

# CONSTRUCTIEBEREKENING

*Project:*

**Nieuwbouw woning**

**Lunterseweg**

**Barneveld**

*Onderdeel:*

**Constructie bovenbouw en fundering**

*Fase:*

**Bouwaanvraag**

Bronbemaling gedurende  
hele bouwperiode

*Opdrachtgever:*

Fam. van der Starre

Hollandsehoenlaan 63

Barneveld

Gecontroleerd  
A. Ali



Kenmerk: 2019W0278

Datum: 13-05-2019

opmerkingen: zie brief



*Datum:*

18-3-2019

*Projectnummer:*

S-7377

*Rapport:*

SCI-01

*Versie:*

-

*Constructeur:*

ing. A. Sietaram

*Gecontroleerd:*

ing. J.B. van Middendorp

## Inhoudsopgave

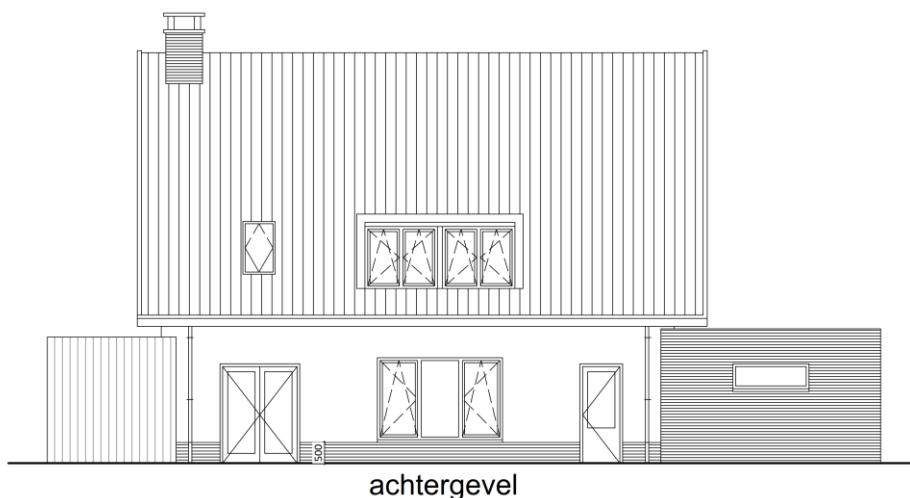
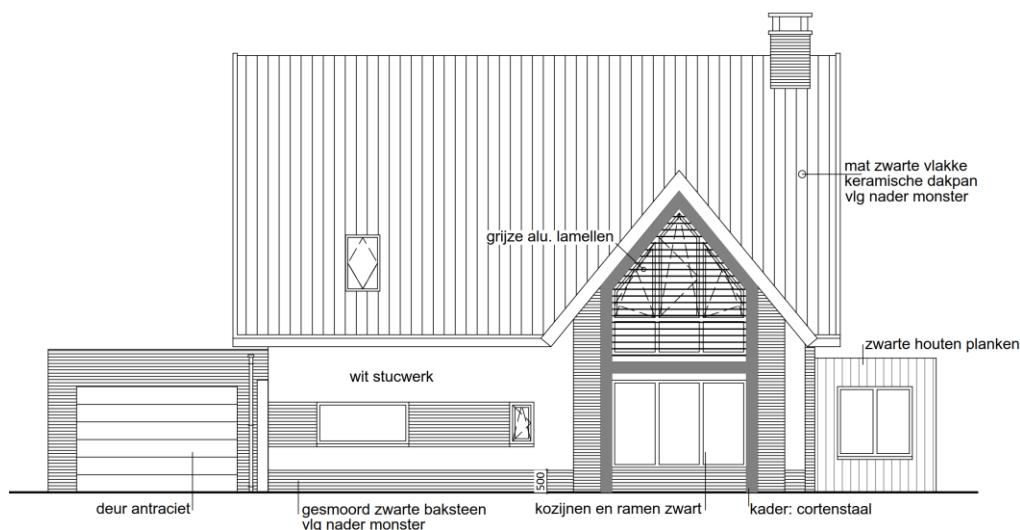
<b>1</b>	<b>Inleiding .....</b>	<b>4</b>
<b>2</b>	<b>Uitgangspunten .....</b>	<b>5</b>
2.1	Status .....	5
2.2	Maatvoering .....	5
2.3	Tekenwerk .....	5
2.4	Materialen .....	5
2.5	Normen .....	6
2.6	Ontwerplevensduur, gevolgklasse en combinaties .....	7
<b>3</b>	<b>Belastingen .....</b>	<b>8</b>
3.1	Blijvende belastingen (G) .....	8
3.2	Veranderlijke belastingen (Q) .....	10
3.2.1	Vloerbelastingen .....	10
3.2.2	Lichte scheidingswand .....	10
3.2.3	Sneeuw hellend dak .....	10
3.2.4	Sneeuw plat dak .....	10
3.2.5	Sneeuwophoping dak berging .....	11
3.2.6	Sneeuwophoping dak berging .....	12
3.2.7	Wind .....	12
<b>4</b>	<b>Stabiliteit .....</b>	<b>13</b>
4.1	Windbelasting op zijgevel .....	13
4.1.1	Capaciteit penant 1 op begane grond .....	16
4.1.2	Capaciteit penant 2 op begane grond .....	17
4.1.3	Capaciteit penant 3 op begane grond .....	18
4.2	Windbelasting op zijgevel (garage) .....	19
4.2.1	Capaciteit penant 7 op begane grond .....	20
4.2.2	Capaciteit penant 8 op begane grond .....	22
4.3	Windbelasting op langsgevel .....	23
4.3.1	Capaciteit penant 4 op begane grond .....	25
4.3.2	Capaciteit penant 5 op begane grond .....	26
4.3.3	Capaciteit penant 6 op begane grond .....	27
<b>5</b>	<b>Houtconstructie .....</b>	<b>29</b>
5.1	Balkenlaag zolder .....	29
5.2	Rafeling balkenlaag .....	31
<b>6</b>	<b>Staalconstructie .....</b>	<b>37</b>
6.1	Ligger 1.1 - 1 <sup>e</sup> verdieping .....	37
6.2	Ligger 1.2 – dak garage .....	42
6.3	Ligger 2.1 – liggers dak en 2 <sup>e</sup> verdiepingsvloer .....	43
6.4	Portaal 2.2 – Portaal dak voorgevel .....	55
6.5	Cortenstaal .....	75
<b>7</b>	<b>Betonconstructie .....</b>	<b>101</b>
7.1	Lijnlasten op vloer 1 <sup>e</sup> verdiepingsvloer .....	101
<b>8</b>	<b>Steenconstructie .....</b>	<b>103</b>

8.1	Metselwerk op wind .....	103
<b>9</b>	<b>Noodoverstorten.....</b>	<b>105</b>
<b>10</b>	<b>Gewichtsberekening.....</b>	<b>106</b>
10.1	Belasting op strook.....	106
10.1.1	Strook 1.....	106
10.1.2	Strook 2.....	107
10.1.3	Strook 3.....	107
10.1.4	Strook 4.....	107
10.1.5	Strook 5.....	108
10.1.6	Strook 6.....	108
10.1.7	Strook 7.....	108
10.1.8	Strook 8.....	109
10.1.9	Strook 9.....	109
10.1.10	Strook 10.....	109
<b>11</b>	<b>Kelder.....</b>	<b>111</b>
11.1	Gws .....	111
11.2	Bovenbelasting naast de wand .....	112
11.3	Opdrijven .....	113
11.4	Belasting op kelder t.g.v. grond(water) .....	114
11.5	Keldervloer.....	115
<b>12</b>	<b>Fundering op staal .....</b>	<b>116</b>
12.1	Uitgangspunten .....	116
12.2	Controle toelaatbare gronddruk en werkwijze grondverbetering.....	116
12.3	Werkwijze .....	116
12.4	Bepaling draagkracht.....	117
<b>Bijlage I: Toetsingsprotocol stukken tijdens UITVOERINGSFASE.....</b>		<b>118</b>
<b>Bijlage II: Demarcatielijst advieswerkzaamheden UITVOERINGSFASE .....</b>		<b>119</b>
<b>Bijlage III: Technische bladen .....</b>		<b>120</b>
<b>Bijlage IV: Sonderingsrapport.....</b>		<b>126</b>

## 1 Inleiding

Aan de Lunterseweg te Barneveld wordt een nieuwbouw woning gebouwd. De woning wordt uitgevoerd met een prefab kap. De kap draagt via stalen liggers af op de onderliggende dragend wanden. De verdiepingsvloer wordt uitgevoerd in breedplaat. De begane grondvloer wordt uitgevoerd als kanaalplaat. De wanden in de woning worden uitgevoerd in poroso. De woning wordt gefundeerd op staal.

De garage / berging wordt onderkelderderd. Het kelderdek wordt uitgevoerd in breedplaat. De wanden worden uitgevoerd in kalkzandsteen.



## 2 Uitgangspunten

### 2.1 Status

Na goedkeuring van de gemeente is de status van deze berekening definitief.

### 2.2 Maatvoering

Maatvoering gebaseerd op tekeningen van de architect.

Maatvoering van de architect gaat boven maatvoering constructeur.

Verschillen in maatvoering melden.

Bij aansluiting op bestaand maatvoering in het werk controleren.

### 2.3 Tekenwerk

De berekeningen zijn uitgevoerd op basis van tekening 01 d.d. 07-02-2019 van Hofland architecten.

### 2.4 Materialen

#### Staalconstructies:

walsprofielen	S 235	$f_y =$	235 N/mm <sup>2</sup>
buisprofielen	S 235	$f_y =$	235 N/mm <sup>2</sup>
kokerprofielen	S 235	$f_y =$	235 N/mm <sup>2</sup>

#### Betonconstructies:

betonkwaliteit	C20/25	$f_{cd} =$	13.3 N/mm <sup>2</sup>
betonkwaliteit	C30/37	$f_{cd} =$	20.0 N/mm <sup>2</sup>
betonstaal	B500A	$f_{0,2;k} =$	435 N/mm <sup>2</sup>

#### Houtconstructies:

standaard bouwhout	C18	$f_{m;k} =$	18.0 N/mm <sup>2</sup>
constructiehout	C24	$f_{m;k} =$	24.0 N/mm <sup>2</sup>

#### Steenconstructies:

baksteen 15 N/mm <sup>2</sup>		$f_k =$	3.0 N/mm <sup>2</sup>
kalkzandsteen gemetseld stenen	CS 16	$f_k =$	5.4 N/mm <sup>2</sup>
kalkzandsteen gelijmd blokken	CS 12	$f_k =$	6.6 N/mm <sup>2</sup>
kalkzandsteen gelijmd blokken	CS 20	$f_k =$	10.2 N/mm <sup>2</sup>
kalkzandsteen gelijmd blokken	CS 28	$f_k =$	13.6 N/mm <sup>2</sup>
Poroso Stuc		$f_k =$	5.2 N/mm <sup>2</sup>

## 2.5 Normen

### Eurocode 0: Grondslagen van het constructief ontwerp.

NEN-EN 1990 Grondslagen van het constructief ontwerp.

### Eurocode 1: Belastingen op constructies.

NEN-EN 1991-1-1 Volumieke gewichten  
NEN-EN 1991-1-2 Belastingen bij brand  
NEN-EN 1991-1-3 Sneeuwbelasting  
NEN-EN 1991-1-4 Windbelasting  
NEN-EN 1991-1-7 Buitengewone belastingen

### Eurocode 2: Betonconstructies.

NEN-EN 1992-1-1 Algemene regels voor gebouwen  
NEN-EN 1992-1-2 Ontwerp en berekening van constructies bij brand

### Eurocode 3: Staalconstructies.

NEN-EN 1993-1-1 Algemene regels voor gebouwen  
NEN-EN 1993-1-2 Ontwerp en berekening van constructies bij brand

### Eurocode 5: Houtconstructies.

NEN-EN 1995-1-1 Algemene regels voor gebouwen  
NEN-EN 1995-1-2 Ontwerp en berekening van constructies bij brand

### Eurocode 6: Steenconstructies.

NEN-EN 1996-1-1 Gemeenschappelijke regels voor constructies  
NEN-EN 1996-1-2 Gemeenschappelijke regels voor constructies

### Eurocode 7: Geotechnisch ontwerp.

NEN-EN 1997-1-1 Geotechnisch ontwerp – Deel 1: Algemene regels.

## 2.6 Ontwerplevensduur, gevolgklasse en combinaties

Ontwerplevensduurklasse: 3 Gebouwen en andere gewone constructies

Ontwerplevensduur: 50 jaar

Gevolgklasse: CC1 Standaard eengezinswoningen, Industriegebouwen t/m 2 verdiepingen.

Betrouwbaarheidsklasse RC1 Landbouwbedrijfsgebouwen, Tuinkassen

K<sub>f</sub>i 0,9

Eurocode nieuwbouw

Uiterste grenstoestand					
Rekenwaarden van belastingen (STR/GEO) (Groep B)					
Bijlvende en tijdelijke ontwerpsituaties	Blijvende belastingen		Overheersende veranderlijke belasting	Veranderlijke belastingen gelijktijdig met de	
	Ongunstig	Gunstig		Belangrijkste	Andere
	(verg. 6.10a)	1,22	0,9		1,35 $\Psi_{0,i}$
Rekenwaarden van belastingen (STR/GEO) (Groep C)					
	Ongunstig	Gunstig		Belangrijkste	Andere
(verg. 6.10)	0,90	1,00	1,17		1,17 $\Psi_{0,i}$

### 3 Belastingen

#### 3.1 Blijvende belastingen (G)

algemeen	metselwerk halfsteens		2,00	kN/m <sup>2</sup>
	kalkzandsteen 100 mm		1,85	kN/m <sup>2</sup>
	kalkzandsteen 120 mm		2,22	kN/m <sup>2</sup>
	kalkzandsteen 214 mm		3,96	kN/m <sup>2</sup>
	poriso S 100		1,75	kN/m <sup>2</sup>
	poriso S 120		2,05	kN/m <sup>2</sup>
	poriso S 200		3,52	kN/m <sup>2</sup>
	pui		0,50	kN/m <sup>2</sup>
	hsb-wanden		0,50	kN/m <sup>2</sup>
	staal		78,50	kN/m <sup>3</sup>
	beton		25,00	kN/m <sup>3</sup>
dak	dakpannen		0,40	kN/m <sup>2</sup>
	panlatten en tengels		0,10	kN/m <sup>2</sup>
	dakbeschot		0,15	kN/m <sup>2</sup>
	gordingen of sporen (voor een pannendak)		0,10	kN/m <sup>2</sup>
		Totaal	<u>0,75</u>	kN/m <sup>2</sup>
	belasting op grondvlak dakhoek $\alpha = 50^\circ$		=	1,20 kN/m <sup>2</sup>
zolder	balklaag (voor vloeren)		0,25	kN/m <sup>2</sup>
	underlayment		0,10	kN/m <sup>2</sup>
	plafond		0,10	kN/m <sup>2</sup>
		Totaal	<u>0,45</u>	kN/m <sup>2</sup>
1e verd. vloer	breedplaatvloer	d =	280	
	afwerklaag 80 mm			7,00 kN/m <sup>2</sup>
				<u>1,60</u> kN/m <sup>2</sup>
		Totaal	<u>8,60</u>	kN/m <sup>2</sup>
plat dak	breedplaatvloer	d =	210	
	afschot			5,25 kN/m <sup>2</sup>
				<u>2,70</u> kN/m <sup>2</sup>
		Totaal	<u>7,95</u>	kN/m <sup>2</sup>
beg. grond	kanaalplaat A200		3,03	kN/m <sup>2</sup>
	afwerklaag 100 mm			<u>2,00</u> kN/m <sup>2</sup>
		Totaal	<u>5,03</u>	kN/m <sup>2</sup>
plat dak	kanaalplaat A200		3,03	kN/m <sup>2</sup>
	afschot			<u>2,70</u> kN/m <sup>2</sup>
		Totaal	<u>5,73</u>	kN/m <sup>2</sup>
kelderdek	breedplaatvloer	d =	210	
	afwerklaag 100 mm			5,25 kN/m <sup>2</sup>
				<u>2,00</u> kN/m <sup>2</sup>
		Totaal	<u>7,25</u>	kN/m <sup>2</sup>

keldervloer	vloer op zand	d =	320	8,00	kN/m <sup>2</sup>
	afwerklaag 100 mm			2,00	kN/m <sup>2</sup>
		Totaal		10,00	kN/m <sup>2</sup>

Zonnepanelen op plat dak 0,3 kN/m<sup>2</sup>

### 3.2 Veranderlijke belastingen (Q)

#### 3.2.1 Vloerbelastingen

Klasse A (wonen en huishoudelijk gebruik)	$q_k$ (kN/m <sup>2</sup> )	$Q_k$ (kN)	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
A-vloeren	1,75	3,0	0,40	0,50	0,30

Klasse E (opslagruimten)	$q_k$ (kN/m <sup>2</sup> )	$Q_k$ (kN)	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
E-2 industrieel gebruik	$\geq 3$	$\geq 7$	1,00	0,90	0,80

#### 3.2.2 Lichte scheidingswanden

Bij Klasse A t/m D dienen lichte scheidingswanden meegenomen te worden in de  $q_k$ , mits de lijnlast kleiner of gelijk is aan 3,0 kN/m

materiaal	dikte (mm)	hoogte (m)	$q_k$ kN/m	$q_k$ (kN/m <sup>2</sup> )
Kalkzandsteen	70	2,60	3,37	lijnlast wand meenemen

materiaal	dikte (mm)	hoogte (m)	$q_k$ kN/m	$q_k$ (kN/m <sup>2</sup> )
Poroso	120	2,60	4,21	lijnlast wand meenemen

materiaal	dikte (mm)	hoogte (m)	$q_k$ kN/m	$q_k$ (kN/m <sup>2</sup> )
Gibo	100	2,70	2,97	1,2

