatieve toetsingsformule van EN 1993-1-8 art. 6.2.7.1 (3) is niet gebruikt.

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing
Onder	IPE270	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)
		EN3-1-1	6.2.8	(6.30)
		EN3-1-1	6.2.5	(6.12y)
		EN3-1-1	6.2.6	(6.17)
		EN3-1-1	6.2.3	(6.5)
		EN3-1-1	6.2.1	N+D
Rechts	IPE270	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)
		EN3-1-1	6.2.8	(6.30)
		EN3-1-1	6.2.5	(6.12y)
		EN3-1-1	6.2.6	(6.17)
		EN3-1-1	6.2.3	(6.5)
		EN3-1-1	6.2.1	N+D
		EN3-1-8	T.3.4	0.10

Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3

**MOMENTCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.3

Plaats	M <sub>v,Rd</sub>	M <sub>v,Rd,ligger</sub>	Classificatie
Rechts	105.66	113.74	Niet volledig sterk

Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.2

Plaats	Punt	Grenswaarden	Actuele waarden	Classificatie
Rechts	1	0.000	0.000	0.000
	2	0.040	1.000	0.060
	3	0.040	1.000	0.137
	4	0.040	1.000	0.268

Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3

**KRACHTEN** Normaalkr. Dwarskr. Moment MSteun DSteun

Onder	-21.54	-3.71	-40.94	0.00	0.00
Links	-10.85	18.98	40.94	0.00	0.00
Links	-3.71	21.54	loodrecht op doorg. profiel		

Kn:4 BC:14 Sit:1 Iter:3

**BEZWIJKKRACHTEN**

Onderdeel	F <sub>Rd</sub>	Formule	b <sub>eff</sub>
Afschuiving kolomlijf	269.78 (6.7)	Avc= 2209 omega=0.64 beta=1.00	
Trek kolomlijf	344.69 (6.15)	348.8	
Druk kolomlijf	514.09 (6.9)	87.2	Drukpunt 550.20
Plooij kolomlijf	514.09	87.2	kwc=1.00 l_rel=0.65
Trek liggerlijf	780.76 (6.22)	443.5	
Drukzone ligger kopplaat	415.11 (6.21)		
Trek bout	90.26		
Trek boutrij	180.52		
Let op: De normaalkracht is verwerkt in bovengenoemde bezijkkrachten.			
Dwarskrachtcapaciteiten:			
Stuik kolomflens	1157.31 (6.7)		
Stuik kopplaat	1382.40 (6.7)		
Afsch.cap. bouting na red. trek	473.26 (6.7)		
Afsch. liggerlijf, frmb. 4.2	517.79 (6.7)		

Kn:4 BC:14 Sit:1 Iter:3

**BOUTRIJKRACHTEN** Herverdeling: Nee

EN3-1-8	art. 6.2.7.2	Reductie	:	Ja
Rij	F <sub>t,Rd,herv</sub>	F <sub>t,Rd</sub>	Arm	M Criterium
5	0.00	0.00	50.2	0.00
4	122.35	0.00	130.2	0.00
3	133.23	5.93	210.2	1.25
2	130.62	130.62	340.2	44.44
1	133.23	133.23	450.2	59.98
	Som F = 269.78	M <sub>v,Rd</sub> =	105.66	Afschuiving kolomlijf
	Moment tbv.	lassen =	113.74	gebaseerd op 1.0*Mpld
	V <sub>v,Rd</sub> =	473.26		Afsch.cap. bouting na red. trek

Kn:4 BC:14 Sit:1 Iter:3

**STIJFHEID**

Maatgevend criterium: Afschuiving kolomlijf

Kn:4 BC:14 Sit:1 Iter:3  
Links

Verh.	M <sub>v,Rd</sub> /Verh.	Arm	S <sub>j</sub>	φ
1.0	105.66	365	17267	0.00612
1.2	88.05	365	28249	0.00312
1.5	70.44	365	51601	0.00137

Bij een moment M<sub>v</sub>,Ed=40.94 geldt een stijfheid S<sub>j</sub>=51601.

De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as A

**TOETSING VERBINDING**

Artikel	M <sub>v, Ed</sub>	M <sub>v, Rd</sub>	z	V <sub>wp, Ed</sub>	V <sub>wp, Rd</sub>	Toetsing	Kn:4 BC:14 Sit:1 Iter:3
6.2.7.1	40.94	105.66				0.39	
6.2.6.1		392	-3.71	269.78		0.01	
Let op: Normaalkrachten in eindigende profielen zijn verwerkt in de bezwijk-en/of de boutrijkrachten. De conservatieve toetsingsformule van EN 1993-1-8 art. 6.2.7.1 (3) is niet gebruikt.							

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing	Kn:4 BC:14 Sit:1 Iter:3
Onder	IPE270	EN3-1-1	6.2.10 (6.31)	0.36	
		EN3-1-1	6.2.8 (6.30)	0.36	
		EN3-1-1	6.2.5 (6.12y)	0.36	
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.01	
		EN3-1-1	6.2.3 (6.5)	0.02	
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.03	
Links	IPE270	EN3-1-1	6.2.10 (6.31)	0.36	
		EN3-1-1	6.2.8 (6.30)	0.36	
		EN3-1-1	6.2.5 (6.12y)	0.36	
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.06	
		EN3-1-1	6.2.3 (6.5)	0.01	
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.07	
		EN3-1-8	T.3.4	0.05	

**MOMENTCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.3

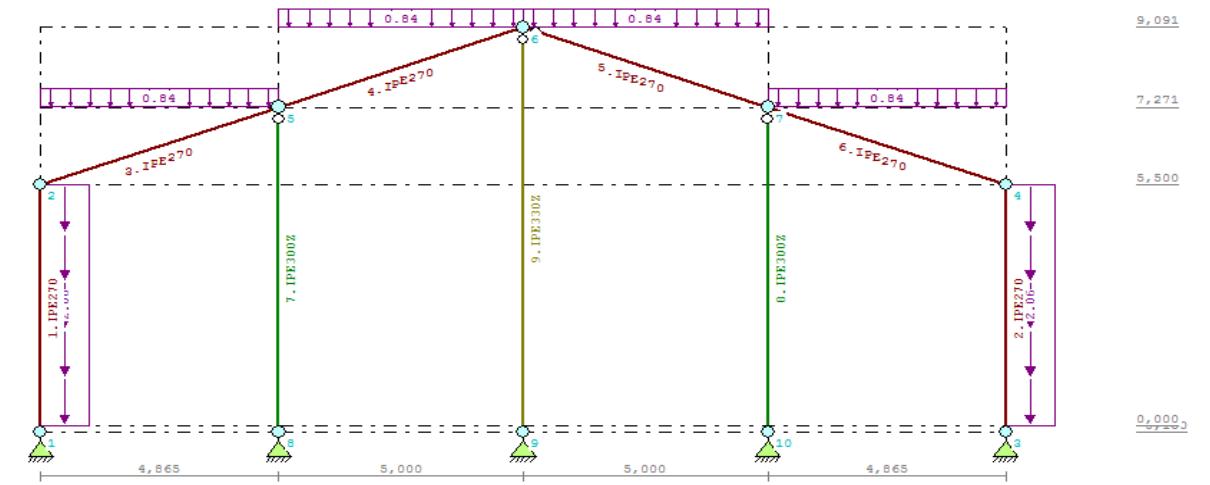
Plaats	M <sub>v, Rd</sub>	M <sub>v, Rd, ligger</sub>	Classificatie	Kn:4 BC:14 Sit:1 Iter:3
Links	105.66	113.74	Niet volledig sterk	

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.2

Plaats	Punt	Grenswaarden		Actuele waarden		Classificatie	Kn:4 BC:14 Sit:1 Iter:3
		Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>	Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>		
Links	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Flexibel	
	2	0.040	1.000	0.060	0.619		
	3	0.040	1.000	0.137	0.774		
	4	0.040	1.000	0.268	0.929		

### 3.3 Kopspant as G

**Schema** Kopspant as G



		bel	$\psi_t$	Perm	verand
<b>q1</b>					
Hellend dak	perm	1,00 x	3,65 x	1,00 x 0,23	= 0,84 kN/m1
	sneeuw	1,00 x	3,65 x	1,00 x 0,56 x 0,75	= 1,53 kN/m1
	verand	1,00 x	3,65 x	1,00 x 0,00 x 0,00	= 0,00 kN/m1
				<b>Totaal</b>	<b>0,84 1,53 kN/m1</b>

<b>q2</b>	Gevel	1,00 x	5,15 x	1,00 x 0,40	= 2,06 kN/m1
-----------	-------	--------	--------	-------------	--------------

<b>q3</b>	(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9)	h x	$\gamma$ x	Ka x	b	
	horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$	3,20 x	7,60 x	0,27 x	2,65	= 17,46 kN/m1

<b>q4</b>	(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9)	h x	$\gamma$ x	Ka x	b	
	horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$	4,00 x	7,60 x	0,27 x	2,65	= 21,83 kN/m1

sneeuw, wind en veranderlijke belasting op het spant worden door de belastinggenerator gegenereerd  
Belastingbreedte: 3,65 m1

zie voor berekening uitvoer blad 72 t/m 98

Project...: 23150  
 Onderdeel: Kopspant as G  
 Dimensies: KN; m; rad (tenzij anders aangegeven)  
 Datum....: 02/02/2016  
 Bestand..: P:\Project\23150\berekeningen\23150-kopspant as G-V5.rww

Belastingbreedte.: 3.650  
 Rekenmodel.....: 2e-orde-elastisch.  
 Theorieén voor de bepaling van de krachtsverdeling:  
 1) Uiterste grenstoestand:  
   Geometrisch niet lineair alle staven.  
   Fysisch lineair alle staven.  
 2) Gebruiksgrenstoestand:  
   Geometrisch niet lineair alle staven.  
   Fysisch lineair alle staven.

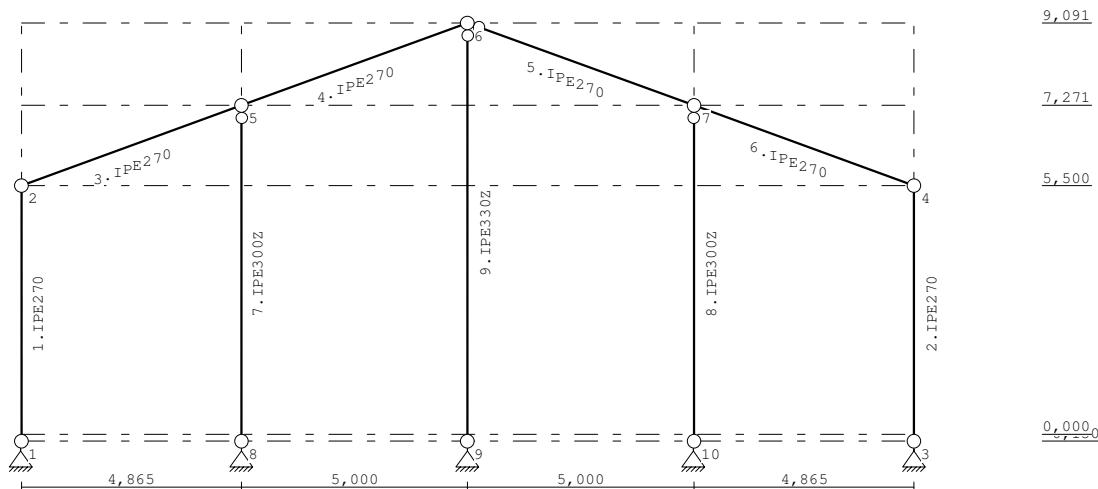
Maximum aantal iteraties.....: 50  
 Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
 Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

Gunstige werking van de permanente belasting wordt automatisch verwerkt

#### Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-3:2003	C1:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-4:2005	C2:2011	NB:2011(nl)
Staal	NEN-EN 1993-1-1:2006	C2:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1993-1-8:2006	C2:2009	NB:2011(nl)

#### GEOMETRIE



#### STRAMIENLIJNEN

Nr.	X	Z-min	Z-max
1	0.000	-0.150	9.091
2	9.865	-0.150	9.091
3	19.730	-0.150	9.091
4	4.865	-0.150	9.091
5	14.865	-0.150	9.091

#### NIVEAUS

Nr.	Z	X-min	X-max
1	-0.150	0.000	19.730
2	0.000	0.000	19.730
3	5.500	0.000	19.730
4	9.091	0.000	19.730
5	7.271	0.000	19.730

#### MATERIALEN

Mt Omschrijving E-modulus[N/mm<sup>2</sup>] S.M. Pois. Uitz. coëff  
 1 S235                    210000 78.5 0.30 1.2000e-005

#### PROFIELEN [mm]

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1 IPE270	1:S235	4.5900e+003	5.7900e+007	0.00
2 IPE300Z	1:S235	5.3800e+003	6.0400e+006	0.00
3 IPE330Z	1:S235	6.2600e+003	7.8800e+006	0.00

#### PROFIELEN vervolg [mm]

Prof. Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1 0:Normaal	135	270	135.0					
2 0:Normaal	150	300	75.0					
3 0:Normaal	160	330	80.0					

Project...: 23150  
Onderdeel: Kopspant as G

**KNOPEN**

Knoop	X	Z	Knoop	X	Z
1	0.000	-0.150	6	9.865	9.091
2	0.000	5.500	7	14.865	7.271
3	19.730	-0.150	8	4.865	-0.150
4	19.730	5.500	9	9.865	-0.150
5	4.865	7.271	10	14.865	-0.150

**STAVEN**

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:IPE270	NDM	NDM	5.650	
2	3	4	1:IPE270	NDM	NDM	5.650	
3	2	5	1:IPE270	NDM	NDM	5.177	
4	5	6	1:IPE270	NDM	NDM	5.321	
5	6	7	1:IPE270	ND-	NDM	5.321	
6	7	4	1:IPE270	NDM	NDM	5.177	
7	8	5	2:IPE300Z	NDM	ND-	7.421	
8	10	7	2:IPE300Z	NDM	ND-	7.421	
9	9	6	3:IPE330Z	NDM	ND-	9.241	

**VASTE STEUNPUNTEN**

Nr. knoop Kode XZR 1=vast 0=vrij Hoek

1	1 110	0.00
2	3 110	0.00
3	8 110	0.00
4	9 110	0.00
5	10 110	0.00

**BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.**

Betrouwbaarheidsklasse.....: 1 Referentieperiode....: 15  
Gebouwdiepte.....: 32.00 Gebouwhoogte.....: 9.30  
Niveau aansl.terrein.....: 0.00 E.g. scheid.w. [kN/m<sup>2</sup>]: 1.20

**WIND**

Terrein categorie ...[4.3.2]...: Onbebouwd  
Windgebied .....: 3 Vb,0 ...[4.2].....: 24.500  
Referentie periode wind.....: 15.00 Vb(p)...[4.2].....: 22.397  
K .....: 0.280 n ...[4.2].....: 0.500  
Positie spant in het gebouw....: 0.000 Kr ...[4.3.2].....: 0.209  
z0 .....[4.3.2]....: 0.200 Zmin ...[4.3.2].....: 4.000  
Co wind van links ...[4.3.3]....: 1.000 Co wind van rechts....: 1.000  
Co wind loodrecht ...[4.3.3]....: 1.000  
Cpi wind van links ...[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
Cpi windloodrecht ...[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
Cpi wind van rechts ...[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
Cfr windwrijving ...[7.5]....: 0.040

**SNEEUW**

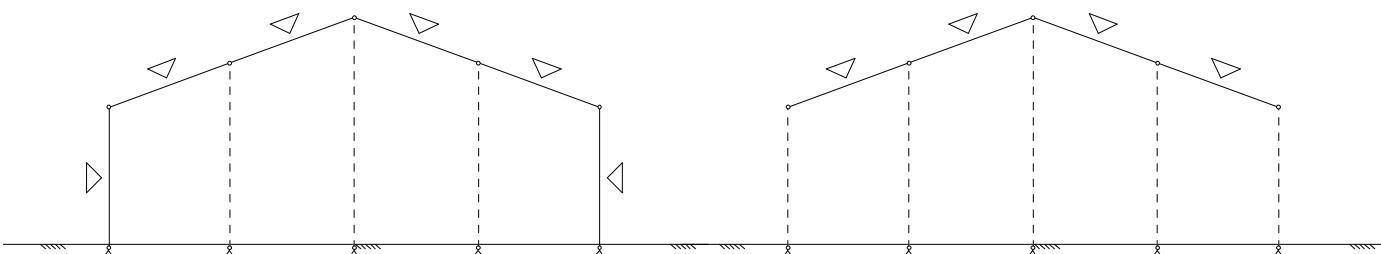
Sneeuwbelasting (sk) 50 jaar : 0.70  
Sneeuwbelasting (sn) n jaar : 0.53

**STAAFTYPEN**

Type	staven
4:Wand / kolom.	: 7-9
5:Linker gevel.	: 1
6:Rechter gevel.	: 2
7:Dak.	: 3-6

**LASTVELDEN**

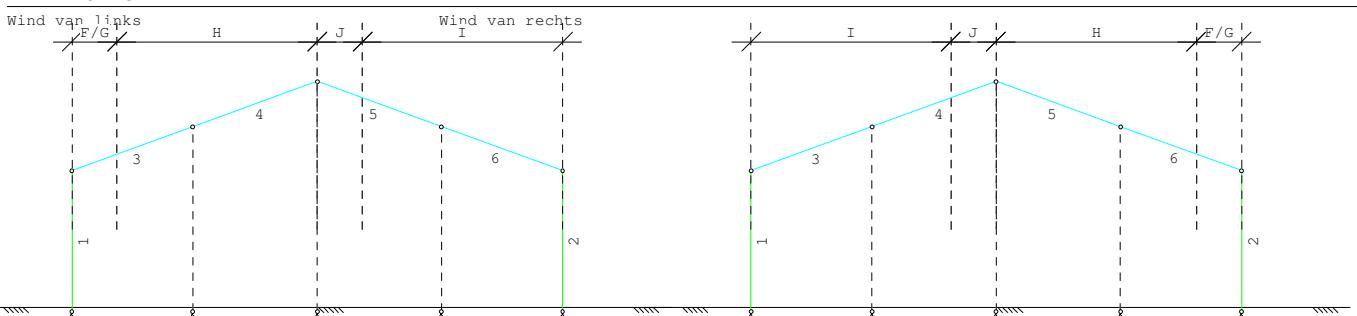
Wind staven Sneeuw staven

**WIND DAKTYPES**

Nr.	Staaf	Type	reductie bij	reductie bij	Cpe volgens art:
			wind van links	wind van Rechts	
1	1	Gevel	1.000	1.000	7.2.2
2	3-4	Zadeldak	1.000	1.000	7.2.5
3	5-6	Zadeldak	1.000	1.000	7.2.5
4	2	Gevel	1.000	1.000	7.2.2

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**WIND ZONES****WIND VAN LINKS ZONES**

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	1	0.000	5.650	D
2	3-4	0.000	1.818	F/G
3	3-4	1.818	8.047	H
4	5-6	0.000	1.818	J
5	5-6	1.818	8.047	I
6	2	0.000	5.650	E

**WIND VAN RECHTS ZONES**

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	2	0.000	5.650	D
2	5-6	0.000	1.818	F/G
3	5-6	1.818	8.047	H
4	3-4	0.000	1.818	J
5	3-4	1.818	8.047	I
6	1	0.000	5.650	E

**Wind indexen**

Index	CsCd	Cpe/Cpi	qp	breedte	reductie	Qw	Zone	Hoek(en)
Qw1		0.300	0.570	3.650	-0.624			
Qw2		-0.300	0.570	3.650	0.624			
Qw3	1.00	0.800	0.570	3.650	-1.664	D		
Qw4	1.00	0.367	0.570	3.650	-0.763	F	20.0	
Qw5	1.00	0.267	0.570	3.650	-0.555	H	20.0	
Qw6	1.00	-0.833	0.570	3.650	1.733	J	20.0	
Qw7	1.00	-0.400	0.570	3.650	0.832	I	20.0	
Qw8	1.00	0.500	0.570	3.650	-1.040	E		
Qw9		-0.200	0.570	3.650	0.416			
Qw10		0.200	0.570	3.650	-0.416			
Qw11	1.00	-0.767	0.570	3.650	1.595	F	20.0	
Qw12	1.00	-0.267	0.570	3.650	0.555	H	20.0	
Qw13	1.00	-0.800	0.570	3.650	1.664	D		
Qw14	1.00	-0.500	0.570	3.650	1.040	E		
Qw15	1.00	-1.200	0.570	3.650	2.496			
Qw16	1.00	1.200	0.570	3.650	-2.496			
Qw17	1.00	-1.333	0.570	1.860	1.413		20.0	
Qw18	1.00	-1.233	0.570	1.860	1.307		20.0	
Qw19	1.00	-0.667	0.570	1.790	0.680		20.0	
Qw20	1.00	-0.500	0.570	3.650	1.040			
Qw21	1.00	0.500	0.570	3.650	-1.040			

**Sneeuw indexen**

Index	art	$\mu$	$s_k$	red.	posfac	breedte	$Q_s$	hoek
Qs1	5.3.3	0.800	0.53	1.00		3.650	1.535	20.0
Qs2	5.3.3	0.400	0.53	1.00		3.650	0.767	20.0

**BELASTINGGEVALLEN**

B.G.	Omschrijving	Type
1	Permanente belasting	EGZ=-1.00
2	Stortbelasting	4 Ver. belasting door opslag
g	3 Wind van links onderdruk A	7
g	4 Wind van links overdruk A	8
g	5 Wind van links onderdruk B	9
g	6 Wind van links overdruk B	10
g	7 Wind van links onderdruk C	37
g	8 Wind van links overdruk C	38
g	9 Wind van links onderdruk D	39
g	10 Wind van links overdruk D	40
g	11 Wind van rechts onderdruk A	11
g	12 Wind van rechts overdruk A	12
g	13 Wind van rechts onderdruk B	13
g	14 Wind van rechts overdruk B	14
g	15 Wind van rechts onderdruk C	41
g	16 Wind van rechts overdruk C	42
g	17 Wind van rechts onderdruk D	43
g	18 Wind van rechts overdruk D	44
g	19 Wind loodrecht onderdruk A	15
g	20 Wind loodrecht overdruk A	16
g	21 Wind loodrecht onderdruk B	45
g	22 Wind loodrecht overdruk B	46
g	23 Sneeuw A	22
g	24 Sneeuw B	23
g	25 Sneeuw C	33

g = gegenereerd belastinggeval

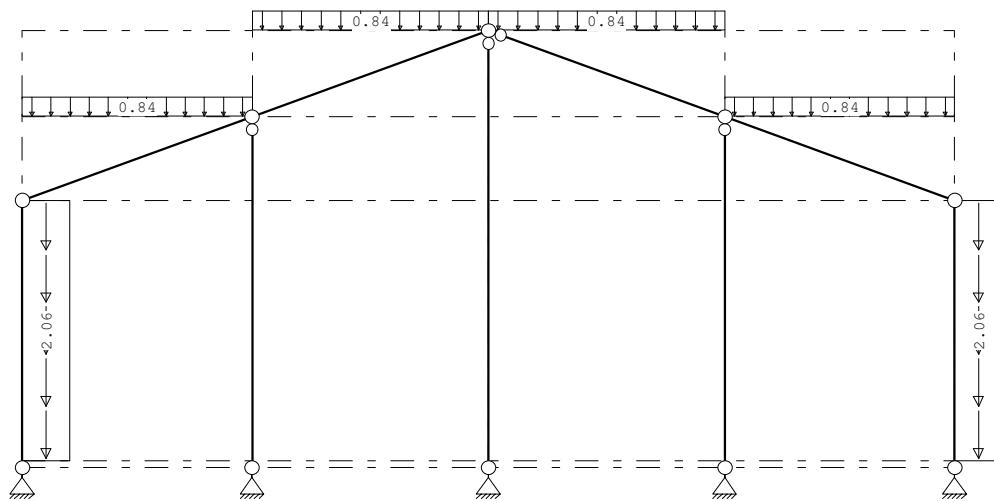
Project..: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

Eigen gewicht van alle staven is meegenomen in berekening. Richting: ↓

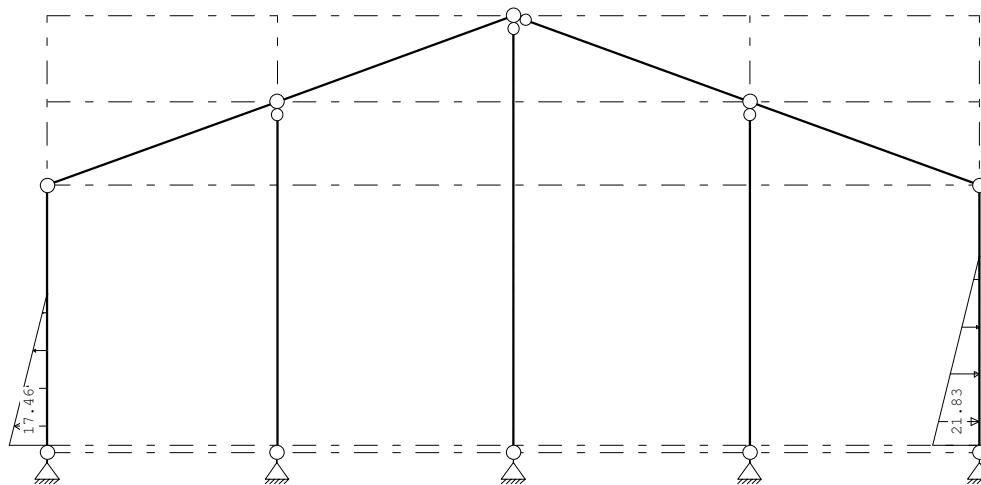
**STAABBELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	-0.84	-0.84	0.000	0.000			
4 3:QZgeProj.	-0.84	-0.84	0.000	0.000			
5 3:QZgeProj.	-0.84	-0.84	0.000	0.000			
6 3:QZgeProj.	-0.84	-0.84	0.000	0.000			
1 2:QXLokaal	-2.06	-2.06	0.150	0.000			
2 2:QXLokaal	-2.06	-2.06	0.150	0.000			

**BELASTINGEN**

B.G:2 Stortbelasting

**STAABBELASTINGEN**

B.G:2 Stortbelasting

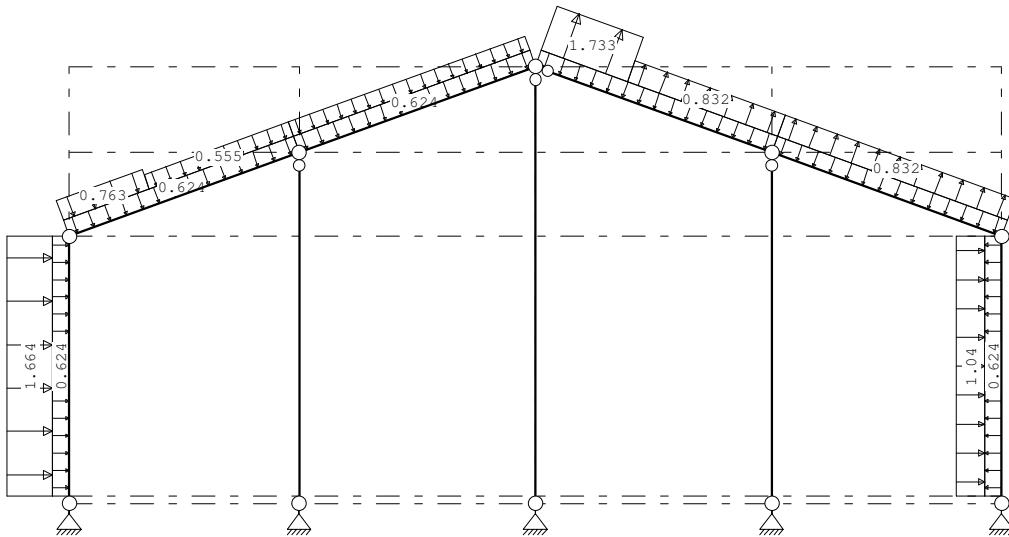
Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	17.46	0.00	0.150	2.300	1.0	0.9	0.8
2 1:QZLokaal	-21.83	0.00	0.150	1.500	1.0	0.9	0.8

Project..: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links onderdruk A

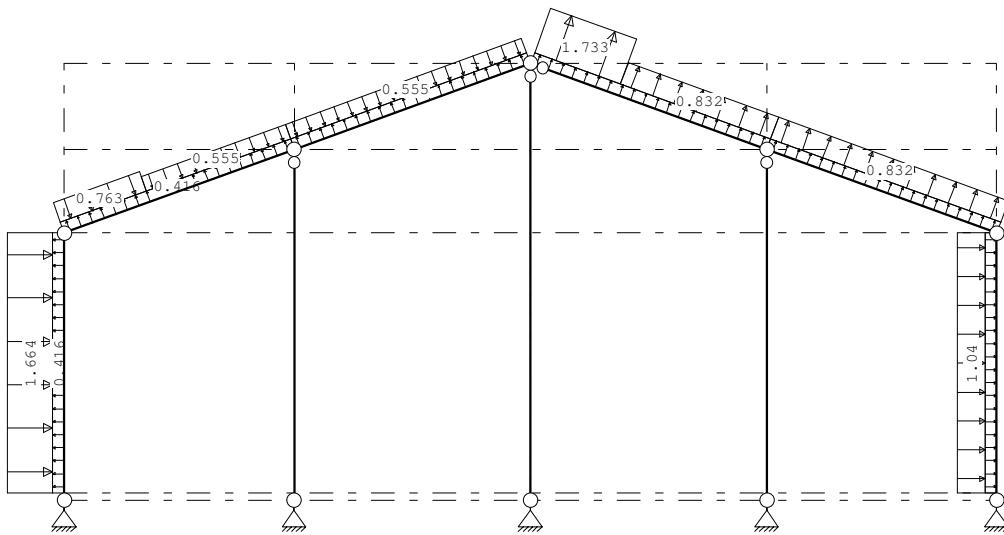
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.66	-1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.76	-0.76	0.000	3.242	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw6	1.73	1.73	0.000	3.386	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links overdruk A

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links overdruk A

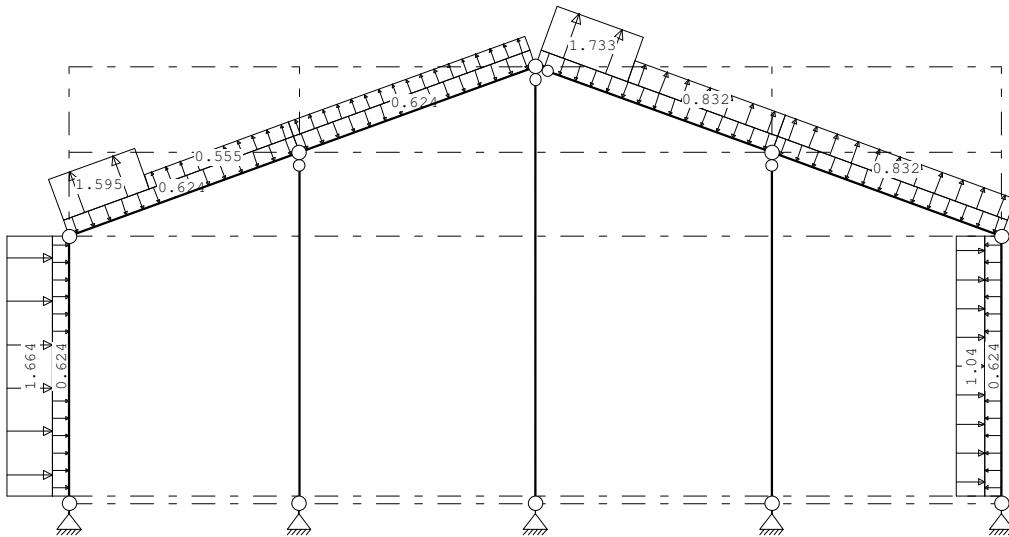
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.66	-1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.76	-0.76	0.000	3.242	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw6	1.73	1.73	0.000	3.386	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BELASTINGEN**

B.G:5 Wind van links onderdruk B

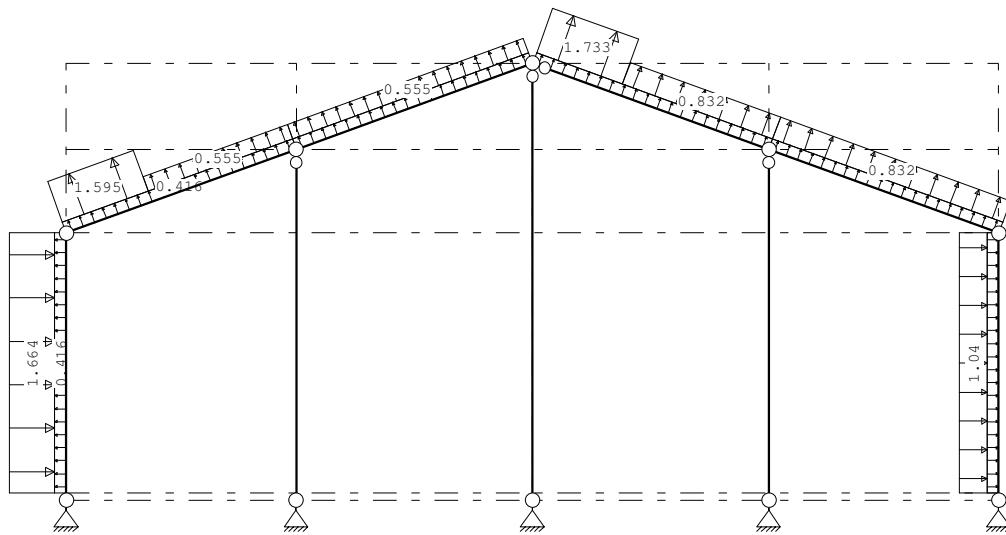
**STAABBELASTINGEN**

B.G:5 Wind van links onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.66	-1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw11	1.59	1.59	0.000	3.242	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw6	1.73	1.73	0.000	3.386	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:6 Wind van links overdruk B

**STAABBELASTINGEN**

B.G:6 Wind van links overdruk B

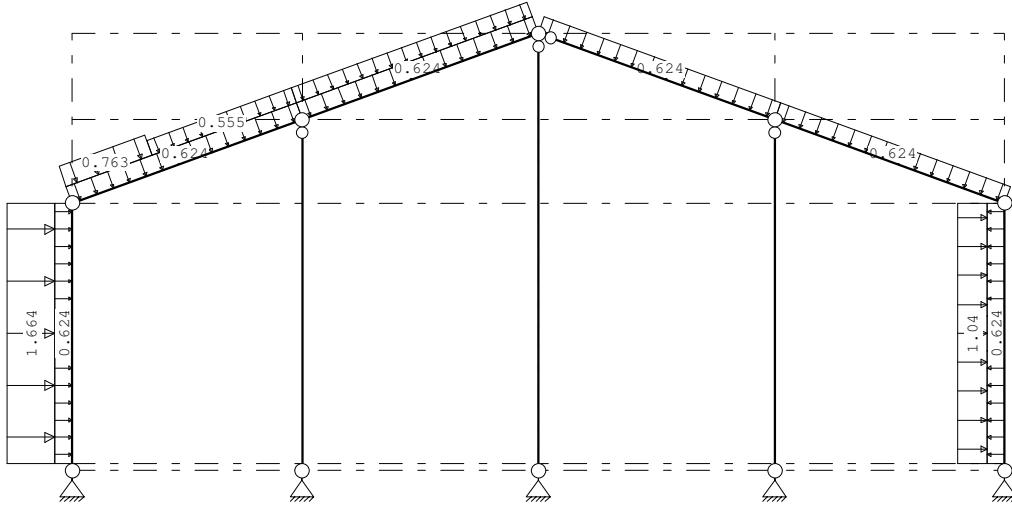
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.66	-1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw11	1.59	1.59	0.000	3.242	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw6	1.73	1.73	0.000	3.386	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BELASTINGEN**

B.G:7 Wind van links onderdruk C

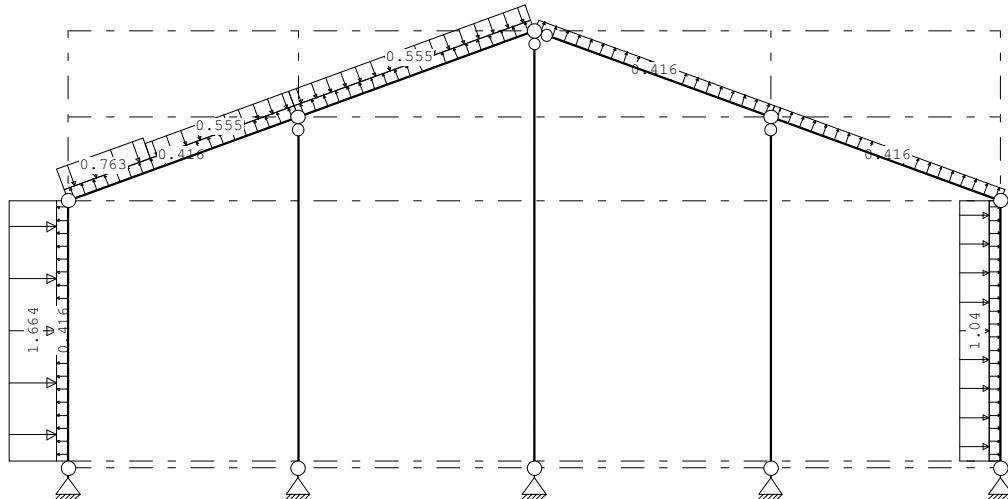
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:7 Wind van links onderdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.66	-1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.76	-0.76	0.000	3.242	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links overdruk C

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links overdruk C

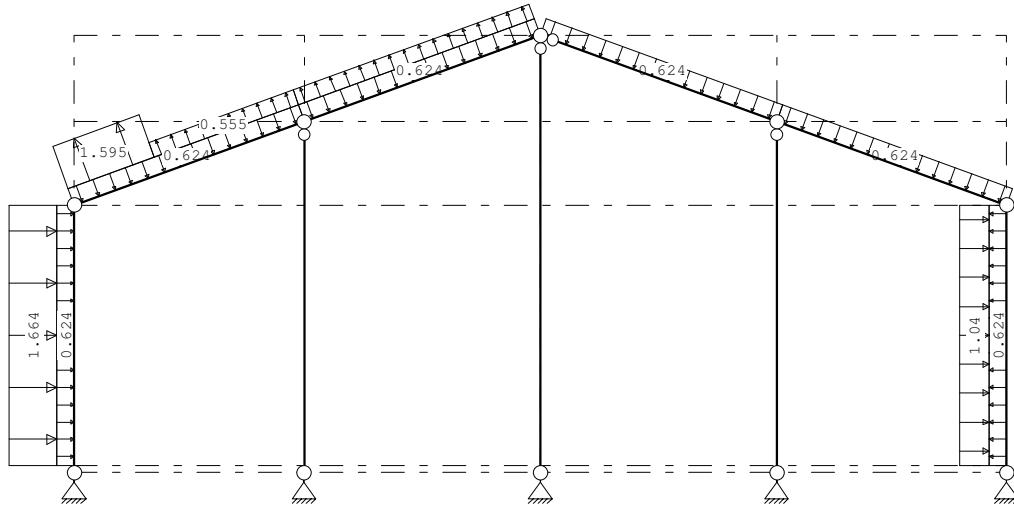
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.66	-1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.76	-0.76	0.000	3.242	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BELASTINGEN**

B.G:9 Wind van links onderdruk D

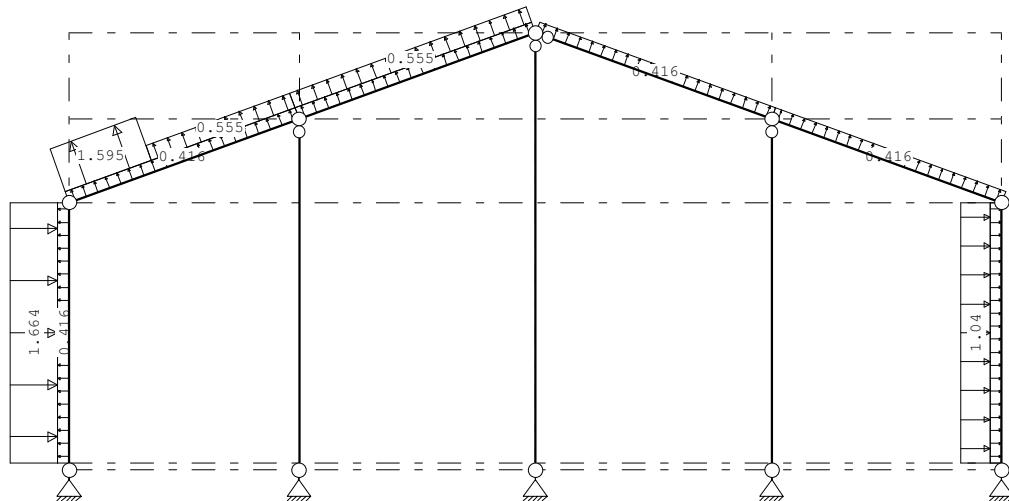
**STAABFELASTINGEN**

B.G:9 Wind van links onderdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.66	-1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw11	1.59	1.59	0.000	3.242	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:10 Wind van links overdruk D

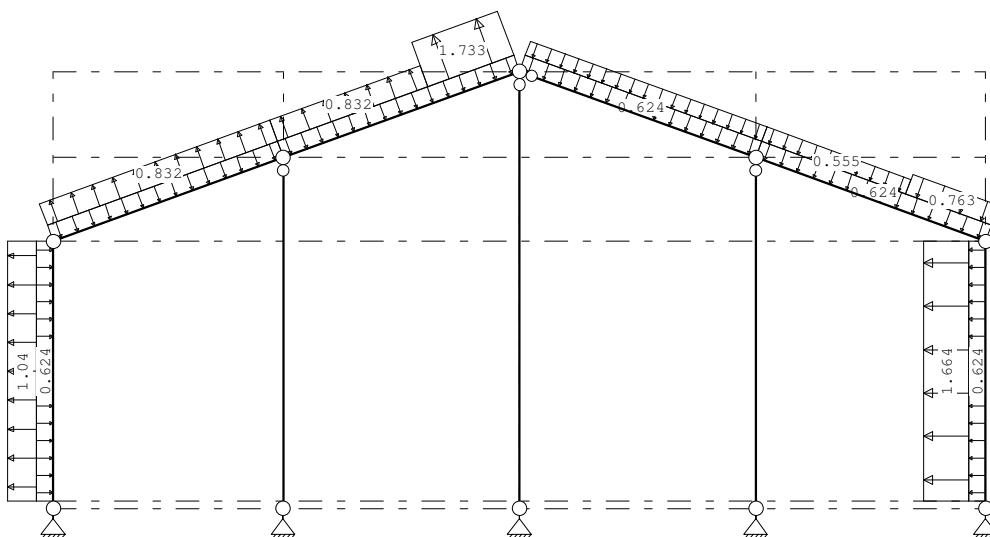
**STAABFELASTINGEN**

B.G:10 Wind van links overdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-1.66	-1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw11	1.59	1.59	0.000	3.242	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	1.935	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

## BELASTINGEN

B.G:11 Wind van rechts onderdruk A



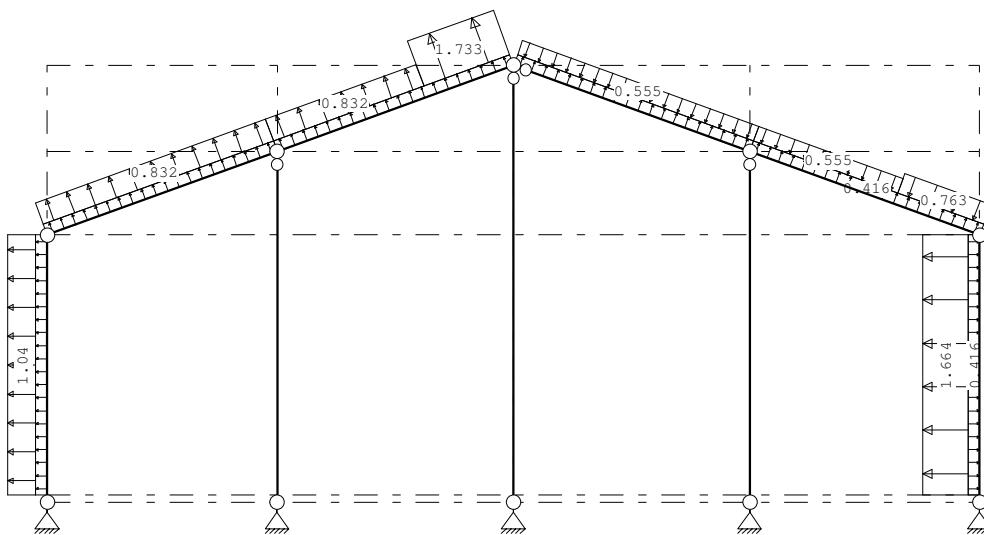
## STAAFBELASTINGEN

B.G:11 Wind van rechts onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.66	1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw4	-0.76	-0.76	3.242	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	1.73	1.73	3.386	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

## BELASTINGEN

B.G:12 Wind van rechts overdruk A



## STAAFBELASTINGEN

B.G:12 Wind van rechts overdruk A

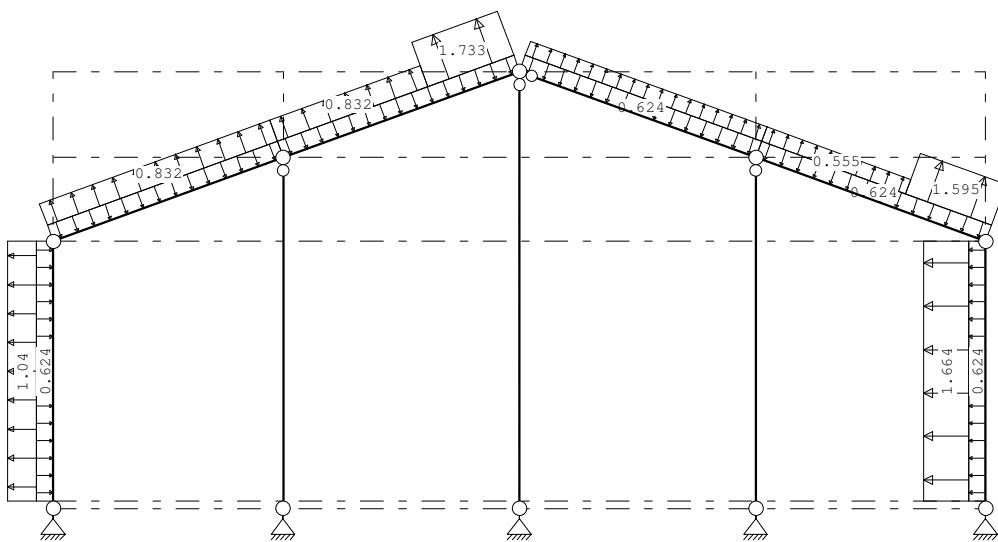
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.66	1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw4	-0.76	-0.76	3.242	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	1.73	1.73	3.386	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts onderdruk B

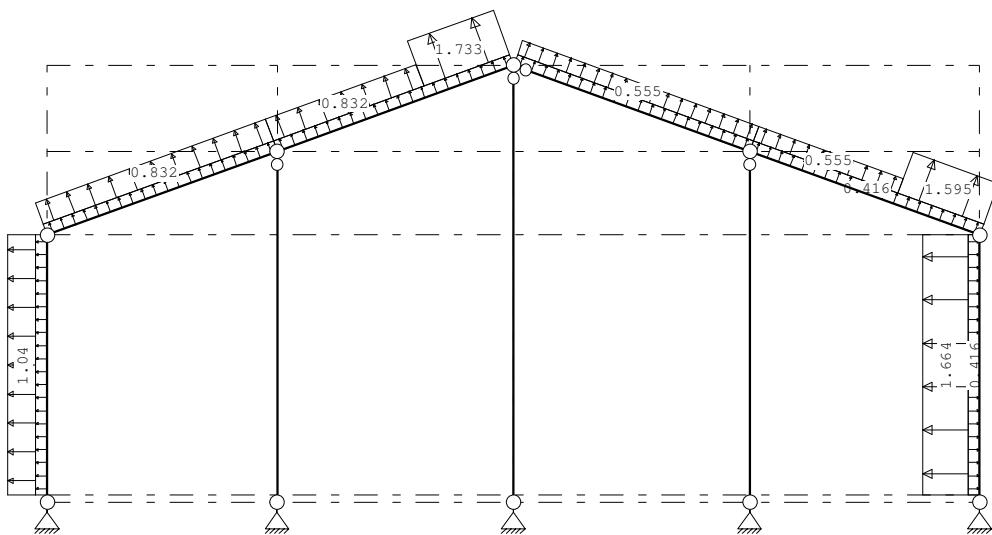
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.66	1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw11	1.59	1.59	3.242	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	1.73	1.73	3.386	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:14 Wind van rechts overdruk B

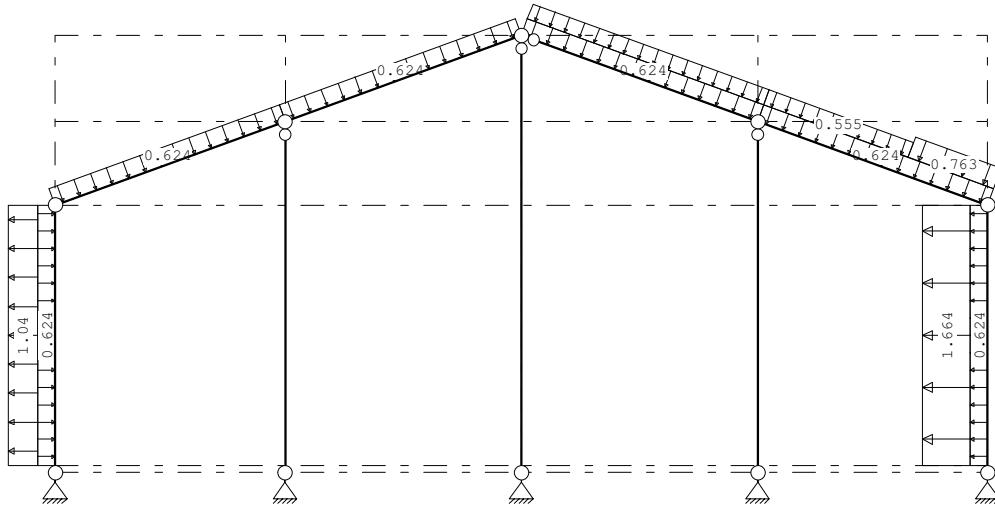
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:14 Wind van rechts overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.66	1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw11	1.59	1.59	3.242	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	1.73	1.73	3.386	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.83	0.83	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:15 Wind van rechts onderdruk C

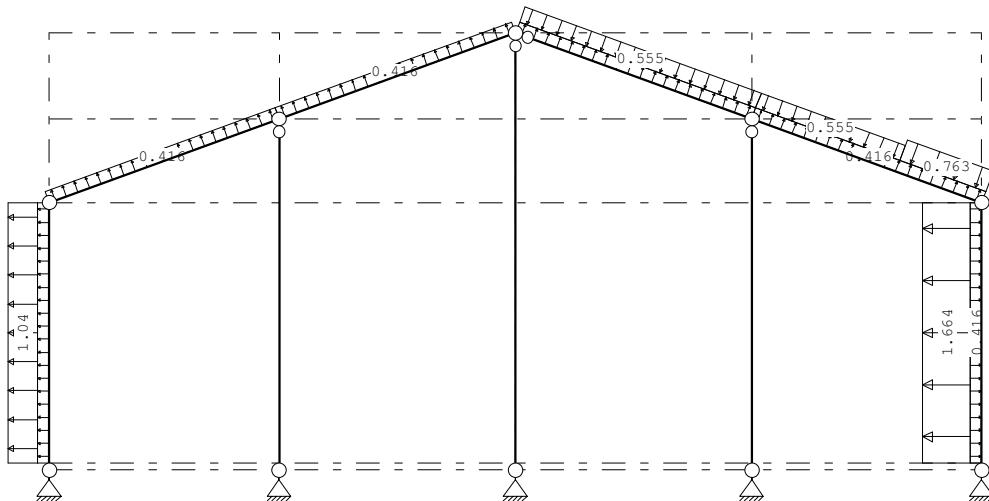
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:15 Wind van rechts onderdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.66	1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw4	-0.76	-0.76	3.242	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:16 Wind van rechts overdruk C

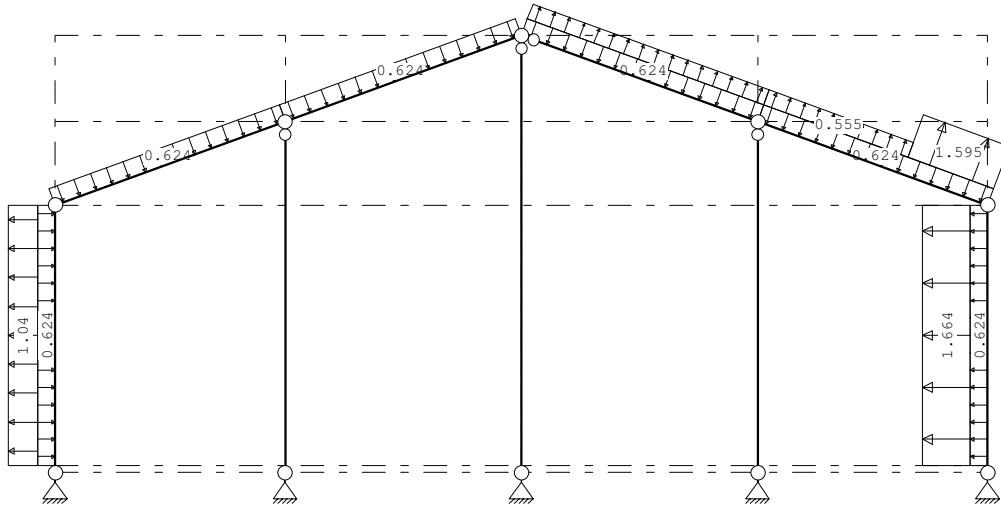
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:16 Wind van rechts overdruk C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.66	1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw4	-0.76	-0.76	3.242	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw5	-0.55	-0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts onderdruk D

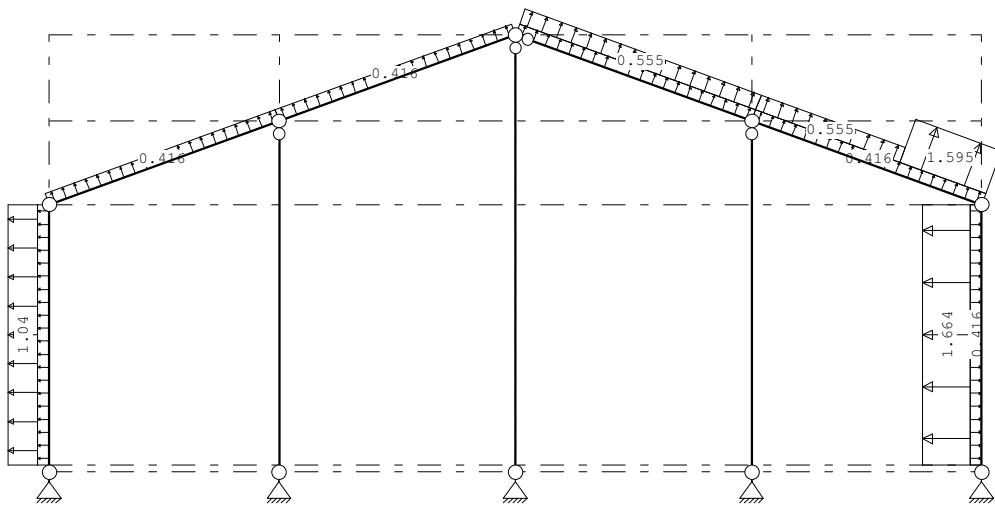
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts onderdruk D

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.66	1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw11	1.59	1.59	3.242	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:18 Wind van rechts overdruk D

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:18 Wind van rechts overdruk D

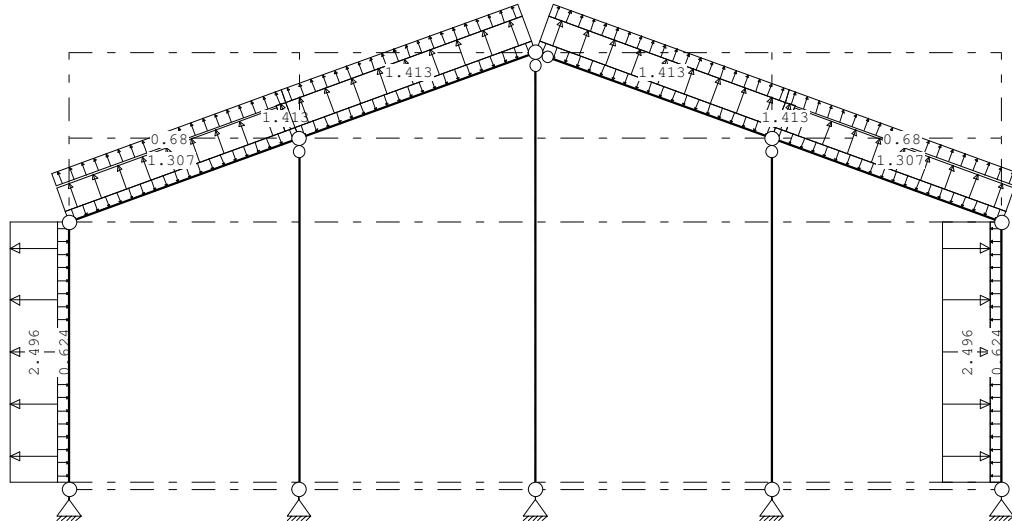
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	1.66	1.66	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw11	1.59	1.59	3.242	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	1.935	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw12	0.55	0.55	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw14	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BELASTINGEN**

B.G:19 Wind loodrecht onderdruk A

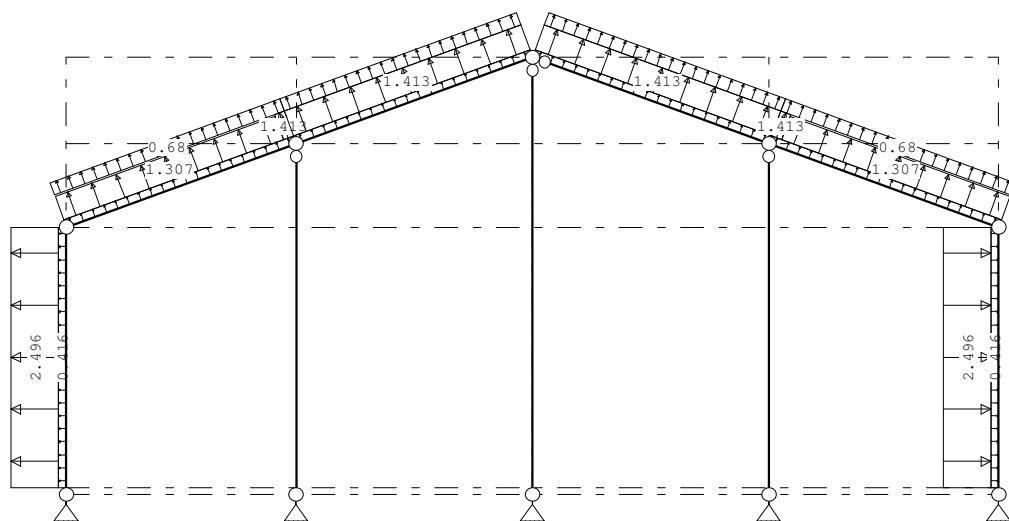
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:19 Wind loodrecht onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw15	2.50	2.50	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw16	-2.50	-2.50	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw17	1.41	1.41	4.948	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw18	1.31	1.31	0.000	0.229	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw19	0.68	0.68	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw17	1.41	1.41	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw19	0.68	0.68	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw17	1.41	1.41	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw19	0.68	0.68	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw18	1.31	1.31	0.229	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw17	1.41	1.41	0.000	4.948	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw19	0.68	0.68	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:20 Wind loodrecht overdruk A

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:20 Wind loodrecht overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw15	2.50	2.50	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw16	-2.50	-2.50	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw17	1.41	1.41	4.948	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw18	1.31	1.31	0.000	0.229	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw19	0.68	0.68	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw17	1.41	1.41	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