#### 3.2.3 Sneeuw hellend dak

$s_{k;\text{Nederland}}$ : 0,7 kN/m<sup>2</sup>

dakhelling: 50 °

$\mu_1$ : 0,27

Ontwerplevensduur: 50 jaar

Reductiefactor: 1,00

$s_n$ : 0,70 kN/m<sup>2</sup>

$q_{p;\mu_1;\text{red}}$ : 0,19 kN/m<sup>2</sup>

#### 3.2.4 Sneeuw plat dak

$s_{k;\text{Nederland}}$ : 0,7 kN/m<sup>2</sup>

dakhelling: 0 °

$\mu_1$ : 0,80

Ontwerplevensduur: 50 jaar

Reductiefactor: 1,00

$s_n$ : 0,70 kN/m<sup>2</sup>

$q_{p;\mu_1;\text{red}}$ : 0,56 kN/m<sup>2</sup>

### 3.2.5 Sneeuwophoping dak berging

$s_k$ ; Nederland: 0,7 kN/m<sup>2</sup>

dakhelling: 0 °

$\mu_1$ : 0,80

$\mu_2$ : 3,21 (t.b.v. sneeuwophoping en afglijden)

Ontwerplevensduur: 50 jaar

Reducitiefactor: 1,00

$s_n$ : 0,70 kN/m<sup>2</sup>

$qp;\mu_1;red$ : 0,56 kN/m<sup>2</sup>

$qp;\mu_2;red$ : 2,25 kN/m<sup>2</sup>

$\psi_0 = 0 \quad \psi_1 = 0,2 \quad \psi_2 = 0$

$\mu_s$ : 0,00

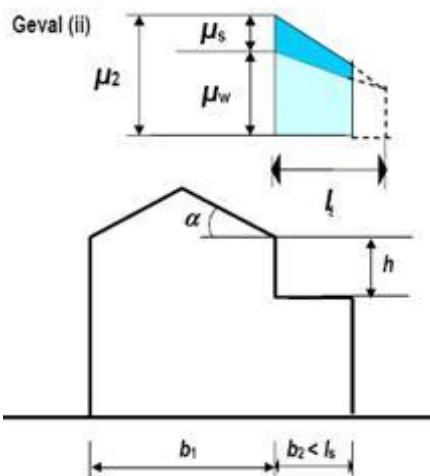
$\mu_w$ : 3,21

$b_1$ : 13,9 m

$b_2$ : 4,1 m

$h$ : 2,8 m

$l_s$ : 5,6 m



### 3.2.6 Sneeuwophoping dak berging

$s_k$ ; Nederland: 0,7 kN/m<sup>2</sup>

dakhelling: 0 °

$\mu_1$ : 0,80

$\mu_2$ : 1,84 (t.b.v. sneeuwophoping en afglijden)

Ontwerplevensduur: 50 jaar

Reductiefactor: 1,00

$s_n$ : 0,70 kN/m<sup>2</sup>

$q_p; \mu_1; red$ : 0,56 kN/m<sup>2</sup>

$q_p; \mu_2; red$ : 1,29 kN/m<sup>2</sup>

$\psi_0 = 0$      $\psi_1 = 0,2$      $\psi_2 = 0$

$\mu_s$ : 0,00

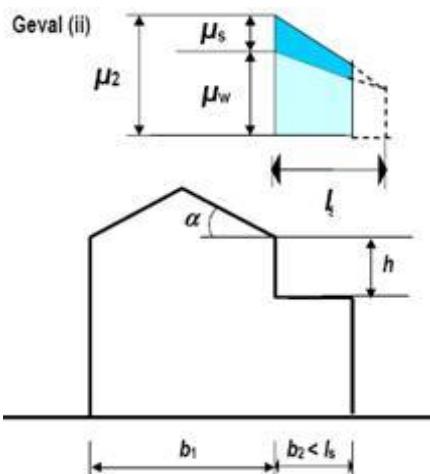
$\mu_w$ : 1,84

$b_1$ : 13,9 m

$b_2$ : 2,7 m

$h$ : 4,5 m

$l_s$ : 9,0 m



### 3.2.7 Wind

windgebied III onbebouwd

$z =$  9,97 m

stuwdruck  $q_p$  0,701 kN/m<sup>2</sup>

ontwerplevensduur 50 jaar

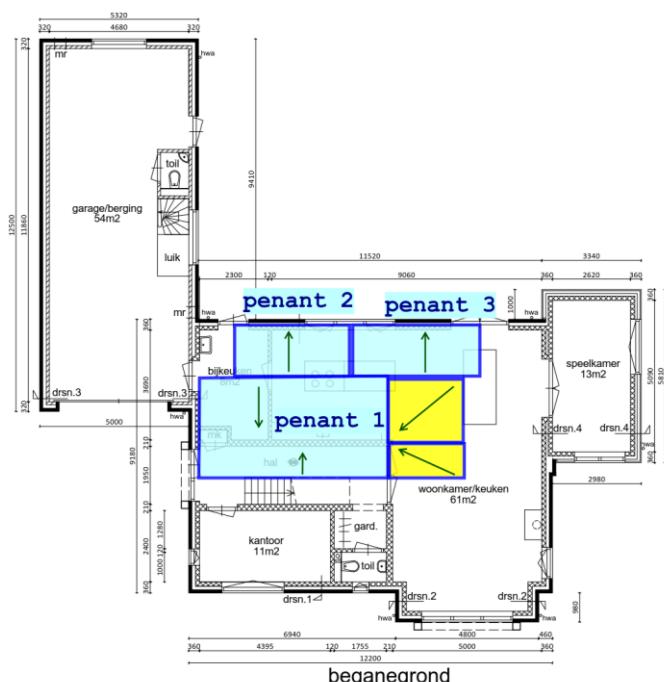
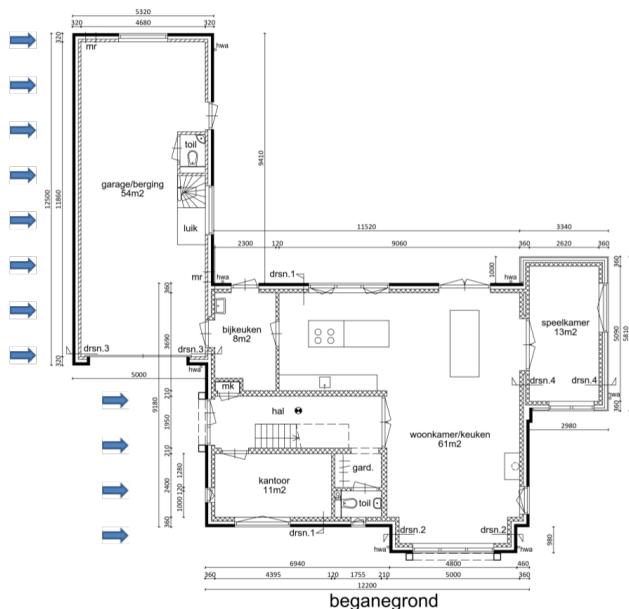
Reductiefactor 1,000

$\psi_0 = 0$      $\psi_1 = 0,2$      $\psi_2 = 0$

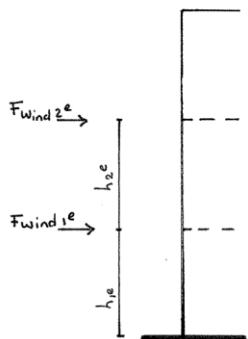
$q_{p; gereduceerd}$  0,701 kN/m<sup>2</sup>

## 4 Stabiliteit

### 4.1 Windbelasting op zijgevel



De grootste windbelasting zal door penant 1 worden opgenomen. Penant 2 en 3 hebben voldoende capaciteit om de optredende torsie op te vangen.



- (4) De effecten van windwrijving op de zijden kunnen zijn verwaarloosd wanneer de totale oppervlakte van alle vlakken parallel (of onder een kleine hoek) met de wind niet groter is dan vier maal de totale oppervlakte van alle uitwendige vlakken loodrecht op de wind (loefzijde en lijzijde).

### windwrijving

#### op zijgevel

h	$3,9 * 4,00 =$	15,60 m
b	$11,4 * 2,00 =$	22,80 m
	minimum	15,60 m

totale diepte	15,00 m
windwrijving	0,00 m

#### op langsgevel

h	$3,9 * 4,00 =$	15,60 m
b	$12,2 * 2,00 =$	24,44 m
	minimum	15,60 m

totale diepte	12,50 m
windwrijving	0,00 m

Door de vorm van het gebouw kan de windwrijving worden verwaarloosd.

$$q_p(z) = 0,701 \text{ kN/m}^2$$

$$c_s c_d = 1$$

$$\text{correlatie} = 0,85$$

$$C_{pe \text{ loefzijde}} = 0,8$$

$$C_{pe \text{ lijzijde}} = 0,5$$

2e verdieping

$$A_{gevel} = 29,7 \text{ m}^2 \quad q_{druk} = c_s c_d \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ loefzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 14,16 \text{ kN}$$

$$\text{arm} = 5,9 \text{ m} \quad q_{zuiging} = c_s c_s \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ lijzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 8,85 \text{ kN}$$

$$\underline{23,01 \text{ kN}}$$

1e verdieping

$$A_{gevel} = 47,2 \text{ m}^2 \quad q_{druk} = c_s c_d \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ loefzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 22,50 \text{ kN}$$

$$\text{arm} = 3,2 \text{ m} \quad q_{zuiging} = c_s c_s \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ lijzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 14,06 \text{ kN}$$

$$\underline{36,56 \text{ kN}}$$

1e verdieping

moment karakteristiek	135,7 kNm
<b>moment fundamenteel</b>	<b>203,6 kNm</b>

begane grond

moment karakteristiek	252,7 kNm
<b>moment fundamenteel</b>	<b>379,1 kNm</b>

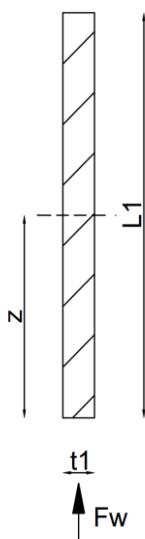
#### 4.1.1 Capaciteit penant 1 op begane grond

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	Gk	breedte	lengte	Gk
		[kN/m <sup>2</sup> ]	[m]	[m]	kar. perm.
2e verd vloer	A	0,45	3,46	6,40	10,0
1e verd vloer	A	8,60	3,46	6,40	190,4
wand 1e		2,05	2,90	5,30	31,5
wand bg		3,52	3,00	5,30	56,0
					287,9

#### MOMENT CAPACITEIT PENANT

##### EIGENSCHAPPEN



##### PENANT

L1 = 5300 mm  
t1 = 200 mm  
z = 2650,0 mm

veiligheidsklasse = CC 1  
type metselwerk = PorosoStuc  
mortel kwaliteit = lijmwerk

Fb = 15,00 N/mm<sup>2</sup> K = 0,80  
Fm = 12,50 N/mm<sup>2</sup> α = 0,85  
γm1 = 1,5 β = 0,00  
γm2 = 1

Karakteristieke druksterkte van het metselwerk  
 $F_k = K f_b^\alpha f_m^\beta = 7,85 \text{ N/mm}^2$

Rekenwaarde van de druksterkte van het metselwerk  
 $F_d = F_k / \gamma m_1 = 5,23 \text{ N/mm}^2$

##### BELASTINGEN

###### BELASTING OP PENANT

Fk;1 = 288 kN  
Fed;1 = 259,11 kN  
Fed;tot = 259,11 kN

###### RAVEEL BELASTING OP PENANT

Fk;2 = 0,0 kN  
Fed;2 = 0,00 kN

#### CAPACITEIT PENANT

ebelasting = 2650,00 mm  
 $X_u = 14/9 \times (Fed;tot / (t2 \times Fed;mw \times \gamma m2)) = 385,11 \text{ mm}$   
eu = 2513,48 mm  
Mu = 651,27 kNm

tegenmoment t.g.v. F = Fed;loodrecht x (z - ebelasting) = 0,00 kNm (indien z > ebelasting)

CAPACITEIT PENANT : Mu;tot = 651,27 kNm

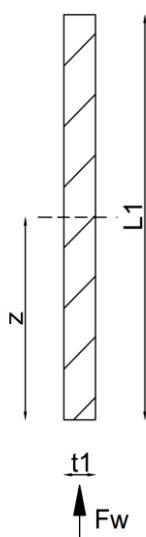
#### 4.1.2 Capaciteit penant 2 op begane grond

Gevolgklasse: **CC1**  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	Gk	breedte	lengte	Gk
		[kN/m <sup>2</sup> ]	[m]	[m]	kar. perm.
1e verd vloer	A	8,60	1,80	3,88	60,1
wand 1e		2,05	1,10	1,80	4,1
wand bg		2,05	3,00	1,80	11,1
					75,2

#### MOMENT CAPACITEIT PENANT

##### EIGENSCHAPPEN



##### PENANT

L1 = 1800 mm  
t1 = 120 mm  
z = 900,0 mm

veiligheidsklasse = CC 1  
type metselwerk = PorosoStuc  
mortel kwaliteit = lijmwerk

Fb = 15,00 N/mm<sup>2</sup> K = 0,80  
Fm = 12,50 N/mm<sup>2</sup> α = 0,85  
γm1 = 1,5 β = 0,00  
γm2 = 1

Karakteristieke druksterkte van het metselwerk

$$F_k = K f_b^\alpha f_m^\beta = 7,85 \text{ N/mm}^2$$

Rekenwaarde van de druksterkte van het metselwerk  
 $F_d = F_k / \gamma_m 1 = 5,23 \text{ N/mm}^2$

##### BELASTINGEN

###### BELASTING OP PENANT

Fk;1 = 75 kN  
Fed;1 = 67,68 kN  
Fed;tot = 67,68 kN

###### RAVEEL BELASTING OP PENANT

Fk;2 = 0,0 kN  
Fed;2 = 0,00 kN

#### CAPACITEIT PENANT

ebelasting = 900,00 mm  
 $X_u = 14/9 \times (Fed;tot / (t_2 \times Fed;mw \times \gamma_m 2)) = 167,65 \text{ mm}$   
eu = 840,57 mm  
Mu = 56,89 kNm

tegenmoment t.g.v. F = Fed;loodrecht x (z - ebelasting) = 0,00 kNm (indien z > ebelasting)

CAPACITEIT PENANT : Mu;tot = 56,89 kNm

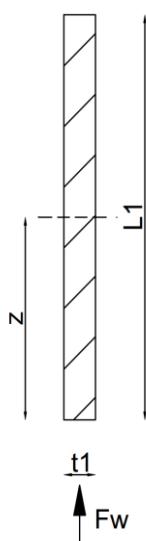
#### 4.1.3 Capaciteit penant 3 op begane grond

Gevolgklasse: **CC1**  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	<b>Gk</b>	breedte	lengte	<b>Gk</b>
		[kN/m <sup>2</sup> ]	[m]	[m]	kar. perm.
1e verd vloer	A	8,60	1,80	4,30	66,6
wand 1e		2,05	1,10	1,80	4,1
wand bg		2,05	3,00	1,80	11,1
					81,7

#### MOMENT CAPACITEIT PENANT

##### EIGENSCHAPPEN



##### PENANT

L1 = 1800 mm  
t1 = 120 mm  
z = 900,0 mm

veiligheidsklasse = CC 1  
type metselwerk = PorosoStuc  
mortel kwaliteit = lijmwerk

Fb = 15,00 N/mm<sup>2</sup> K = 0,80  
Fm = 12,50 N/mm<sup>2</sup> α = 0,85  
γm1 = 1,5 β = 0,00  
γm2 = 1

Karakteristieke druksterkte van het metselwerk  
 $F_k = K f_b^\alpha f_m^\beta = 7,85 \text{ N/mm}^2$

Rekenwaarde van de druksterkte van het metselwerk  
 $F_d = F_k / \gamma_m 1 = 5,23 \text{ N/mm}^2$

##### BELASTINGEN

###### BELASTING OP PENANT

Fk;1 = 82 kN  
Fed;1 = 73,53 kN  
Fed;tot = 73,53 kN

###### RAVEEL BELASTING OP PENANT

Fk;2 = 0,0 kN  
Fed;2 = 0,00 kN

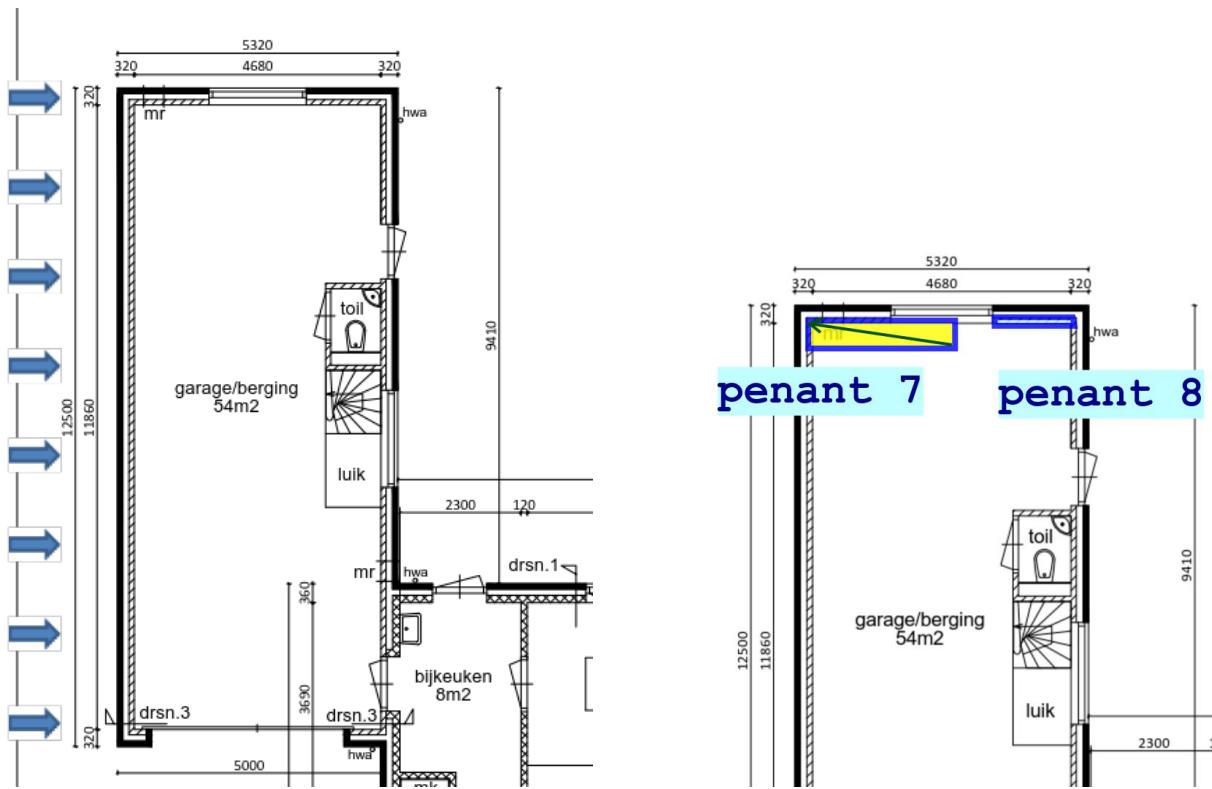
#### CAPACITEIT PENANT

ebelasting = 900,00 mm  
 $X_u = 14/9 \times (Fed;tot / (t_2 \times Fed;mw \times \gamma_m 2)) = 182,14 \text{ mm}$   
eu = 835,43 mm  
Mu = 61,43 kNm

tegenmoment t.g.v. F = Fed;loodrecht x (z - ebelasting) = 0,00 kNm (indien z > ebelasting)

CAPACITEIT PENANT : Mu;tot = 61,43 kNm

## 4.2 Windbelasting op zijgevel (garage)



$$q_p(z) = 0,701 \text{ kN/m}^2$$

$$C_s C_d = 1$$

$$\text{correlatie} = 0,85$$

$$C_{pe \text{ loefzijde}} = 0,8$$

$$C_{pe \text{ lijzijde}} = 0,5$$

1e verdieping

$$A_{gevel} = 19,3 \text{ m}^2$$

$$\text{arm} = 3,2 \text{ m}$$

$$q_{druk} = C_s C_d \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ loefzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 9,20 \text{ kN}$$

$$q_{zuiging} = C_s C_s \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ lijzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 5,75 \text{ kN}$$

$$14,95 \text{ kN}$$

begane grond

moment karakteristiek

47,84 kNm

moment fundamenteel

71,76 kNm

50% van de belasting zal door de stabiliteitswanden van de woning worden opgevangen.

#### 4.2.1 Capaciteit penant 7 op begane grond

F1

Gevolgklasse: **CC1**  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	<b>Gk</b>	breedte	lengte	<b>Gk</b>
		[kN/m <sup>2</sup> ]	[m]	[m]	kar. perm.
garagedak	A	5,73	1,55	4,88	43,3
wand bg		2,22	3,00	1,05	7,0
					50,3

F2

Gevolgklasse: **CC1**  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	<b>Gk</b>	breedte	lengte	<b>Gk</b>
		[kN/m <sup>2</sup> ]	[m]	[m]	kar. perm.
wand bg		1,85	3,00	1,50	8,3
					8,3

#### Meewerkende breedte penanten

$$\begin{aligned}
 h_{\text{tot}} &= 3000 \text{ mm} & \rightarrow h_{\text{tot}} / 5 &= 600 \text{ mm} \\
 l_s &= 1100 \text{ mm} & \rightarrow l_s / 2 &= 550 \text{ mm} \\
 h &= 3000 \text{ mm} & \rightarrow h / 2 &= 1500 \text{ mm} \\
 t &= 120 \text{ mm} & \rightarrow t \times 6 &= 720 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

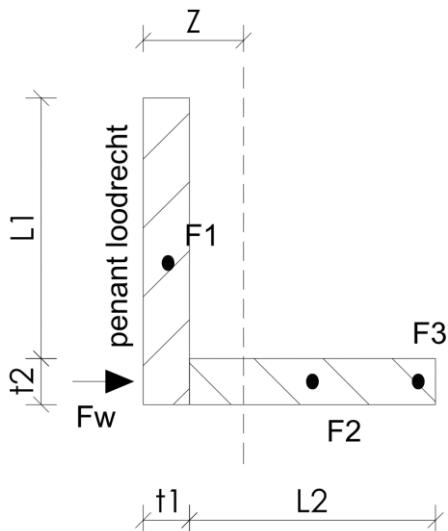
$$\text{meewerkende breedte} = 550 \text{ mm}$$

## MOMENT CAPACITEIT PENANT

### EIGENSCHAPPEN

### PENANT

meewerkende breedte = **550 mm**



$L_1 = 550 \text{ mm} < 550 \text{ mm}$   
 $t_1 = 120 \text{ mm}$   
 $L_2 = 1500 \text{ mm}$   
 $t_2 = 100 \text{ mm}$   
 $Z = 592,9 \text{ mm}$

veiligheidsklasse **CC 1**  
 type metselwerk = **CS 12**  
 mortel kwaliteit = **lijmwerk**

$F_b = 12,00 \text{ N/mm}^2$        $K = 0,80$   
 $F_m = 12,50 \text{ N/mm}^2$        $\alpha = 0,85$   
 $\gamma_{m1} = 1,5$        $\beta = 0,00$   
 $\gamma_{m2} = 1$

*Karakteristieke druksterkte van het metselwerk*

$$F_k = 6,61 \text{ N/mm}^2$$

*Rekenwaarde van de druksterkte van het metselwerk*

$$F_d = F_k / \gamma_{m1} = 4,41 \text{ N/mm}^2$$

### BELASTINGEN

#### BELASTING OP PENANT LOODRECHT

$F_{k;1} = 50,3 \text{ kN}$   
 $F_{ed;loodrecht;1} = 45,27 \text{ kN}$

$F_{ed;tot} = 52,74 \text{ kN}$

#### BELASTING OP PENANT

$F_{k;2} = 8,3 \text{ kN}$   
 $F_{ed;2} = 7,47 \text{ kN}$

#### RAVEEL BELASTING OP PENANT

$F_{k;3} = 0,00 \text{ kN}$   
 $F_{ed;3} = 0,00 \text{ kN}$

### CAPACITEIT PENANT

$e_{belasting} = 174,73 \text{ mm}$   
 $X_u = 14/9 \times (F_{ed;tot} / (t_2 \times F_{ed;mw} \times \gamma_{m2})) = 186,09 \text{ mm}$   
 $e_u = 961,14 \text{ mm}$   
 $M_u = 50,69 \text{ kNm}$

tegenmoment t.g.v.  $F = F_{ed;loodrecht} \times (z - e_{belasting}) = 18,93 \text{ kNm}$  (indien  $z > e_{belasting}$ )

CAPACITEIT PENANT :

$M_u;tot = 69,62 \text{ kNm}$

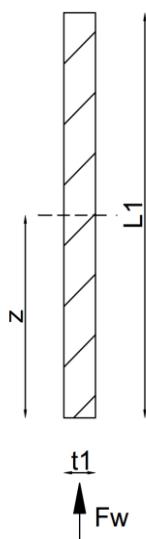
#### 4.2.2 Capaciteit penant 8 op begane grond

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	Gk	breedte	lengte	Gk
		[kN/m <sup>2</sup> ]	[m]	[m]	kar. perm.
wand bg		1,85	3,00	1,50	8,3
					8,3

#### MOMENT CAPACITEIT PENANT

##### EIGENSCHAPPEN



##### PENANT

L1 = 1500 mm  
t1 = 100 mm  
z = 750,0 mm

veiligheidsklasse = CC 1 ▼  
type metselwerk = CS 12 ▼  
mortel kwaliteit = lijmwerk ▼

Fb = 12,00 N/mm<sup>2</sup> K = 0,80  
Fm = 12,50 N/mm<sup>2</sup> α = 0,85  
γm1 = 1,5 β = 0,00  
γm2 = 1

Karakteristieke druksterkte van het metselwerk  
 $F_k = K f_b^\alpha f_m^\beta = 6,61 \text{ N/mm}^2$

Rekenwaarde van de druksterkte van het metselwerk  
 $F_d = F_k / \gamma_m 1 = 4,41 \text{ N/mm}^2$

##### BELASTINGEN

###### BELASTING OP PENANT

Fk;1 = 8 kN  
Fed;1 = 7,47 kN  
Fed;tot = 7,47 kN

###### RAVEEL BELASTING OP PENANT

Fk;2 = 0,0 kN  
Fed;2 = 0,00 kN

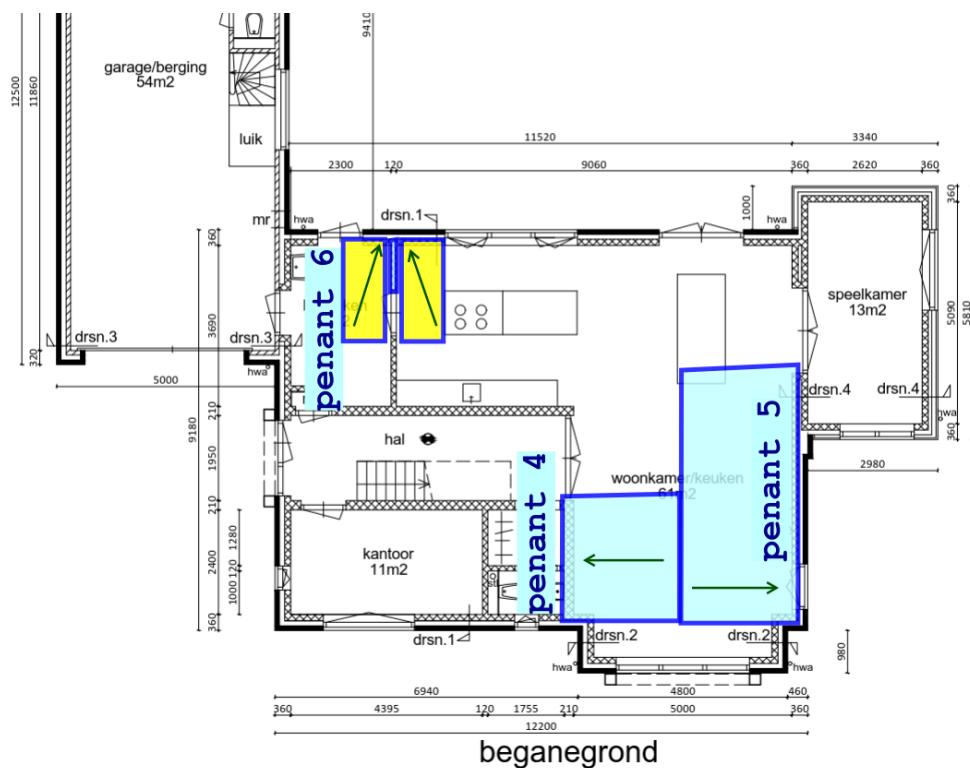
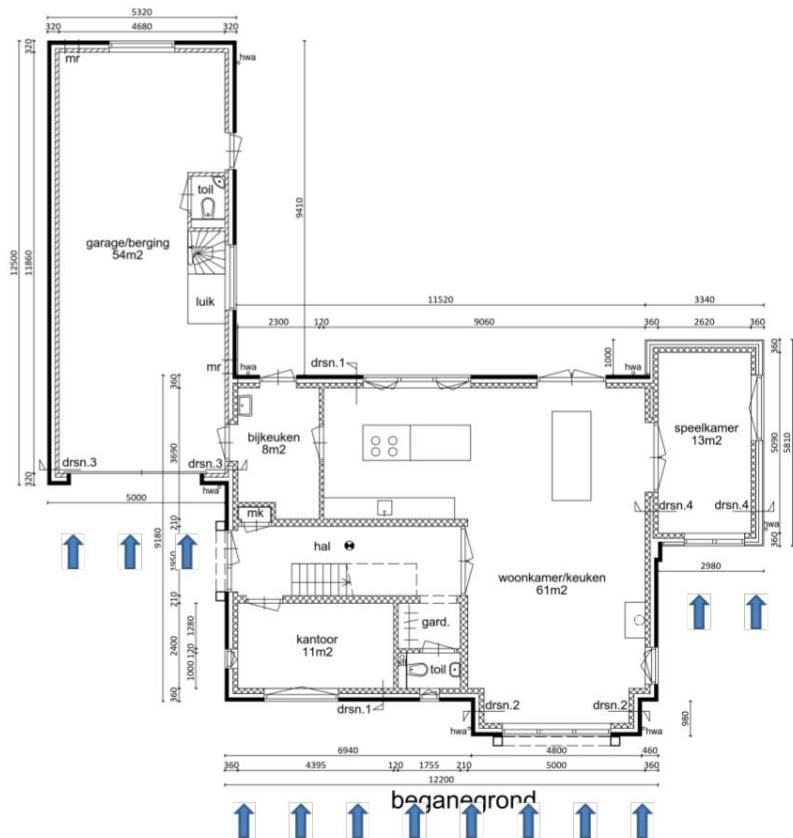
#### CAPACITEIT PENANT

$\theta_{\text{belasting}} = 750,00 \text{ mm}$   
 $X_u = 14/9 \times (\text{Fed;tot} / (t_2 \times \text{Fed;mw} \times \gamma_m 2)) = 26,36 \text{ mm}$   
 $e_u = 740,66 \text{ mm}$   
 $M_u = 5,53 \text{ kNm}$

tegenmoment t.g.v. F = Fed;loodrecht x (z - ebelasting) = 0,00 kNm (indien z > ebelasting)

CAPACITEIT PENANT : Mu;tot = 5,53 kNm

#### 4.3 Windbelasting op langsgevel



$$q_p(z) = 0,701 \text{ kN/m}^2$$

$$c_s c_d = 1$$

$$\text{correlatie} = 0,85$$

$$C_{pe \text{ loefzijde}} = 0,8$$

$$C_{pe \text{ lijzijde}} = 0,5$$

2e verdieping

$$A_{gevel} = 75,0 \text{ m}^2 \quad q_{druk} = c_s c_d \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ loefzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 35,75 \text{ kN}$$

$$\text{arm} = 5,9 \text{ m} \quad q_{zuiging} = c_s c_s \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ lijzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 22,34 \text{ kN}$$

$$\underline{58,10 \text{ kN}}$$

1e verdieping

$$A_{gevel} = 49,7 \text{ m}^2 \quad q_{druk} = c_s c_d \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ loefzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 23,69 \text{ kN}$$

$$\text{arm} = 3,2 \text{ m} \quad q_{zuiging} = c_s c_s \times \text{correlatie} \times C_{pe \text{ lijzijde}} \times q_p(z) \times A_{gevel} = 0,95 \text{ kN}$$

$$\underline{24,64 \text{ kN}}$$

1e verdieping

moment karakteristiek	342,8 kNm
<b>moment fundamenteel</b>	<b>514,1 kNm</b>

begane grond

moment karakteristiek	421,6 kNm
<b>moment fundamenteel</b>	<b>632,4 kNm</b>

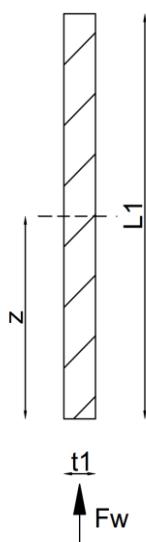
#### 4.3.1 Capaciteit penant 4 op begane grond

Gevolgklasse: **CC1**  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	Gk	breedte	lengte	Gk
		[kN/m <sup>2</sup> ]	[m]	[m]	kar. perm.
1e verd vloer	A	8,60	2,63	2,80	63,3
wand bg		2,05	3,00	2,80	17,2
					80,6

#### MOMENT CAPACITEIT PENANT

##### EIGENSCHAPPEN



##### PENANT

L1 = 2800 mm  
t1 = 120 mm  
z = 1400,0 mm

veiligheidsklasse = CC 1  
type metselwerk = PorisoStuc  
mortel kwaliteit = lijmwerk

Fb = 15,00 N/mm <sup>2</sup>	K = 0,80
Fm = 12,50 N/mm <sup>2</sup>	α = 0,85
γm1 = 1,5	β = 0,00
γm2 = 1	

Karakteristieke druksterkte van het metselwerk  
 $F_k = K f_b^{\alpha} f_m^{\beta} = 7,85 \text{ N/mm}^2$

Rekenwaarde van de druksterkte van het metselwerk  
 $F_d = F_k / \gamma_m = 5,23 \text{ N/mm}^2$

##### BELASTINGEN

###### BELASTING OP PENANT

Fk;1 = 81 kN  
Fed;1 = 72,54 kN  
Fed;tot = 72,54 kN

###### RAVEEL BELASTING OP PENANT

Fk;2 = 0,0 kN  
Fed;2 = 0,00 kN

#### CAPACITEIT PENANT

ebelasting = 1400,00 mm  
 $X_u = 14/9 \times (Fed;tot / (t2 \times Fed;mw \times \gamma_m 2)) = 179,69 \text{ mm}$   
eu = 1336,30 mm  
Mu = 96,94 kNm