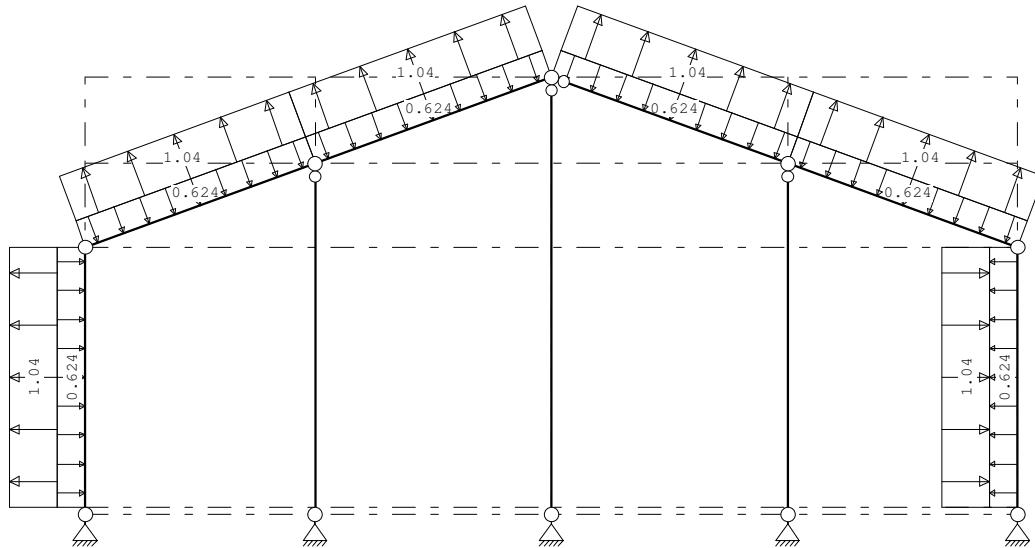
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:20 Wind loodrecht overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
4 1:QZLokaal	Qw19	0.68	0.68	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw17	1.41	1.41	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw19	0.68	0.68	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw18	1.31	1.31	0.229	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw17	1.41	1.41	0.000	4.948	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw19	0.68	0.68	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:21 Wind loodrecht onderdruk B

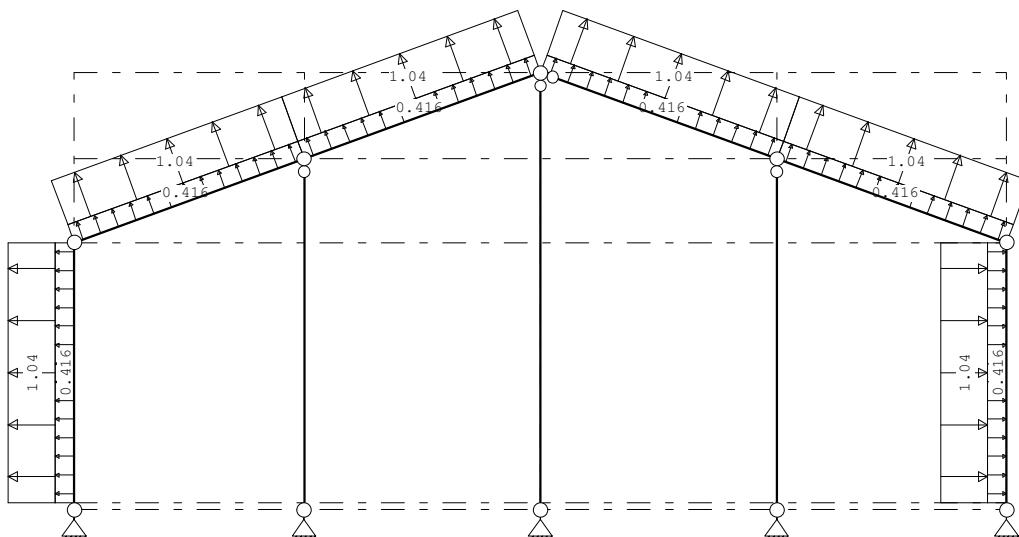
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:21 Wind loodrecht onderdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw2	0.62	0.62	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw21	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:22 Wind loodrecht overdruk B

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:22 Wind loodrecht overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw9	0.42	0.42	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw10	-0.42	-0.42	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

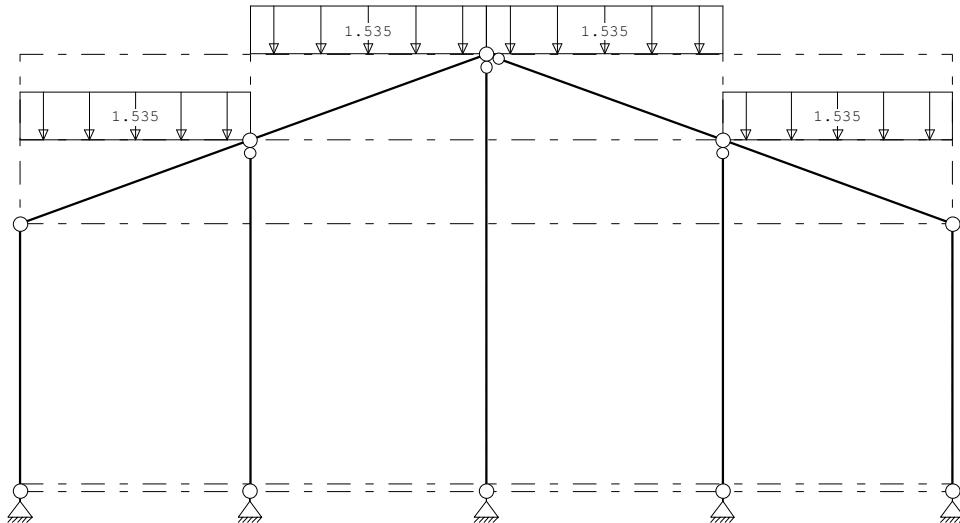
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:22 Wind loodrecht overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw21	-1.04	-1.04	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw20	1.04	1.04	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:23 Sneeuw A

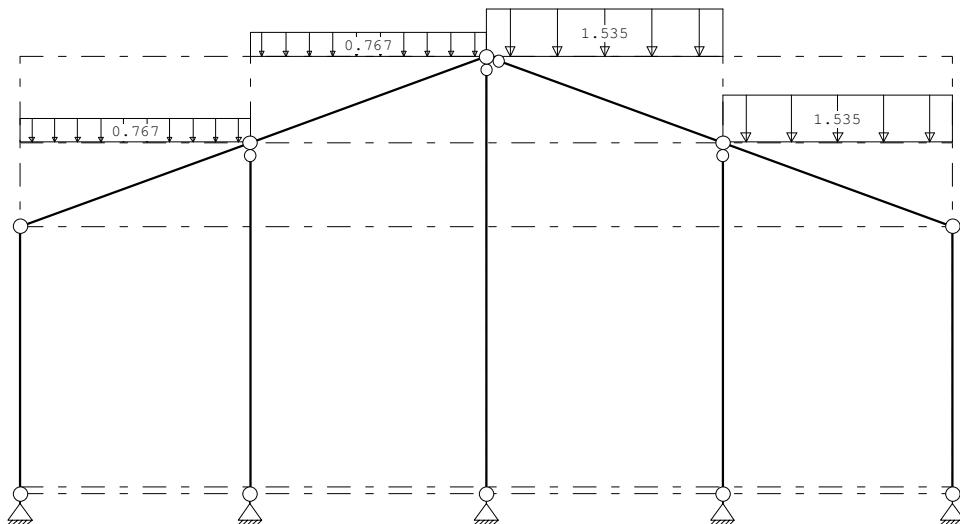
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:23 Sneeuw A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs1	-1.53	-1.53	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs1	-1.53	-1.53	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 3:QZgeProj.	Qs1	-1.53	-1.53	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 3:QZgeProj.	Qs1	-1.53	-1.53	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:24 Sneeuw B

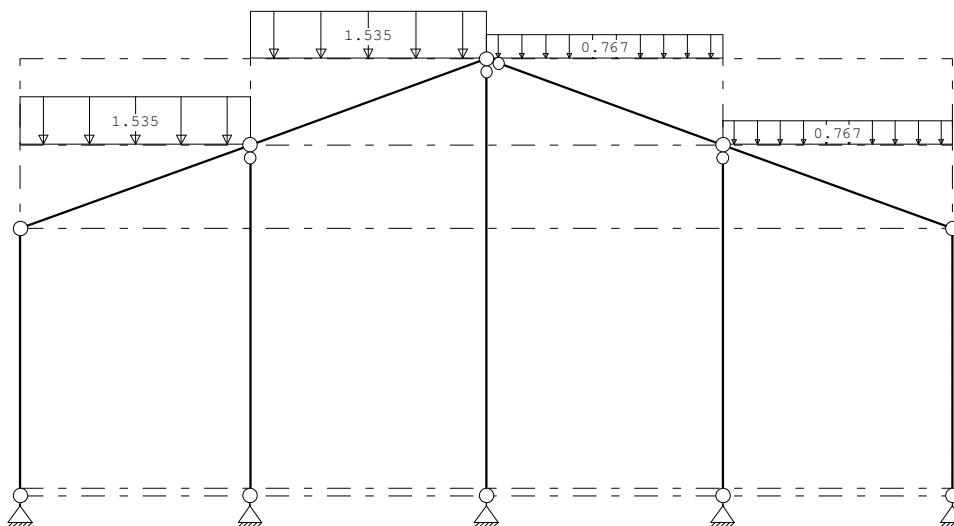
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:24 Sneeuw B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs2	-0.77	-0.77	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs2	-0.77	-0.77	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 3:QZgeProj.	Qs1	-1.53	-1.53	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 3:QZgeProj.	Qs1	-1.53	-1.53	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:25 Sneeuw C

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:25 Sneeuw C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs1	-1.53	-1.53	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs1	-1.53	-1.53	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 3:QZgeProj.	Qs2	-0.77	-0.77	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 3:QZgeProj.	Qs2	-0.77	-0.77	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C. Iteratie Status

1	3 Nauwkeurigheid bereikt
2	3 Nauwkeurigheid bereikt
3	3 Nauwkeurigheid bereikt
4	3 Nauwkeurigheid bereikt
5	3 Nauwkeurigheid bereikt
6	3 Nauwkeurigheid bereikt
7	3 Nauwkeurigheid bereikt
8	3 Nauwkeurigheid bereikt
9	3 Nauwkeurigheid bereikt
10	3 Nauwkeurigheid bereikt
11	3 Nauwkeurigheid bereikt
12	3 Nauwkeurigheid bereikt
13	3 Nauwkeurigheid bereikt
14	3 Nauwkeurigheid bereikt
15	3 Nauwkeurigheid bereikt
16	3 Nauwkeurigheid bereikt
17	3 Nauwkeurigheid bereikt
18	3 Nauwkeurigheid bereikt
19	3 Nauwkeurigheid bereikt
20	3 Nauwkeurigheid bereikt
21	3 Nauwkeurigheid bereikt
22	3 Nauwkeurigheid bereikt
23	3 Nauwkeurigheid bereikt
24	3 Nauwkeurigheid bereikt
25	3 Nauwkeurigheid bereikt
26	3 Nauwkeurigheid bereikt
27	3 Nauwkeurigheid bereikt
28	3 Nauwkeurigheid bereikt
29	3 Nauwkeurigheid bereikt
30	3 Nauwkeurigheid bereikt
31	3 Nauwkeurigheid bereikt
32	3 Nauwkeurigheid bereikt
33	3 Nauwkeurigheid bereikt
34	3 Nauwkeurigheid bereikt
35	3 Nauwkeurigheid bereikt
36	3 Nauwkeurigheid bereikt
37	3 Nauwkeurigheid bereikt
38	3 Nauwkeurigheid bereikt
39	3 Nauwkeurigheid bereikt
40	3 Nauwkeurigheid bereikt
41	3 Nauwkeurigheid bereikt
42	3 Nauwkeurigheid bereikt
43	3 Nauwkeurigheid bereikt
44	3 Nauwkeurigheid bereikt
45	3 Nauwkeurigheid bereikt
46	3 Nauwkeurigheid bereikt
47	3 Nauwkeurigheid bereikt
48	2 Nauwkeurigheid bereikt
49	3 Nauwkeurigheid bereikt

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
50		3 Nauwkeurigheid bereikt
51		3 Nauwkeurigheid bereikt
52		3 Nauwkeurigheid bereikt
53		3 Nauwkeurigheid bereikt
54		3 Nauwkeurigheid bereikt
55		3 Nauwkeurigheid bereikt
56		3 Nauwkeurigheid bereikt
57		3 Nauwkeurigheid bereikt
58		3 Nauwkeurigheid bereikt
59		3 Nauwkeurigheid bereikt
60		3 Nauwkeurigheid bereikt
61		3 Nauwkeurigheid bereikt
62		3 Nauwkeurigheid bereikt
63		3 Nauwkeurigheid bereikt
64		3 Nauwkeurigheid bereikt
65		3 Nauwkeurigheid bereikt
66		3 Nauwkeurigheid bereikt
67		3 Nauwkeurigheid bereikt
68		3 Nauwkeurigheid bereikt
69		3 Nauwkeurigheid bereikt
70		3 Nauwkeurigheid bereikt
71		3 Nauwkeurigheid bereikt
72		3 Nauwkeurigheid bereikt
73		3 Nauwkeurigheid bereikt
74		3 Nauwkeurigheid bereikt
75		3 Nauwkeurigheid bereikt
76		3 Nauwkeurigheid bereikt
77		3 Nauwkeurigheid bereikt
78		3 Nauwkeurigheid bereikt
79		3 Nauwkeurigheid bereikt
80		3 Nauwkeurigheid bereikt
81		3 Nauwkeurigheid bereikt
82		3 Nauwkeurigheid bereikt
83		3 Nauwkeurigheid bereikt
84		3 Nauwkeurigheid bereikt
85		3 Nauwkeurigheid bereikt
86		3 Nauwkeurigheid bereikt
87		3 Nauwkeurigheid bereikt
88		3 Nauwkeurigheid bereikt
89		3 Nauwkeurigheid bereikt
90		3 Nauwkeurigheid bereikt
91		3 Nauwkeurigheid bereikt
92		3 Nauwkeurigheid bereikt
93		3 Nauwkeurigheid bereikt
94		3 Nauwkeurigheid bereikt
95		3 Nauwkeurigheid bereikt
96		3 Nauwkeurigheid bereikt
97		3 Nauwkeurigheid bereikt
98		3 Nauwkeurigheid bereikt
99		3 Nauwkeurigheid bereikt
100		3 Nauwkeurigheid bereikt
101		3 Nauwkeurigheid bereikt
102		3 Nauwkeurigheid bereikt
103		3 Nauwkeurigheid bereikt
104		3 Nauwkeurigheid bereikt
105		3 Nauwkeurigheid bereikt
106		3 Nauwkeurigheid bereikt
107		3 Nauwkeurigheid bereikt
108		3 Nauwkeurigheid bereikt
109		3 Nauwkeurigheid bereikt
110		3 Nauwkeurigheid bereikt
111		3 Nauwkeurigheid bereikt
112		3 Nauwkeurigheid bereikt
113		3 Nauwkeurigheid bereikt
114		3 Nauwkeurigheid bereikt
115		3 Nauwkeurigheid bereikt
116		3 Nauwkeurigheid bereikt
117		3 Nauwkeurigheid bereikt
118		3 Nauwkeurigheid bereikt
119		3 Nauwkeurigheid bereikt
120		3 Nauwkeurigheid bereikt
121		3 Nauwkeurigheid bereikt
122		3 Nauwkeurigheid bereikt
123		3 Nauwkeurigheid bereikt
124		3 Nauwkeurigheid bereikt
125		3 Nauwkeurigheid bereikt
126		3 Nauwkeurigheid bereikt
127		3 Nauwkeurigheid bereikt
128		3 Nauwkeurigheid bereikt
129		3 Nauwkeurigheid bereikt
130		3 Nauwkeurigheid bereikt
131		3 Nauwkeurigheid bereikt

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
132	3	Nauwkeurigheid bereikt
133	3	Nauwkeurigheid bereikt
134	3	Nauwkeurigheid bereikt
135	3	Nauwkeurigheid bereikt
136	3	Nauwkeurigheid bereikt
137	3	Nauwkeurigheid bereikt
138	3	Nauwkeurigheid bereikt
139	3	Nauwkeurigheid bereikt
140	3	Nauwkeurigheid bereikt
141	3	Nauwkeurigheid bereikt
142	3	Nauwkeurigheid bereikt
143	3	Nauwkeurigheid bereikt
144	3	Nauwkeurigheid bereikt
145	3	Nauwkeurigheid bereikt
146	3	Nauwkeurigheid bereikt
147	3	Nauwkeurigheid bereikt
148	3	Nauwkeurigheid bereikt

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.22		
2 Fund.	1 Perm	0.90		
3 Fund.	1 Perm	1.22	2 psi0	1.35
4 Fund.	1 Perm	1.08	2 Extr	1.35
5 Fund.	1 Perm	1.08	3 Extr	1.35
6 Fund.	1 Perm	1.08	4 Extr	1.35
7 Fund.	1 Perm	1.08	5 Extr	1.35
8 Fund.	1 Perm	1.08	6 Extr	1.35
9 Fund.	1 Perm	1.08	7 Extr	1.35
10 Fund.	1 Perm	1.08	8 Extr	1.35
11 Fund.	1 Perm	1.08	9 Extr	1.35
12 Fund.	1 Perm	1.08	10 Extr	1.35
13 Fund.	1 Perm	1.08	11 Extr	1.35
14 Fund.	1 Perm	1.08	12 Extr	1.35
15 Fund.	1 Perm	1.08	13 Extr	1.35
16 Fund.	1 Perm	1.08	14 Extr	1.35
17 Fund.	1 Perm	1.08	15 Extr	1.35
18 Fund.	1 Perm	1.08	16 Extr	1.35
19 Fund.	1 Perm	1.08	17 Extr	1.35
20 Fund.	1 Perm	1.08	18 Extr	1.35
21 Fund.	1 Perm	1.08	19 Extr	1.35
22 Fund.	1 Perm	1.08	20 Extr	1.35
23 Fund.	1 Perm	1.08	21 Extr	1.35
24 Fund.	1 Perm	1.08	22 Extr	1.35
25 Fund.	1 Perm	1.08	23 Extr	1.35
26 Fund.	1 Perm	1.08	24 Extr	1.35
27 Fund.	1 Perm	1.08	25 Extr	1.35
28 Fund.	1 Perm	0.90	2 Extr	1.35
29 Fund.	1 Perm	0.90	2 psi0	1.35
30 Fund.	1 Perm	0.90	3 Extr	1.35
31 Fund.	1 Perm	0.90	4 Extr	1.35
32 Fund.	1 Perm	0.90	5 Extr	1.35
33 Fund.	1 Perm	0.90	6 Extr	1.35
34 Fund.	1 Perm	0.90	7 Extr	1.35
35 Fund.	1 Perm	0.90	8 Extr	1.35
36 Fund.	1 Perm	0.90	9 Extr	1.35
37 Fund.	1 Perm	0.90	10 Extr	1.35
38 Fund.	1 Perm	0.90	11 Extr	1.35
39 Fund.	1 Perm	0.90	12 Extr	1.35
40 Fund.	1 Perm	0.90	13 Extr	1.35
41 Fund.	1 Perm	0.90	14 Extr	1.35
42 Fund.	1 Perm	0.90	15 Extr	1.35
43 Fund.	1 Perm	0.90	16 Extr	1.35
44 Fund.	1 Perm	0.90	17 Extr	1.35
45 Fund.	1 Perm	0.90	18 Extr	1.35
46 Fund.	1 Perm	0.90	19 Extr	1.35
47 Fund.	1 Perm	0.90	20 Extr	1.35
48 Fund.	1 Perm	0.90	21 Extr	1.35
49 Fund.	1 Perm	0.90	22 Extr	1.35
50 Fund.	1 Perm	0.90	23 Extr	1.35
51 Fund.	1 Perm	0.90	24 Extr	1.35
52 Fund.	1 Perm	0.90	25 Extr	1.35
53 Fund.	1 Perm	1.08	3 Extr	1.35
54 Fund.	1 Perm	1.08	4 Extr	1.35
55 Fund.	1 Perm	1.08	5 Extr	1.35
56 Fund.	1 Perm	1.08	6 Extr	1.35
57 Fund.	1 Perm	1.08	7 Extr	1.35
58 Fund.	1 Perm	1.08	8 Extr	1.35
59 Fund.	1 Perm	1.08	9 Extr	1.35
60 Fund.	1 Perm	1.08	10 Extr	1.35
61 Fund.	1 Perm	1.08	11 Extr	1.35
62 Fund.	1 Perm	1.08	12 Extr	1.35
63 Fund.	1 Perm	1.08	13 Extr	1.35
64 Fund.	1 Perm	1.08	14 Extr	1.35
65 Fund.	1 Perm	1.08	15 Extr	1.35
66 Fund.	1 Perm	1.08	16 Extr	1.35
67 Fund.	1 Perm	1.08	17 Extr	1.35
68 Fund.	1 Perm	1.08	18 Extr	1.35
69 Fund.	1 Perm	1.08	19 Extr	1.35
70 Fund.	1 Perm	1.08	20 Extr	1.35
71 Fund.	1 Perm	1.08	21 Extr	1.35
72 Fund.	1 Perm	1.08	22 Extr	1.35
73 Fund.	1 Perm	1.08	23 Extr	1.35
74 Fund.	1 Perm	1.08	24 Extr	1.35
75 Fund.	1 Perm	1.08	25 Extr	1.35
76 Fund.	1 Perm	0.90	3 Extr	1.35
			2 psi0	1.35

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC Type	BG Gen. Factor				
77 Fund.	1 Perm	0.90	4 Extr	1.35	2 psi0 1.35
78 Fund.	1 Perm	0.90	5 Extr	1.35	2 psi0 1.35
79 Fund.	1 Perm	0.90	6 Extr	1.35	2 psi0 1.35
80 Fund.	1 Perm	0.90	7 Extr	1.35	2 psi0 1.35
81 Fund.	1 Perm	0.90	8 Extr	1.35	2 psi0 1.35
82 Fund.	1 Perm	0.90	9 Extr	1.35	2 psi0 1.35
83 Fund.	1 Perm	0.90	10 Extr	1.35	2 psi0 1.35
84 Fund.	1 Perm	0.90	11 Extr	1.35	2 psi0 1.35
85 Fund.	1 Perm	0.90	12 Extr	1.35	2 psi0 1.35
86 Fund.	1 Perm	0.90	13 Extr	1.35	2 psi0 1.35
87 Fund.	1 Perm	0.90	14 Extr	1.35	2 psi0 1.35
88 Fund.	1 Perm	0.90	15 Extr	1.35	2 psi0 1.35
89 Fund.	1 Perm	0.90	16 Extr	1.35	2 psi0 1.35
90 Fund.	1 Perm	0.90	17 Extr	1.35	2 psi0 1.35
91 Fund.	1 Perm	0.90	18 Extr	1.35	2 psi0 1.35
92 Fund.	1 Perm	0.90	19 Extr	1.35	2 psi0 1.35
93 Fund.	1 Perm	0.90	20 Extr	1.35	2 psi0 1.35
94 Fund.	1 Perm	0.90	21 Extr	1.35	2 psi0 1.35
95 Fund.	1 Perm	0.90	22 Extr	1.35	2 psi0 1.35
96 Fund.	1 Perm	0.90	23 Extr	1.35	2 psi0 1.35
97 Fund.	1 Perm	0.90	24 Extr	1.35	2 psi0 1.35
98 Fund.	1 Perm	0.90	25 Extr	1.35	2 psi0 1.35
99 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00	
100 Kar.	1 Perm	1.00	3 Extr	1.00	
101 Kar.	1 Perm	1.00	4 Extr	1.00	
102 Kar.	1 Perm	1.00	5 Extr	1.00	
103 Kar.	1 Perm	1.00	6 Extr	1.00	
104 Kar.	1 Perm	1.00	7 Extr	1.00	
105 Kar.	1 Perm	1.00	8 Extr	1.00	
106 Kar.	1 Perm	1.00	9 Extr	1.00	
107 Kar.	1 Perm	1.00	10 Extr	1.00	
108 Kar.	1 Perm	1.00	11 Extr	1.00	
109 Kar.	1 Perm	1.00	12 Extr	1.00	
110 Kar.	1 Perm	1.00	13 Extr	1.00	
111 Kar.	1 Perm	1.00	14 Extr	1.00	
112 Kar.	1 Perm	1.00	15 Extr	1.00	
113 Kar.	1 Perm	1.00	16 Extr	1.00	
114 Kar.	1 Perm	1.00	17 Extr	1.00	
115 Kar.	1 Perm	1.00	18 Extr	1.00	
116 Kar.	1 Perm	1.00	19 Extr	1.00	
117 Kar.	1 Perm	1.00	20 Extr	1.00	
118 Kar.	1 Perm	1.00	21 Extr	1.00	
119 Kar.	1 Perm	1.00	22 Extr	1.00	
120 Kar.	1 Perm	1.00	23 Extr	1.00	
121 Kar.	1 Perm	1.00	24 Extr	1.00	
122 Kar.	1 Perm	1.00	25 Extr	1.00	
123 Kar.	1 Perm	1.00	3 Extr	1.00	2 psi0 1.00
124 Kar.	1 Perm	1.00	4 Extr	1.00	2 psi0 1.00
125 Kar.	1 Perm	1.00	5 Extr	1.00	2 psi0 1.00
126 Kar.	1 Perm	1.00	6 Extr	1.00	2 psi0 1.00
127 Kar.	1 Perm	1.00	7 Extr	1.00	2 psi0 1.00
128 Kar.	1 Perm	1.00	8 Extr	1.00	2 psi0 1.00
129 Kar.	1 Perm	1.00	9 Extr	1.00	2 psi0 1.00
130 Kar.	1 Perm	1.00	10 Extr	1.00	2 psi0 1.00
131 Kar.	1 Perm	1.00	11 Extr	1.00	2 psi0 1.00
132 Kar.	1 Perm	1.00	12 Extr	1.00	2 psi0 1.00
133 Kar.	1 Perm	1.00	13 Extr	1.00	2 psi0 1.00
134 Kar.	1 Perm	1.00	14 Extr	1.00	2 psi0 1.00
135 Kar.	1 Perm	1.00	15 Extr	1.00	2 psi0 1.00
136 Kar.	1 Perm	1.00	16 Extr	1.00	2 psi0 1.00
137 Kar.	1 Perm	1.00	17 Extr	1.00	2 psi0 1.00
138 Kar.	1 Perm	1.00	18 Extr	1.00	2 psi0 1.00
139 Kar.	1 Perm	1.00	19 Extr	1.00	2 psi0 1.00
140 Kar.	1 Perm	1.00	20 Extr	1.00	2 psi0 1.00
141 Kar.	1 Perm	1.00	21 Extr	1.00	2 psi0 1.00
142 Kar.	1 Perm	1.00	22 Extr	1.00	2 psi0 1.00
143 Kar.	1 Perm	1.00	23 Extr	1.00	2 psi0 1.00
144 Kar.	1 Perm	1.00	24 Extr	1.00	2 psi0 1.00
145 Kar.	1 Perm	1.00	25 Extr	1.00	2 psi0 1.00
146 Quas.	1 Perm	1.00			
147 Quas.	1 Perm	1.00	2 psi2	1.00	
148 Blij.	1 Perm	1.00			

**GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN**

BC Staven met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Alle staven de factor:0.90
- 3 Geen
- 4 Geen
- 5 Geen
- 6 Geen
- 7 Geen
- 8 Geen
- 9 Geen
- 10 Geen
- 11 Geen
- 12 Geen
- 13 Geen
- 14 Geen
- 15 Geen
- 16 Geen
- 17 Geen
- 18 Geen
- 19 Geen
- 20 Geen
- 21 Geen
- 22 Geen
- 23 Geen
- 24 Geen

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN**

---

BC Staven met gunstige werking

---

25 Geen

26 Geen

27 Geen

28 Alle staven de factor:0.90

29 Alle staven de factor:0.90

30 Alle staven de factor:0.90

31 Alle staven de factor:0.90

32 Alle staven de factor:0.90

33 Alle staven de factor:0.90

34 Alle staven de factor:0.90

35 Alle staven de factor:0.90

36 Alle staven de factor:0.90

37 Alle staven de factor:0.90

38 Alle staven de factor:0.90

39 Alle staven de factor:0.90

40 Alle staven de factor:0.90

41 Alle staven de factor:0.90

42 Alle staven de factor:0.90

43 Alle staven de factor:0.90

44 Alle staven de factor:0.90

45 Alle staven de factor:0.90

46 Alle staven de factor:0.90

47 Alle staven de factor:0.90

48 Alle staven de factor:0.90

49 Alle staven de factor:0.90

50 Alle staven de factor:0.90

51 Alle staven de factor:0.90

52 Alle staven de factor:0.90

53 Geen

54 Geen

55 Geen

56 Geen

57 Geen

58 Geen

59 Geen

60 Geen

61 Geen

62 Geen

63 Geen

64 Geen

65 Geen

66 Geen

67 Geen

68 Geen

69 Geen

70 Geen

71 Geen

72 Geen

73 Geen

74 Geen

75 Geen

76 Alle staven de factor:0.90

77 Alle staven de factor:0.90

78 Alle staven de factor:0.90

79 Alle staven de factor:0.90

80 Alle staven de factor:0.90

81 Alle staven de factor:0.90

82 Alle staven de factor:0.90

83 Alle staven de factor:0.90

84 Alle staven de factor:0.90

85 Alle staven de factor:0.90

86 Alle staven de factor:0.90

87 Alle staven de factor:0.90

88 Alle staven de factor:0.90

89 Alle staven de factor:0.90

90 Alle staven de factor:0.90

91 Alle staven de factor:0.90

92 Alle staven de factor:0.90

93 Alle staven de factor:0.90

94 Alle staven de factor:0.90

95 Alle staven de factor:0.90

96 Alle staven de factor:0.90

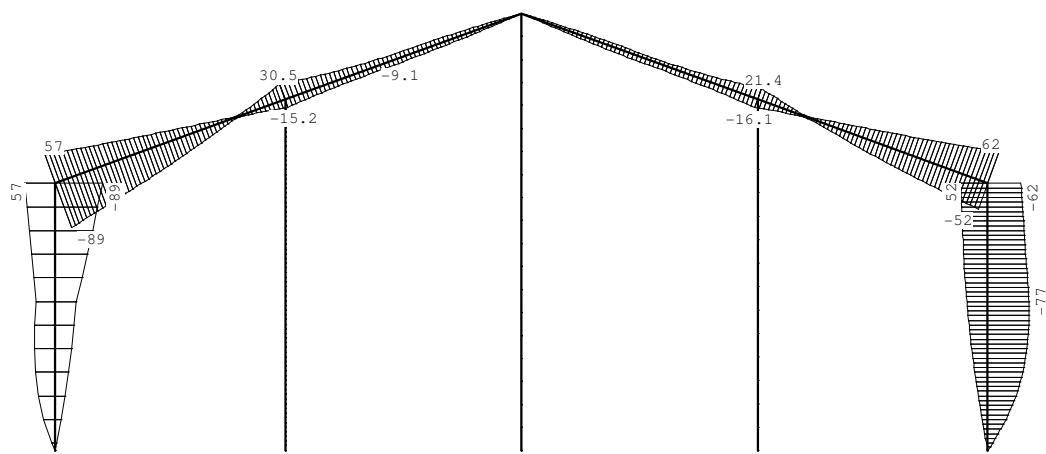
97 Alle staven de factor:0.90

98 Alle staven de factor:0.90

**OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES****MOMENTEN**

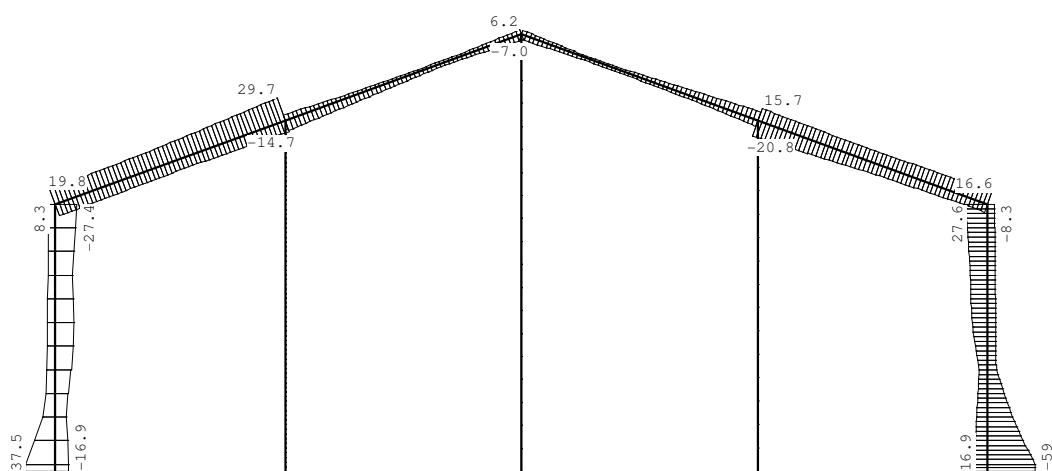
2e orde

Fundamentele combinatie

**DWARSKRACHTEN**

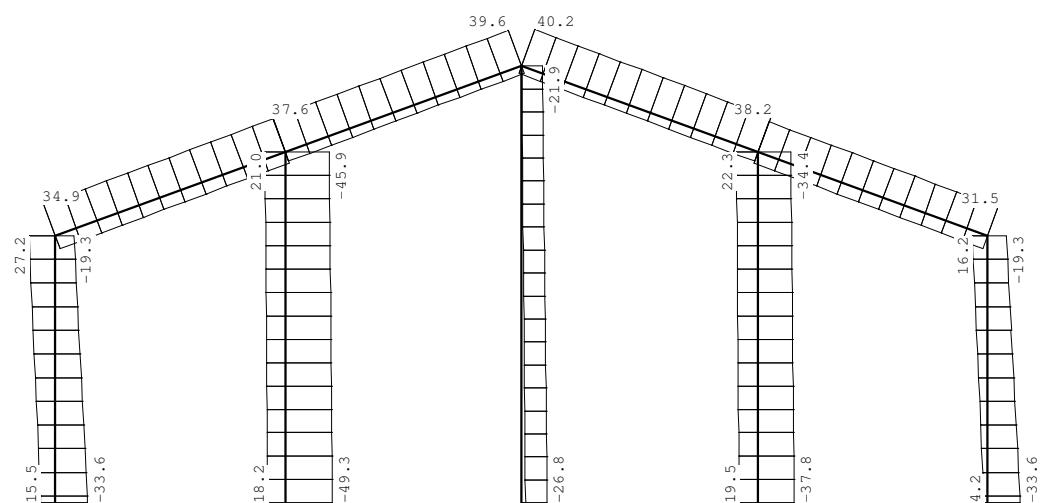
2e orde

Fundamentele combinatie

**NORMAALKRACHTEN**

2e orde

Fundamentele combinatie



Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**REACTIES** 2e orde

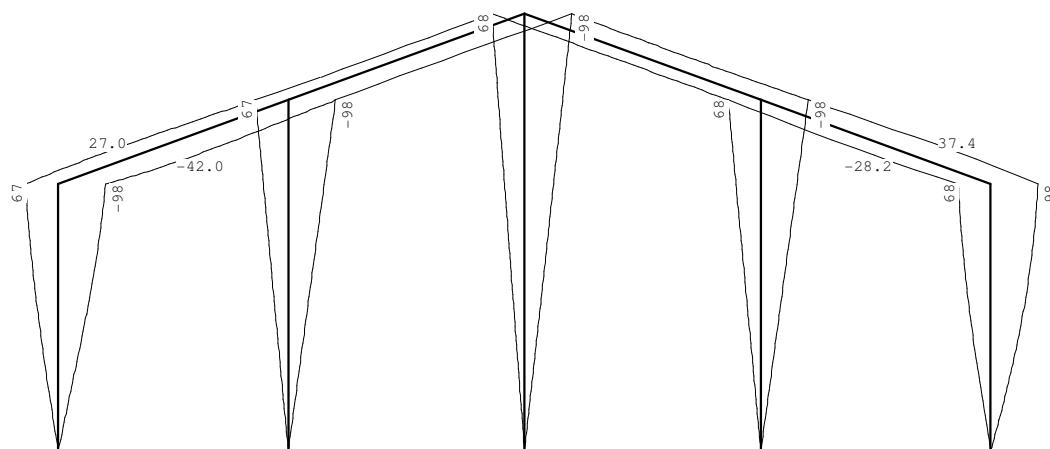
Fundamentele combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-16.79	37.34	-15.70	33.86		
3	-58.06	16.79	-4.20	33.86		
8	-0.05	0.85	-18.22	49.28		
9	-0.07	0.19	4.21	26.78		
10	-0.45	0.11	-19.48	37.78		

**OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES****VERPLAATSINGEN**

2e orde [mm]

Karakteristieke combinatie

**REACTIES** 2e orde

Karakteristieke combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-12.33	27.71	-6.21	28.24		
3	-43.15	12.33	2.22	28.24		
8	-0.03	0.49	-10.14	38.42		
9	-0.05	0.12	6.17	21.67		
10	-0.26	0.07	-11.18	29.96		

**OMHULLENDE VAN DE BLIJVENDE COMBINATIES****REACTIES** 2e orde

Blijvende combinatie

Kn.	X	Z	M
1	0.16	15.87	
3	-0.16	15.87	
8	0.00	10.40	
9	0.00	9.15	
10	-0.00	10.40	

**STAALPROFIELEN - ALGEMENE GEGEVENS**

Stabiliteit: Classificatie gehele constructie: Ongeschoord

Doorbuiging en verplaatsing:

Aantal bouwlagen:

1

Gebouwtype:

Industrieel

Toel. horiz. verplaatsing gehele gebouw: h/150

Kleinste gevelhoogte [m]: 0.0

**MATERIAAL**

Mat nr.	Profielnaam	Vloeisp. [N/mm <sup>2</sup> ]	Productie methode	Min. drsn. klasse
1	IPE270	235	Gewalst	1
2	IPE300Z	235	Gewalst	1
3	IPE330Z	235	Gewalst	1

Partiële veiligheidsfactoren:

Gamma M;0 : 1.00 Gamma M;1 : 1.00

**KNIKSTABILITEIT**

Staaf	$l_{sys}$ [m]	Classif. y sterke as	Extra		Extra aanp. z zwakke as [kN]	
			aanp. y zwakke as [kN]	Classif. z	$l_{knik,y}$ [m]	$l_{knik,z}$ [m]
1	5.650	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	2.830*	0.0	
2	5.650	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	2.830*	0.0	
3	5.177	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	5.177	0.0	
4	5.321	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	5.321	0.0	
5	5.321	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	5.321	0.0	
6	5.177	Ongeschoord 2e orde	Geschoord	5.177	0.0	
7	7.421	Geschoord 7.421	0.0	Ongeschoord 2e orde		
8	7.421	Geschoord 7.421	0.0	Ongeschoord 2e orde		
9	9.241	Geschoord 9.241	0.0	Ongeschoord 2e orde		

\* Door gebruiker gedefinieerde kniklengte

Project...: 23150  
Onderdeel: Kopspant as G

**KIPSTABILITEIT**

Staaf	Plets. aangr.	l gaffel	Kipsteunafstanden
		[m]	[m]
1	1.0*h	boven: onder:	5.65 2*2,825 5.65 2*2,825
2	0.0*h	boven: onder:	5.65 2*2,825 5.65 2*2,825
3	1.0*h	boven: onder:	5.18 5.177 5.18 5.177
4	1.0*h	boven: onder:	5.32 5.321 5.32 5.321
5	1.0*h	boven: onder:	5.32 5.321 5.32 5.321
6	1.0*h	boven: onder:	5.18 5.177 5.18 5.177
7	1.0*h	boven: onder:	7.42 7.421 7.42 7.421
8	1.0*h	boven: onder:	7.42 7.421 7.42 7.421
9	1.0*h	boven: onder:	9.24 9.241 9.24 9.241

**TOETSING SPANNINGEN**

Staaf	Mat	BC	Sit	Kl	Plaats	Norm	Artikel	Formule	Hoogste	toetsing	Opm.
nr.									U.C.	[N/mm <sup>2</sup> ]	

1	1	53	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.2	(6.54)	0.880	207	46
2	1	54	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.895	210	46,47
3	1	53	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.2	(6.54)	0.985	231	46
4	1	53	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.2	(6.54)	0.349	82	46
5	1	13	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.283	66	46,47
6	1	53	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.2	(6.54)	0.592	139	46
7	2	53	1	2	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.254	60	47
8	2	13	1	2	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.194	46	47
9	3	73	1	2	Staaf	EN3-1-1	6.3.1.1	(6.47z)	0.158	37	47

## Opmerkingen:

[ 46] T.b.v. kip is een equivalente Q-last berekend.

[ 47] Bij verlopende normaalkracht wordt de grootste drukkracht genomen.

**Waarschuwing**

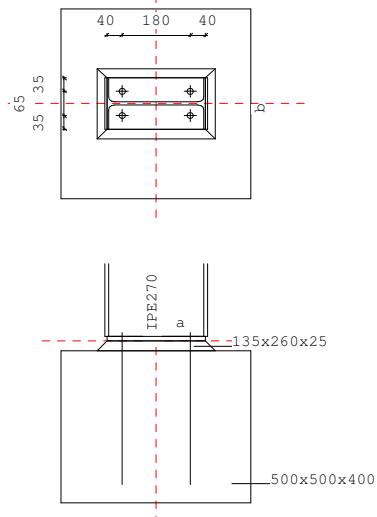
Verbinding: 3:T2:1      is nog niet ontworpen!  
Verbinding: 4:T2:2      is nog niet ontworpen!

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN**

Verbindingstype  
Knopen  
Rekenwaarde vloeistansspanning f<sub>y,d</sub> platen  
Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)  
Classificatie constructie  
Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten  
Statisch systeem  
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier  
Is poer gewapend?

**Voetplaat**

Voetplaat  
1,3  
235  
0  
Onge Schoord  
2e orde elastisch  
Statisch onbepaald  
Nee  
Ja

**LEGENDA**

Onderdeel   Afmetingen   Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)

a Voetplaat	135x260-12	1 aw=4d af=5d
b Bout	4*M16 4.6	1

PROFIELEN	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc Hoek	f <sub>v,d</sub>
Kolom boven	IPE270	5650	Gewalst	0 0	235

Project.: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

PLATEN	Plaats	h	b	t	Exc	$a_w$	$a_f$	$a_e$	Hoek	Las	$f_y, d$
Voetplaat	Rechts	260	135	12.0	0	$\Delta\Delta4$	$\Delta\Delta5$			235	

$\Delta$  = Enkele stompe hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief  
 $\Delta\Delta$  = Dubbele hoeklas

BOUTEN	$d_n$	kwal	hoh	milieu	lengte	v	(vanaf rechterkant)
Rechts	M16	4.6	65	Niet-corr.	400	40;220	

KRACHTEN	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun	Kn:1 BC:85 Sit:1 Iter:3
Boven	10.90	-37.32	-0.00	0.00	0.00	

RESULTATEN DRUKZONE							Kn:1 BC:85 Sit:1 Iter:3
---------------------	--	--	--	--	--	--	-------------------------

Vergrotingsfactor  $k_c$  : 2.40  
 Rekenwaarde druksterkte  $f_{c, R_d}$  : 13.33  
 Rekenwaarde druksterkte  $f_{j_d}$  : 21.35  
 Vorm van de indrukingsprent : I-vormig 28 \* 135  
                                        : 203 \* 52  
                                        : 28 \* 135  
 Max. drukopervlakte : 18314  
 Spreidingsmaat // flenzen  $l_s$  : 22.99  
 Spreidingsmaat // lijf  $l_s, lijf$  : 22.99  
 Rek meest gedrukte zijde  $\epsilon_{ps_c}$  : 0.00003  
 Spanning meest gedrukte zijde  $\sigma_c$  : 0.60  
 Rek minst gedrukte zijde  $\epsilon_{ps_t}$  : 0.00003 N.B. Er is niet gerekend op  
 Spanning minst gedrukte zijde  $\sigma_t$  : 0.59 druk in de ankers.  
 Momentcapaciteit : 19.36  
 Moment tbv. lassen : 90.99 gebaseerd op 0.8\*Mpld  
 Max. opneembare dwarskracht : 75.99 Crit.: Afsch.cap.ankers  
 Trekcapaciteit ankerrij : 90.26

#### RESULTATEN VERANKERINGSLENGTE

$\eta_1 = 1.00$   $f_{a, a.n.h.} = 2.0$  (aanhechtingsfactor)  
 $\eta_2 = 1.00$   $f_{vergr.} = 1.7$  (vergrotingsfactor)  
 $\sigma_{sd} = 0.0 \text{ N/mm}^2$   
 $l_{b, d} = f_{a, a.n.h.} \cdot \alpha_1 \cdot \alpha_2 \cdot \alpha_3 \cdot \alpha_4 \cdot l_{b, rq.d}$   
 $= 2.0 \cdot 1.00 \cdot 1.000 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 0 = 0 \text{ mm}$   
 $l_{b, min} = 160 \text{ mm}$

#### STIJFHEID

Maatgevend criterium: Drukzone beton Kn:1 BC:85 Sit:1 Iter:3  
 Verh.  $M_{v, R_d}/Verh.$  Arm  $S_j$   $\phi$  Boven

	1.0	19.36	196	<b>2189</b>	0.00884
1.2	16.13	196	3581	0.00451	
1.5	12.91	196	6541	0.00197	

Bij een moment  $M_v, Ed=0.00$  geldt een stijfheid  $S_j=6541$ .  
 De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

#### TOETSING VOETPLAAT-VERBINDING

Artikel  $m_{E_d}$   $m_{p1, R_d}$  sigma  $E_d$   $f_{j_d}$  Toetsing Kn:1 BC:85 Sit:1 Iter:3

Artikel	$m_{E_d}$	$m_{p1, R_d}$	sigma $E_d$	$f_{j_d}$	Toetsing
6.2.6.5	157	8460	0.60	21.35	0.03

#### TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING

Plaats Profiel Artikel Formule Toetsing Kn:1 BC:85 Sit:1 Iter:3

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing
Boven	IPE270	EN3-1-1	6.2.4 (6.9)	0.01
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.12
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.13
		EN3-1-8	6.2.2(7) (6.2)	0.49

#### MOMENTCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.3

Plaats  $M_{v, R_d}$   $M_{v, R_d, kolom}$  Classificatie Kn:1 BC:85 Sit:1 Iter:3

Boven	19.36	113.74	Scharnierend
-------	-------	--------	--------------

#### STIJFHEIDSCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.2

Grenswaarden Actuele waarden Kn:1 BC:85 Sit:1 Iter:3

Plaats	Punt	$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	Classificatie
Boven	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Flexibel
	2	0.033	1.000	0.037	0.113	
	3	0.033	1.000	0.085	0.142	
	4	0.033	1.000	0.167	0.170	

#### KRACHTEN Normaalkr. Dwarskr. Moment MSteun DSteun

Boven 22.70 58.05 0.00 0.00 0.00 Kn:3 BC:77 Sit:1 Iter:3

#### RESULTATEN DRUKZONE

Vergrotingsfactor  $k_c$  : 2.40 Kn:3 BC:77 Sit:1 Iter:3

Rekenwaarde druksterkte  $f_{c, R_d}$  : 13.33  
 Rekenwaarde druksterkte  $f_{j_d}$  : 21.35  
 Vorm van de indrukingsprent : I-vormig 28 \* 135  
                                        : 203 \* 52  
                                        : 28 \* 135  
 Max. drukopervlakte : 18314  
 Spreidingsmaat // flenzen  $l_s$  : 22.99  
 Spreidingsmaat // lijf  $l_s, lijf$  : 22.99  
 Rek meest gedrukte zijde  $\epsilon_{ps_c}$  : 0.00006  
 Spanning meest gedrukte zijde  $\sigma_c$  : 1.24  
 Rek minst gedrukte zijde  $\epsilon_{ps_t}$  : 0.00006 N.B. Er is niet gerekend op  
 Spanning minst gedrukte zijde  $\sigma_t$  : 1.24 druk in de ankers.  
 Momentcapaciteit : 20.27  
 Moment tbv. lassen : 90.99 gebaseerd op 0.8\*Mpld  
 Max. opneembare dwarskracht : 78.35 Crit.: Afsch.cap.ankers  
 Trekcapaciteit ankerrij : 90.26

Project..: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**RESULTATEN VERANKERINGSLENGTE**

$$\begin{aligned}\eta_1 &= 1.00 \quad f_{aanh.} = 2.0 \text{ (aanhechtingsfactor)} \\ \eta_2 &= 1.00 \quad f_{vergr.} = 1.7 \text{ (vergrotingsfactor)} \\ \sigma_{sd} &= 0.0 \text{ N/mm}^2 \\ l_{b,d} &= f_{aanh.} * \alpha_1 * \alpha_2 * \alpha_3 * \alpha_4 * l_{b,rqd} \\ &= 2.0 * 1.00 * 1.000 * 1.0 * 1.0 * 0 = 0 \text{ mm} \\ l_{b,min} &= 160 \text{ mm}\end{aligned}$$

**STIJFHEID**

Maatgevend criterium: Trekzone ankerbout

Verh.	$M_{v,Rd}/Verh.$	Arm	$S_j$	$\phi$
1.0	20.27	192	<b>2175</b>	0.00932
1.2	16.89	192	3559	0.00475
1.5	13.51	192	6501	0.00208

Bij een moment  $M_v, Ed=0.00$  geldt een stijfheid  $S_j=6501$ .  
De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

Kn:3 BC:77 Sit:1 Iter:3  
Boven**TOETSING VOETPLAAT-VERBINDING**

Artikel	$m_{Ed}$	$m_{pl,Rd}$	sigma $_{Ed}$	$f_{td}$	Toetsing
6.2.6.5	328	8460		0.04 1.24 21.35	0.04 0.06

Kn:3 BC:77 Sit:1 Iter:3

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing
Boven	IPE270	EN3-1-1	6.2.4 (6.9)	0.02
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.19
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.21
		EN3-1-8	6.2.2(7) (6.2)	0.74

Kn:3 BC:77 Sit:1 Iter:3

**MOMENTCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.3**

Plaats	$M_{v,Rd}$	$M_{v,Rd,kolem}$	Classificatie
Boven	20.27	113.74	Scharnierend

Kn:3 BC:77 Sit:1 Iter:3

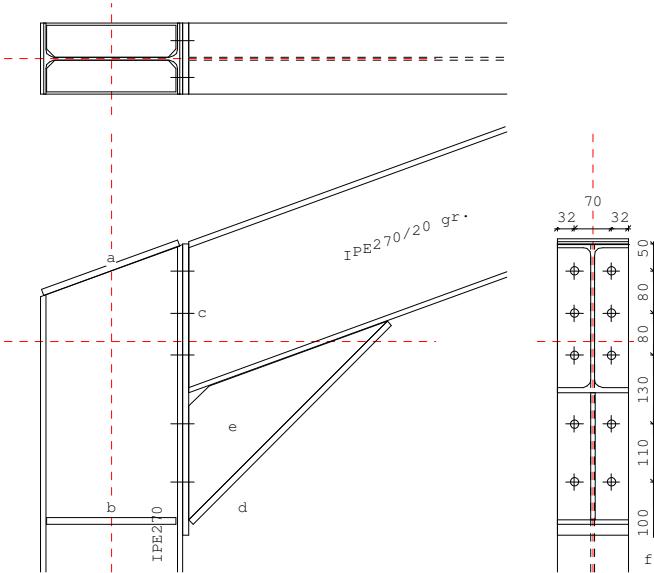
**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.2**

Plaats	Punt	Grenswaarden		Actuele waarden		Classificatie
		$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	
Boven	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Flexibel
	2	0.033	1.000	0.039	0.119	
	3	0.033	1.000	0.090	0.149	
	4	0.033	1.000	0.176	0.178	

Kn:3 BC:77 Sit:1 Iter:3

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN****Knie:1**

Verbindingstype		Knie Gebout
Knopen		2,4
Rekenwaarde vloeispanning $f_y, d$ platen		235
Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)		270
Classificatie constructie		Ongeschoord
Classificatie lijf doorgaand profiel		Geschoord
Afschuiving kolomlijf actief?		Ja
Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten		2e orde elastisch
Statisch systeem		Statisch onbepaald
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier		Ja

**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Afdekplaat	135x275-12	1 aw=4d af=5d
b Kolomschot	60x245-12	1 aw=6d af=6d
c Koppelaat	135x550-12	1 aw=4d af=5d
d Consolefleks	135x532-12	1 afe=9 aff=18 awf=4d
e Consolelijf	376x375-8	1 awe=4d awf=4d
f Bout	10*M16 8.8	1

**PROFIELEN**

	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc	Hoek	$f_y,d$
Kolom	IPE270	5650	Gewalst	0	270	235
Rechterlijger	IPE270	5177	Gewalst	46	20	235
Kolom boven		135				

**PLATEN**

	Plaats	h	b	t	Exc	$a_w$	$a_f$	$a_e$	Hoek	Las	$f_y,d$
Kopplaat	Rechts	550	135	12.0	-90	ΔΔ4	ΔΔ5				235
Consolelijf	R-O	376	375	8.0		ΔΔ4	ΔΔ4				235
		240	400		(ingevoerde waarden voor h en l)						
Consoleflens	R-O		135	12.0		Δ18	Δ9				235
Schot	Onder	245	60	12.0	-340	ΔΔ6	ΔΔ6	0			235
Afdekplaat		275	135	12.0	0	ΔΔ4	ΔΔ5	20			235

Δ = Enkele stompe of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief

ΔΔ = Dubbele hoeklas

**BOUTEN**

	d <sub>n</sub>	kwal	hoh	milieu	lengte	v (vanaf onderkant)
Rechts	M16	8.8	70	Niet-corr.	34	100;210;340;420;500

**KRACHTEN**

	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	MSteun	DSteun	
Onder	-26.59	19.63	88.72	0.00	0.00	
Rechts	-27.54	-18.28	-88.72	0.00	0.00	

Rechts -19.63 -26.59 loodrecht op doorg. profiel

**BEZWIJKKRACHTEN**

Onderdeel	F <sub>Rd</sub>	Formule	b <sub>eff</sub>			
Afschuiving kolomlijf	269.78 (6.7)			Avc= 2209	omega=0.64	beta=1.00
Trek kolomlijf	328.77 (6.15)		348.8			
Druk kolomlijf	530.01 (6.9)		87.2		Drukpunt	550.20
Plooイ kolomlijf	530.01			87.2	kwc=1.00	l_rel=0.65
Trek liggerlijf	764.84 (6.22)		443.5			
Drukzone ligger kopplaat	431.02 (6.21)					
Trek bout	90.26					
Trek boutrij	180.52					
Let op: De normaalkracht is verwerkt in bovengenoemde bezwijkkrachten.						
Dwarskrachtcapaciteiten:						
Stuik kolomflens	1157.31 (6.7)					
Stuik kopplaat	1382.40 (6.7)					
Afsch.cap. boutingen na red. trek	473.26 (6.7)					
Afsch. liggerlijf, frmb. 4.2	517.79 (6.7)					

**BOUTRIJKKRACHTEN**

EN3-1-8 art. 6.2.7.2	Herverdeling: Nee					
	Reductie : Ja					
Rij F <sub>r,Rd,herv</sub>	F <sub>r,Rd</sub>	Arm	M	Criterium		
5	0.00	0.00	50.2	0.00		
4	122.35	0.00	130.2	0.00	Kolomflens: Plaat+Bout	
3	133.23	5.93	210.2	1.25	Kolomflens: Plaat+Bout	
2	130.62	130.62	340.2	44.44	Kolomflens: Plaat+Bout	
1	133.23	<u>133.23</u>	450.2	59.98	Kolomflens: Plaat+Bout	
Som F = 269.78 M <sub>v,Rd</sub> = <b>105.66</b>					Afschuiving kolomlijf	
Moment tbv. lassen = 113.74 gebaseerd op 1.0*Mpld						
V <sub>v,Rd</sub> = <b>473.26</b>					Afsch.cap. boutingen na red. trek	

**STIJFHEID**

Verh. M <sub>v,Rd</sub> /Verh.	Arm	S <sub>j</sub>	φ			
1.0	105.66	365	<b>17267</b>	0.00612		
1.2	88.05	365	28249	0.00312		
1.5	70.44	365	51601	0.00137		

Bij een moment M<sub>v,Ed</sub>=88.72 geldt een stijfheid S<sub>j</sub>=27833.

De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

**TOETSING VERBINDING**

Artikel	M <sub>v,Ed</sub>	M <sub>v,Rd</sub>	z	V <sub>wp,Ed</sub>	V <sub>wp,Rd</sub>	Toetsing	
6.2.7.1	-88.72	105.66			0.84		
6.2.6.1		392	19.63	269.78	0.07		

Let op: Normaalkrachten in eindigende profielen zijn verwerkt in de bezwijk-en/of de boutrijkrachten. De conservatieve toetsingsformule van

EN 1993-1-8 art. 6.2.7.1 (3) is niet gebruikt.

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing	
Onder	IPE270	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.78
		EN3-1-1	6.2.8	(6.30)	0.78
		EN3-1-1	6.2.5	(6.12y)	0.78
		EN3-1-1	6.2.6	(6.17)	0.07
		EN3-1-1	6.2.3	(6.5)	0.02
		EN3-1-1	6.2.1	N+D	0.09
Rechts	IPE270	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.78
		EN3-1-1	6.2.8	(6.30)	0.78
		EN3-1-1	6.2.5	(6.12y)	0.78
		EN3-1-1	6.2.6	(6.17)	0.06
		EN3-1-1	6.2.3	(6.5)	0.03
		EN3-1-1	6.2.1	N+D	0.09
		EN3-1-8	T.3.4		0.06

**MOMENTCLASSIFICATIE**

Plaats	M <sub>v,Rd</sub>	M <sub>v,Rd,lijger</sub>	Classificatie	
Rechts	105.66	113.74	Niet volledig sterk	

Project...: 23150

Onderdeel: Kopspant as G

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.2**

Kn:2 BC:54 Sit:1 Iter:3

Plaats	Punt	Grenswaarden		Actuele waarden		Classificatie
		Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>	Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>	
Rechts	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Flexibel
	2	0.040	1.000	0.028	0.619	
	3	0.040	1.000	0.064	0.774	
	4	0.040	1.000	0.126	0.929	

<b>KRACHTEN</b>	Normaalkr. Dwarskr. Moment MSteun DSteen				
	Onder	15.32	-6.54	61.99	0.00 0.00
Links	-0.91	-16.63	-61.99	0.00	0.00
Links	-6.54	-15.32	loodrecht op doorg. profiel		

Kn:4 BC:53 Sit:1 Iter:3

**BEZWIJKKRACHTEN**

Kn:4 BC:53 Sit:1 Iter:3  
Links

Onderdeel	F <sub>Rd</sub>	Formule	b <sub>eff</sub>
Afschuiving kolomlijf	269.78 (6.7)	Avc= 2209 omega=0.72 beta=1.00	
Trek kolomlijf	307.58 (6.15)	279.8	
Druk kolomlijf	508.46 (6.9)	166.3	Drukpunt 19.80
Plooij kolomlijf	508.46	166.3 kwc=1.00 l <sub>rel</sub> =0.90	
Trek liggerlijf	481.07 (6.22)	314.4	
Drukzone ligger kopplaat	417.94 (6.21)		
Grensmoment Mc console			
Afsch. liggerlijf (mtg)	101.06 frmb 3.2	Fsd LR profiel	-111.2
Plooij liggerlijf	104.38 frmb 3.2	138.0 Fsd profielflens	-237.7
Vloei liggerlijf	142.54 frmb 3.2	138.0 Fsd console	262.4
Afsch. tgv. cons.	112.67		
Trek bout	90.26		
Trek boutrijp	180.52		
Let op: De normaalkracht is verwerkt in bovengenoemde bezwijkkrachten.			
Dwarskrachtcapaciteiten:			
Stuik kolomflens	1175.04 (6.7)		
Stuik kopplaat	1366.86 (6.7)		
Afsch.cap. boutingen na red. trek	473.26 (6.7)		
Afsch. liggerlijf, frmb.	4.2	517.79 (6.7)	

**BOUTRIJKRACHTEN** Herverdeling: Nee

EN3-1-8 art. 6.2.7.2 Reductie : Ja

Kn:4 BC:53 Sit:1 Iter:3  
Links

Rij	F <sub>t,Rd,herv</sub>	F <sub>t,Rd</sub>	Arm	M	Criterium
5	133.32	133.32	480.2	64.02	Kolomflens: Plaat+Bout
4	122.35	122.35	400.2	48.96	Kolomflens: Plaat+Bout
3	122.35	14.11	320.2	4.52	Kolomflens: Plaat+Bout
2	133.23	0.00	190.2	0.00	Kolomflens: Plaat+Bout
1	130.62	0.00	80.2	0.00	Kolomflens: Plaat+Bout
Som F= 269.78		M <sub>v,Rd</sub> = <b>117.50</b>	Afschuiving kolomlijf		
Moment tbv. lassen =		113.74	gebaseerd op 1.0*Mpld		
V <sub>v,Rd</sub> = <b>473.26</b>		Afsch.cap. boutingen na red. trek			

**STIJFHEID**

Kn:4 BC:53 Sit:1 Iter:3  
Links

Maatgevend criterium: Afschuifzone kolomlijf

Verh. M<sub>v,Rd</sub>/Verh. Arm S<sub>j</sub> φ

1.0	117.50	412	<b>19693</b>	0.00597
1.2	97.92	412	32219	0.00304
1.5	78.33	412	58853	0.00133

Bij een moment M<sub>v,Ed</sub>=61.99 geldt een stijfheid S<sub>j</sub>=58853.

De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

**TOETSING VERBINDING**

Kn:4 BC:53 Sit:1 Iter:3

Artikel	M <sub>v,Ed</sub>	M <sub>v,Rd</sub>	z	V <sub>wp,Ed</sub>	V <sub>wp,Rd</sub>	Toetsing
6.2.7.1	-61.99	117.50			0.53	
6.2.6.1		436	-6.54	269.78	0.02	

Let op: Normaalkrachten in eindigende profielen zijn verwerkt in de bezwijk-en/of de boutrijkrachten. De conservatieve toetsingsformule van EN 1993-1-8 art. 6.2.7.1 (3) is niet gebruikt.