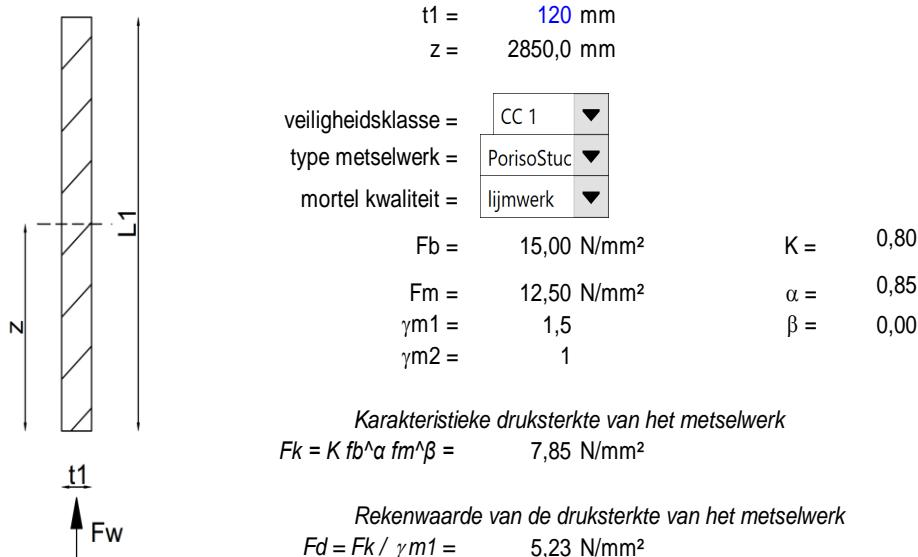
tegenmoment t.g.v. F = Fed;loodrecht x (z - ebelasting) = 0,00 kNm (indien z > ebelasting)

CAPACITEIT PENANT : Mu;tot = 96,94 kNm

#### 4.3.2 Capaciteit penant 5 op begane grond

Gevolgklasse: **CC1**  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	Gk	breedte	lengte	Gk
		[kN/m <sup>2</sup> ]	[m]	[m]	kar. perm.
1e verd vloer	A	8,60	2,63	5,70	128,9
wand bg		2,05	3,00	5,70	35,1
					164,0



#### BELASTINGEN

##### BELASTING OP PENANT

$$F_{k;1} = 164 \text{ kN}$$

$$F_{ed;1} = 147,60 \text{ kN}$$

$$F_{ed;tot} = 147,60 \text{ kN}$$

##### RAVEEL BELASTING OP PENANT

$$F_{k;2} = 0,0 \text{ kN}$$

$$F_{ed;2} = 0,00 \text{ kN}$$

#### CAPACITEIT PENANT

$$\epsilon_{belasting} = 2850,00 \text{ mm}$$

$$X_u = 14/9 \times (F_{ed;tot} / (t_2 \times F_{ed;mw} \times \gamma m_2)) = 365,62 \text{ mm}$$

$$\epsilon_u = 2720,39 \text{ mm}$$

$$M_u = 401,53 \text{ kNm}$$

$$\text{tegenmoment t.g.v. } F = F_{ed;loodrecht} \times (z - \epsilon_{belasting}) = 0,00 \text{ kNm} \quad (\text{indien } z > \epsilon_{belasting})$$

$$\text{CAPACITEIT PENANT : } M_{u;tot} = 401,53 \text{ kNm}$$

#### 4.3.3 Capaciteit penant 6 op begane grond

F1

Gevolgklasse: **CC1**

Betrouwbaarheidsklasse RC1

Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	<b>Gk</b>	breedte	lengte	<b>Gk</b>
[kN/m <sup>2</sup> ]			[m]	[m]	kar. perm.
1e verd vloer	A	8,60	1,80	3,88	60,1
wand 1e		2,05	1,10	1,80	4,1
wand bg		2,05	3,00	1,80	11,1
					75,2

F2

Gevolgklasse: **CC1**

Betrouwbaarheidsklasse RC1

Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	<b>Gk</b>	breedte	lengte	<b>Gk</b>
[kN/m <sup>2</sup> ]			[m]	[m]	kar. perm.
wand bg		2,05	3,00	1,10	6,8
					6,8

Meewerkende breedte penanten

$$h_{tot} = 3000 \text{ mm} \rightarrow h_{tot} / 5 = 600 \text{ mm}$$

$$l_s = 1100 \text{ mm} \rightarrow l_s / 2 = 550 \text{ mm}$$

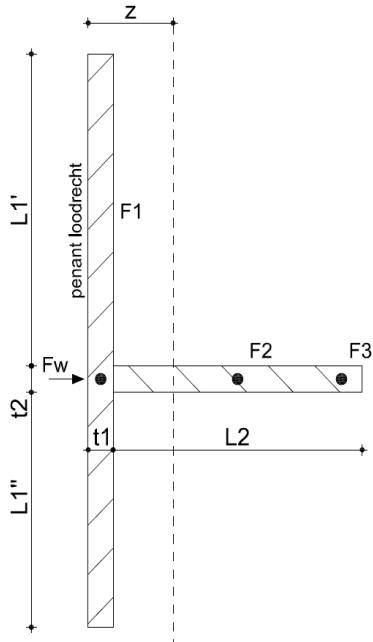
$$h = 3000 \text{ mm} \rightarrow h / 2 = 1500 \text{ mm}$$

$$t = 120 \text{ mm} \rightarrow t \times 6 = 720 \text{ mm}$$

$$\text{meewerkende breedte} = 550 \text{ mm}$$

## MOMENT CAPACITEIT PENANT

### EIGENSCHAPPEN



### PENANT

meewerkende breedte = 550 mm

$$\begin{aligned}L_1 &= 550 \text{ mm} &< 550 \text{ mm} \\L_1'' &= 550 \text{ mm} &< 550 \text{ mm} \\t_1 &= 120 \text{ mm} \\L_2 &= 2700 \text{ mm} \\t_2 &= 150 \text{ mm} \\z &= 1088,9 \text{ mm}\end{aligned}$$

veiligheidsklasse

CC 1	▼
PorousStuc	▼
lijmwerk	▼

type metselwerk =

mortel kwaliteit =

$$\begin{aligned}F_b &= 15,00 \text{ N/mm}^2 & K &= 0,80 \\F_m &= 12,50 \text{ N/mm}^2 & \alpha &= 0,85 \\\gamma_m 1 &= 1,5 & \beta &= 0,00 \\\gamma_m 2 &= 1\end{aligned}$$

Karakteristieke druksterkte van het metselwerk

$$F_k = K f_b^\alpha f_m^\beta = 7,99 \text{ N/mm}^2$$

Rekenwaarde van de druksterkte van het metselwerk

$$F_d = F_k / \gamma_m 1 = 5,33 \text{ N/mm}^2$$

### BELASTINGEN

#### BELASTING OP PENANT LOODRECHT

$$\begin{aligned}F_{k;1} &= 75,2 \text{ kN} \\F_{ed;loodrecht;1} &= 67,68 \text{ kN}\end{aligned}$$

$$F_{ed;tot} = 73,80 \text{ kN}$$

#### BELASTING OP PENANT

$$\begin{aligned}F_{k;2} &= 6,8 \text{ kN} \\F_{ed;2} &= 6,12 \text{ kN}\end{aligned}$$

#### RAVEEL BELASTI kN

$$\begin{aligned}F_{k;3} &= 0,00 \text{ kN} \\F_{ed;3} &= 0,00\end{aligned}$$

### CAPACITEIT PENANT

$$e_{belasting} = 176,93 \text{ mm}$$

$$X_u = 14/9 \times (F_{ed;tot} / (t_2 \times F_{ed;mw} \times \gamma_m 2)) = 143,61 \text{ mm}$$

$$e_u = 1680,17 \text{ mm}$$

$$M_u = 124,00 \text{ kNm}$$

$$\text{tegenmoment t.g.v. } F = F_{ed;loodrecht} \times (z - e_{belasting}) = 61,72 \text{ kNm} \quad (\text{indien } z > e_{belasting})$$

CAPACITEIT PENANT :

$$M_{u;tot} = 185,72 \text{ kNm}$$

## 5 Houtconstructie

### 5.1 Balkenlaag zolder

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
(j)a / (n)ee [kN/m <sup>2</sup> ] [kN/m <sup>2</sup> ]		-	[m]	[m]				kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qext + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	1,00	1,00	0,5	1,2	3,0	2,1	4,5	2,1	0,4
								0,5	1,2	3,0	2,1	4,5	2,1	0,4
								BGT karakteristiek		3,4				

Technosoft Construct release 6.06

13 mrt 2019

Project : 7377  
Onderdeel : balkenlaag zolder  
Datum : 05/02/2019  
Eenheden : kN/m/rad  
Bestand : P:\7000-7999\7350-7399\7377 - Nieuwbouw woning  
Lunterseweg te Barneveld\1 Ber\constructie.cnw

#### 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)
Hout	NEN-EN 1995-1-1:2005	A1:2011, C1:2006	NB:2013(nl)
	NEN-EN 14080:2013		

#### balklaag zolder

##### Algemene gegevens

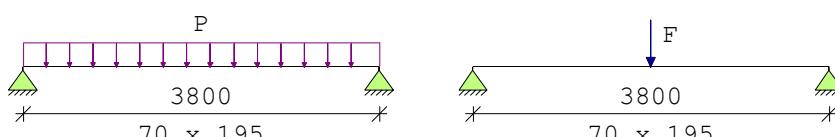
B x H [mm] : 70 x 195 Sterkteklasse : C18  
Overspanning [mm] : 3800 Klimaatklasse : I  
Opleglengte [mm] : 40 Referentie periode [j] : 50  
H.o.h. afstand [mm] : 610 Min. eigenfreq. [Hz] : 3  
Beschot sterkteklaasse: C14  
Dikte beschot [mm] : 18  $E_{0, \text{mean}} \times I$  [Nm<sup>2</sup>/m] : 3402

##### Permanente belastingen G<sub>re p</sub>

EG balklaag : 0,45  
Extra belasting : 0,00  
Totaal [kN/m<sup>2</sup>] : 0,45

##### Veranderlijke belastingen

P<sub>rep</sub> + P<sub>wanden</sub> [kN/m<sup>2</sup>] : 1.75 = 1.75 + 0.00  
 $\Psi_0$  [-] : 0.40  
 $\Psi_2$  [-] : 0.30  
F<sub>rep</sub> [kN] : 1.50  
F<sub>rep</sub> oppervlak [m<sup>2</sup>] : 0.05 x 0.05  
Reductiefactor : 0.79



##### Belastingfactoren (NEN-EN 1990)

Formule 6.10a:  $\gamma_G$  : 1.22  $\gamma_Q$  : 1.35  
Formule 6.10b:  $\zeta \gamma_G$  : 1.08  $\gamma_Q$  : 1.35

##### Partiële factor (Tabel 2.3 NEN-EN 1995-1-1)

$\gamma_M$  [-] : 1.30

Meegenomen combinaties in de berekening : k<sub>m o d</sub> [-] b<sub>e f</sub> [mm] k<sub>c , 9 0 , q</sub> k<sub>c , 9 0 , f</sub>  
\* Perm. + q-last (6.10a) (G<sub>re p</sub> + P<sub>rep</sub>) 0.80 70 1.00  
\* Perm. + q-last (6.10b) (G<sub>re p</sub> + P<sub>rep</sub>) 0.80 70 1.00  
\* Perm. + puntlast (6.10a) (G<sub>re p</sub> + F<sub>rep</sub>) 0.80 70 1.00 1.00  
\* Perm. + puntlast (6.10b) (G<sub>re p</sub> + F<sub>rep</sub>) 0.80 70 1.00 1.00

**Resultaten (maatgevende combinaties)**

**eis**

**u.c.**

Perm + qlast(6.10b) frm(6.11)  $\sigma_{m,y,d} = 7.07 < 11.08 \text{ [N/mm}^2\text{]}$  0.64  
Perm + qlast(6.10b) frm(6.13)  $\tau_{v,d} = 0.32 < 2.09 \text{ [N/mm}^2\text{]}$  0.15  
Perm + qlast(6.10b) frm(6.3)  $\sigma_{c,90,q,d} / (k_{c,90,q} * f_{c,90,d}) + \sigma_{c,90,F,d} / (k_{c,90,F} * f_{c,90,d}) < 1.00$   
 $= 1.17 / 1.35 + 0.00 / 1.35 = 0.87$

Verdeelde belasting  $u_{bij} = 9.93 < 11.40 \text{ [mm]}$  0.87  
Verdeelde belasting  $u_{net,fin} = 11.85 < 15.20 \text{ [mm]}$  0.78

Resonantie : eerste eigen frequentie = 8.02 > 3.00 [Hz] 0.37

## 5.2 Rafeling balkenlaag

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
						[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
(j)a / (n)ee			[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-									
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	0,65	1,00	0,3	0,8	1,9	1,4	2,9	1,4	0,3
								0,3	0,8	1,9	1,4	2,9	1,4	0,3
								BGT karakteristiek		2,2				

puntlast op liggers

2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	0,60	1,00	0,3	0,7	1,8	1,3	2,7	1,2	0,2
								0,3	0,7	1,8	1,3	2,7	1,2	0,2
								BGT karakteristiek		2,0				

Technosoft Raamwerken release 6.19

13 mrt 2019

Project..: 7377  
Onderdeel: raveling balkenlaag 2e  
Dimensies: kN; m; rad (tenzij anders aangegeven)  
Datum....: 13/03/2019  
Bestand..: p:\7000-7999\7350-7399\7377 - nieuwbouw woning lunterseweg te barneveld\1 ber\raveling balkenlaag.rww

Belastingbreedte.: 1.000  
Rekenmodel.....: 2e-orde-elastisch.  
Theorieën voor de bepaling van de krachtsverdeling:  
1) Losse belastinggevallen:  
Lineaire-elasticiteitstheorie  
2) Uiterste grenstoestand:  
Geometrisch niet lineair alle staven.  
Fysisch lineair alle staven.  
3) Gebruiksgrenstoestand:  
Lineaire-elasticiteitstheorie

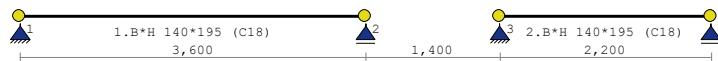
Maximum aantal iteraties.....: 50  
Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

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)
Hout	NEN-EN 1995-1-1:2005	A1:2011,C1:2006	NB:2013(nl)

### GEOMETRIE



### MATERIALEN

Mt Omschrijving	E-modulus[N/mm <sup>2</sup> ]	S.G.	S.G.verhoogd	Pois.	Uitz. coëff
1 C18	9000	3.2	3.8	0.00	5.0000e-06

Bij de bepaling v.h. e.g. van houten staven is de S.G.verhoogd toegepast.

### PROFIELEN [mm]

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1 B*H 140*195	1:C18	2.7300e+04	8.6507e+07	0.00
2 B*H 140*195	1:C18	2.7300e+04	8.6507e+07	0.00

### PROFIELEN vervolg [mm]

Prof. Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1 0:Normaal	140	195	97.5	0:RH				

2 0:Normaal 140 195 97.5 0:RH

#### PROFIELVORMEN [mm]

1 B\*H 140\*195



2 B\*H 140\*195



#### KNOOPEN

Knoop	X	Z
1	0.000	0.000
2	3.600	0.000
3	5.000	0.000
4	7.200	0.000

#### STAVEN

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:B*H 140*195	NDM	NDM	3.600	
2	3	4	2:B*H 140*195	NDM	NDM	2.200	

Project..: 7377  
Onderdeel: raveling balkenlaag 2e

#### VASTE STEUNPUNTEN

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

1	1 110	0.00
2	2 010	0.00
3	3 110	0.00
4	4 010	0.00

#### BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.

Betrouwbaarheidsklasse.....: 1 Referentieperiode.....: 50  
Gebouwdiepte.....: 0.00 Gebouwhoogte.....: 0.00  
Niveau aansl.terrein.....: 0.00 E.g. scheid.w. [kN/m<sup>2</sup>]: 1.20

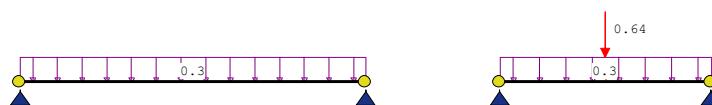
#### BELASTINGGEVALLEN

B.G. Omschrijving	Type
1 Permanente belasting	EGZ=-1.00 1
2 verandelijke belasting	2 Ver. bel. pers. ed. (p_rep)

#### 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	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	-0.30	-0.30	0.000	0.000			
2 10:PZGeproj.	-0.64		1.100				
2 1:QZLokaal	-0.30	-0.30	0.000	0.000			

#### REACTIES

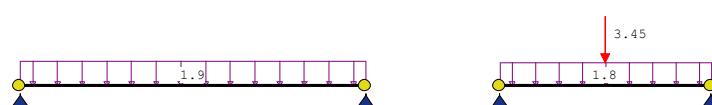
1e orde

B.G:1 Permanente belasting

Kn.	X	Z	M
1	0.00	0.73	
2		0.73	
3	0.00	0.77	
4		0.77	
	0.00	2.99	: Som van de reacties
	0.00	-2.99	: Som van de belastingen

#### BELASTINGEN

B.G:2 verandelijke belasting



#### STAABBELASTINGEN

B.G:2 verandelijke belasting

Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	-1.90	-1.90	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
2 10:PZGeproj.	-3.45		1.100		0.4	0.5	0.3
2 1:QZLokaal	-1.80	-1.80	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3

Project..: 7377  
Onderdeel: raveling balkenlaag 2e

### SITUATIES BELAST/ONBELAST

B.G:2 verandelijke belasting



### SITUATIES BELAST/ONBELAST

Belastingtype: P-rep

Nr	Lastvelden belast	Lastvelden onbelast
1	1,2	

### REACTIES 1e orde

B.G:2 verandelijke belasting

Kn.	X	Z	M
1	0.00	3.42	
2		3.42	
3	0.00	3.70	
4		3.71	
	0.00	14.25	: Som van de reacties
	0.00	-14.25	: Som van de belastingen

### BEREKENINGSTATUS

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	1	Lineaire berekening
8	1	Lineaire berekening
9	1	Lineaire berekening
10	1	Lineaire berekening
11	1	Lineaire berekening
12	1	Lineaire berekening