Let op: Er dient nog te worden gecontroleerd of het moment in de snede bij de console voldoet aan de momentcapaciteit Mc.

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Kn:4 BC:53 Sit:1 Iter:3

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing
Onder	IPE270	EN3-1-1	6.2.10 (6.31)	0.55
		EN3-1-1	6.2.8 (6.30)	0.55
		EN3-1-1	6.2.5 (6.12y)	0.55
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.02
		EN3-1-1	6.2.4 (6.9)	0.01
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.04
Links	IPE270	EN3-1-1	6.2.10 (6.31)	0.55
		EN3-1-1	6.2.8 (6.30)	0.55
		EN3-1-1	6.2.5 (6.12y)	0.55
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.06
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.06
		EN3-1-8	T.3.4	0.03

**MOMENTCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.3**

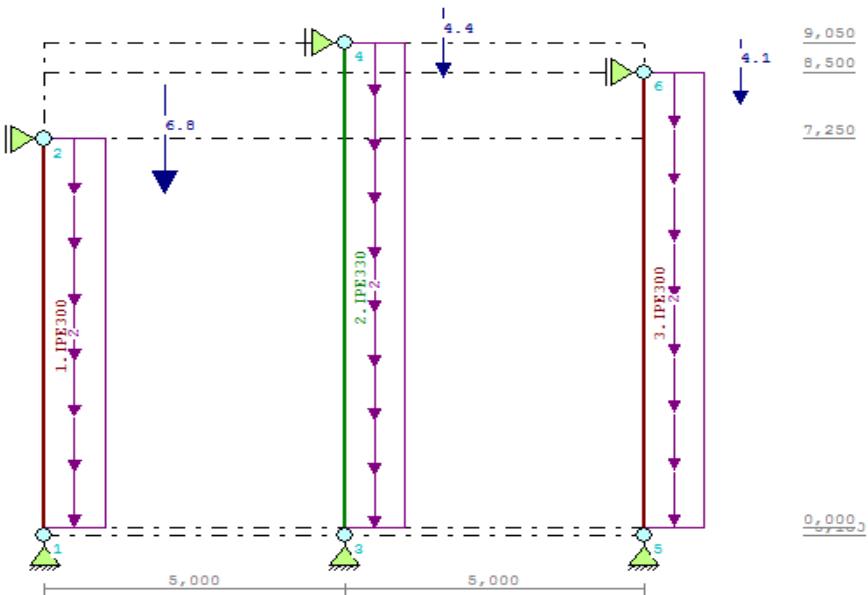
Kn:4 BC:53 Sit:1 Iter:3

Plaats	M <sub>v,Rd</sub>	M <sub>v,Rd,ligger</sub>	Classificatie
Links	117.50	113.74	Volledig sterk

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.2**

Kn:4 BC:53 Sit:1 Iter:3

Plaats	Punt	Grenswaarden		Actuele waarden		Classificatie
		Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>	Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>	
Links	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Stijf
	2	0.040	1.000	0.027	0.689	
	3	0.040	1.000	0.063	0.861	
	4	0.040	1.000	0.123	1.033	

**Schema**

				bel	$\psi_0$	Perm	verand
<b>q1</b>							
Gevel				1,00 x 5,00 x 1,00 x 0,40		= 2,00	kN/m1
<b>F1</b>							
Reaktie dak perm				1,00 x 1,00 x 1,00 x 6,80		= 6,80	kN
<b>F2</b>							
Reaktie dak perm				1,00 x 1,00 x 1,00 x 4,40		= 4,40	kN
<b>F3</b>							
Reaktie dak perm				1,00 x 1,00 x 1,00 x 4,10		= 4,10	kN
<b>q2</b>							
(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9) horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$				h x $\gamma$ x Ka x b 4,00 x 7,60 x 0,27 x 5,00		= 41,19	kN/m1
<b>q3</b>							
(NEN-EN 1991-1-1 tabel A.9) horizontale aardappeldruk $\phi = 35^\circ$				h x $\gamma$ x Ka x b 3,50 x 7,60 x 0,27 x 4,50		= 32,44	kN/m1

wind belastingen op de kolommen worden door de belastinggenerator gegenereerd

Belastingbreedte: 5,00 m1

zie voor berekening uitvoer blad 100 t/m 113

Project...: 23150  
 Onderdeel: gevelkolommen  
 Dimensies: KN;m;rad (tenzij anders aangegeven)  
 Datum....: 02/02/2016  
 Bestand..: P:\Project\23150\berekeningen\23150-gevelkolommen-V5.rww

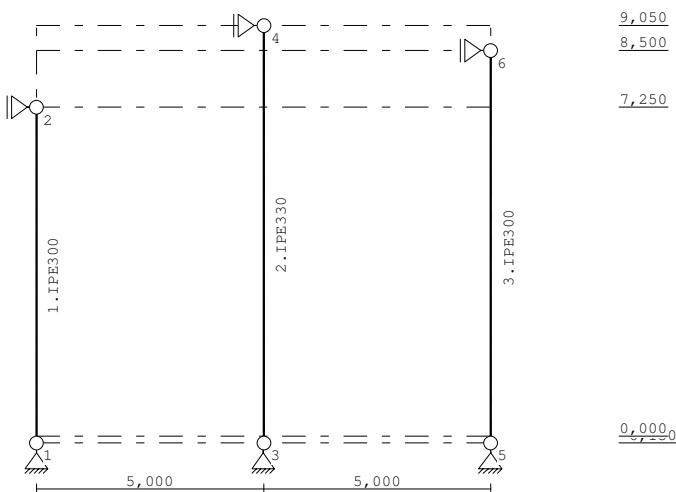
Belastingbreedte.: 5.000  
 Rekenmodel.....: 2e-orde-elastisch.  
 Theorieén voor de bepaling van de krachtsverdeling:  
 1) Uiterste grenstoestand:  
     Geometrisch niet lineair alle staven.  
     Fysisch lineair alle staven.  
 2) Gebruiksgrenstoestand:  
     Geometrisch niet lineair alle staven.  
     Fysisch lineair alle staven.

Maximum aantal iteraties.....: 50  
 Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
 Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

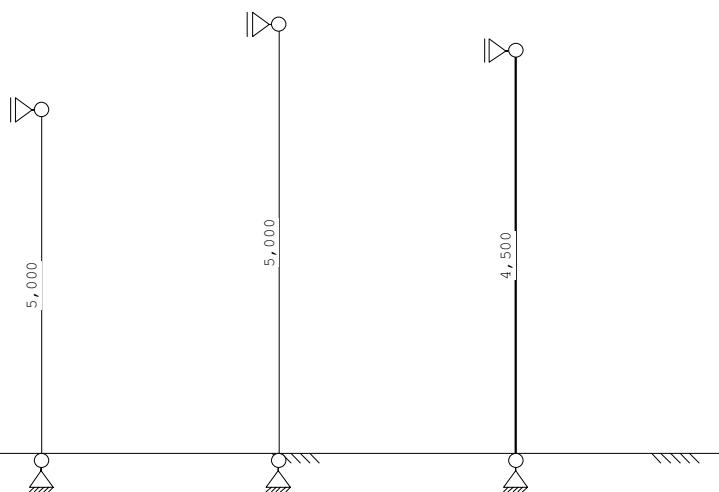
#### Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-4:2005	C2:2011	NB:2011(nl)
Staal	NEN-EN 1993-1-1:2006	C2:2009	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1993-1-8:2006	C2:2009	NB:2011(nl)

#### GEOMETRIE



#### BELASTINGBREEDTEN



#### STRAMLENLIJNEN

Nr.	X	Z-min	Z-max
1	0.000	-0.150	9.050
2	5.000	-0.150	9.050
3	10.000	-0.150	9.050

Project...: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**NIVEAUS**

Nr.	Z	X-min	X-max
1	-0.150	0.000	10.000
2	0.000	0.000	10.000
3	7.250	0.000	10.000
4	9.050	0.000	10.000
5	8.500	0.000	10.000

**MATERIALEN**

Mt Omschrijving E-modulus[N/mm<sup>2</sup>] S.M. Pois. Uitz. coëff  
 1 S235 210000 78.5 0.30 1.2000e-005

**PROFIELEN [mm]**

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1 IPE300	1:S235	5.3800e+003	8.3560e+007	0.00
2 IPE330	1:S235	6.2600e+003	1.1770e+008	0.00

**PROFIELEN vervolg [mm]**

Prof. Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1 0:Normaal	150	300	150.0					
2 0:Normaal	160	330	165.0					

**KNOPEN**

Knoop	X	Z	Knoop	X	Z
1	0.000	-0.150	6	10.000	8.500
2	0.000	7.250			
3	5.000	-0.150			
4	5.000	9.050			
5	10.000	-0.150			

**STAVEN**

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:IPE300	NDM	NDM	7.400	
2	3	4	2:IPE330	NDM	NDM	9.200	
3	5	6	1:IPE300	NDM	NDM	8.650	

**VASTE STEUNPUNTEN**

Nr.	knoop	Kode	XZR	1=vast	0=vrij	Hoek
1	1	110			0.00	
2	2	100			0.00	
3	3	110			0.00	
4	4	100			0.00	
5	5	110			0.00	
6	6	100			0.00	

**BELASTINGBREEDTEN**

Staaf	Breedte-i	Breedte-j
1	5.000	5.000
2	5.000	5.000
3	4.500	4.500

**BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.**

Betrouwbaarheidsklasse.....: 1 Referentieperiode.....: 15  
 Gebouwdiepte.....: 20.00 Gebouwhoogte.....: 9.05  
 Niveau aansl.terrein.....: 0.00 E.g. scheid.w. [kN/m<sup>2</sup>]: 1.20

**WIND**

Terrein categorie ...[4.3.2]....: Onbebouwd  
 Windgebied .....: 3 Vb,0 ..[4.2].....: 24.500  
 Referentie periode wind.....: 15.00 Vb(p) ..[4.2].....: 22.397  
 K .....:[4.2]....: 0.280 n .....[4.2].....: 0.500  
 Positie spant in het gebouw....: 5.000 Kr ....[4.3.2].....: 0.209  
 z0 .....:[4.3.2]....: 0.200 Zmin ..[4.3.2].....: 4.000  
 Co wind van links ..[4.3.3]....: 1.000 Co wind van rechts....: 1.000  
 Co wind loodrecht ..[4.3.3]....: 1.000  
 Cpi wind van links ..[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cpi windloodrecht ...[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cpi wind van rechts ..[7.2.9]....: 0.200 -0.300  
 Cfr windwrijving ...[7.5]....: 0.040

**STAAFTYPEN**

Type	staven
5:Linker gevel.	: 1-3

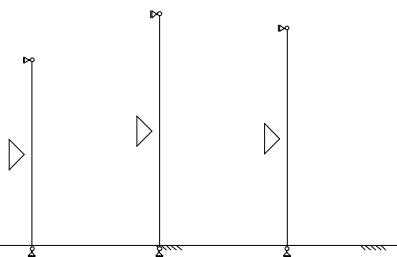
Project...: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**LASTVELDEN**

Wind staven

Sneeuw staven

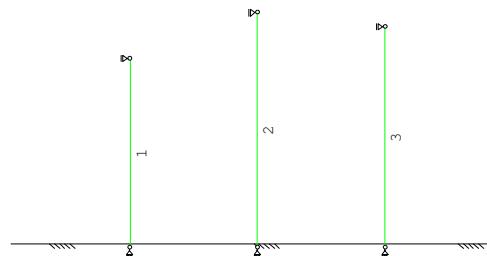
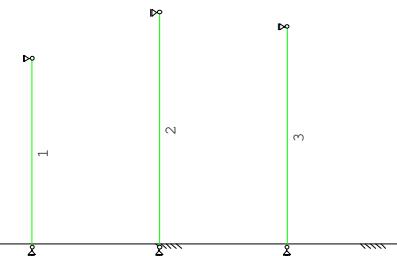
**WIND DAKTYPES**

Nr.	Staaf	Type	reductie bij wind van links	reductie bij wind van Rechts	Cpe volgens art:
1	1	Gevel	1.000	1.000	7.2.2
2	2	Gevel	1.000	1.000	7.2.2
3	3	Gevel	1.000	1.000	7.2.2

**WIND ZONES**

Wind van links

Wind van rechts

**WIND VAN LINKS ZONES****WIND VAN RECHTS ZONES**

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone	Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	1	0.000	7.400	D	1	3	0.000	8.650	E
2	2	0.000	9.200	D	2	2	0.000	9.200	E
3	3	0.000	8.650	D	3	1	0.000	7.400	E

**Wind indexen**

Index	CsCd	Cpe/Cpi	qp	breedte	reductie	Qw	Zone	Hoek(en)
Qw1		0.300	0.564	5.000	-0.847			
Qw2		0.300	0.564	4.500	-0.762			
Qw3	1.00	0.800	0.564	5.000	-2.258 D			
Qw4	1.00	0.800	0.564	4.500	-2.032 D			
Qw5		-0.200	0.564	5.000	0.564			
Qw6		-0.200	0.564	4.500	0.508			
Qw7	1.00	-0.500	0.564	4.500	1.270 E			
Qw8	1.00	-0.500	0.564	5.000	1.411 E			
Qw9	1.00	-0.800	0.564	5.000	2.258			
Qw10	1.00	-0.800	0.564	4.500	2.032			
Qw11	1.00	-0.500	0.564	5.000	1.411			
Qw12	1.00	-0.500	0.564	4.500	1.270			

**BELASTINGGEVALLEN**

B.G.	Omschrijving	Type
1	Permanente belasting	EGZ=-1.00
2	Stortbelasting	1
g	3 Wind van links onderdruk A	4 Ver. belasting door opslag
g	4 Wind van links overdruk A	7
g	5 Wind van rechts onderdruk A	8
g	6 Wind van rechts overdruk A	11
g	7 Wind loodrecht onderdruk A	12
g	8 Wind loodrecht overdruk A	15
g		16

g = gegenereerd belastinggeval

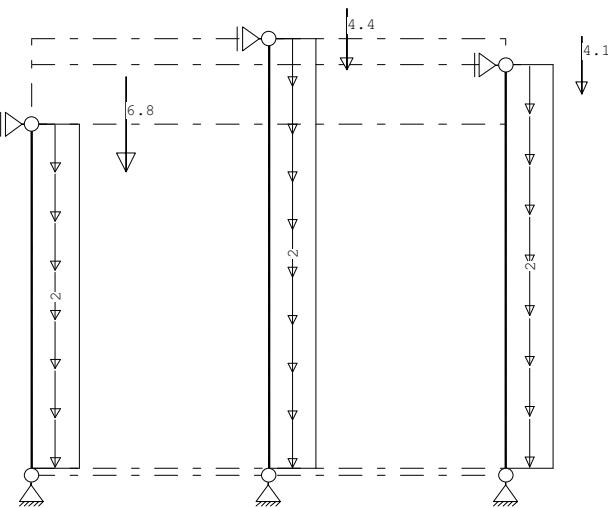
Project..: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**BELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

Eigen gewicht van alle staven is meegenomen in berekening. Richting: ↓

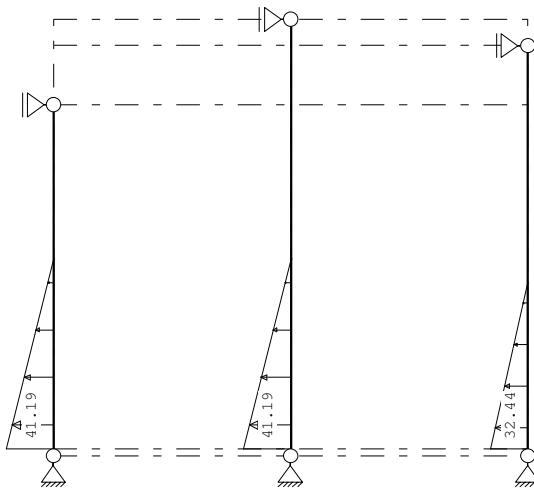
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 2:QXlokaal	-2.00	-2.00	0.150	0.000			
2 2:QXlokaal	-2.00	-2.00	0.150	0.000			
1 9:PXlokaal	-6.80		7.400				
2 9:PXlokaal	-4.40		9.200				
3 2:QXlokaal	-2.00	-2.00	0.150	0.000			
3 9:PXlokaal	-4.10		8.650				

**BELASTINGEN**

B.G:2 Stortbelasting

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:2 Stortbelasting

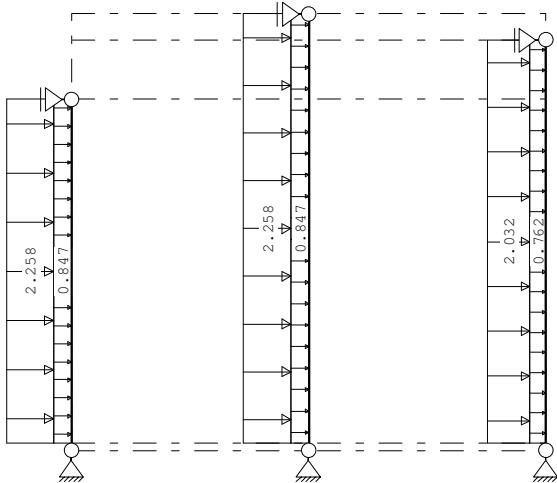
Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZlokaal	41.19	0.00	0.150	3.250	1.0	0.9	0.8
2 1:QZlokaal	41.19	0.00	0.150	5.050	1.0	0.9	0.8
3 1:QZlokaal	32.44	0.00	0.150	5.000	1.0	0.9	0.8

Project..: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**BELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links onderdruk A

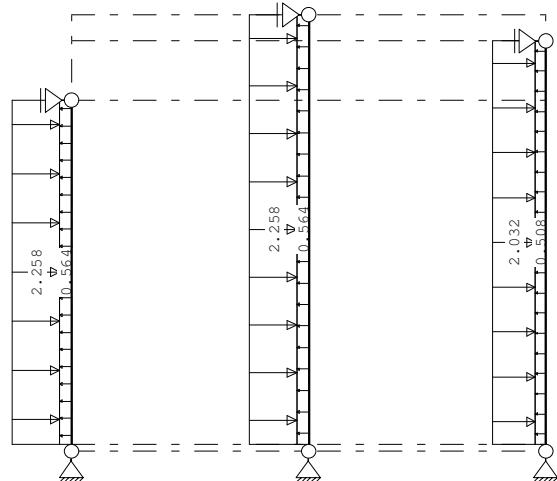
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.85	-0.85	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1	-0.85	-0.85	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw2	-0.76	-0.76	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.26	-2.26	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw3	-2.26	-2.26	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-2.03	-2.03	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links overdruk A

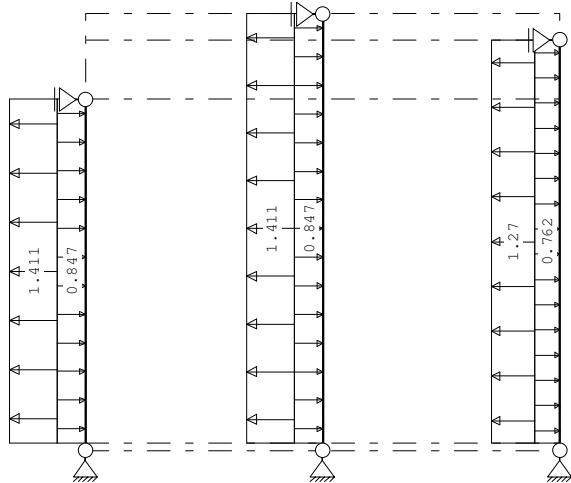
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw5	0.56	0.56	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw5	0.56	0.56	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	0.51	0.51	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-2.26	-2.26	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw3	-2.26	-2.26	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-2.03	-2.03	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:5 Wind van rechts onderdruk A

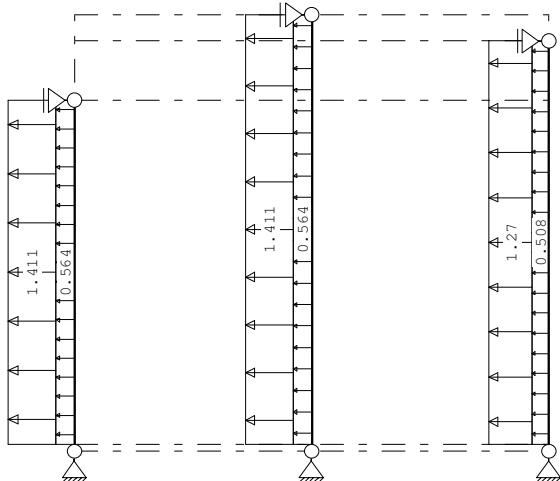
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:5 Wind van rechts onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.85	-0.85	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1	-0.85	-0.85	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw2	-0.76	-0.76	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	1.27	1.27	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	1.41	1.41	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw8	1.41	1.41	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:6 Wind van rechts overdruk A

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:6 Wind van rechts overdruk A

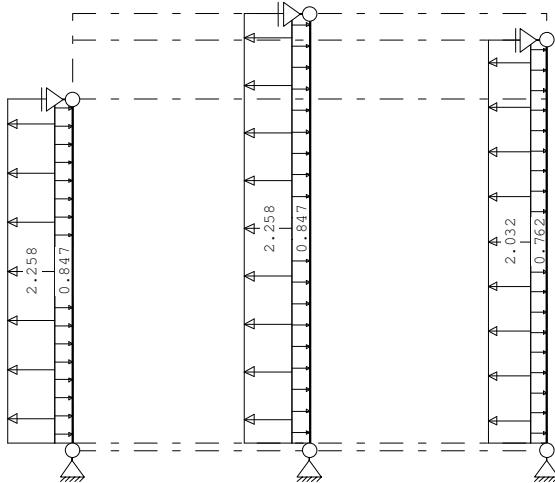
Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw5	0.56	0.56	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw5	0.56	0.56	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	0.51	0.51	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	1.27	1.27	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	1.41	1.41	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw8	1.41	1.41	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

Project...: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**BELASTINGEN**

B.G:7 Wind loodrecht onderdruk A

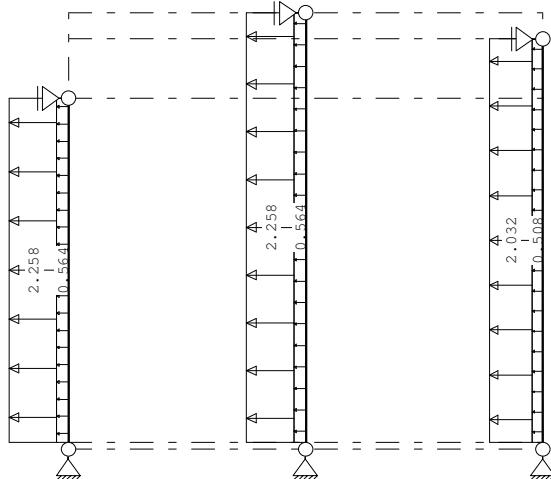
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:7 Wind loodrecht onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.85	-0.85	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1	-0.85	-0.85	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw2	-0.76	-0.76	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw9	2.26	2.26	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	2.26	2.26	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	2.03	2.03	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BELASTINGEN**

B.G:8 Wind loodrecht overdruk A

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:8 Wind loodrecht overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw5	0.56	0.56	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw5	0.56	0.56	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	0.51	0.51	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw9	2.26	2.26	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw9	2.26	2.26	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw10	2.03	2.03	0.150	0.000	0.0	0.2	0.0

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C. Iteratie Status

- 1 2 Nauwkeurigheid bereikt
- 2 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 3 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 4 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 5 3 Nauwkeurigheid bereikt
  
- 6 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 7 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 8 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 9 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 10 3 Nauwkeurigheid bereikt
  
- 11 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 12 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 13 3 Nauwkeurigheid bereikt
- 14 3 Nauwkeurigheid bereikt

Project...: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**BEREKENINGSTATUS**

Controleerende berekening

B.C. Iteratie Status

15	3 Nauwkeurigheid bereikt
16	3 Nauwkeurigheid bereikt
17	3 Nauwkeurigheid bereikt
18	3 Nauwkeurigheid bereikt
19	3 Nauwkeurigheid bereikt
20	3 Nauwkeurigheid bereikt
21	3 Nauwkeurigheid bereikt
22	3 Nauwkeurigheid bereikt
23	3 Nauwkeurigheid bereikt
24	3 Nauwkeurigheid bereikt
25	3 Nauwkeurigheid bereikt
26	3 Nauwkeurigheid bereikt
27	3 Nauwkeurigheid bereikt
28	3 Nauwkeurigheid bereikt
29	2 Nauwkeurigheid bereikt
30	3 Nauwkeurigheid bereikt
31	2 Nauwkeurigheid bereikt

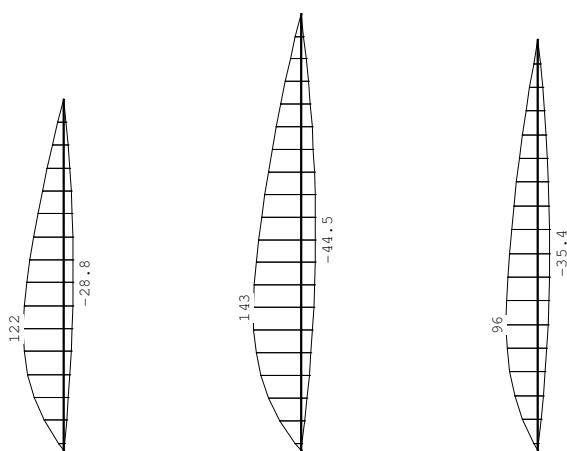
**BELASTINGCOMBINATIES**

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.22		
2 Fund.	1 Perm	1.22	2 psi0	1.35
3 Fund.	1 Perm	1.08	2 Extr	1.35
4 Fund.	1 Perm	1.08	3 Extr	1.35
5 Fund.	1 Perm	1.08	4 Extr	1.35
6 Fund.	1 Perm	1.08	5 Extr	1.35
7 Fund.	1 Perm	1.08	6 Extr	1.35
8 Fund.	1 Perm	1.08	7 Extr	1.35
9 Fund.	1 Perm	1.08	8 Extr	1.35
10 Fund.	1 Perm	1.08	3 Extr	1.35
11 Fund.	1 Perm	1.08	4 Extr	1.35
12 Fund.	1 Perm	1.08	5 Extr	1.35
13 Fund.	1 Perm	1.08	6 Extr	1.35
14 Fund.	1 Perm	1.08	7 Extr	1.35
15 Fund.	1 Perm	1.08	8 Extr	1.35
16 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00
17 Kar.	1 Perm	1.00	3 Extr	1.00
18 Kar.	1 Perm	1.00	4 Extr	1.00
19 Kar.	1 Perm	1.00	5 Extr	1.00
20 Kar.	1 Perm	1.00	6 Extr	1.00
21 Kar.	1 Perm	1.00	7 Extr	1.00
22 Kar.	1 Perm	1.00	8 Extr	1.00
23 Kar.	1 Perm	1.00	3 Extr	1.00
24 Kar.	1 Perm	1.00	4 Extr	1.00
25 Kar.	1 Perm	1.00	5 Extr	1.00
26 Kar.	1 Perm	1.00	6 Extr	1.00
27 Kar.	1 Perm	1.00	7 Extr	1.00
28 Kar.	1 Perm	1.00	8 Extr	1.00
29 Quas.	1 Perm	1.00		
30 Quas.	1 Perm	1.00	2 psi2	1.00
31 Blij.	1 Perm	1.00		

**OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES****MOMENTEN**

2e orde

Fundamentele combinatie



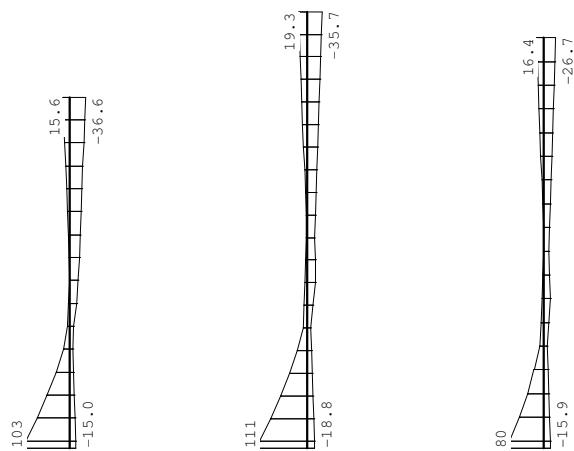
Project...: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**DWARSKRACHTEN**

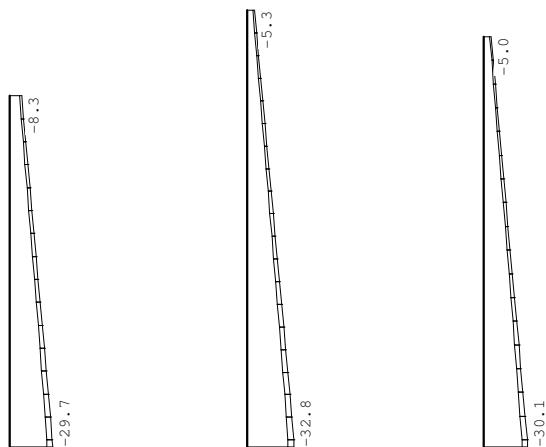
2e orde

Fundamentele combinatie

**NORMAALKRACHTEN**

2e orde

Fundamentele combinatie

**REACTIES**

2e orde

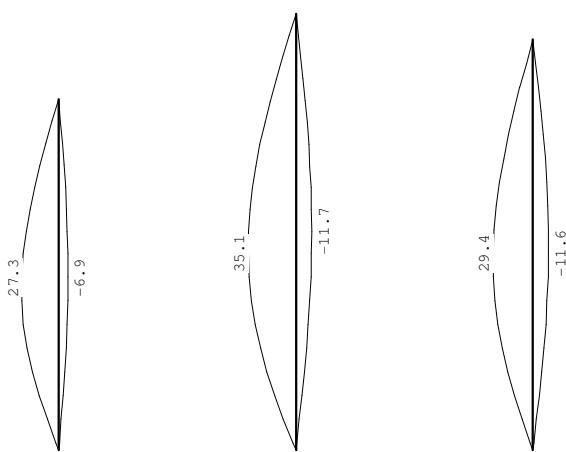
Fundamentele combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-14.86	102.33	26.38	30.73		
2	-15.56	36.60				
3	-18.61	110.09	29.18	33.98		
4	-19.35	35.67				
5	-15.71	79.17	26.73	30.75		
6	-16.38	26.67				

**OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES****VERPLAATSINGEN**

2e orde [mm]

Karakteristieke combinatie

**REACTIES**

2e orde

Karakteristieke combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-11.01	75.81	24.42	25.16		
2	-11.52	27.10				
3	-13.79	81.56	27.02	27.90		
4	-14.33	26.41				
5	-11.64	58.65	24.75	25.30		
6	-12.13	19.75				

**OMHULLENDE VAN DE BLIJVENDE COMBINATIES****REACTIES**

2e orde

Blijvende combinatie

Kn.	X	Z	M
1	0.00	24.43	
2	0.00		
3	0.00	27.02	
4	0.00		
5	0.00	24.75	
6	0.00		

**STAALPROFIELEN – ALGEMENE GEGEVENS**

Stabiliteit: Classificatie gehele constructie: Geschoord

Doorbuiging en verplaatsing:

Aantal bouwlagen: 1  
 Gebouwtype: Industrieel  
 Toel. horiz. verplaatsing gehele gebouw: h/150  
 Kleinstte gevelhoogte [m]: 0.0

**MATERIAAL**

Mat nr.	Profielnaam	Vloeiisp. [N/mm²]	Productie methode	Min. drsn. klasse
1	IPE300	235	Gewalst	1
2	IPE330	235	Gewalst	1

Partiële veiligheidsfactoren:

Gamma M;0 : 1.00 Gamma M;1 : 1.00

**KNIKSTABILITEIT**

Staaf	$l_{y,y}$ [m]	Classif. y sterke as	Extra		Extra aang. z [kN]
			$l_{knik,y}$ [m]	aang. y zwakke as	
1	7.400	Geschoord	2e orde	Geschoord	3.700*
2	9.200	Geschoord	2e orde	Geschoord	3.700*
3	8.650	Geschoord	2e orde	Geschoord	3.700*

\* Door gebruiker gedefinieerde kniklengte

**KIPSTABILITEIT**

Staaf	Pits. aangr.	1 gaffel [m]	Kipsteunafstanden [m]
1	0.5*h	boven: 7.40 4*1,85 onder: 7.40 4*1,85	
2	0.5*h	boven: 9.20 4*2,31 onder: 9.20 4*2,31	
3	0.5*h	boven: 8.65 4*2,162 onder: 8.65 4*2,162	

**TOETSING SPANNINGEN**

Staaf nr.	Mat	BC	Sit	Kl	Plaats	Norm	Artikel	Formule	Hoogste toetsing U.C.	Opm. [N/mm²]
1	1	15	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.898 211	46,47
2	2	15	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.930 219	46,47

Project...: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**TOETSING SPANNINGEN**

Staaf	Mat	BC	Sit	Kl.	Plaats	Norm	Artikel	Formule	Hoogste toetsing	Opm.	
nr.									U.C. [N/mm <sup>2</sup> ]		
3	1	15	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.768	181	46,47

Opmerkingen:

[ 46] T.b.v. kip is een equivalente Q-last berekend.