### BELASTINGCOMBINATIES

BC	Type
1	Fund. 1.22 G <sub>k,1</sub>
2	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub>
3	Fund. 1.22 G <sub>k,1</sub> + 1.35 ψ <sub>0</sub> Q <sub>k,2</sub>
4	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,2</sub>
5	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,2</sub>
6	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 ψ <sub>0</sub> Q <sub>k,2</sub>
7	Kar. 1.00 G <sub>k,1</sub> + 1.00 Q <sub>k,2</sub>
8	Quas. 1.00 G <sub>k,1</sub>
9	Quas. 1.00 G <sub>k,1</sub> + 1.00 ψ <sub>2</sub> Q <sub>k,2</sub>
10	Freq. 1.00 G <sub>k,1</sub>
11	Freq. 1.00 G <sub>k,1</sub> + 1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,2</sub>
12	Blij. 1.00 G <sub>k,1</sub>

### GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Staven met gunstige werking

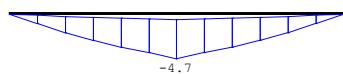
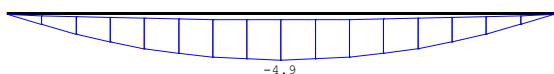
1	Geen
2	Alle staven de factor:0.90
3	Geen
4	Geen
5	Alle staven de factor:0.90
6	Alle staven de factor:0.90

Project..: 7377  
Onderdeel: raveling balkenlaag 2e

### OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

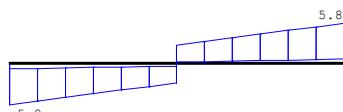
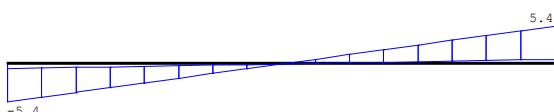
#### MOMENTEN 2e orde

Fundamentele combinatie



#### DWARSKRACHTEN 2e orde

Fundamentele combinatie



#### NORMAALKRACHTEN 2e orde

Fundamentele combinatie



#### STAAFKRACHTEN 2e orde

Fundamentele combinatie

St.	Kn.	Pos.	NXi/NXj		DZi/DZj		MYi/MYj	
			Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC
1	1		0.00	2	0.05	4	-5.40	4
1		1.800	0.00	2	0.03	4	0.00	2
1		2	0.00	2	0.05	4	0.66	2
2	3		0.00	2	0.03	4	-5.83	4
2		1.100	0.00	2	0.01	4	-2.67	4
2		1.100	0.00	2	0.01	4	0.29	4
2	4		0.00	2	0.03	4	0.69	2

#### REACTIES 2e orde

Fundamentele combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	0.00	0.00	0.66	5.40		
2			0.66	5.40		
3	0.00	0.00	0.69	5.83		
4			0.69	5.83		

Project..: 7377  
Onderdeel: raveling balkenlaag 2e

### OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES

VERPLAATSINGEN	1e orde [mm]	Karakteristieke combinatie
		

VERPLAATSINGEN	1e orde [mm; rad]	Karakteristieke combinatie		
Kn.	X-verpl.	Z-verpl.	Rotatie	
1	0.00	0.00	0.00575	
2	0.00	0.00	-0.00575	
3	0.00	0.00	0.00285	
4	0.00	0.00	-0.00285	

REACTIES	1e orde	Karakteristieke combinatie		
Kn.	X	Z	M	
1	0.00	4.15		
2		4.15		
3	0.00	4.47		
4		4.47		

### MATERIAALGEGEVENS

Materiaal	$f_{m, y, k}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\rho_k$ [kg/m <sup>3</sup> ]	$\rho_{mean}$ [kg/m <sup>3</sup> ]	$f_{t, 0, k}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$f_{t, 90, k}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$f_{c, 0, k}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$f_{c, 90, k}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$f_{v, k}$ [N/mm <sup>2</sup> ]
C18	18	320	380	11	0.4	18	2.2	3.4

### MATERIAALGEGEVENS (vervolg)

Materiaal	$G_{mean}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$E_{0, 0, 5}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$E_{90, mean}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$E_{0, mean}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	Klimaatklasse	$k_{def}$	$E_{0, mean, fin}$ [N/mm <sup>2</sup> ]
C18	560	6000	300	9000	I	0.60	5625

### KIPSTABILITEIT

Staaf	Plts. aangr.	l sys. [m]	Kipsteunafstanden [m]
1	1.0*h boven: onder:	3.60 6*, 6 3.60 6*, 6	
2	1.0*h boven: onder:	2.20 0;1,1;1,1 2.20 0;1,1;1,1	

### STABILITEIT

Stf	$b_{gem}$ [mm]	$h_{gem}$ [mm]	$l_{sys}$ [mm]	$l_{buc, y/z}$ [mm]	$\lambda_y$	$\lambda_z$	$\lambda_{rel, y/z}$	$\beta_c$	$k_y$	$k_z$	$k_{c, y}$	$k_{c, z}$
1	140	195	3600	nvt 3600	64.0	89.1	1.115	1.553	0.2	1.203	1.831	0.604
2	140	195	2200	nvt 2200	39.1	54.4	0.681	0.949	0.2	0.770	1.015	0.885
												0.727

### STABILITEIT (vervolg)

Staaf	positie [mm]	$l_{ef, y}$ [mm]	$\sigma_{my, crit}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\lambda_{rel, my}$	$k_{crit, y}$
1	1800	990	475.15	0.19	1.00
2	1100	1380	340.87	0.23	1.00

### TOETSING SPANNINGEN

Staaf	1	BC / Sit.	4 / 1	UC frm(6.17)	0.66
Staaf	2	BC / Sit.	4 / 1	UC frm(6.17)	0.63

### TOETSING DOORBUIGING

Stf	Soort	$l_{sys}$ [mm]	Overstek i j	BC Sit	$u_{bij}$ [mm]	Toelaatbaar *1	$u_{fin, net}$ [mm]	Toelaatbaar *1
1	Dak	3600	Nee Nee	9 1	-7.0	-14.4 0.004	-8.1	-14.4 0.004
2	Dak	2200	Nee Nee	9 1	-2.2	-8.8 0.004	-2.5	-8.8 0.004

### TOETSING DOORBUIGING (vervolg)

Stf	Soort	$l_{sys}$ [mm]	Overstek i j	BC Sit	$u_{inst}$ [mm]	Toelaatbaar *1
1	Dak	3600	Nee Nee	7 1	-6.5	-14.4 0.004
2	Dak	2200	Nee Nee	7 1	-2.0	-8.8 0.004

## 6 Staalconstructie

### 6.1 Ligger 1.1 - 1<sup>e</sup> verdieping

Gevolgklasse: CC1

Betrouwbaarheidsklasse RC1

Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
		(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	3,70	1,00	31,8	4,4	10,9	44,6	49,1	40,3	28,6
								31,8	4,4	10,9	44,6	49,1	40,3	28,6
								BGT karakteristiek	42,7	kN/m1				

punlast

dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,55	3,85	7,2	0,0	0,0	8,7	7,8	7,8	6,4
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	3,20	3,70	5,3	14,0	34,9	25,3	52,9	24,6	4,8
metselwerk			2,05		0,0	3,00	3,70	22,8	0,0	0,0	27,6	24,6	24,6	20,5
								35,2	14,0	34,9	61,7	85,3	57,0	31,7
								BGT karakteristiek	70,2	kN				

Technosoft Liggers release 6.29

18 mrt 2019

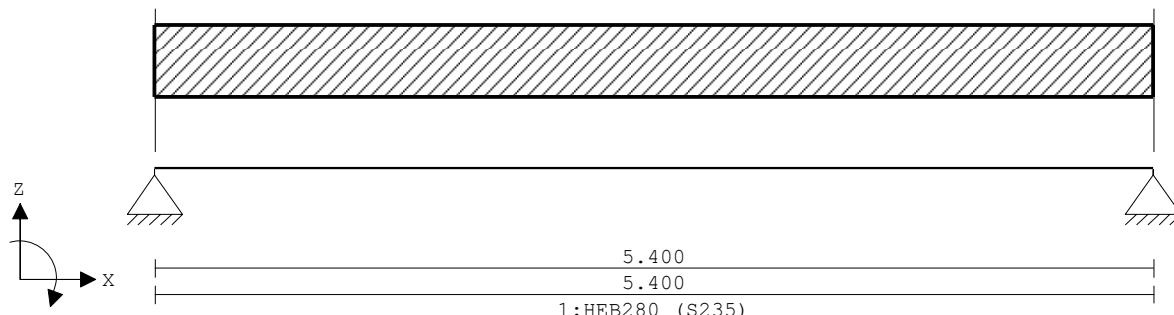
Project.....: 7377 -  
Onderdeel....: ligger 1e verdieping  
Constructeur.: JvM  
Opdrachtgever:  
Dimensies....: kN/m/rad  
Datum.....: 05/02/2019  
Bestand.....: p:\7000-7999\7350-7399\7377 - nieuwbouw woning lunterseweg te barneveld\1 ber\1e verd  
ligg.dlw

#### 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)
Staal	NEN-EN 1993-1-1:2006	C2:2011, A1:2016	NB:2016(nl)

#### GEOMETRIE

Ligger:1



#### VELDLENGTEN

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	5.400	5.400

#### MATERIALEN

Mt Omschrijving E-modulus[N/mm<sup>2</sup>] S.G. Pois. Uitz. coëff  
1 S235 210000 78.5 0.30 1.2000e-05

#### PROFIELEN [mm]

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1 HEB280	1:S235	1.3140e+04	1.9270e+08	0.00

**PROFIELEN vervolg [mm]**

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	280	280	140.0					

**PROFIELVORMEN [mm]**

1 HEB280



**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	0.40	0.50	0.30	0.00

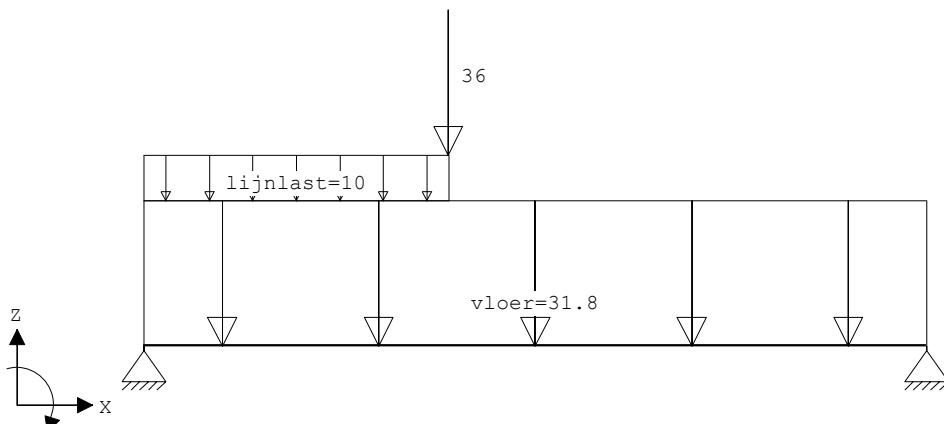
**BELASTINGGEVALLEN**

B.G.	Omschrijving	Type
1	Permanent	1 Permanente belasting
2	Veranderlijk	2 Ver. bel. pers. ed. (p_rep)

Project.....: 7377 -  
Onderdeel....: ligger 1e verdieping

### VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent



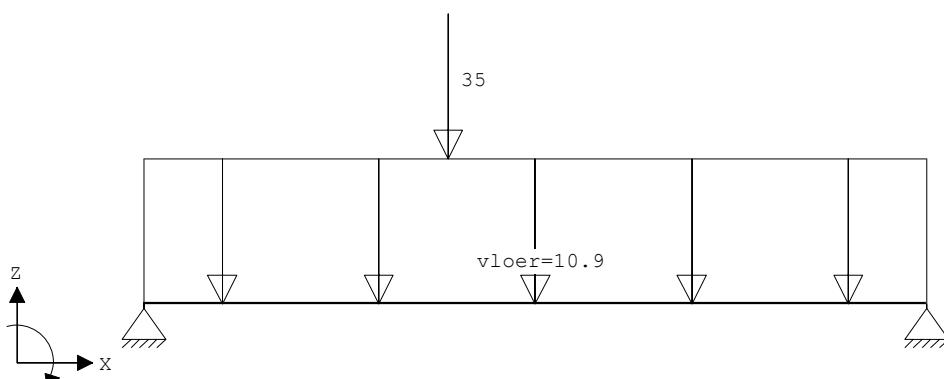
### VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last	vloer	-31.800	-31.800		0.000	5.400
2	1:q-last	lijnlast	-10.000	-10.000		0.000	2.100
3	8:Puntlast		-36.000			2.100	

### 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	1:q-last	vloer	-10.900	-10.900		0.000	5.400
2	8:Puntlast		-35.000			2.100	

### BELASTINGCOMBINATIES

BC	Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1	Fund.	1 Perm	1.35		
2	Fund.	1 Perm	0.90		
3	Fund.	1 Perm	1.35	2 psi0	1.50
4	Fund.	1 Perm	1.20	2 Extr	1.50
5	Fund.	1 Perm	0.90	2 Extr	1.50
6	Fund.	1 Perm	0.90	2 psi0	1.50
7	Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00
8	Quas.	1 Perm	1.00		
9	Quas.	1 Perm	1.00	2 psi2	1.00
10	Freq.	1 Perm	1.00		
11	Freq.	1 Perm	1.00	2 psil1	1.00
12	Blij.	1 Perm	1.00		

### GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Alle velden de factor:0.90
- 3 Geen
- 4 Geen
- 5 Alle velden de factor:0.90

Project.....: 7377 -  
Onderdeel....: ligger 1e verdieping

#### GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

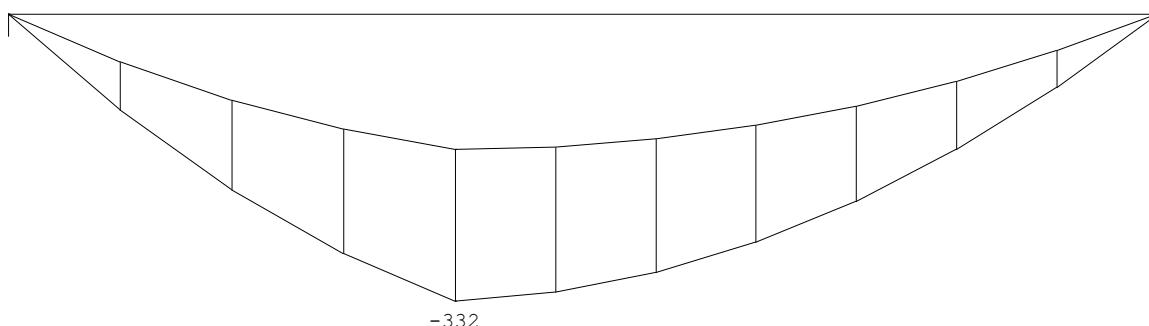
BC Velden met gunstige werking

6 Alle velden de factor:0.90

#### OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

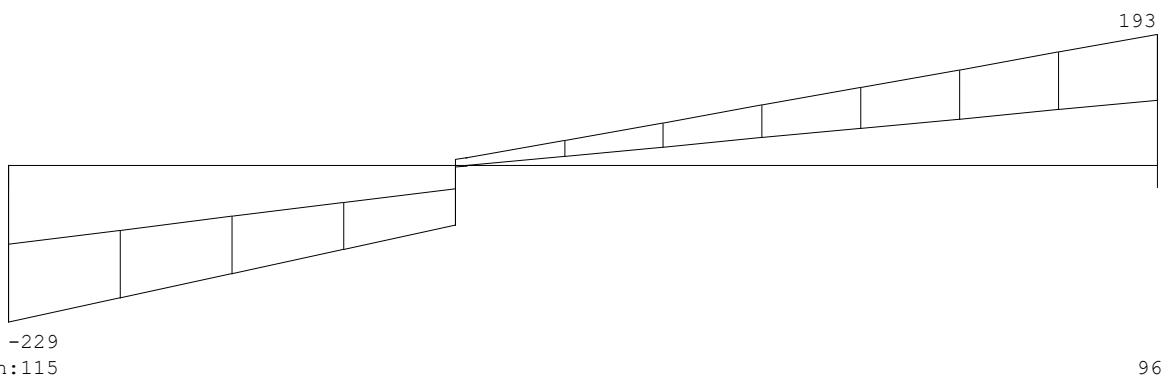
##### MOMENTEN

Ligger:1 Fundamentele combinatie



##### DWARSKRACHTEN

Ligger:1 Fundamentele combinatie



##### REACTIES

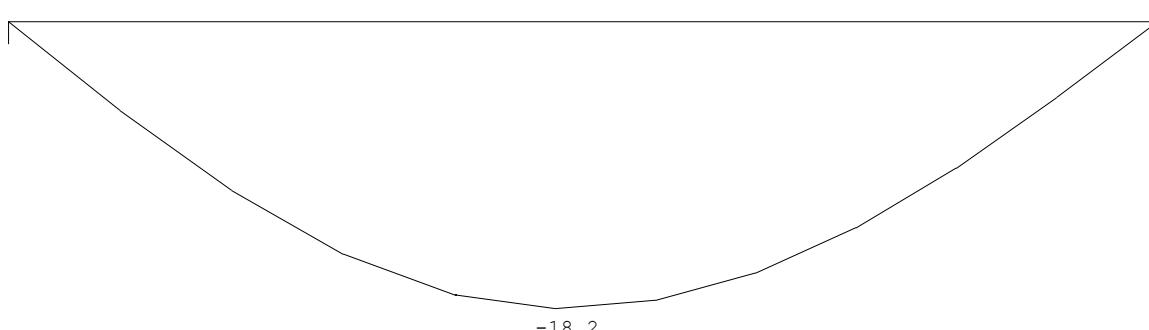
Ligger:1 Fundamentele combinatie

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	114.81	229.30	0.00	0.00
2	96.06	192.64	0.00	0.00

#### OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES

##### VERPLAATSINGEN [mm]

Ligger:1 Karakteristieke combinatie



Project.....: 7377 -  
Onderdeel....: ligger le verdieping

**MATERIAAL**

Mat nr.	Profielnaam	Vloeisp. [N/mm <sup>2</sup> ]	Productie methode	Min. drsn. klasse
1	HEB280	235	Gewalst	1
Gamma M;0	: 1.00	Gamma M;1	:	1.00

**KIPSTABILITEIT**

Staaf aangr.	Plts.	1 gaffel	Kipsteunafstanden	Ligger:1
1	1.0*h	boven: onder:	5.40 5*1,08 5.40 5*1,08	

**TOETSING SPANNINGEN**

Staaf nr.	Mat BC Sit Kl	Plaats Norm Artikel	Formule U.C. [N/mm <sup>2</sup> ]	Hoogste toetsing	Opm.
1	1 4 1 1	My-max EN3-1-1 6.2.8	(6.30)	0.921	217 46

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

**TOETSING DOORBUIGING**

Staaf	Soort	Mtg	Lengte	Overst	Zeeg	u <sub>tot</sub>	BC	Sit	u	Toelaatbaar	Ligger:1
			[m]	I	J	[mm]			[mm]	[mm]	*1
1	Vloer	db	5.40	N	N	0.0	-18.2	7 1 Eind	-18.2	±21.6	0.004
		db						7 1 Bijk	-5.6	±16.2	0.003

## 6.2 Ligger 1.2 – dak garage

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

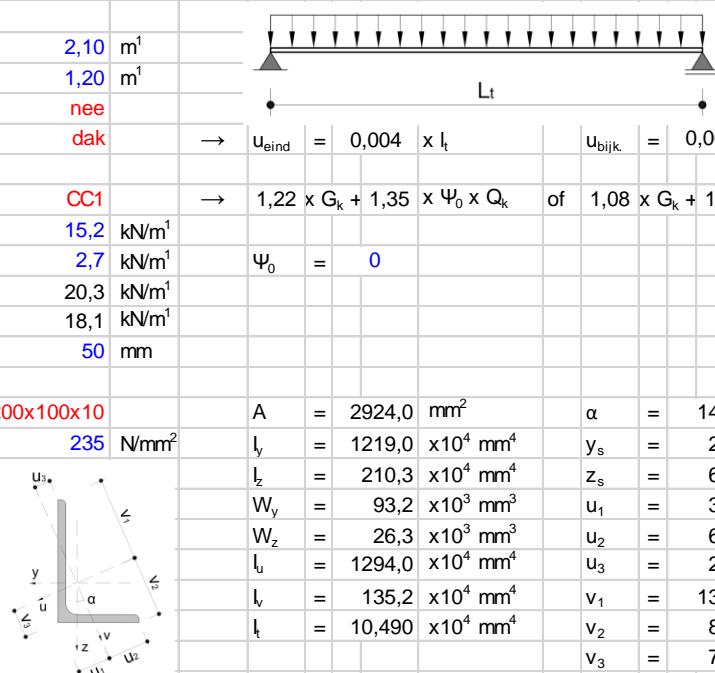
Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
		(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qext + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
1e verd vloer	H	j	5,73	1,00	0,0	2,66	1,00	15,2	0,0	2,7	18,5	20,1	16,5	13,7
								15,2	0,0	2,7	18,5	20,1	16,5	13,7

### L-profielen (enkelvelds) volgens NEN-EN 1993-1-1

versie : 2013-05

#### Uitgangspunten :

L <sub>t</sub>	=	2,10	m <sup>1</sup>										
L <sub>st</sub>	=	1,20	m <sup>1</sup>										
boogverkerking	=	nee											
type constructie	=	dak						→ u <sub>eind</sub>	= 0,004	x l <sub>t</sub>		u <sub>bijk</sub>	= 0,004 x l <sub>t</sub>
Gevolgklasse	=	CC1						→ 1,22 x G <sub>k</sub> + 1,35 x Ψ <sub>0</sub> x Q <sub>k</sub>	of 1,08 x G <sub>k</sub> + 1,35 x Q <sub>k</sub>				
G <sub>k</sub> (blijvende belasting)	=	15,2	kN/m <sup>1</sup>										
Q <sub>k</sub> (veranderlijke belasting)	=	2,7	kN/m <sup>1</sup>					Ψ <sub>0</sub>	= 0				
Q <sub>d</sub>	=	20,3	kN/m <sup>1</sup>										
Q <sub>rep</sub>	=	18,1	kN/m <sup>1</sup>										
a (excentriciteit belasting t.o.v. buitenkant lijf)	=	50	mm										
profiel	=	L200x100x10						A	= 2924,0	mm <sup>2</sup>		α	= 14,75 °
f <sub>y</sub>	=	235	N/mm <sup>2</sup>					I <sub>y</sub>	= 1219,0	x 10 <sup>4</sup> mm <sup>4</sup>		y <sub>s</sub>	= 20,1 mm
								I <sub>z</sub>	= 210,3	x 10 <sup>4</sup> mm <sup>4</sup>		z <sub>s</sub>	= 69,3 mm
								W <sub>y</sub>	= 93,2	x 10 <sup>3</sup> mm <sup>3</sup>		u <sub>1</sub>	= 37,1 mm
								W <sub>z</sub>	= 26,3	x 10 <sup>3</sup> mm <sup>3</sup>		u <sub>2</sub>	= 60,5 mm
								I <sub>u</sub>	= 1294,0	x 10 <sup>4</sup> mm <sup>4</sup>		u <sub>3</sub>	= 21,8 mm
								I <sub>v</sub>	= 135,2	x 10 <sup>4</sup> mm <sup>4</sup>		v <sub>1</sub>	= 131,5 mm
								I <sub>t</sub>	= 10,490	x 10 <sup>4</sup> mm <sup>4</sup>		v <sub>2</sub>	= 87,4 mm
												v <sub>3</sub>	= 71,7 mm



#### Toetsing sterkte :

M <sub>d,max</sub>	=	11,20	kNm					U <sub>eind</sub>	= 8,40	mm			
V <sub>d,max</sub>	=	21,32	kN					U <sub>bijkomend</sub>	= 8,40	mm			
M <sub>kd,max</sub>	=	0,64	kNm/m <sup>1</sup>										
I <sub>0</sub>	→	$\sigma_{d,max;0}$	= 78,7 N/mm <sup>2</sup>					U <sub>eind</sub>	= 5,48	mm			
I <sub>1/4</sub>	→	$\sigma_{d,max;1/4}$	= 135,4 N/mm <sup>2</sup>					u.c.	= 0,65				
I <sub>1/2</sub>	→	$\sigma_{d,max;1/2}$	= 156,0 N/mm <sup>2</sup>					U <sub>bijkomend</sub>	= 0,82	mm			
		u.c.	= 0,66					u.c.	= 0,10				

#### Toetsing kipweerstand :

M <sub>d,max</sub>	=	11,20	kNm										
M <sub>b,Rd</sub>	=	11,41	kNm										
	u.c.	= 0,98											

#### Toetsing oplegging volgens NEN-EN 1996-1-1, art. 6.3.1:

a <sub>t</sub> (breedte)	=	80	mm					materiaal				= Kalkzandsteen	
a <sub>L</sub> (lengte)	=	150	mm					f <sub>b</sub> (druksterkte)	CS12	= 12	N/mm <sup>2</sup>		
a <sub>1</sub> (min. afstand tot wandeind)	=	0	mm					f <sub>m</sub> (morteldruksterkte)	lijmen	= 12,5	N/mm <sup>2</sup>		
t (wanddikte)	=	120	mm					→ Totaal volume aan perforaties	≤ 25	%			
h <sub>c</sub> (wandhoogte)	=	3000	mm					f <sub>k</sub>				= 6,61	N/mm <sup>2</sup>
L (wandlengte)	=	1000	mm					f <sub>d</sub>				= 4,41	N/mm <sup>2</sup>
N <sub>Ed;c</sub>	=	21,3	kN										
N <sub>Rd;c</sub>	=	66,1	kN										
	u.c.	= 0,32											

### 6.3 Ligger 2.1 – liggers dak en 2<sup>e</sup> verdiepingsvloer

Vanuit het dak en de 2<sup>e</sup> verdiepingsvloer treden de volgende belasting op de ligger op.

Reactie krachten

	Fz	fx
Fundamenteel	19,02	6,09 / -5,12
Karakteristiek	16,28	5,21 / -1,46
Permanente belasting	10,95	1,94
Veranderlijke belasting	5,33	-
Wind Links	/ 1,26	/ -3,39
Wind loodrecht	-3,59	3,27
sneeuw	0,61	0,13

Zonder vloer belasting

Reactie krachten

	Fz	fx
Fundamenteel	19,02	6,09 / -5,12
Karakteristiek	16,28	5,21 / -1,46
Permanente belasting	8,90	1,94
Veranderlijke belasting	2,91	-
Wind Links	/ 1,26	/ -3,39
Wind loodrecht	-3,59	3,27
sneeuw	0,61	0,13

Ter plaatse van de haakse kap komen 2 puntlasten uit de haakse liggers.

## Technosoft Raamwerken release 6.20

18 mrt 2019

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal  
Dimensies: kN; m; rad (tenzij anders aangegeven)  
Datum....: 05/02/2019  
Bestand..: p:\7000-7999\7350-7399\7377 - nieuwbouw woning lunterseweg te  
barneveld\1 ber\staal dak liggers.rww

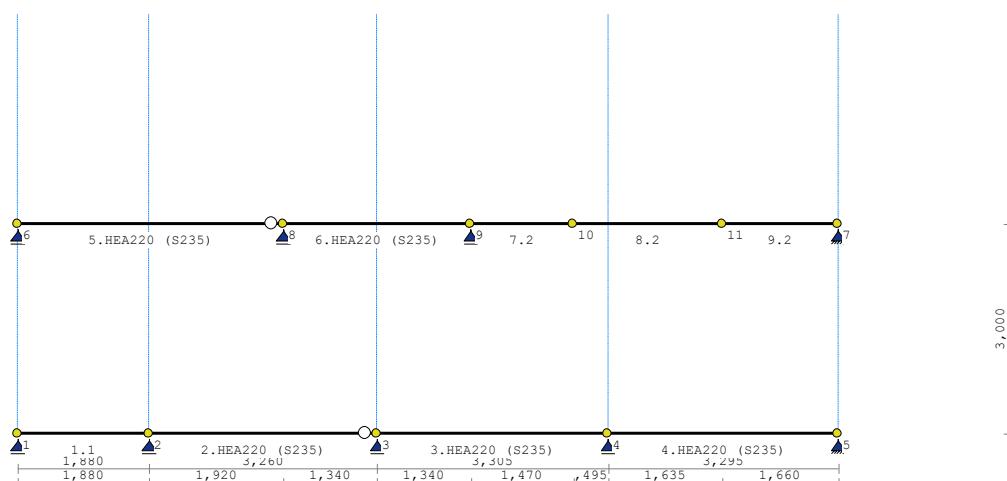
Belastingbreedte.: 1.000  
Rekenmodel.....: 1e-orde-elastisch.  
Theorie voor de bepaling van de krachtsverdeling:  
Geometrisch lineair.  
Fysisch lineair.

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)
Staal	NEN-EN 1993-1-1:2006	C2:2011, A1:2016	NB:2016(nl)

### GEOMETRIE



### STRAMIENLIJNEN

Nr.	X	Z-min	Z-max
1	0.000	0.000	6.000
2	1.880	0.000	6.000
3	5.140	0.000	6.000
4	8.445	0.000	6.000
5	11.740	0.000	6.000

### MATERIALEN

Mt Omschrijving	E-modulus[N/mm <sup>2</sup> ]	S.G.	Pois.	Uitz.	coëff
1 S235	210000	78.5	0.30	1.2000e-05	

### PROFIELEN [mm]

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1 HEA220	1:S235	6.4300e+03	5.4100e+07	0.00
2 HEA220	1:S235	6.4300e+03	5.4100e+07	0.00

### PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	O:Normaal	220	210	105.0					
2	O:Normaal	220	210	105.0					

### PROFIELVORMEN [mm]

1 HEA220



2 HEA220



Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

#### KNOPEN

Knoop	X	Z	Knoop	X	Z
1	0.000	0.000	6	0.000	3.000
2	1.880	0.000	7	11.740	3.000
3	5.140	0.000	8	3.800	3.000
4	8.445	0.000	9	6.480	3.000
5	11.740	0.000	10	7.950	3.000
11	10.080	3.000			

#### STAVEN

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:HEA220	NDM	NDM	1.880	
2	2	3	1:HEA220	NDM	ND-	3.260	
3	3	4	1:HEA220	NDM	NDM	3.305	
4	4	5	1:HEA220	NDM	NDM	3.295	
5	6	8	2:HEA220	NDM	ND-	3.800	
6	8	9	2:HEA220	NDM	NDM	2.680	
7	9	10	2:HEA220	NDM	NDM	1.470	
8	10	11	2:HEA220	NDM	NDM	2.130	
9	11	7	2:HEA220	NDM	NDM	1.660	

#### VASTE STEUNPUNTEN

Nr.	knoop	Kode	XZR	1=vast 0=vrij	Hoek
1	1	010			0.00
2	2	010			0.00
3	3	010			0.00
4	4	010			0.00
5	5	110			0.00
6	6	010			0.00
7	7	110			0.00
8	8	010			0.00
9	9	010			0.00

#### BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.

Betrouwbaarheidsklasse.....: 1 Referentieperiode.....: 50  
Gebouwdiepte.....: 0.00 Gebouwhoogte.....: 3.00  
Niveau aansl.terrein.....: 0.00 E.g. scheid.w. [kN/m<sup>2</sup>]: 1.20

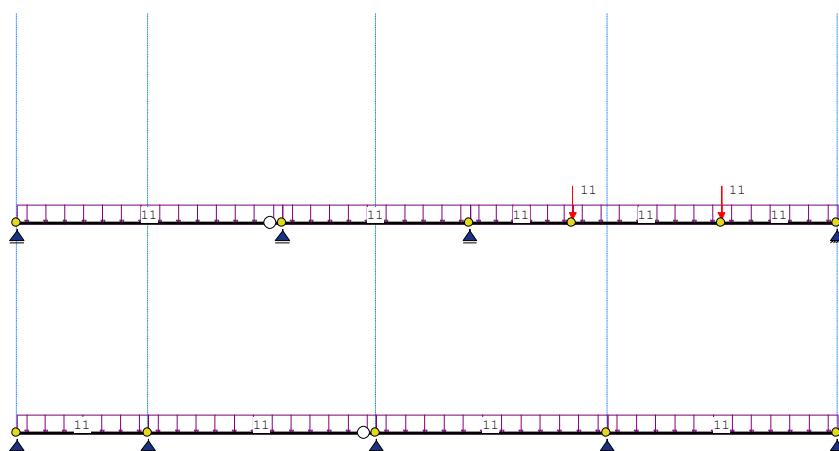
#### BELASTINGGEVALLEN

B.G.	Omschrijving	Type
1	Permanente belasting	EGZ=-1.00
2	Veranderlijke belasting	2 Ver. bel. pers. ed. (p_rep)
3	Wind 1	7 Wind van links onderdruk A
4	Wind 2	8 Wind van links overdruk A
5	Sneeuw	22 Sneeuw A

#### BELASTINGEN

B.G:1 Permanente belasting

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



Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

#### KNOOPBELASTINGEN

B.G:1 Permanente belasting

Last	Knoop	Richting	waarde	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1	10	Z	-11.000			
2	11	Z	-11.000			

#### STAAFBELASTINGEN

B.G:1 Permanente belasting

Staaf	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			
2 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			
3 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			
4 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			
5 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			
6 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			
7 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			
8 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			
9 1:QZLokaal		-11.00	-11.00	0.000	0.000			

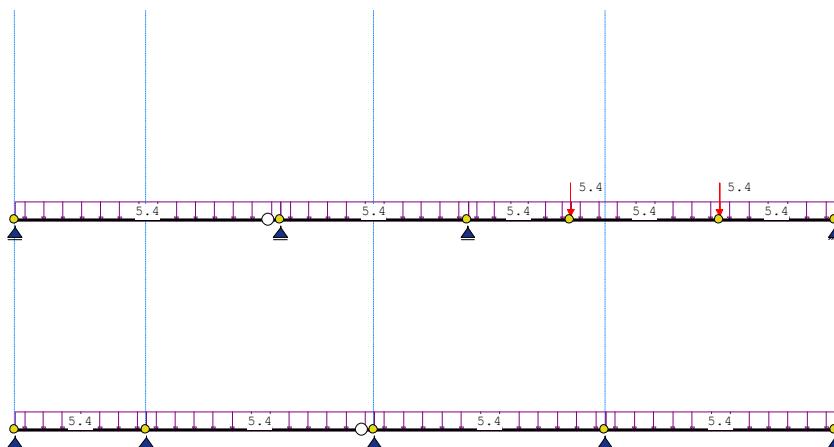
#### REACTIES

B.G:1 Permanente belasting

Kn.	X	Z	M
1		4.67	
2		39.26	
3		29.48	
4		47.46	
5	0.00	14.20	
6		21.86	
7	0.00	32.89	
8		21.63	
9		80.69	
	0.00	292.13	: Som van de reacties
	0.00	-292.13	: Som van de belastingen

#### BELASTINGEN

B.G:2 Veranderlijke belasting



#### KNOOPBELASTINGEN

B.G:2 Veranderlijke belasting

Last	Knoop	Richting	waarde	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1	10	Z	-5.400	0.4	0.5	0.3
2	11	Z	-5.400	0.4	0.5	0.3

#### STAAFBELASTINGEN

B.G:2 Veranderlijke belasting

Staaf	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
5 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
6 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
7 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
8 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
9 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
1 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
2 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
3 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3
4 1:QZLokaal		-5.40	-5.40	0.000	0.000	0.4	0.5	0.3