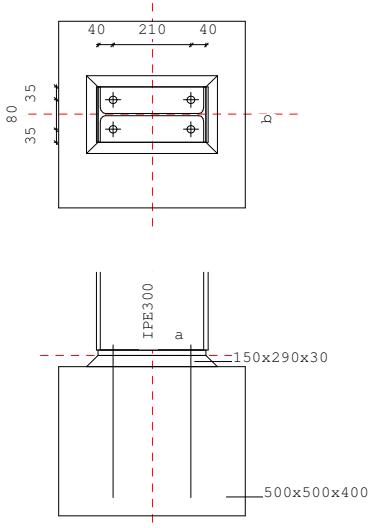
[ 47] Bij verlopende normaalkracht wordt de grootste drukkracht genomen.

**TOETSING HORIZONTALE VERPLAATSING**

Staaf	BC	Sit	Lengte	$u_{end}$	Toelaatbaar
			[m]	[mm]	[mm]
1	28	1	7.400	27.3	49.3
2	28	1	9.200	35.1	61.3
3	28	1	8.650	29.4	57.7

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN**

		<b>Voetpl1:1</b>
Verbindingstype		Voetplaat
Knopen		1,5
Rekenwaarde vloeispanning $f_y;d$ platen		235
Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)		0
Classificatie constructie		Geschoord
Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten		2e orde elastisch
Statisch systeem		Statisch onbepaald
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier		Nee
Is poer gewapend?		Ja

**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Voetplaat	150x290-15	1 aw=4d af=5d
b Bout	4*M20 8.8	1

PROFIELEN	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc Hoek	$f_{y;d}$
Kolom boven	IPE300	7400	Gewalst	0	235

PLATEN	Plaats	h	b	t	Exc	$a_w$	$a_f$	$a_e$	Hoek Las	$f_{y;d}$
Voetplaat	Rechts	290	150	15.0	0	$\Delta\Delta$ 4	$\Delta\Delta$ 5			235
$\Delta$ = Enkele stompe of hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief $\Delta\Delta$ = Dubbele hoeklas										

BOUTEN	$d_n$	kwal hoh	milieu	lengte	v (vanaf rechterkant)
Rechts	M20	8.8	80	Niet-corr.	450 40;250

KRACHTEN	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	Kn:1 BC:15 Sit:1 Iter:3
Boven	27.72	-102.33	0.00	

**RESULTATEN DRUKZONE**

Vergrotingsfactor	$k_c$	:	2.27
Rekenwaarde druksterkte	$f_{c,Rd}$	:	13.33
Rekenwaarde druksterkte	$f_{jd}$	:	20.22
Vorm van de indrukingsprent		:	I-vormig
		:	35 * 150
		:	219 * 66
		:	35 * 150
Max. drukoppervlakte		:	25091
Spreidingsmaat // flenzen	$l_s$	:	29.53
Spreidingsmaat // lijf	$l_{s,lijf}$	:	29.53
Rek meest gedrukte zijde	$\epsilon_{ps}$	:	0.00006
Spanning meest gedrukte zijde $\sigma_{ps}$	:	:	1.11
Rek minst gedrukte zijde	$\epsilon_{ps,t}$	:	0.00006
Spanning minst gedrukte zijde $\sigma_{ps,t}$	:	:	1.10
Momentcapaciteit		:	42.66
Moment tbv. lassen		:	118.14 gebaseerd op 0.8*Mpld
Max. opneembare dwarskracht		:	160.96 Crit.: Afsch.cap.ankers
Trekcapaciteit ankerrijp		:	282.01

Project...: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**RESULTATEN VERANKERINGSLENGTE**

$$\begin{aligned}\eta_1 &= 1.00 \quad f_{aanh.} = 2.0 \text{ (aanhechtingsfactor)} \\ \eta_2 &= 1.00 \quad f_{vergr.} = 1.7 \text{ (vergröttingsfactor)} \\ \sigma_{sd} &= 0.0 \text{ N/mm}^2 \\ l_{b,d} &= f_{aanh.} * \alpha_1 * \alpha_2 * \alpha_3 * \alpha_4 * l_{b,rqd} \\ &= 2.0 * 1.00 * 1.000 * 1.0 * 1.0 * 0 = 0 \text{ mm} \\ l_{b,min} &= 200 \text{ mm}\end{aligned}$$

**STIJFHEID**

Maatgevend criterium: Trekzone ankerbout

Kn:1 BC:15 Sit:1 Iter:3

Verh.	M <sub>v,Rd</sub> /Verh.	Arm	S <sub>j</sub>	$\phi$
1.0	42.66	196	<b>2905</b>	0.01468
1.2	35.55	196	4753	0.00748
1.5	28.44	196	8683	0.00328

Bij een moment M<sub>v</sub>,Ed=0.00 geldt een stijfheid S<sub>j</sub>=8683.  
De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

**TOETSING VOETPLAAT-VERBINDING**

Kn:1 BC:15 Sit:1 Iter:3

Artikel	m <sub>Ed</sub>	m <sub>p1,Rd</sub>	sigma <sub>Ed</sub>	f <sub>jd</sub>	Toetsing
6.2.6.5	482	13219		0.04 1.11    20.22	0.04 0.05

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Kn:1 BC:15 Sit:1 Iter:3

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing
Boven	IPE300	EN3-1-1	6.2.4 (6.9)	0.02
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.29
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.32
		EN3-1-8	6.2.2(7) (6.2)	0.64

**MOMENTCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.3**

Kn:1 BC:15 Sit:1 Iter:3

Plaats	M <sub>v,Rd</sub>	M <sub>v,Rd,kolom</sub>	Classificatie
Boven	42.66	147.67	Niet volledig sterk

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.2**

Kn:1 BC:15 Sit:1 Iter:3

Plaats	Punt	Phi <sub>rel</sub>	m <sub>rel</sub>	Actuele waarden	Grenswaarden	Classificatie
Boven	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Stijf
	2	0.540	1.000	0.053	0.193	
	3	0.540	1.000	0.120	0.241	
	4	0.540	1.000	0.236	0.289	

**KRACHTEN Normaalkr. Dwarskr. Moment**

Kn:5 BC:15 Sit:1 Iter:3

Boven	27.74	-79.17	-0.00

**RESULTATEN DRUKZONE**

Kn:5 BC:15 Sit:1 Iter:3

Vergrotingsfactor	k <sub>e</sub>	:	2.27
Rekenwaarde druksterkte	f <sub>c,Rd</sub>	:	13.33
Rekenwaarde druksterkte	f <sub>jd</sub>	:	20.22
Vorm van de indrukingsprent	:	I-vormig	35 * 150
	:	219 * 66	
	:	35 * 150	
Max. drukkoppervlakte	:		25091
Spreidingsmaat // flenzen	l <sub>s</sub>	:	29.53
Spreidingsmaat // lijf	l <sub>s</sub> lijf	:	29.53
Rek meest gedrukte zijde	eps <sub>c</sub>	:	0.00006
Spanning meest gedrukte zijde sigma <sub>c</sub>	:	1.11	
Rek minst gedrukte zijde	eps <sub>t</sub>	:	0.00006
Spanning minst gedrukte zijde sigma <sub>t</sub>	:	1.10	N.B. Er is niet gerekend op druk in de ankers.
Momentcapaciteit	:	42.66	
Moment tbv. lassen	:	118.14	gebaseerd op 0.8*Mpld
Max. opneembare dwarskracht	:	160.97	Crit.: Afsch.cap.ankers
Trekcapaciteit ankerrij	:	282.01	

**RESULTATEN VERANKERINGSLENGTE**

$$\begin{aligned}\eta_1 &= 1.00 \quad f_{aanh.} = 2.0 \text{ (aanhechtingsfactor)} \\ \eta_2 &= 1.00 \quad f_{vergr.} = 1.7 \text{ (vergröttingsfactor)} \\ \sigma_{sd} &= 0.0 \text{ N/mm}^2 \\ l_{b,d} &= f_{aanh.} * \alpha_1 * \alpha_2 * \alpha_3 * \alpha_4 * l_{b,rqd} \\ &= 2.0 * 1.00 * 1.000 * 1.0 * 1.0 * 0 = 0 \text{ mm} \\ l_{b,min} &= 200 \text{ mm}\end{aligned}$$

**STIJFHEID**

Maatgevend criterium: Trekzone ankerbout

Kn:5 BC:15 Sit:1 Iter:3

Verh.	M <sub>v,Rd</sub> /Verh.	Arm	S <sub>j</sub>	$\phi$
1.0	42.66	196	<b>2905</b>	0.01468
1.2	35.55	196	4753	0.00748
1.5	28.44	196	8683	0.00328

Bij een moment M<sub>v</sub>,Ed=0.00 geldt een stijfheid S<sub>j</sub>=8683.  
De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

**TOETSING VOETPLAAT-VERBINDING**

Kn:5 BC:15 Sit:1 Iter:3

Artikel	m <sub>Ed</sub>	m <sub>p1,Rd</sub>	sigma <sub>Ed</sub>	f <sub>jd</sub>	Toetsing
6.2.6.5	482	13219		0.04 1.11    20.22	0.04 0.05

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Kn:5 BC:15 Sit:1 Iter:3

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing
Boven	IPE300	EN3-1-1	6.2.4 (6.9)	0.02
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.23
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.25
		EN3-1-8	6.2.2(7) (6.2)	0.49

Project..: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**MOMENTCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.3**

Kn:5 BC:15 Sit:1 Iter:3

Plaats	$M_{v,Rd}$	$M_{v,Rd,kolom}$	Classificatie
Boven	42.66	147.67	Niet volledig sterk

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE EN3-1-8 art.5.2.2**

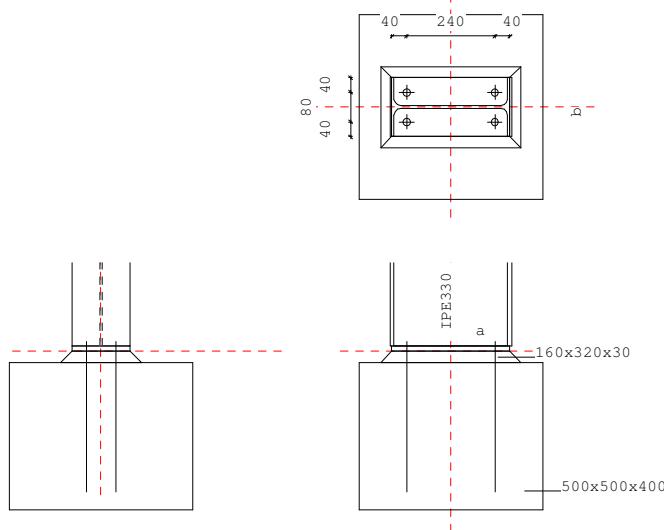
Kn:5 BC:15 Sit:1 Iter:3

Plaats	Punt	Grenswaarden		Actuele waarden		Classificatie
		$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	$\Phi_{rel}$	$m_{rel}$	
Boven	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Stijf
	2	0.299	1.000	0.045	0.193	
	3	0.299	1.000	0.103	0.241	
	4	0.299	1.000	0.202	0.289	

**VERBINDINGEN - BASISGEGEVENEN****Voetplaat**

Verbindingstype  
Knoop  
Rekenwaarde vloeispanning  $f_y$ ; d platen  
Hoek basis doorgaand profiel t.o.v. globale as (linksom positief)  
Classificatie constructie  
Rekenmodel gebruikt bij de mechanicaresultaten  
Statisch systeem  
Verbinding t.p.v. plastisch scharnier  
Is poer gewapend?

Voetplaat  
3  
235  
0  
Geschoord  
2e orde elastisch  
Statisch onbepaald  
Nee  
Ja

**LEGENDA**

Onderdeel	Afmetingen	Aantal Lassen (d=dubb. hoeklas)
a Voetplaat	160x320-15	1 aw=4d af=6d
b Bout	4*M20 8.8	1

PROFIELEN	Naam	Lengte	Prod.meth.	Exc	Hoek	$f_{y,d}$
Kolom boven	IPE330	9200	Gewalst	0	0	235

PLATEN	Plaats	h	b	t	Exc	$a_w$	$a_f$	$a_e$	Hoek	Las	$f_{y,d}$
Voetplaat	Rechts	320	160	15.0	0	$\Delta\Delta$	$\Delta\Delta$				235
$\Delta$ = Enkele stompe of hoeklas of dubbele hoeklas met slechts 1 las effectief											
$\Delta\Delta$ = Dubbele hoeklas											

BOUTEN	$d_n$	kwal	hoh	milieu	lengte	v (vanaf rechterkant)
Rechts	M20	8.8	80	Niet-corr.	450	40;280

KRACHTEN	Normaalkr.	Dwarskr.	Moment	Kn:3 BC:15 Sit:1 Iter:3
Boven	30.78	-110.09	-0.00	

**RESULTATEN DRUKZONE**

Kn:3 BC:15 Sit:1 Iter:3

Vergrotingsfactor	$k_c$	:	2.17
Rekenwaarde druksterkte	$f_{c,Rd}$	:	13.33
Rekenwaarde druksterkte	$f_{jd}$	:	19.25
Vorm van de indrukkingssprint	: I-vormig	36 *	160
		246 *	68
		36 *	160
Max. drukopervlakte	:		28530
Spreidingsmaat // flenzen	$l_s$	:	30.26
Spreidingsmaat // lijf	$l_s$ lijf	:	30.26
Rek meest gedrukte zijde	$\epsilon_{ps}$	:	0.00006
Spanning meest gedrukte zijde	$\sigma_c$	:	1.08
Rek minst gedrukte zijde	$\epsilon_{ps}$	:	0.00006 N.B. Er is niet gerekend op
Spanning minst gedrukte zijde	$\sigma_c$	:	1.08 druk in de ankers.
Momentcapaciteit	:		51.63
Moment tbv. lassen	:		151.15 gebaseerd op 0.8*Mpld
Max. opneembare dwarskracht	:		161.57 Crit.: Afsch.cap.ankers
Trekcapaciteit ankerrij	:		282.01

Project..: 23150

Onderdeel: gevelkolommen

**RESULTATEN VERANKERINGSLENGTE**

$$\begin{aligned}\eta_1 &= 1.00 & f_{a,aanb.} &= 2.0 \text{ (aanhechtingsfactor)} \\ \eta_2 &= 1.00 & f_{vergr.} &= 1.7 \text{ (vergrotingsfactor)} \\ \sigma_{sd} &= 0.0 \text{ N/mm}^2 \\ l_{b,d} &= f_{a,aanb.} * \alpha_1 * \alpha_2 * \alpha_3 * \alpha_4 * l_{b,rqd} \\ &= 2.0 * 1.00 * 1.000 * 1.0 * 1.0 * 0 = 0 \text{ mm} \\ l_{b,min} &= 200 \text{ mm}\end{aligned}$$

**STIJFHEID**

Maatgevend criterium: Trekzone ankerbout

Verh.	$M_{v,Rd}/Verh.$	Arm	$S_j$	$\phi$
1.0	51.63	221	<b>3839</b>	0.01345
1.2	43.03	221	6280	0.00685
1.5	34.42	221	11472	0.00300

Bij een moment  $M_v, Ed=0.00$  geldt een stijfheid  $S_j=11472$ .

De in mechanica gebruikte stijfheid is oneindig (als in NDM).

Kn:3 BC:15 Sit:1 Iter:3

Boven

**TOETSING VOETPLAAT-VERBINDING**

Artikel	$m_{Ed}$	$m_{pl,Rd}$	sigma <sub>Ed</sub>	$f_{td}$	Toetsing
6.2.6.5	494	13219		0.04	

1.08      19.25      0.06

Kn:3 BC:15 Sit:1 Iter:3

**TOETSING PROFIELEN EN AFSCHUIVING**

Plaats	Profiel	Artikel	Formule	Toetsing
Boven	IPE330	EN3-1-1	6.2.4 (6.9)	0.02
		EN3-1-1	6.2.6 (6.17)	0.26
		EN3-1-1	6.2.1 N+D	0.28
		EN3-1-8	6.2.2(7) (6.2)	0.68

Kn:3 BC:15 Sit:1 Iter:3

**MOMENTCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.3

Plaats	$M_{v,Rd}$	$M_{v,Rd,kolom}$	Classificatie
Boven	51.63	188.94	Niet volledig sterk

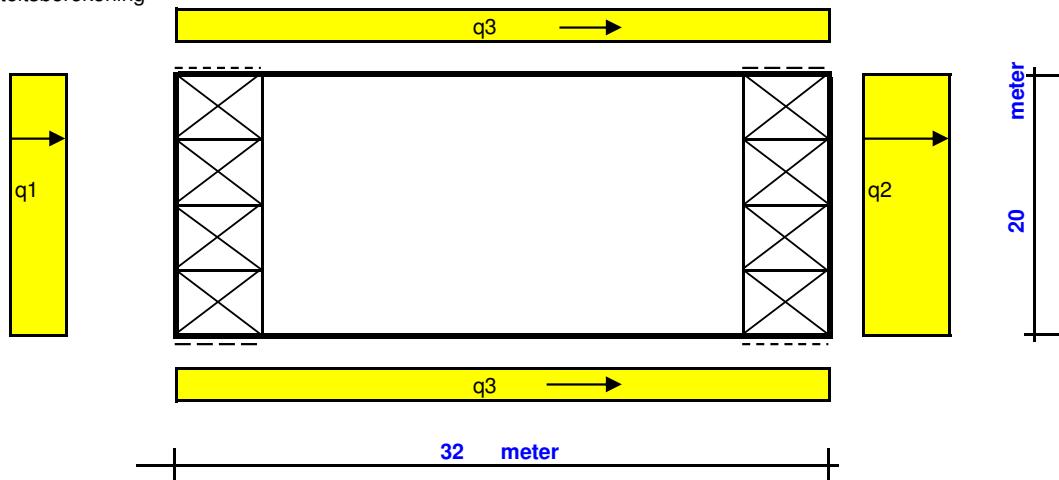
Kn:3 BC:15 Sit:1 Iter:3

**STIJFHEIDSCLASSIFICATIE** EN3-1-8 art.5.2.2

Plaats	Punt	Grenswaarden		Actuele waarden		Classificatie
		Phi <sub>rel</sub>	$m_{rel}$	Phi <sub>rel</sub>	$m_{rel}$	
Boven	1	0.000	0.000	0.000	0.000	Stijf
	2	0.333	1.000	0.043	0.182	
	3	0.333	1.000	0.097	0.228	
	4	0.333	1.000	0.191	0.273	

Kn:3 BC:15 Sit:1 Iter:3

### 3.5 Stabiliteitsberekening



$q_1$  = winddruk

$q_2$  = windzuiging

Goochoogte:

**5,66** meter

Windgebied:

$q_3$  = windwrijving

III onbebouwd

Cpe druk:

0,80

Nokhoogte:

**9,50** meter

$q_p(z)$

0,58 kN/m<sup>2</sup>

Cpe zuiging:

0,50

reductie factor

0,85

Cpe wrijving:

**0,04**

#### Berekening windbokken in gevels

Winddruk + zuiging: NEN-EN 1991-1-4 art 5.3

$$F_w = c_s c_d \cdot c_f \cdot q_p(z_e) \cdot A_{ref}$$

$c_s c_d$  = bouwwerksfactor zoals vastgesteld in NEN-EN 1991-1-4 hoofdstuk 6; = 1,00

NEN-EN 1991-1-4 art. 7.2.2 tabel 7.1/NB:

(4) Het gebrek aan correlaties van de winddrukken tussen de windzijde en de lijzijde moet in rekening zijn  
zijn gebracht door de resulterende kracht met een factor 0,85 te vermenigvuldigen

Aantal bokken: **4**

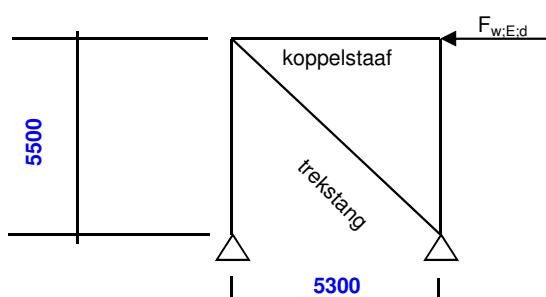
Belastingen op 1 windbok

Druk:	3,79 x	20,00 x	0,58 x	0,80 x	0,85 /	4,00 =	7,46 kN
Zuiging:	3,79 x	20,00 x	0,58 x	0,50 x	0,85 /	4,00 =	4,66 kN
Wrijving gevels:	2,83 x	32,00 x	0,58 x	0,04 x	1,00 /	2,00 =	1,05 kN
Wrijving dak:	10,71 x	32,00 x	0,58 x	0,04 x	1,00 /	2,00 =	3,97 kN
Opslag 1			0,50 x	9,96		=	4,98 kN
Opslag 2			0,50 x	16,51		=	8,26 kN
Opslag 3			0,25 x	13,28		=	<u>3,32 kN</u> +

Total belasting op 1 windbok:  $F_{w;rep} = 33,70 \text{ kN}$

$$F_{w;d} = 33,70 \times 1,50 \times 0,90 = 45,50 \text{ kN}$$

#### schema windbok zijgevel



#### Controle trekstang

Trekkracht in diagonaal:  $F_{E;d} = 45,50 \times 7638 / 5300 = 65,57 \text{ kN}$

Staalkwaliteit windbok:  $S = 235 \text{ J}0$  Diameter: **20** mm

$$F_{R;d} = 314,16 \times 235,00 / 1000 = 73,83 \text{ kN}$$

Unity check:  $65,57 / 73,83 = 0,89 < 1$  voldoet

**Controle drukstaaf**

Drukkracht in koppelstaaf

$$\begin{array}{lcl}
 F_{E;d} & = & (4,66 \times 2,00 + 1,05 + 3,97) \times 1,50 \times 0,90 = 19,37 \text{ kN} \\
 \text{Opslag} & = & (16,51 + 0,50 \times 13,28) \times 1,50 \times 0,90 = 31,253 \text{ kN} \\
 & & \text{Totaal} \quad 50,62 \text{ kN}
 \end{array}$$

Kies koppelstaaf: **K 80.80.4 CF S235** 9,22 kg/m<sup>1</sup> capaciteit: 53,25 kN

Unity check: 50,62 / 53,25 = 0,95 &lt;1 voldoet (NEN-EN 1993-1-1 art. 6.3.3 form. 6.61)

(NEN-EN 1993-1-1 art. 6.3.3 form. 6.61 prismatische op buiging en druk belaste staven)

Controle opwaarde belastingen t.p.v. windverband.

Maatgevend combinatie is windloodrecht + stortbelasting.

**Fed;resulterend**

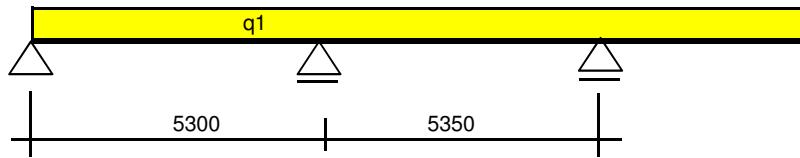
Uit windverband		=	-47,21 kN
Uit wind loodrecht	-20,92	x 1,35	= -28,24 kN
Uit e.g. staalconstructie	34,39	x 0,90	= 30,95 kN
Uit e.g. funderingsbalk	0,80 x 0,40 x 5,30 x 24,50	x 0,90	= 37,40 kN
Uit e.g. opstorting	0,60 x 0,20 x 5,30 x 24,50	x 0,90	= <b>Totaal 0,00 6,92 kN</b>

&gt;&gt;&gt; Geen opwaarde reaktiekraag c.q. trekbelasting in de funderingspaal.

#### 4. Berekening fundering.

4.1 Funderingsbalken + paallasten

**Schema** Funderingsbalk langsgevel



		bel	$\psi_0$	Perm	verand
<b>q1</b>					
e.g. balk	0,80 x	0,40 x	1,00 x 25,00	=	8,00 kN/m1
betonplaat	1,00 x	0,75 x	1,00 x 2,50	=	1,88 kN/m1
Betonvloer	perm	1,00 x	0,60 x	=	2,25 kN/m1
	verand	1,00 x	0,20 x	x 1,00 =	6,08 kN/m1
				<b>totaal</b>	<b>= 12,13 6,08 kN/m1</b>

#### Belastingcombinaties:

NEN-EN 1990:2002, 6.4 Uiterste grenstoestanden, optredende gronddrukken

STR/GEO	$G_k$	$\gamma_g \times K_{FI}$	$Q_k$	$\gamma_q \times K_{FI}$	/	$\psi_0$	=	
6.10a	12,13 x	1,22 +	6,08 x	1,35		1,00	=	22,94 kN/m <sup>2</sup>
6.10b	12,13 x	1,08 +	6,08 x	1,35		1,00	=	21,30 kN/m <sup>2</sup>

Bruikbaarheidsgrenstoestand t.b.v. berekening scheurvorming:

$$(\quad 12,13 \quad + \quad 6,08 \quad ) / \quad 1,00 = \quad 18,21 \text{ kN/m}^2$$

(noot: SLS berekend met  $\psi_0$ , = ongunstig m.u.v. categorie C en D, let op!)