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

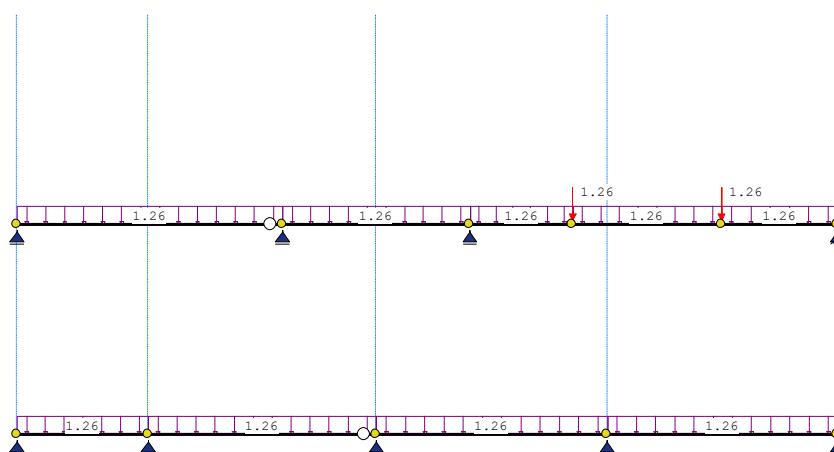
### REACTIES

B.G:2 Veranderlijke belasting

Kn.	X	Z	M
1		2.19	
2		18.43	
3		13.84	
4		22.28	
5	0.00	6.67	
6		10.26	
7	0.00	15.62	
8		10.06	
9		38.27	
	0.00	137.59	: Som van de reacties
	0.00	-137.59	: Som van de belastingen

### BELASTINGEN

B.G:3 Wind 1



### KNOOPBELASTINGEN

B.G:3 Wind 1

Last	Knoop	Richting	waarde	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1	10	Z	-1.260	0.0	0.2	0.0
2	11	Z	-1.260	0.0	0.2	0.0

### STAAFBELASTINGEN

B.G:3 Wind 1

Staaf	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
5	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1	1:QZLokaal	-1.26	-1.26	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

### REACTIES

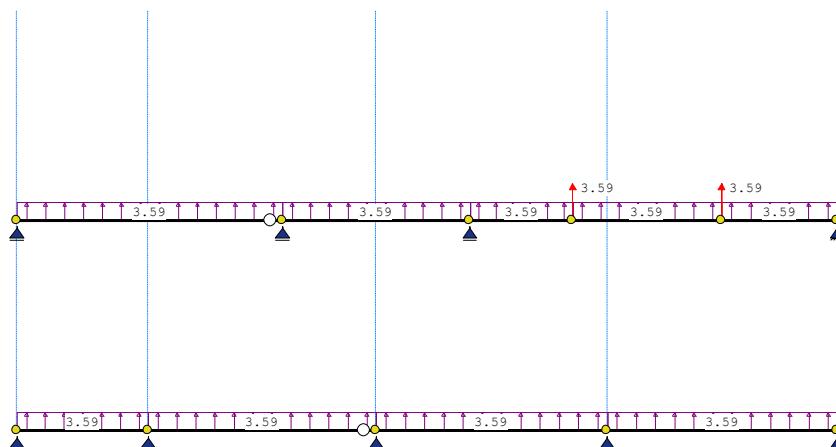
B.G:3 Wind 1

Kn.	X	Z	M
1		0.51	
2		4.30	
3		3.23	
4		5.20	
5	0.00	1.56	
6		2.39	
7	0.00	3.64	
8		2.35	
9		8.93	
	0.00	32.10	: Som van de reacties
	0.00	-32.10	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

## BELASTINGEN

B.G:4 Wind 2



## KNOOPBELASTINGEN

B.G:4 Wind 2

Last	Knoop	Richting	waarde	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1	10	Z	3.590	0.0	0.2	0.0
2	11	Z	3.590	0.0	0.2	0.0

## STAAFBELASTINGEN

B.G:4 Wind 2

Staaf	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
5	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1	1:QZLokaal	3.59	3.59	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

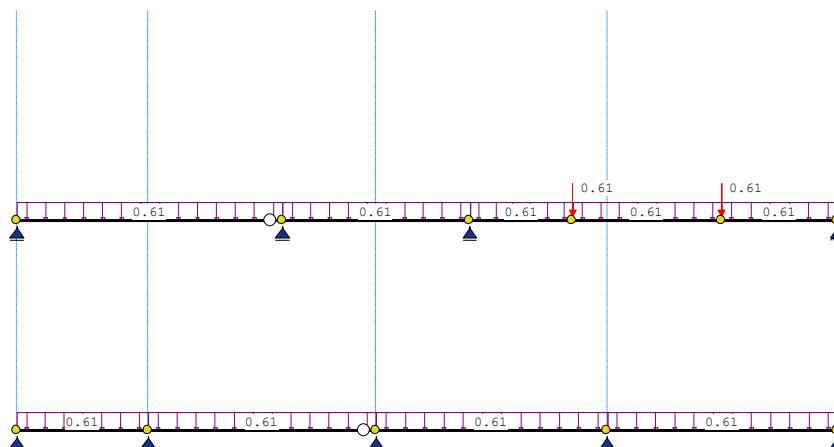
B.G:4 Wind 2

Kn.	X	Z	M
1		-1.46	
2		-12.25	
3		-9.20	
4		-14.81	
5	0.00	-4.43	
6		-6.82	
7	0.00	-10.38	
8		-6.68	
9		-25.44	
	0.00	-91.47	: Som van de reacties
	0.00	91.47	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

## BELASTINGEN

B.G:5 Sneeuw



## KNOOPBELASTINGEN

B.G:5 Sneeuw

Last Knoop Richting	waarde	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 10 Z	-0.610	0.0	0.2	0.0
2 11 Z	-0.610	0.0	0.2	0.0

## STAAFBELASTINGEN

B.G:5 Sneeuw

Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
5 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
7 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	-0.61	-0.61	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

B.G:5 Sneeuw

Kn.	X	Z	M
1		0.25	
2		2.08	
3		1.56	
4		2.52	
5	0.00	0.75	
6		1.16	
7	0.00	1.76	
8		1.14	
9		4.32	
	0.00	15.54	: Som van de reacties
	0.00	-15.54	: Som van de belastingen

## BELASTINGCOMBINATIES

BC Type
1 Fund. 1.22 G <sub>k,1</sub>
2 Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub>
3 Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub>
4 Fund. 1.22 G <sub>k,1</sub> + 1.35 $\psi_0$ Q <sub>k,2</sub>
5 Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,2</sub>
6 Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,3</sub>
7 Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,4</sub>
8 Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,5</sub>
9 Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,2</sub>
10 Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 $\psi_0$ Q <sub>k,2</sub>
11 Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,3</sub>
12 Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,4</sub>
13 Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,5</sub>
14 Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,3</sub> + 1.35 $\psi_0$ Q <sub>k,2</sub>
15 Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,4</sub> + 1.35 $\psi_0$ Q <sub>k,2</sub>
16 Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,5</sub> + 1.35 $\psi_0$ Q <sub>k,2</sub>
17 Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,3</sub> + 1.35 $\psi_0$ Q <sub>k,2</sub>

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

### BELASTINGCOMBINATIES

BC Type						
18 Fund.	0.90 G <sub>k,1</sub>	+	1.35	Q <sub>k,4</sub>	+	1.35 ψ <sub>0</sub> Q <sub>k,2</sub>
19 Fund.	0.90 G <sub>k,1</sub>	+	1.35	Q <sub>k,5</sub>	+	1.35 ψ <sub>0</sub> Q <sub>k,2</sub>
20 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	Q <sub>k,2</sub>		
21 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	Q <sub>k,3</sub>		
22 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	Q <sub>k,4</sub>		
23 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	Q <sub>k,5</sub>		
24 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	Q <sub>k,3</sub>	+	1.00 ψ <sub>0</sub> Q <sub>k,2</sub>
25 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	Q <sub>k,4</sub>	+	1.00 ψ <sub>0</sub> Q <sub>k,2</sub>
26 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	Q <sub>k,5</sub>	+	1.00 ψ <sub>0</sub> Q <sub>k,2</sub>
27 Quas.	1.00 G <sub>k,1</sub>					
28 Quas.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	ψ <sub>2</sub> Q <sub>k,2</sub>		
29 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>					
30 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,2</sub>		
31 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,3</sub>		
32 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,4</sub>		
33 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,5</sub>		
34 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,3</sub>	+	1.00 ψ <sub>2</sub> Q <sub>k,2</sub>
35 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,4</sub>	+	1.00 ψ <sub>2</sub> Q <sub>k,2</sub>
36 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00	ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,5</sub>	+	1.00 ψ <sub>2</sub> Q <sub>k,2</sub>
37 Blij.	1.00 G <sub>k,1</sub>					

### GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Staven met gunstige werking

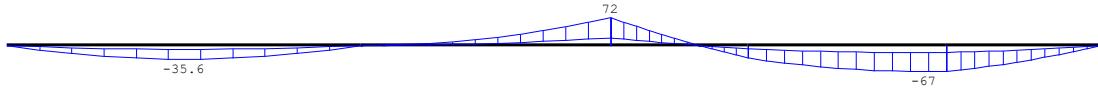
- 1 Geen
- 2 Geen
- 3 Alle staven de factor:0.90
- 4 Geen
- 5 Geen
- 6 Geen
- 7 Geen
- 8 Geen
- 9 Alle staven de factor:0.90
- 10 Alle staven de factor:0.90
- 11 Alle staven de factor:0.90
- 12 Alle staven de factor:0.90
- 13 Alle staven de factor:0.90
- 14 Geen
- 15 Geen
- 16 Geen
- 17 Alle staven de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

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

### OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

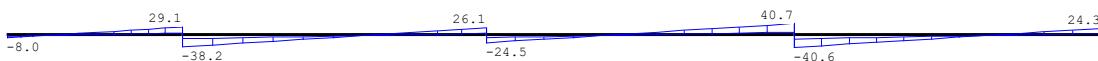
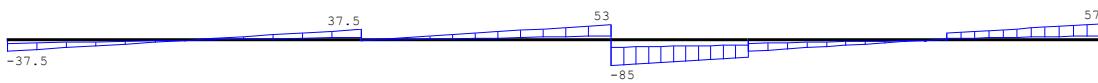
#### MOMENTEN

Fundamentele combinatie



#### DWARSKRACHTEN

Fundamentele combinatie



#### NORMAALKRACHTEN

Fundamentele combinatie

#### STAAFKRACHTEN

Fundamentele combinatie

St.	Kn.	Pos.	NXi/NXj		DZi/DZj		MYi/MYj			
			Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC		
1	1		0.00	1	0.00	1	-8.00	5	-2.24	12
1	0.406		0.00	1	0.00	1	0.00	5	0.00	12
1	0.812		0.00	1	0.00	1	2.24	12	-1.62	5
1	2		0.00	1	0.00	1	8.12	12	8.00	5
									-0.00	12
									-0.00	12
2	2		0.00	1	0.00	1	-38.21	5	-10.67	12
2	0.616		0.00	1	0.00	1	-26.06	5	-7.28	12
2	1.938		0.00	1	0.00	1	0.00	5	0.00	12
2	3		0.00	1	0.00	1	7.28	12	-17.23	5
									-4.81	12
									0.00	12
3	3		0.00	1	0.00	1	-24.46	5	5.53	12
3	1.241		0.00	1	0.00	1	0.00	5	19.80	5
3	2.481		0.00	1	0.00	1	6.83	12	-0.00	5
3	4		0.00	1	0.00	1	11.37	12	24.46	5
									0.00	12
									-0.00	12
									0.00	12
									-4.24	12
									0.00	12
									-0.00	12
									26.84	5

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

#### STAAFKRACHTEN

Fundamentele combinatie

St.	Kn.	Pos.	NXi/NXj		DZi/DZj		MYi/MYj			
			Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC		
4	4		0.00	1	0.00	1	-40.63	5	-11.35	12
4	0.826		0.00	1	0.00	1	-24.34	5	-6.80	12
4	2.061		0.00	1	0.00	1	0.00	5	0.00	12
4	5		0.00	1	0.00	1	6.80	12	24.34	5
5	6		0.00	1	0.00	1	-37.46	5	-10.46	12
5	1.900		0.00	1	0.00	1	0.00	5	0.00	12
5	8		0.00	1	0.00	1	10.46	12	37.46	5
6	8		0.00	1	0.00	1	0.02	12	0.52	5
6	9		0.00	1	0.00	1	14.78	12	53.36	5
7	9		0.00	1	0.00	1	-85.44	5	-23.49	12
7	0.948		0.00	1	0.00	1	-66.74	5	-18.27	12
7	0.950		0.00	1	0.00	1	-66.70	5	-18.26	12
7	0.950		0.00	1	0.00	1	-66.70	5	-18.26	12
7	10		0.00	1	0.00	1	-56.46	5	-15.40	12
8	10		0.00	1	0.00	1	-37.29	5	-10.34	12
8	1.878		0.00	1	0.00	1	-0.26	5	0.00	12
8	1.891		0.00	1	0.00	1	-0.01	9	0.08	7
8	11		0.00	1	0.00	1	1.39	12	4.70	5
9	11		0.00	1	0.00	1	6.44	12	23.87	5
9	7		0.00	1	0.00	1	15.58	12	56.60	5
							0.00	5	0.00	12

#### REACTIES

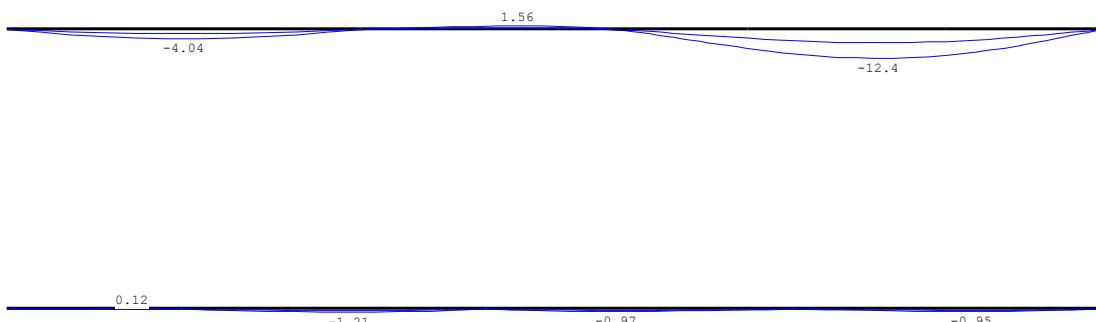
Fundamentele combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1			2.24	8.00		
2			18.79	67.27		
3			14.11	50.52		
4			22.72	81.33		
5	0.00	0.00	6.80	24.34		
6			10.46	37.46		
7	0.00	0.00	15.58	56.60		
8			10.44	36.93		
9			38.28	138.80		

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

### OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES

VERPLAATSINGEN	[mm]	Karakteristieke combinatie
----------------	------	----------------------------



VERPLAATSINGEN	[mm; rad]	Karakteristieke combinatie
----------------	-----------	----------------------------

Kn.	X-verpl.		Z-verpl.		Rotatie	
	Min	Max	Min	Max	Min	Max
1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00006	-0.00003
2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00025	0.00052
3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00053	0.00112
4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00001	-0.00000
5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00111	-0.00052
6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00159	0.00340
7	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00839	-0.00388
8	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00124	-0.00057
9	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00170	0.00367
10	0.00	0.00	-8.16	-3.77	0.00255	0.00550
11	0.00	0.00	-11.14	-5.15	-0.00364	-0.00168

REACTIES	Karakteristieke combinatie
Kn.	X-min X-max Z-min Z-max M-min M-max

1		3.21	6.86	
2		27.01	57.68	
3		20.28	43.32	
4		32.65	69.73	
5	0.00	0.00	9.77	20.87
6		15.04	32.12	
7	0.00	0.00	22.51	48.50
8		14.94	31.68	
9		55.25	118.95	

### MATERIAAL

Mat nr.	Profielnaam	Vloeisp. [N/mm <sup>2</sup> ]	Productie methode	Min. drsn. klasse
1	HEA220	235	Gewalst	1
2	HEA220	235	Gewalst	1

Partiële veiligheidsfactoren:

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

### KNIKSTABILITEIT

Staaf	l <sub>sys</sub> [m]	Classif. sterke as	Extra		Extra	
			l <sub>kni</sub> ; y [m]	aanp. y [kN]	Classif. zwakke as	l <sub>kni</sub> ; z [m]
1	1.880	Geschoord	1.880	0.0	Geschoord	1.880
2	3.260	Geschoord	3.260	0.0	Geschoord	3.260
3	3.305	Geschoord	3.305	0.0	Geschoord	3.305
4	3.295	Geschoord	3.295	0.0	Geschoord	3.295
5	3.800	Geschoord	3.800	0.0	Geschoord	3.800
6	2.680	Geschoord	2.680	0.0	Geschoord	2.680
7-9	5.260	Geschoord	5.260	0.0	Geschoord	5.260

### KIPSTABILITEIT

Staaf	Plts. aangr.	1 gaffel [m]	Kipsteunafstanden [m]
1	1.0*h	boven: 1.88	1.880
		onder: 1.88	1.880
2	1.0*h	boven: 3.26	3.260
		onder: 3.26	3.260

Project..: 7377  
Onderdeel: stalen dakliggers horizontaal

#### KIPSTABILITEIT

Staaf	Plts. aangr.	1 gaffel	Kipsteunafstanden
		[m]	[m]
3	1.0*h	boven: onder:	3.30 3.305 3.30 3.305
4	1.0*h	boven: onder:	3.30 3.295 3.30 3.295
5	1.0*h	boven: onder:	3.80 3.800 3.80 3.800
6	1.0*h	boven: onder:	2.68 2.680 2.68 2.680
7-9	1.0*h	boven: onder:	5.26 3*1,753 5.26 3*1,753

#### KRACHTEN UIT HET VLAK

Staaf	Mbegin [kNm]	Mmidden [kNm]	Meinde [kNm]	Vbegin [kN]	Vtpv [kN]	Mmax [kN]	Veinde [kN]	Mx [kNm]
1	0.0	10.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2	0.0	10.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3	0.0	10.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4	0.0	10.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5	0.0	10.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6	0.0	10.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7-9	0.0	10.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