$M_{e,d} =$	<b>1/10</b>	x	22,94 x	$5,30^2 =$	64,44	kN.m
$M_{e,k} =$	1/10	x	18,21 x	$5,30^2 =$	51,14	kN.m
betondoorsnede (in mm): b =	<b>800</b>		h = <b>400</b>		<b>stort op betonnen werkvloer</b>	
milieuklasse: <b>XC2 carbonatie, nat, zelden droog</b>						
betonkwaliteit: <b>C20/25</b>	$f_{cd} =$	13,33 N/mm <sup>2</sup>	<b>vloer/plaat</b>		<b>niet controleerbaar</b>	
Dekking c = 30,00 mm	beugels/verdeelwapening rond:	<b>8</b>	mm (0 indien n.v.t.)			
diameter hoofdwapening:	<b>10</b> mm	d= 357 mm				
$X_u =$	23,15 mm					
$N_{cu} =$	0,75 x	13,33 x	800 x	23,15 / 1000	= 185,17	kN
Minimum wapening:	$A_{s,min} =$	323,68 mm <sup>2</sup>			(vlgs NEN-EN 1992-1-1 art. 7.3.2, 9.2.1.1 en art. 9.3.1.1)	
(uitgangspunt bij berekening minimum wapening: geen uitwendige normaalkracht geïntroduceerd in de betondoorsnede)						
$A_{s,ben} =$	426 mm <sup>2</sup>	$A_{s,aanw} =$	<b>6 rond 10 + 1 rond 12</b>	=	<b>584</b>	mm <sup>2</sup>
Maximale wapening:	$A_{s,max} =$	12800 mm <sup>2</sup>	voldoet			(vlgs NEN-EN 1992-1-1 art. 9.2.1.1)

Controle scheurvorming: hoh afstand staven: **120** mm diameter: **10**

Staalspanning = 252 N/mm<sup>2</sup> afgeronde staalspanning v.lgs. Tabel 7.2N 280 N/mm<sup>2</sup>

Eén van de onderstaande eisen dient te voldoen (NEN-EN-1992-1-1 art. 7.3.3)

Maximale staafdiameter v.lgs tabel 7.2N: 9 mm voldoet niet, verklein diameter

Maximale staafafstand v.lgs. Tabel 7.3N 150 mm voldoet

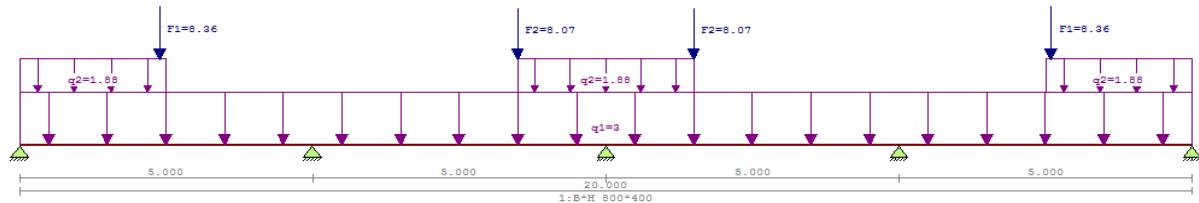
Controle dwarskracht: Ved = 73,00 kN

$$VR_d,c \quad ( \quad 0,364 \times 800 \times 350 \quad ) / \quad 1000 = \quad 101,92 \text{ kN}$$

$$>>> \quad 101,92 > \quad 73,00 \text{ kN}$$

**Toepassen 4 snedige beugels rond 8-250.**

**Schema** Funderingsbalk kopgevel as A



					bel	$\psi_0$	Perm	verand
<b>q1</b>								
Betonvloer	perm		1,00 x	0,80 x	1,00 x 3,75		= 3,00	kN/m1
	verand	wielast	1,00 x	1,00 x	1,00 x 30,40 x 0,00	=	0,00	kN/m1
<b>q2</b>								
betonplaat			1,00 x	0,75 x	1,00 x 2,50		= 1,88	kN/m1
<b>F1</b>								
Reaktie spant	perm		1,00 x	1,00 x	1,00 x 8,36		= 8,36	kN
	verand		1,00 x	1,00 x	1,00 x 21,13 x 1,00	=	21,13	kN
<b>F2</b>								
Reaktie spant	perm		1,00 x	1,00 x	1,00 x 8,07		= 8,07	kN
	verand		1,00 x	1,00 x	1,00 x 10,74 x 1,00	=	10,74	kN
<b>F3</b>								
Wiellasten						=	75,00	kN

zie voor berekening uitvoer blad 118 t/m 123

**Paalbelastingen.**

<b>F1</b>	Paallast langsgevels							
Funderingsbalk		0,80 x	0,40 x	5,35 x 25,00		=	42,80	kN
Betonplaat		1,00 x	0,75 x	5,35 x 2,50		=	10,03	kN
Betonvloer	perm	1,00 x	0,60 x	5,35 x 3,75		=	12,04	kN
	verand	1,00 x	0,20 x	5,35 x 30,40 x 1,00	=		32,53	kN
Reaktie spant	perm	1,00 x	1,00 x	1,00 x 34,39		=	34,39	kN
	verand	1,00 x	1,00 x	1,00 x 26,29 x 1,00	=		26,29	kN
					Totaal		99,26	58,82 kN
<b>F,Ed</b>	=	1,08 x 99,26 +	1,35 x 58,82			=	186,60	kN

<b>F2</b>	Paallast kopgevel as A met aslast							
Funderingsbalk		0,80 x	0,40 x	5,00 x 25,00		=	40,00	kN
Betonvloer	perm	1,00 x	0,80 x	5,00 x 3,75		=	15,00	kN
	verand	1,00 x	1,00 x	1,00 x 150,00 x 1,00	=		150,00	kN
Reaktie spant	perm	1,00 x	1,00 x	1,00 x 16,00		=	16,00	kN
	verand	1,00 x	1,00 x	1,00 x 20,00 x 1,00	=		20,00	kN
					Totaal		71,00	170,00 kN
<b>F,Ed</b>	=	1,08 x 71,00 +	1,35 x 170,00			=	306,18	kN

>>> Toepassen palen vierkant 250 mm met een paalpuntniveau van 5,65 m1 - N.A.P. F,Rd = 398 kN

Project.....: 23150 -  
 Onderdeel....: Funderingsbalk as A  
 Constructeur.: RD  
 Opdrachtgever: HCO  
 Dimensies....: kN/m/rad  
 Datum.....: 04/02/2016  
 Bestand.....: p:\project\23150\berekeningen\23150-balk as a.dlw

Betrouwbaarheidsklasse : 1 Referentieperiode : 50  
 Toevallige inklemmingen begin : 15% Toevallige inklemming eind : 15%  
 Herverdelen van momenten : nee Maximale deellengte : 0.000  
 Ouderdom bij belasten : 28 Relatieve vochtigheid : 50%  
 Doorbuigingen(beton) zijn dmv gecorrigeerde stijfthes berekend.

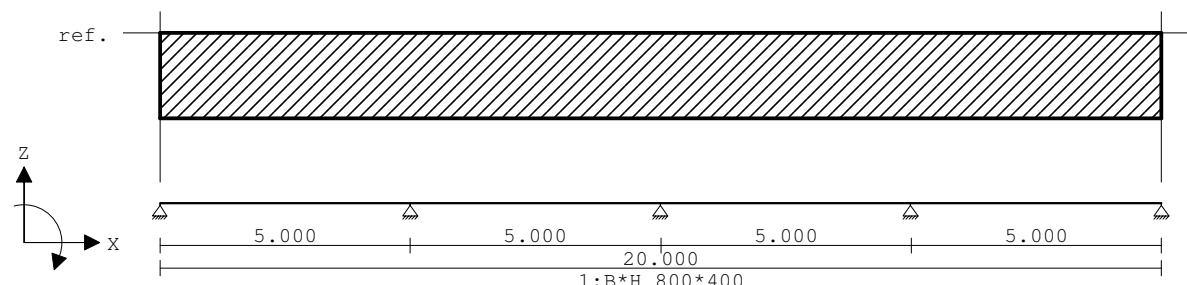
Fysisch lineair : Er is gerekend met de e-modulus uit de materiaaltabel.  
 Fys.NLE.kort : Er is gerekend met een gecorrigeerde e-modulus (korte duur).  
 Deze e-mod. is berekend mbv de krachten uit de fysisch lineair berekening.

#### Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010	NB:2011(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1:2009	NB:2011(nl)
Beton	NEN-EN 1992-1-1:2011(nl)	C2:2011(nl)	NB:2011(nl)

#### GEOMETRIE

Ligger:1



#### VELDLENGTEN

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	5.000	5.000
2	5.000	10.000	5.000
3	10.000	15.000	5.000
4	15.000	20.000	5.000

#### MATERIALEN

Mt Omschrijving E-mechanica[N/mm <sup>2</sup> ]	Cement	Kruipcoef.	S.M.	S.M.verh.	Pois.
1 C20/25	7480 N	3.01	25.0	0.20	

#### PROFIELEN [mm]

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid
1 B*H 800*400	1:C20/25	3.2000e+005	4.2667e+009

#### PROFIELEN vervolg [mm]

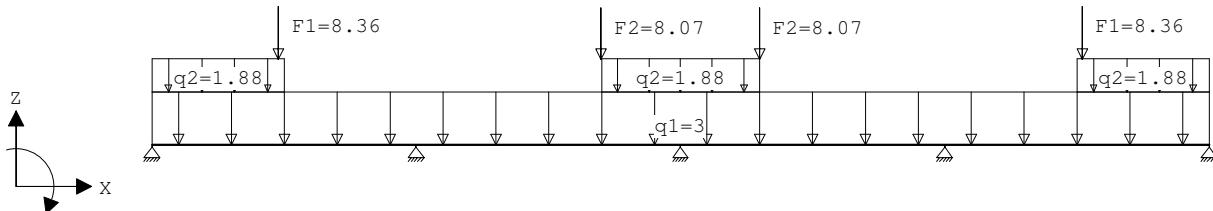
Prof.	Vormf.	Breedte	Hoogte	ey	Type	b1	h1	b2	h2
1	0.00	800	400	200.0	0:RH				

#### BELASTINGGEVALLEN

B.G. Omschrijving	Belast/onbelast	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$	e.g.
1 Permanent	2:Permanent EN1991				-1.00
2 Veranderlijk	0:Alles tegelijk	1.00	0.90	0.80	0.00

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:1 Permanent

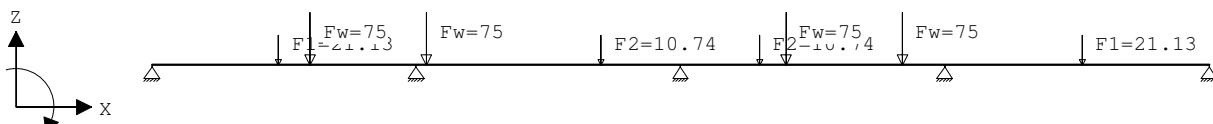
**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2	psi	Afstand	Lengte
1	8:Puntlast	F1	-8.360			2.400	
2	8:Puntlast	F2	-8.070			8.500	
3	8:Puntlast	F2	-8.070			11.500	
4	8:Puntlast	F1	-8.360			17.600	
5	1:q-last	q1	-3.000	-3.000		0.000	20.000
6	1:q-last	q2	-1.880	-1.880		0.000	2.500
7	1:q-last	q2	-1.880	-1.880		8.500	3.000
8	1:q-last	q2	-1.880	-1.880		17.500	2.500

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2	psi	Afstand	Lengte
1	8:Puntlast	F1	-21.130			2.400	
2	8:Puntlast	F2	-10.740			8.500	
3	8:Puntlast	F2	-10.740			11.500	
4	8:Puntlast	F1	-21.130			17.600	
5	8:Puntlast	Fw	-75.000			3.000	
6	8:Puntlast	Fw	-75.000			5.200	
7	8:Puntlast	Fw	-75.000			12.000	
8	8:Puntlast	Fw	-75.000			14.200	

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC	Type	BG	Gen.	Factor	BG	Gen.	Factor	BG	Gen.	Factor
1	Fund.	1	Perm	1.22	2	psio	1.35			
2	Fund.	1	Perm	1.08	2	Extr	1.35			
3	Kar.	1	Perm	1.00	2	Extr	1.00			
4	Freq.	1	Perm	1.00	2	psil	1.00			
5	Quas.	1	Perm	1.00	2	psi2	1.00			
6	Blij.	1	Perm	1.00						

**GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN**

Ligger:1

BC Velden met gunstige werking

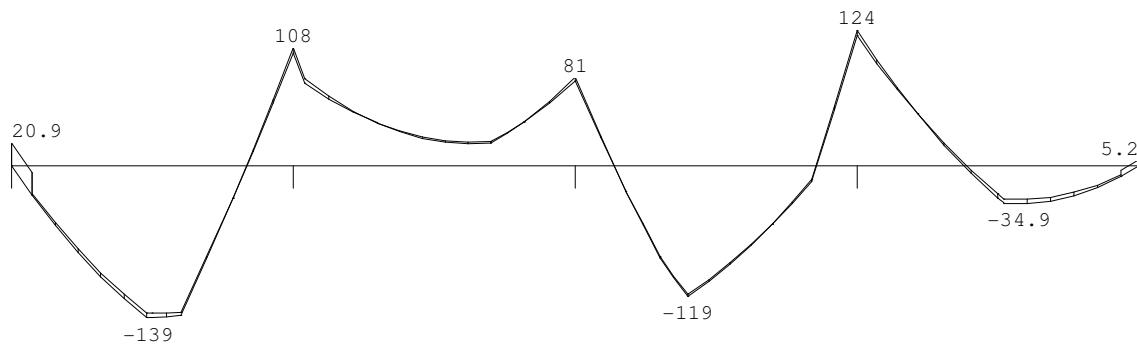
1 Geen

2 Geen

## OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

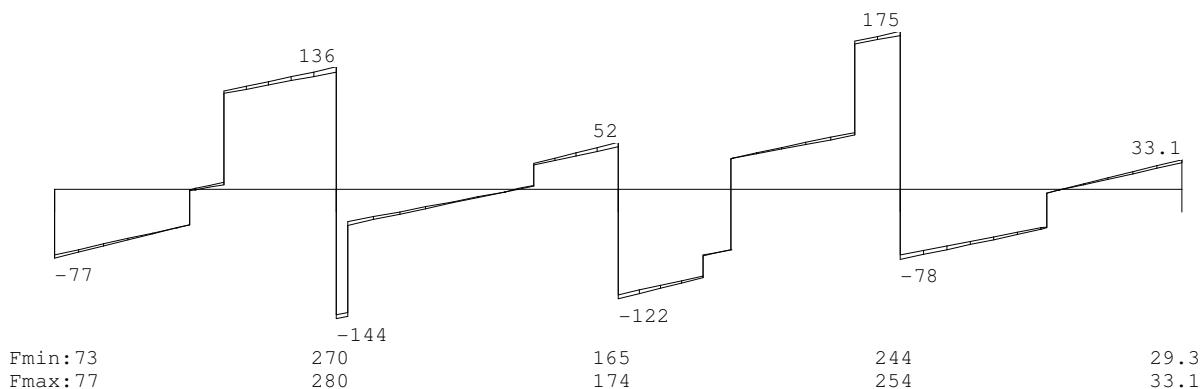
### MOMENTEN Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie



### DWARSKRACHTEN Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie



### REACTIES Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	72.92	76.70	0.00	0.00
2	269.82	279.64	0.00	0.00
3	164.66	173.63	0.00	0.00
4	243.70	253.52	0.00	0.00
5	29.28	33.06	0.00	0.00

## OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES

### REACTIES Fysisch lineair

Ligger:1 Karakteristieke combinatie

Stp	F	M
1	59.62	0.00
2	214.41	0.00
3	135.25	0.00
4	195.06	0.00
5	27.30	0.00

## OMHULLENDE VAN DE BLIJVENDE COMBINATIES

### REACTIES Fysisch lineair

Ligger:1 Blijvende combinatie

Stp	F	M
1	28.06	0.00
2	72.70	0.00
3	66.39	0.00
4	72.70	0.00
5	28.06	0.00

### PROFIELGEGEVENS Balk

[N] [mm]

t.b.v. profiel:1 B\*H 800\*400

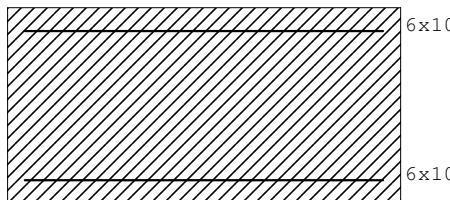
#### Algemeen

Materiaal : C20/25  
Oppervlak : 3.200000e+005  
Staaftype : 0:normaal

Traagheid : 4.2667e+009  
Vormfactor : 0.00

**Doorsnede**

breedte : 800 hoogte : 400 zwaartepunt tov onderkant : 200  
 Referentie : Boven



Fictieve dikte : 266.7  
 Breedte lastvlak ab 6.1(10) : 0

Betonkwaliteit element	: C20/25	Kruipcoëf.	: 3.010
Soort spanningsrekdiagram	Parabolisch - rechthoekig diagram		
Staal kwaliteit hoofdwapening	: 500	$\epsilon_{uk}$	: 5.00
Soort spanningsrekdiagram	Bi-lineair diagram met klimmende tak		
Staal kwaliteit beugels	: 500		
Bundels toepassen	: Nee	Breedte stortsleuf:	50
Geprefabriceerd element	: Nee		

**Betondekking**

Milieu	: Boven	Onder
	XC2	XC2

Gestort tegen bestaand beton	: Nee	Nee
Element met plaatgeometrie	: Nee	Nee
Specifieke kwaliteitsbeheersing	: Nee	Nee
Oneffen beton oppervlak	: Nee	Nee
Ondergrond	: Glad / N.v.t.	Glad / N.v.t.
Constructieklaasse	: S4	S4
Grootste korrel	: 31.5	

Hoofdwapening	: 2de laag	2de laag	
Nominale dekking	: 30	30	
Toegepaste dekking	: 43	43	
Toegepaste zijdekking	: 43		
Gelijkwaardige diameter	: 10	10	
$C_{min,b} \Delta C_{dur}$	: 10	25	0
$C_{min} \Delta C_{dev}$	: 25	5	30

Beugel / Verdeelwapening	: 1ste laag	1ste laag	
Nominale dekking	: 30	30	
Toegepaste dekking	: 35	35	
Toegepaste zijdekking	: 35		
Gelijkwaardige diameter	: 8	8	
$C_{min,b} \Delta C_{dur}$	: 8	25	0
$C_{min} \Delta C_{dev}$	: 25	5	30

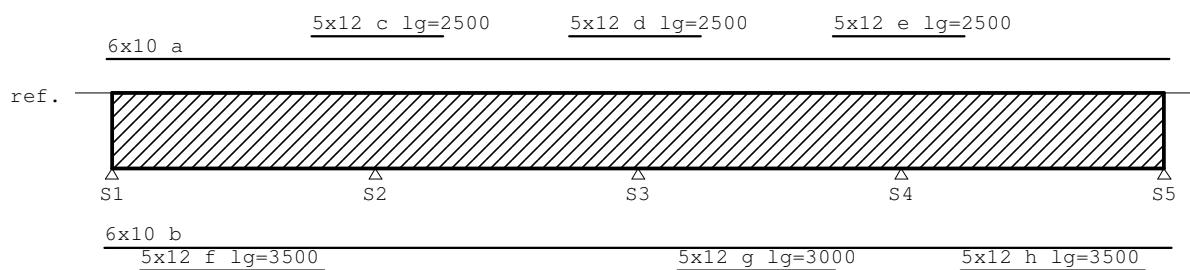
<b>Wapening</b>	Boven	Onder
Basiswapening buitenste laag	: 6x10	6x10
Basiswapening 2e laag	:	
H.o.h.afstand 2e laag	: 0	0
Automatisch verhogen basiswap.	: Nee	Nee
Art. 7.3.2 minimum wapening	: Ja	Ja
Bijlegdiameters	: 10;12;16	10;12;16
Bijlegwapening in	: 1ste laag	1ste laag
Diameter nuttige hoogte	: 10.0	10.0
Min.tussenruimte	: 50	50
Min.tussenruimte naast storts.	: 50	
Aanhechting	: Automatisch	Automatisch

**Beugels**

Voorkeur h.o.h. afstand	: 250;125;100;75;60;50	
Beugeldiameter	: 8	
Betonkwaliteit	: C20/25	
Breedte t.b.v. dwarskracht	: 800 Hoogte t.b.v. dwarskr:	400
Aantal beugelsneden per beugel	: 4 Ontwerpen	
Min. hoek betondrukdiagonaal $\theta$	: 21.8	z berekenen via: MRd

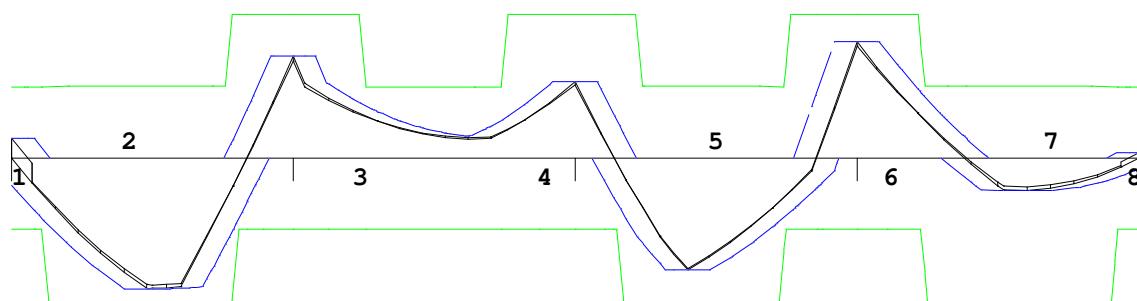
**Hoofdwapening** Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie



**MEd dekkingslijn** Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie



**Hoofdwapening**

Ligger:1

Geb.	Pos. [mm]	$M_{E_d}$ [kNm]	z [mm]	B/O	Ab [mm <sup>2</sup> ]	Aa [mm <sup>2</sup> ]	Basiswapening +Bijlegwapening	Opm.
1	S1+0	20.85	238	Bov	264*	472	6x10	
2	S1+2430	-139.03	328	Ond	934	472	6x10	
				Ond		566	+5x12	
3	S2+0	108.03	328	Bov	707	472	6x10	
				Bov		566	+5x12	
4	S3+0	80.76	328	Bov	512	472	6x10	
				Bov		566	+5x12	
5	S3+2000	-119.46	328	Ond	789	472	6x10	
				Ond		566	+5x12	
6	S4+0	123.73	328	Bov	821	472	6x10	
				Bov		566	+5x12	
7	S5-2113	-34.93	328	Ond	274*	472	6x10	1
				Ond		566	+5x12	
8	S5+0	5.24	238	Bov	264*	472	6x10	54

Opmerkingen

[1] \* = Eisen met betrekking tot minimum wapening zijn toegepast, zie nationale bijlage art. 9.2.1.1(1).

[54] \* = Eisen met betrekking tot minimum wapening ten behoeve van gecontroleerde scheurvorming zijn toegepast volgens art. 7.3.2.

**Scheurvorming volgens artikel 7.3.3**

Ligger:1

Geb.	Pos. [mm]	$M_{E_d}$ ; freq [kNm]	B/O	$\sigma_s$ [N/mm <sup>2</sup> ]	art.	s opt. max. [mm]	s opt. max. [mm]	$\varnothing_{km}$ [mm]	$\varnothing_{km}$ [mm]	$\sigma_b$ opt. [mm]	$\sigma_b$ max. [N/mm <sup>2</sup> ]	Opm.
2	S1+2430	-98.37	Ond	300.6	7.3.3	70	174	12.0	12.0	8.8		
3	S2+0	78.97	Bov	241.3	7.3.3	70	248	12.0	12.5			
4	S3+0	58.55	Bov	178.9	7.3.3	70	300	12.0	22.7			
5	S3+2000	-81.92	Ond	250.4	7.3.3	70	237	12.0	11.9			
6	S4+0	89.44	Bov	273.3	7.3.3	70	208	12.0	10.5			
7	S5-2113	-29.09	Ond	88.9	7.3.3	70	300	12.0	25.1			

**Verloop hoofdwapening**

Ligger:1

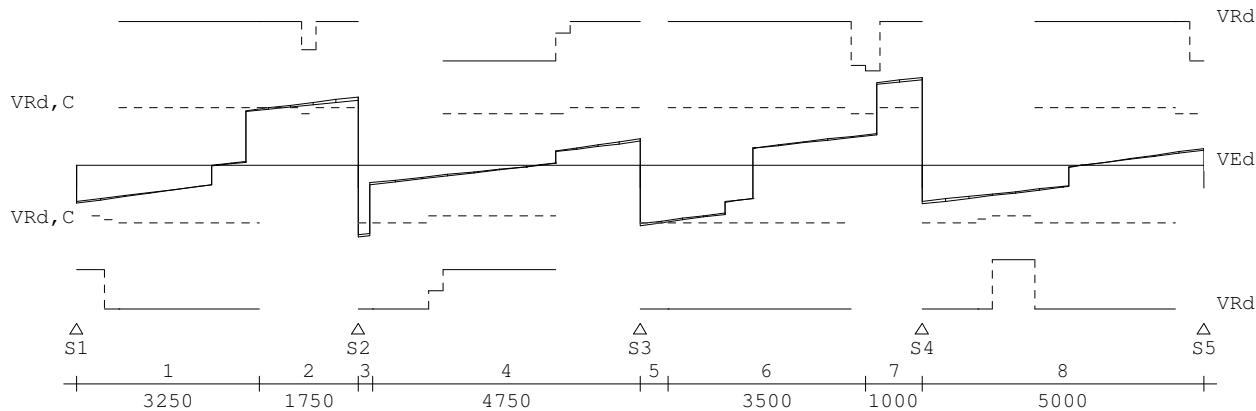
Merk	B/O	Wapening	Vanaf [mm]	Tot [mm]	Lengte [mm]	Lbd; begin [mm]	Lbd; eind [mm]
a	Boven	6x10	S1-100	S5+100	20200	100	100
c	Boven	5x12	S2-1210	S2+1290	2500	120	120
d	Boven	5x12	S3-1307	S3+1193	2500	120	120
e	Boven	5x12	S4-1290	S4+1210	2500	120	120
b	Onder	6x10	S1-140	S5+140	20280	140	140
f	Onder	5x12	S1+536	S2-964	3500	120	120
g	Onder	5x12	S3+745	S4-1255	3000	120	120
h	Onder	5x12	S4+1137	S5-363	3500	120	120

Opmerkingen

Alle maten zijn inclusief verschuiving van de m-lijn en verankering

**DWARSKRACHTEN** Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie

**Dwarskrachtwapening**

Ligger:1

Geb.	Vanaf [mm]	Tot [mm]	Beugels	Lengte [mm]	$A_{sw}$ [mm <sup>2</sup> /m]	$V_{Ed}$ [kN]	$A_{opg}$ [mm <sup>2</sup> ]	Opm.
1	S1+0	S2-1750	Ø8-250 (4s)	3250	572	112		8
2	S2-1750	S2+0	Ø8-250 (4s)	1750	572	136		6, 8
3	S2+0	S2+250	Ø8-250 (4s)	250	572	144		6, 8
4	S2+250	S3+0	Ø8-250 (4s)	4750	572	52		8
5	S3+0	S3+500	Ø8-250 (4s)	500	572	122		6, 8
6	S3+500	S4-1000	Ø8-250 (4s)	3500	572	114		8
7	S4-1000	S4+0	Ø8-250 (4s)	1000	706	175		6, 8
8	S4+0	S5+0	Ø8-250 (4s)	5000	572	78		8

## Opmerkingen

[6] 9.2.2 (4) 50% van de dwarskrachtwapening moet uit beugels bestaan.

[8] Er zijn meer dan 2 beugelsneden per doorsnede toegepast.

**Schuifspanningen**

Ligger:1

Geb.	Vanaf [mm]	Tot [mm]	$\theta$ [°]	$V_{Ed}$ [kN]	$V_{Rd,C}$	$V_{Rd,S}$	$V_{Ed} < V_{Rd} < V_{Rd,Max}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	Opm.		
1	S1+0	S2-1750	21.8	112.34	0.41	1.02	0.40	1.02	2.37	8
2	S2-1750	S2+0	21.8	135.72	0.41	1.02	0.48	1.02	2.37	6, 8
3	S2+0	S2+250	21.8	143.83	0.41	1.02	0.51	1.02	2.37	6, 8
4	S2+250	S3+0	21.8	51.89	0.41	1.02	0.18	1.02	2.37	8
5	S3+0	S3+500	21.8	121.65	0.41	1.02	0.43	1.02	2.37	6, 8
6	S3+500	S4-1000	21.8	113.82	0.41	1.02	0.40	1.02	2.37	8
7	S4-1000	S4+0	21.8	175.32	0.41	1.02	0.62	1.02	2.37	6, 8
8	S4+0	S5+0	21.8	78.11	0.41	1.02	0.28	1.02	2.37	8

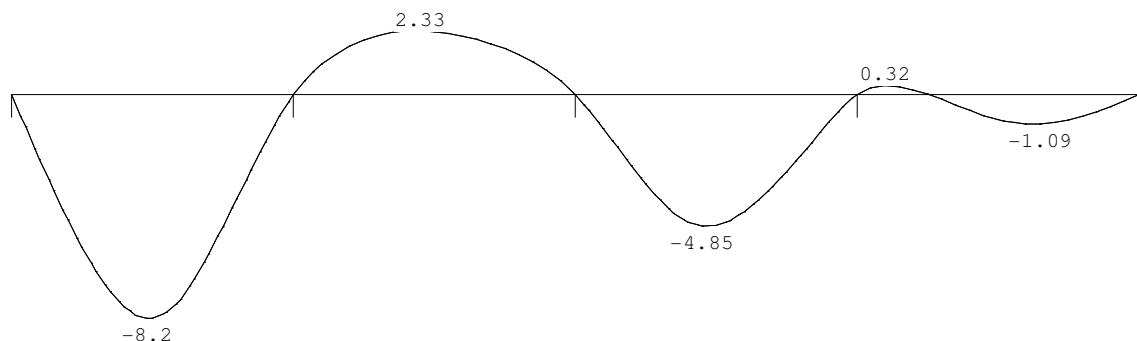
## Opmerkingen

[6] 9.2.2 (4) 50% van de dwarskrachtwapening moet uit beugels bestaan.

[8] Er zijn meer dan 2 beugelsneden per doorsnede toegepast.

**DOORBUIGINGEN Wmax [mm]**

Ligger:1 Karakteristieke combinatie



A. Langsgevels

**F,hEd1** = **125,11 kN**

Toepassen een trekstang in betonstaal B500B tussen de funderingsbalk en de betonvloer.

**As;ben** 125,11 / 0,435 = **287,61 mm<sup>2</sup>**

>>> Toepassen rond 20 mm B500B.

$$\text{Verankерingslengte} = 0,85 \times 0,92 \times 47 \times 20 = 732 \text{ mm}$$

*Toepassen 800 mm1.*

B. kopgevels

**F,hEd1** = **125,11 kN**

Toepassen een trekstang in betonstaal B500B tussen de funderingsbalk en de betonvloer.

**As;ben** 110,10 / 0,435 = **253,10 mm<sup>2</sup>**

>>> Toepassen rond 20 mm B500B met verankерingslengte van 800 mm1.

---

Project : 23150  
 Onderdeel : 4.3 Berekening toelaatbare paalbelasting

**ALGEMENE GEGEVENS**

Project : 23150  
 Onderdeel : 4.3 Berekening toelaatbare paalbelasting  
 Datum : 03-02-2016  
 Bestand : P:\Project\23150\berekeningen\  
 23150-paalbelasting.pvw

Alle niveaus/hoogtes/peilmaten zijn t.o.v.: N.A.P.

**Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB**

Geotechniek EN 1997-1:2004	AC:2009	
NEN-EN 1997-1:2005	C1:2009	NB:2012
NEN 9997-1:2011	C1:2012	

**GRONDSOORTEN**

Nr.	Omschrijving	$\gamma_{k;1}$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\gamma_{sat;k;1}$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\phi'_{k;1}$ [°]	$\gamma_{k;2}$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\gamma_{sat;k;2}$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\phi'_{k;2}$ [°]
1	Grind - Zwak siltig - Vast	19.00	21.00	37.50	20.00	22.00	40.00
2	Zand - Schoon - Vast	19.00	21.00	35.00	20.00	22.00	40.00
3	Zand - Sterk siltig - Kleiig	18.00	20.00	25.00	19.00	21.00	30.00
4	Klei - Zwak zandig - Vast	20.00	20.00	22.50	21.00	21.00	27.50
5	Klei - Organisch - Matig	15.00	15.00	15.00	16.00	16.00	15.00

**BODEMPROFIELGEGEVENS: S1**

Alle niveaus/hoogtes/peilmaten zijn t.o.v.: N.A.P.

Hoogte maaiveld [m]	: 0.38	Grondwaterstand [m]	: -0.62				
Laag	Van [m]	Tot [m]	Omschrijving	OCR	Aandeel pos. kleef [%]	$\alpha_s$	$d_{50}$ [mm]
1	0.38	0.06	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
2	0.06	-0.08	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
3	-0.08	-0.50	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
4	-0.50	-0.64	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
5	-0.64	-0.78	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
6	-0.78	-0.98	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
7	-0.98	-1.10	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
8	-1.10	-1.24	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
9	-1.24	-1.38	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
10	-1.38	-1.96	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
11	-1.96	-2.40	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
12	-2.40	-2.52	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
13	-2.52	-3.76	Klei - Organisch - Matig	1.0	0.0		
14	-3.76	-3.88	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
15	-3.88	-4.02	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
16	-4.02	-4.14	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
17	-4.14	-4.62	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
18	-4.62	-4.74	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
19	-4.74	-5.34	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
20	-5.34	-5.46	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
21	-5.46	-5.68	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
22	-5.68	-5.80	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
23	-5.80	-6.60	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
24	-6.60	-6.72	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
25	-6.72	-6.84	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
26	-6.84	-7.04	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
27	-7.04	-8.48	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		

Project : 23150  
 Onderdeel : 4.3 Berekening toelaatbare paalbelasting

Laag	Van [m]	Tot [m]	Omschrijving	OCR	Aandeel pos. kleef [%]	$\alpha_s$	$d_{50}$ [mm]
28	-8.48	-8.62	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
29	-8.62	-8.76	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
30	-8.76	-8.88	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
31	-8.88	-9.32	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
32	-9.32	-9.70	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
33	-9.70	-9.84	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
34	-9.84	-10.38	Klei - Organisch - Matig	1.0	0.0		
35	-10.38	-10.52	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
36	-10.52	-10.64	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
37	-10.64	-10.82	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
38	-10.82	-11.06	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
39	-11.06	-11.20	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
40	-11.20	-11.62	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
41	-11.62	-11.84	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
42	-11.84	-11.96	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
43	-11.96	-12.10	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
44	-12.10	-12.22	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
45	-12.22	-12.36	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
46	-12.36	-12.50	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
47	-12.50	-12.72	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
48	-12.72	-12.86	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
49	-12.86	-13.00	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
50	-13.00	-13.26	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
51	-13.26	-13.38	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
52	-13.38	-13.78	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
53	-13.78	-13.92	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
54	-13.92	-14.04	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
55	-14.04	-14.44	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
56	-14.44	-14.70	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
57	-14.70	-14.84	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
58	-14.84	-14.96	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
59	-14.96	-15.10	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
60	-15.10	-15.22	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
61	-15.22	-15.62	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
62	-15.62	-15.84	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
63	-15.84	-16.54	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
64	-16.54	-16.66	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
65	-16.66	-17.68	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
66	-17.68	-17.80	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
67	-17.80	-18.70	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
68	-18.70	-18.82	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
69	-18.82	-19.16	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
70	-19.16	-19.28	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
71	-19.28	-19.40	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
72	-19.40	-19.54	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
73	-19.54	-20.16	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
74	-20.16	-20.40	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
75	-20.40	-22.34	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
76	-22.34	-22.46	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
77	-22.46	-22.88	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
78	-22.88	-23.00	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
79	-23.00	-23.22	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
80	-23.22	-23.30	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		

Project : 23150  
 Onderdeel : 4.3 Berekening toelaatbare paalbelasting

**BODEMPROFIELGEVEGENS: S2**

Alle niveaus/hoogtes/peilmaten zijn t.o.v.: N.A.P.

Laag	Van [m]	Tot [m]	Omschrijving	Grondwaterstand [m]	OCR	Aandeel kleef [%]	$\alpha_s$	$d_{50}$ [mm]
1	0.46	0.32	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
2	0.32	0.16	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
3	0.16	-0.22	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
4	-0.22	-0.52	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
5	-0.52	-0.66	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
6	-0.66	-1.06	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
7	-1.06	-1.26	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
8	-1.26	-1.50	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
9	-1.50	-1.70	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
10	-1.70	-1.82	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
11	-1.82	-2.02	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
12	-2.02	-2.14	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
13	-2.14	-2.50	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
14	-2.50	-2.62	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
15	-2.62	-3.18	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
16	-3.18	-3.34	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
17	-3.34	-3.46	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
18	-3.46	-3.58	Klei - Organisch - Matig	1.0	1.0	0.0		
19	-3.58	-3.82	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
20	-3.82	-3.96	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
21	-3.96	-4.10	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
22	-4.10	-5.06	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
23	-5.06	-5.18	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
24	-5.18	-5.30	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
25	-5.30	-5.44	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
26	-5.44	-5.56	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
27	-5.56	-5.68	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
28	-5.68	-7.06	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
29	-7.06	-7.18	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
30	-7.18	-7.38	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
31	-7.38	-7.52	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
32	-7.52	-7.96	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
33	-7.96	-8.10	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
34	-8.10	-8.22	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
35	-8.22	-8.36	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
36	-8.36	-8.52	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	1.0	0.0		
37	-8.52	-8.90	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		
38	-8.90	-9.04	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
39	-9.04	-9.18	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
40	-9.18	-9.30	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
41	-9.30	-9.80	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
42	-9.80	-9.94	Klei - Organisch - Matig	1.0	1.0	0.0		
43	-9.94	-10.16	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
44	-10.16	-10.40	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
45	-10.40	-10.54	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
46	-10.54	-10.78	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
47	-10.78	-10.92	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
48	-10.92	-11.06	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
49	-11.06	-11.20	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
50	-11.20	-11.42	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
51	-11.42	-11.54	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	1.0	0.0		
52	-11.54	-11.68	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	1.0	100.0		
53	-11.68	-11.84	Zand - Schoon - Vast	1.0	1.0	100.0		

Project : 23150  
 Onderdeel : 4.3 Berekening toelaatbare paalbelasting

Laag	Van [m]	Tot [m]	Omschrijving	OCR	Aandeel pos. kleef [%]	$\alpha_s$	$d_{50}$ [mm]
54	-11.84	-11.96	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
55	-11.96	-12.16	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
56	-12.16	-12.40	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
57	-12.40	-12.54	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
58	-12.54	-12.68	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
59	-12.68	-12.80	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
60	-12.80	-12.94	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
61	-12.94	-13.08	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
62	-13.08	-13.20	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
63	-13.20	-13.36	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
64	-13.36	-13.50	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
65	-13.50	-13.78	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
66	-13.78	-13.92	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
67	-13.92	-14.04	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
68	-14.04	-14.22	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
69	-14.22	-14.36	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
70	-14.36	-14.50	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
71	-14.50	-14.78	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
72	-14.78	-14.94	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
73	-14.94	-15.10	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
74	-15.10	-15.22	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
75	-15.22	-15.36	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
76	-15.36	-15.50	Klei - Zwak zandig - Vast	1.0	0.0		
77	-15.50	-15.62	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
78	-15.62	-15.76	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
79	-15.76	-15.88	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
80	-15.88	-16.20	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
81	-16.20	-16.32	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
82	-16.32	-16.64	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
83	-16.64	-16.82	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
84	-16.82	-17.00	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
85	-17.00	-17.14	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
86	-17.14	-17.98	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
87	-17.98	-18.10	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
88	-18.10	-18.24	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
89	-18.24	-18.38	Zand - Sterk siltig - Kleiig	1.0	100.0		
90	-18.38	-18.50	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
91	-18.50	-18.76	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
92	-18.76	-19.56	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
93	-19.56	-19.76	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
94	-19.76	-20.02	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
95	-20.02	-20.14	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
96	-20.14	-20.44	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
97	-20.44	-20.72	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
98	-20.72	-20.92	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
99	-20.92	-21.06	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
100	-21.06	-21.26	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
101	-21.26	-21.44	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
102	-21.44	-21.58	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
103	-21.58	-21.78	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
104	-21.78	-21.90	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
105	-21.90	-22.08	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		
106	-22.08	-22.36	Zand - Schoon - Vast	1.0	100.0		
107	-22.36	-22.44	Grind - Zwak siltig - Vast	1.0	0.0		

Project : 23150  
 Onderdeel : 4.3 Berekening toelaatbare paalbelasting

### **SONDERINGSGEGEVENS ALGEMEEN: S1**

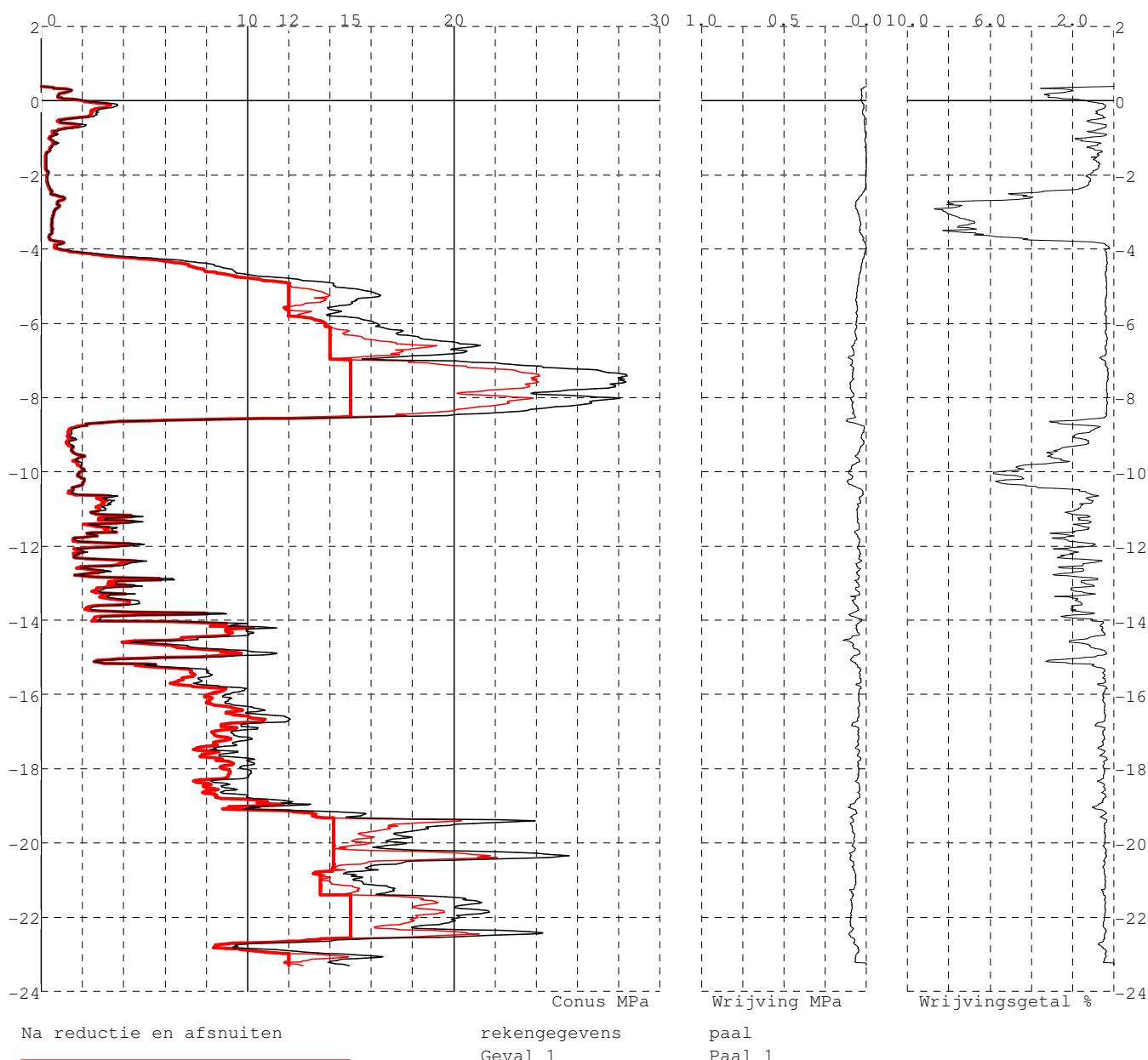
Alle niveaus/hoogtes/peilmaten zijn t.o.v.: N.A.P.

Hoogte maaiveld [m] : 0.38 Bodemprofiel: S1

Traject negatieve kleef : 0.38 tot 0.38 [m]

Traject positieve kleef : -23.30 tot -23.30 [m]

### **SONDERINGSGEGEVENS GRAFIEK: S1**



Project : 23150  
 Onderdeel : 4.3 Berekening toelaatbare paalbelasting

### **SONDERINGSGEGEVENS ALGEMEEN: S2**

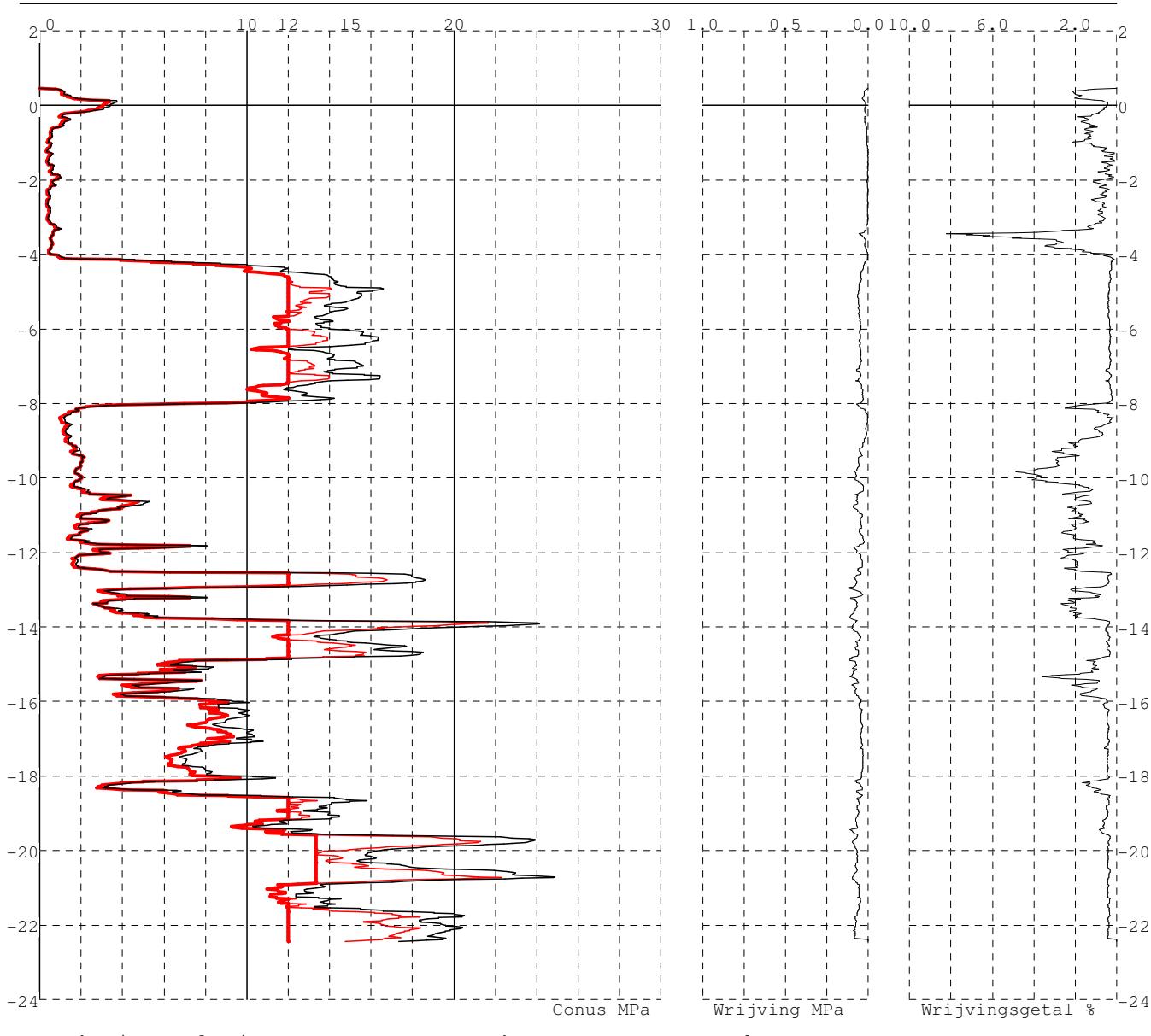
Alle niveaus/hoogtes/peilmaten zijn t.o.v.: N.A.P.

Hoogte maaiveld [m] : 0.46 Bodemprofiel: S2

Traject negatieve kleef : 0.46 tot 0.46 [m]

Traject positieve kleef : -22.44 tot -22.44 [m]

### **SONDERINGSGEGEVENS GRAFIEK: S2**



Na reductie en afsnuiten

rekengegevens  
Geval 1

paal  
Paal 1

Project : 23150  
 Onderdeel : 4.3 Berekening toelaatbare paalbelasting

**PAALGEGEVENS Paal 1**

Type : Geheide paal (beton)  
 Wijze van installeren : Heien  
 Afmeting a [m] : 0.250  
 Afmeting b [m] : 0.250  
 Elasticiteitsmodulus [N/mm<sup>2</sup>] : 20000  
 Factor  $\alpha_s$  (tabel 7.c EC 7.1) : 0.010 (zandlagen; voor kleilagen zie tabel 7.d)  
 Factor  $\alpha_t$  (tabel 7.c EC 7.1) : 0.0070 (zandlagen; voor kleilagen zie tabel 7.d)  
 Paalklassefactor  $\alpha_p$  : 1.00  
 Paalvoetvormfactor  $\beta$  : 1.00  
 Type lastzakkingsdiagram : Grondverdringende paal  
 Verm.factor \*  $\Phi'_{j,k}$  : 0.75

**REKENGEGEVENS Geval 1**

Berekening : Ontwerpend  
 Rekenmethode : Drukpalen volgens NEN-EN 1997-1, art. 7.6.2  
 Sondering(en) : S1, S2

Stijf bouwwerk : NEE  
 Paalgroep : NEE  
 Aantal palen : 1 Aantal sonderingen : 2  
 Factor  $\xi_3$  (gem) : 1.39 (handmatig)  
 Factor  $\xi_4$  (min) : 1.39 (handmatig)  
 Weerstandsfactor  $\gamma_R$  : 1.20  
 $\gamma_{f,nk}$  : 1.0  
 $q_{b,max}$  begrenzen op 12 MN/m<sup>2</sup> : NEE  
 $R_{s;cal,max;i}$  begrenzen op 0.5 \*  $R_{b;cal,max;i}$  : NEE  
 Paal : Paal 1  
 Niveau paalkop [m] : N.A.P. 0.00  
 Bovenbel. [kN/m<sup>2</sup>] : -30.00

**PAALPUNTNIVEAUS Paal 1**

Alle niveaus/hoogtes/peilmaten zijn t.o.v. : N.A.P.

Nr	Beginniveau [m]	Eindniveau [m]	Stapgrootte [m]
1	-5.15	-6.15	0.25

**RESULTATEN Geval 1**

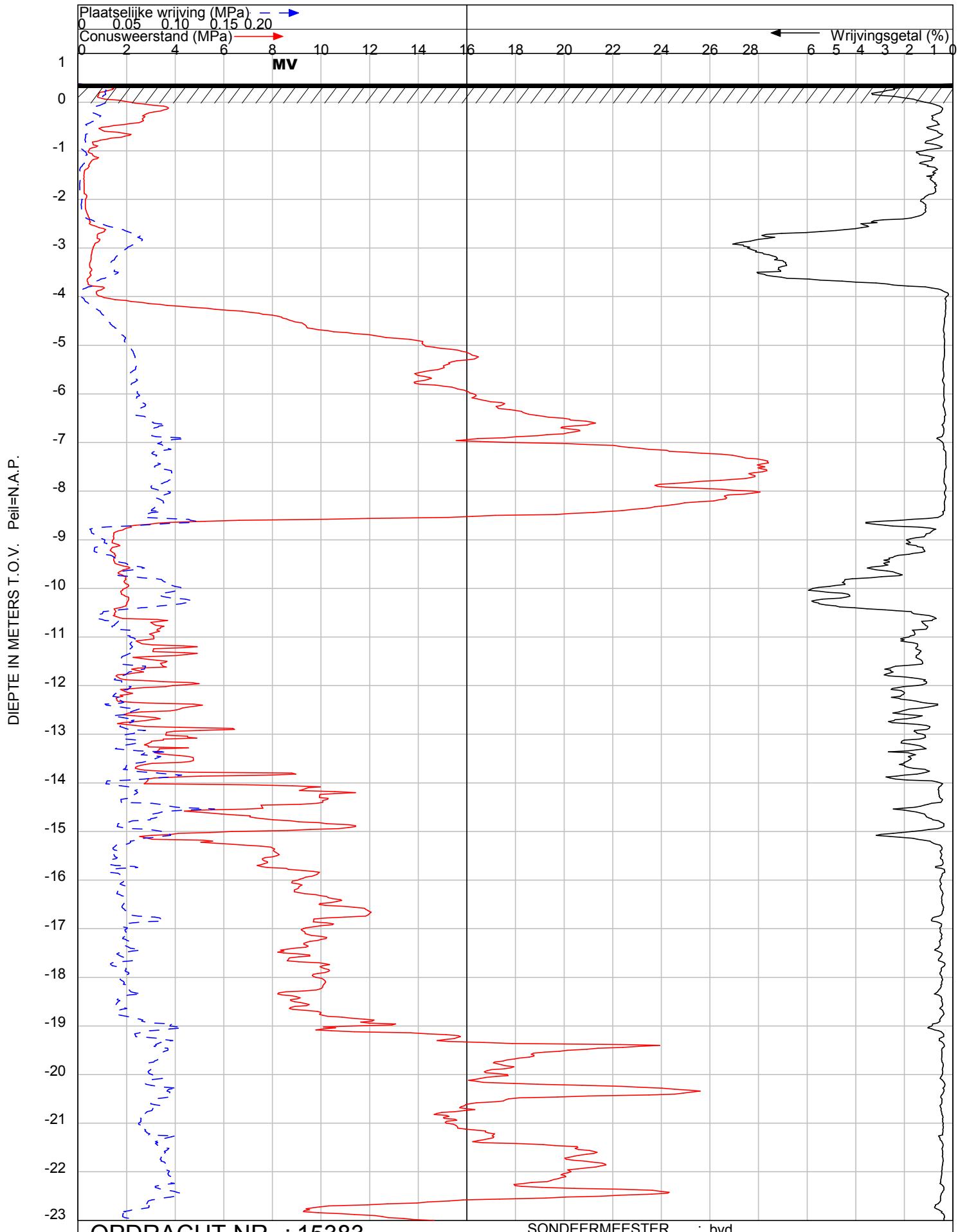
Alle niveaus/hoogtes/peilmaten zijn t.o.v.: N.A.P.

Sondering	S1	S2
Niveau [m]	F <sub>netto;d</sub> [kN]	F <sub>netto;d</sub> [kN]
-5.15	361	<b>364</b>
-5.40	<b>383</b>	375
-5.65	<b>412</b>	398
-5.90	<b>477</b>	426
-6.15	<b>530</b>	452

## **BIJLAGE:**

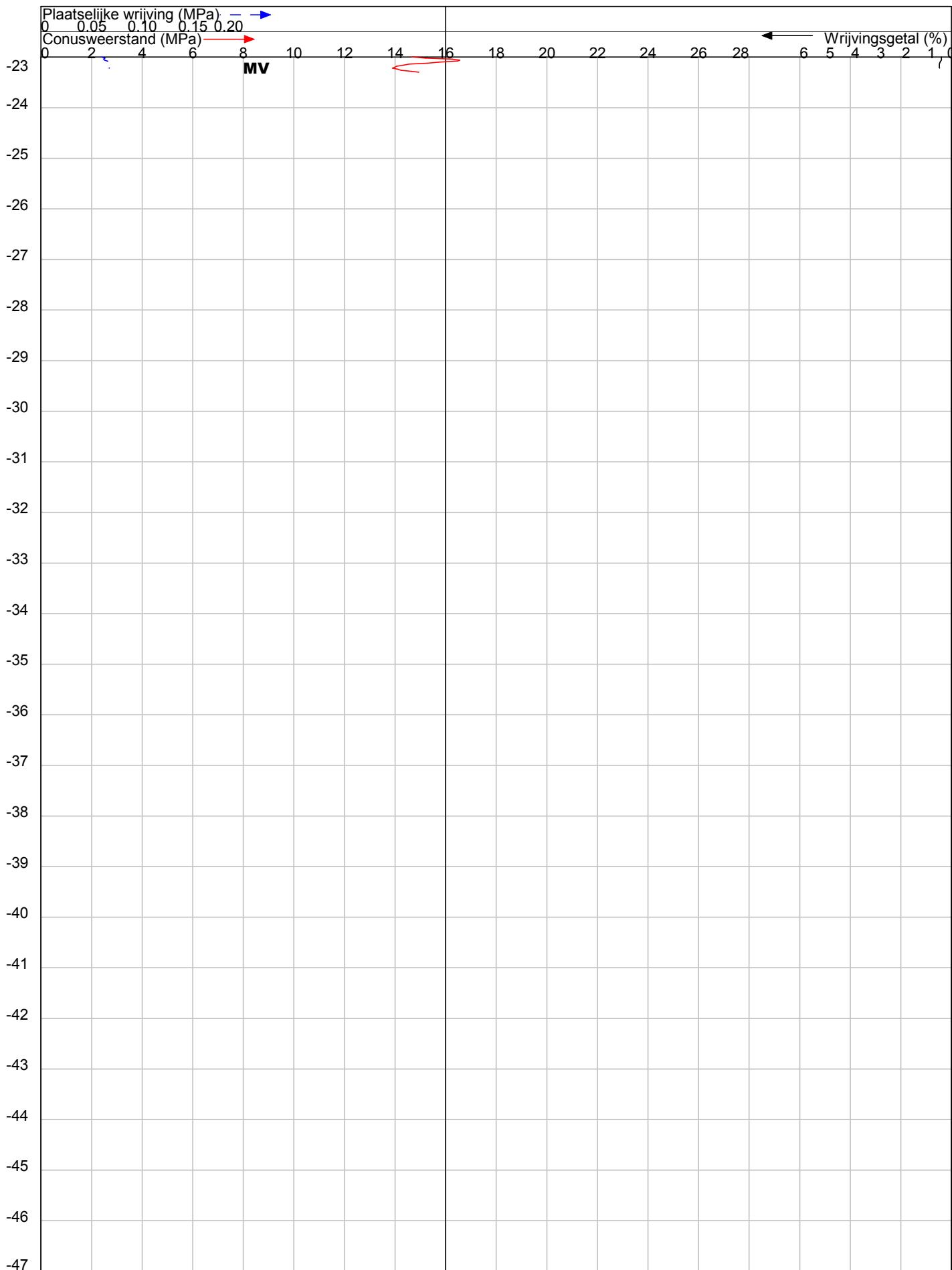
- sonderingen.





**Konings Grondboorbedrijf BV tel 0165-540167 mail: info@sonderingen.nl**

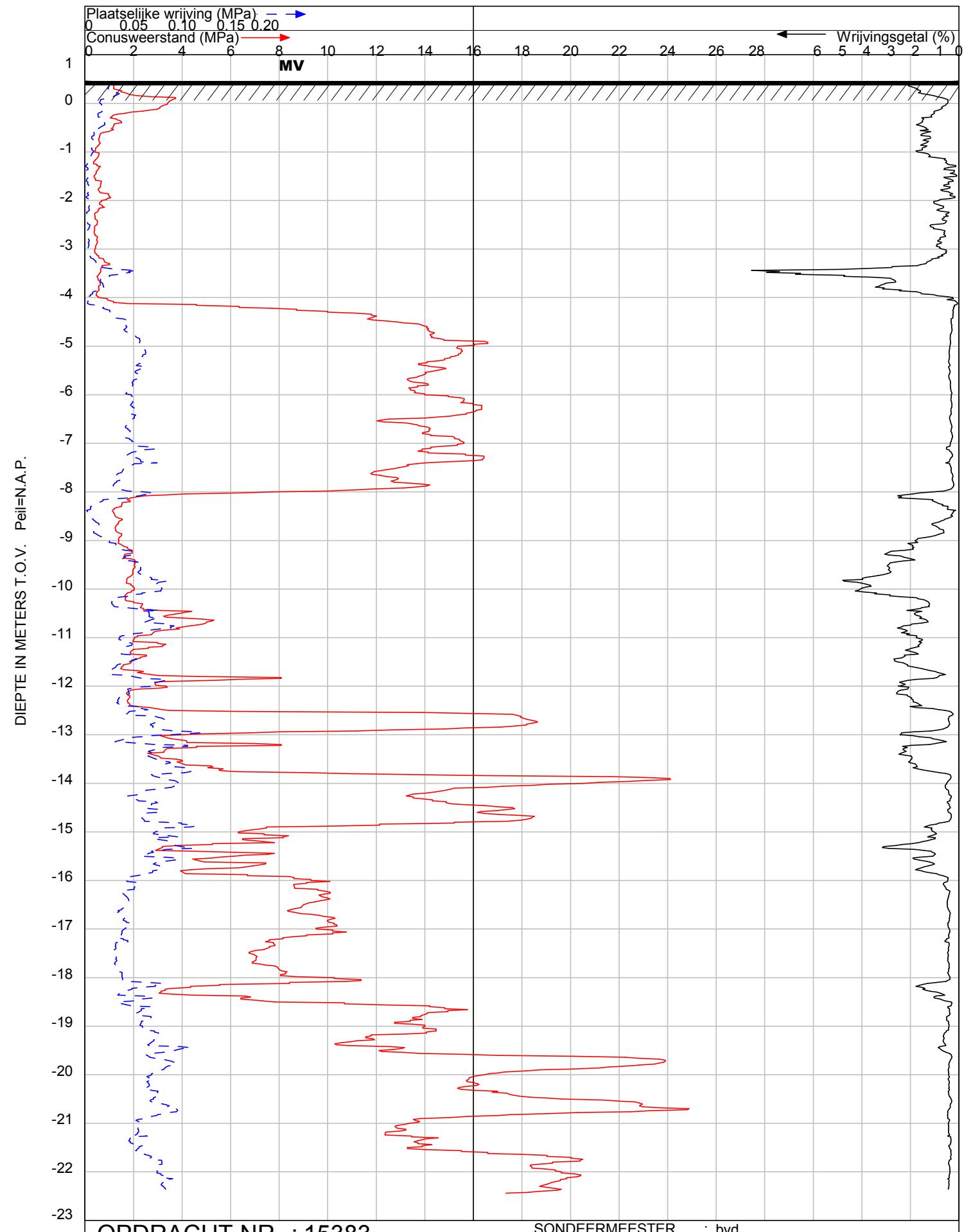
DIEpte IN METERS T.O.V. Peil=N.A.P.



OPDRACHT NR : 15383  
SONDERING : 1  
DATUM : 28-10-2015 TIJD : 7:59  
OPDRACHTGEVER :  
OMSCHRIJVING : Dinteloord: Zuidzeedijk 19.

SONDEERMEESTER : bvd  
REFERENTIE NIVO : 0.38 m t.o.v. Peil=N.A.P.  
CONUS TYPE : CF-10 Nr. : 140302  
HELLINGOPNEMER : Nr. :  
EINDWAARDE HELLING :  
OPMERKING : Grondwaterstand=1.60m mv-.

**Konings Grondboorbedrijf BV tel 0165-540167 mail: info@sonderingen.nl**



OPDRACHT NR : 15383

SONDERING : 2

DATUM : 28-10-2015 TIJD : 10:06

OPDRACHTGEVER :

OMSCHRIJVING : Dinteloord: Zuidzeedijk 19.

**Konings Grondboorbedrijf BV tel 0165-540167 mail: info@sonderingen.nl**