#### TOETSING SPANNINGEN

Staaf	Mat	BC	Sit	Kl	Plaats	Norm	Artikel	Formule	Hoogste toetsing	Opm.
nr.									U.C. [N/mm <sup>2</sup> ]	
1	1	5	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.185	43
2	1	5	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.298	70
3	1	5	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.350	82
4	1	5	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.350	82
5	2	5	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.416	98
6	2	5	1	1	Einde	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.541	127
7-9	2	5	1	1	Begin	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.541	127

#### TOETSING DOORBUIGING

Staaf	Soort	Mtg	Lengte	Overst	Zeeg	u <sub>tot</sub>	BC	Sit	u	Toelaatbaar
			[m]	I	J	[mm]			[mm]	*1
1	Vloer	db	1.88	N	N	0.0	0.1	20	1 Eind	0.1 ±7.5 0.004
		db						20	1 Bijk	0.0 ±5.6 0.003
2	Vloer	db	3.26	N	N	0.0	-1.2	20	1 Eind	-1.2 ±13.0 0.004
		db						20	1 Bijk	-0.4 ±9.8 0.003
3	Vloer	db	3.30	N	N	0.0	-1.0	20	1 Eind	-1.0 ±13.2 0.004
		db						20	1 Bijk	-0.3 ±9.9 0.003
4	Vloer	db	3.30	N	N	0.0	-0.9	20	1 Eind	-0.9 ±13.2 0.004
		db						20	1 Bijk	-0.3 ±9.9 0.003
5	Vloer	db	3.80	N	N	0.0	-4.0	20	1 Eind	-4.0 ±15.2 0.004
		db						20	1 Bijk	-1.3 ±11.4 0.003
6	Vloer	db	2.68	N	N	0.0	1.6	20	1 Eind	1.6 ±10.7 0.004
		db						20	1 Bijk	0.5 ±8.0 0.003
7-9	Dak	db	5.26	N	N	0.0	-12.4	20	1 Eind	-12.4 -21.0 0.004
		db						20	1 Bijk	-4.0 -21.0 0.004

## 6.4 Portaal 2.2 – Portaal dak voorgevel

Technosoft Raamwerken release 6.19

13 mrt 2019

Project...: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal  
Dimensies: kN/m; rad (tenzij anders aangegeven)  
Datum....: 05/02/2019  
Bestand...: p:\7000-7999\7350-7399\7377 - nieuwbouw woning lunterseweg te barneveld\1 ber\portaal voorgevel dakstaal.rww

Belastingbreedte.: 1.000  
Rekenmodel.....: 2e-orde-elastisch.  
Theorieën voor de bepaling van de krachtsverdeling:  
1) Losse belasting gevallen:  
Lineaire-elasticiteitstheorie  
2) Uiterste grenstoestand:  
Geometrisch niet lineair alle staven.  
Fysisch lineair alle staven.  
3) Gebruiksgrenstoestand:  
Geometrisch niet lineair alle staven.  
Fysisch lineair alle staven.

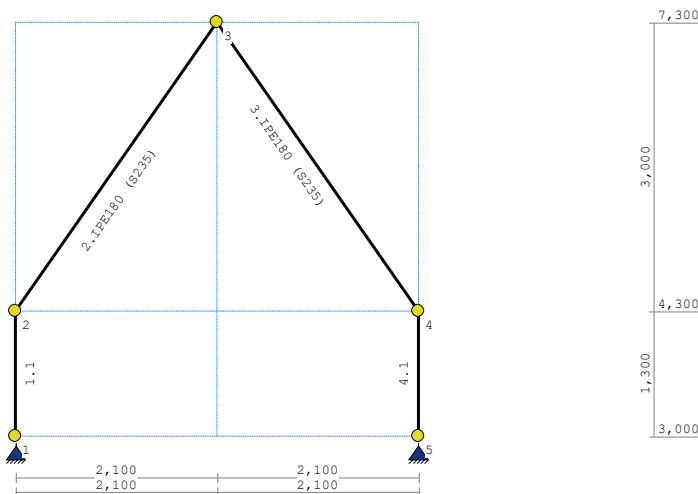
Maximum aantal iteraties....: 50  
Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

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	C2:2011, A1:2016	NB:2016(nl)

### GEOMETRIE



### STRAMIENLIJNEN

Nr.	X	Z-min	Z-max
1	0.000	3.000	7.300
2	2.100	3.000	7.300
3	4.200	3.000	7.300

### NIVEAUS

Nr.	Z	X-min	X-max
1	3.000	0.000	4.200
2	4.300	0.000	4.200
3	7.300	0.000	4.200

### MATERIALEN

Mt Omschrijving	E-modulus[N/mm <sup>2</sup> ]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1 S235	210000	78.5	0.30	1.2000e-05

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

**PROFIELEN [mm]**

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1 IPE180	1:S235	2.3950e+03	1.3170e+07	0.00

**PROFIELEN vervolg [mm]**

Prof. Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1 0:Normaal	91	180	90.0					

**PROFIELVORMEN [mm]**

1 IPE180



**KNOOPEN**

Knoop	X	Z
1	0.000	3.000
2	0.000	4.300
3	2.100	7.300
4	4.200	4.300
5	4.200	3.000

**STAVEN**

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:IPE180	NDM	NDM	1.300	
2	2	3	1:IPE180	NDM	NDM	3.662	
3	3	4	1:IPE180	NDM	NDM	3.662	
4	4	5	1:IPE180	NDM	NDM	1.300	

**VASTE STEUNPUNTEN**

Nr. knoop	Kode	XZR	1=vast	0=vrij	Hoek
1	1	110		0.00	
2	5	110		0.00	

**BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.**

Betrouwbaarheidsklasse.....: 1 Referentieperiode.....: 50  
Gebouwdiepte.....: 10.00 Gebouwhoogte.....: 7.30  
Niveau aansl.terrein.....: 0.00 E.g. scheid.w. [kN/m<sup>2</sup>]: 0.00

**WIND**

Terrein categorie ...[4.3.2]....: Onbebouwd  
Windgebied .....: 3 Vb,0 ..[4.2].....: 24.500  
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 : 0.70

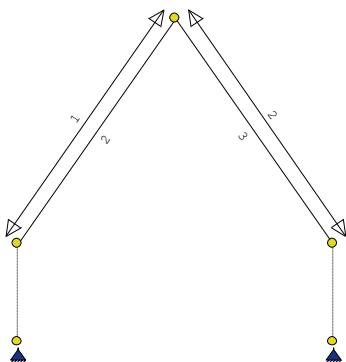
**STAFTYPEN**

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

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### LASTVELDEN

Veranderlijke belastingen door personen

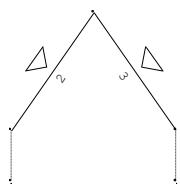
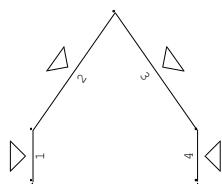


### LASTVELDEN

Nr.	Staaf	Tabel	Klasse-Gebruiksfunctie	Verd.	$q_k$	$Q_k$	$F_t / F_{t,0}$
1	2-2	6.9	H-Dak (niet toegankelijk)	1	0.00	-1.50	1.00
2	3-3	6.9	H-Dak (niet toegankelijk)	2	0.00	-1.50	1.00

### LASTVELDEN

Wind staven Sneeuw staven



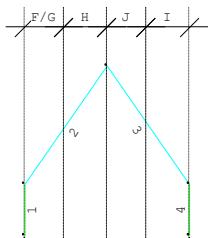
### WIND DAKTYPES

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	2	Zadeldak	1.000	1.000	7.2.5
3	3	Zadeldak	1.000	1.000	7.2.5
4	4	Gevel	1.000	1.000	7.2.2

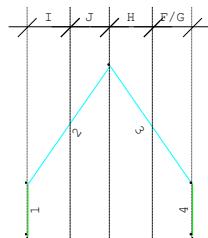
Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

## WIND ZONES

Wind van links



Wind van rechts



### WIND VAN LINKS ZONES

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	1	0.000	1.300	D
2	2	0.000	1.000	F/G
3	2	1.000	1.100	H
4	3	0.000	1.000	J
5	3	1.000	1.100	I
6	4	0.000	1.300	E

### WIND VAN RECHTS ZONES

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	4	0.000	1.300	D
2	3	0.000	1.000	F/G
3	3	1.000	1.100	H
4	2	0.000	1.000	J
5	2	1.000	1.100	I
6	1	0.000	1.300	E

## Wind indexen

Index	CsCd	Cpe/Cpi	qp	breedte	reductie	Qw	Zone	Hoek(en)
Qw1		0.300	0.625	1.000	-	-0.187	-i	
Qw2	1.00	0.800	0.625	1.000	-	-0.500	D	
Qw3	1.00	0.700	0.625	1.000	-	-0.437	F	55.0
Qw4	1.00	0.666	0.625	1.000	-	-0.416	H	55.0
Qw5	1.00	-0.300	0.625	1.000	-	0.187	J	55.0
Qw6	1.00	-0.200	0.625	1.000	-	0.125	I	55.0
Qw7	1.00	-0.537	0.625	1.000	-	0.335	E	
Qw8		-0.200	0.625	1.000	-	0.125	+i	
Qw9	1.00	-1.200	0.501	0.840	-	0.505	A	
Qw10	1.00	-0.800	0.501	0.160	-	0.064	B	
Qw11	1.00	-1.200	0.625	0.840	-	0.630	A	
Qw12	1.00	-0.800	0.625	0.160	-	0.080	B	
Qw13	1.00	-1.267	0.625	0.420	-	0.332	G	55.0
Qw14	1.00	-1.100	0.625	0.420	-	0.289	F	55.0
Qw15	1.00	-0.833	0.625	0.580	-	0.302	H	55.0
Qw16	1.00	-0.500	0.501	1.000	-	0.251	C	
Qw17	1.00	-0.500	0.625	1.000	-	0.312	C	
Qw18	1.00	-0.500	0.625	1.000	-	0.312	I	55.0

## SNEEUW DAKTYPEN

Staaf	artikel
2-2	5.3.3 Zadeldak
3-3	5.3.3 Zadeldak

## Sneeuw indexen

Index	art	$\mu$	$s_k$	red.	posfac	breedte	$Q_s$	hoek
Qs1	5.3.3	0.133	0.70	1.00		1.000	0.093	55.0
Qs2	5.3.3	0.067	0.70	1.00		1.000	0.047	55.0

## BELASTINGGEVALLEN

B.G.	Omschrijving	Type
g	1 Permanente belasting	EGZ=-1.00
g	2 Ver. bel. pers. ed. (p_rep)	1
g	3 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)	2
g	4 Wind van links onderdruk A	3
g	5 Wind van links overdruk A	7
g	6 Wind van rechts onderdruk A	8
g	7 Wind van rechts overdruk A	11
g	8 Wind loodrecht onderdruk A	12
g	9 Wind loodrecht overdruk A	15
g	10 Wind loodrecht onderdruk B	16
g	11 Wind loodrecht overdruk B	45
		46

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### BELASTINGGEVALLEN

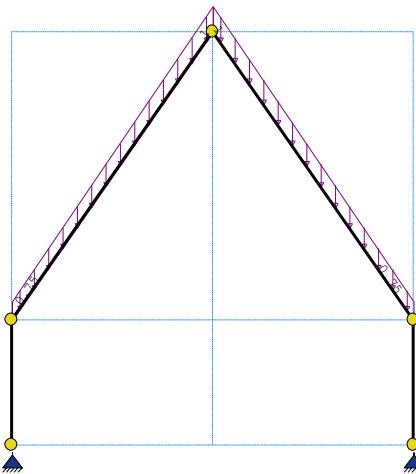
B.G.	Omschrijving	Type
g	12 Sneeuw A	22
g	13 Sneeuw B	23
g	14 Sneeuw C	33

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	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
2	5:QZGlobaal	-0.75	-1.00	0.000	0.000			
3	5:QZGlobaal	-1.00	-0.75	0.000	0.000			

### REACTIES

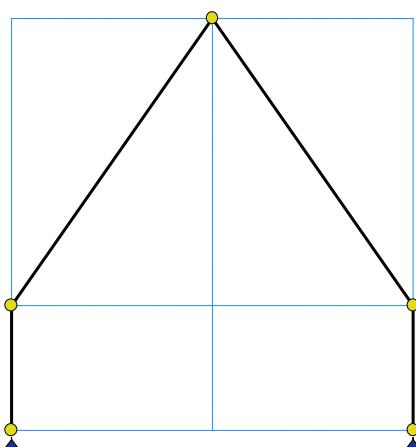
1e orde

B.G:1 Permanente belasting

Kn.	X	Z	M
1	1.01	4.14	
5	-1.01	4.14	
	0.00	8.27	: Som van de reacties
	0.00	-8.27	: Som van de belastingen

### BELASTINGEN

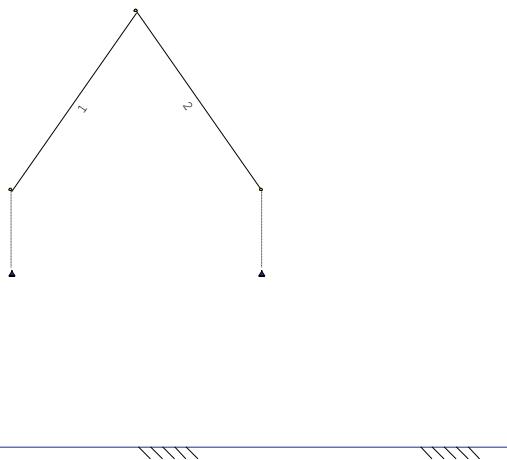
B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### SITUATIES BELAST/ONBELAST

B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



### SITUATIES BELAST/ONBELAST

Belastingtype: P-rep

Nr Lastvelden belast

Lastvelden onbelast

1 1,2

### REACTIES

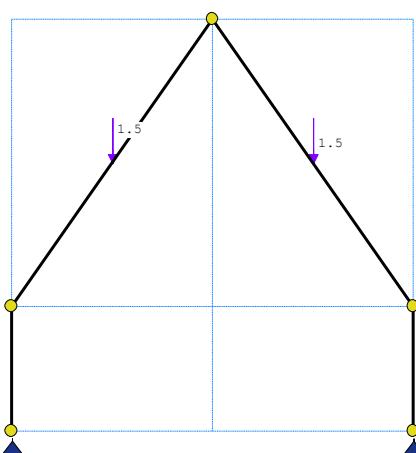
1e orde

B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)

Kn.	X	Z	M
1	0.00	0.00	
5	0.00	0.00	
	0.00	0.00	: Som van de reacties
	0.00	0.00	: Som van de belastingen

### BELASTINGEN

B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)



### STAAFBELASTINGEN

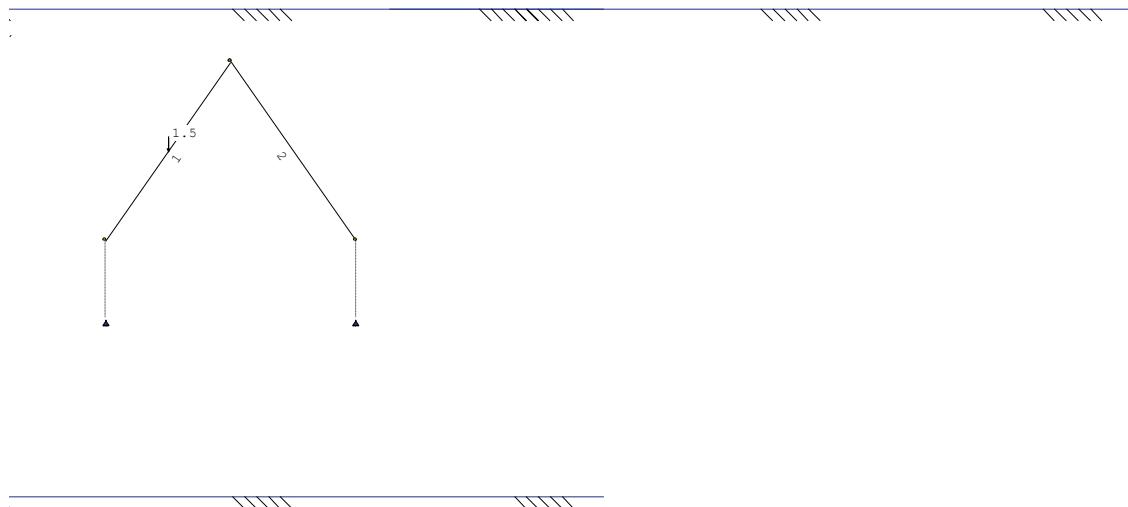
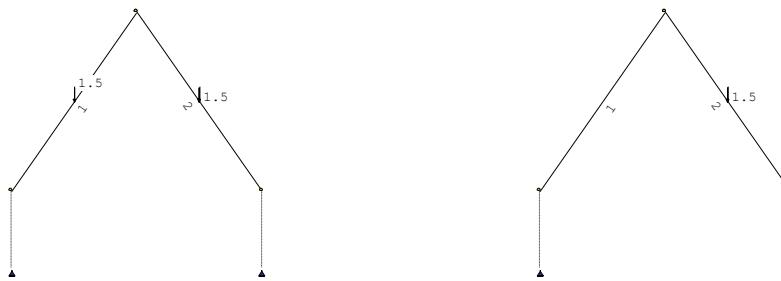
B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)

Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
2 10:PZGeproj.	-1.50		1.831		0.0	0.0	0.0
3 10:PZGeproj.	-1.50		1.831		0.0	0.0	0.0

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### SITUATIES BELAST/ONBELAST

B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)



### SITUATIES BELAST/ONBELAST

Belastingtype: F-rep

Nr Lastvelden belast

Lastvelden onbelast

1 1,2  
2 2  
3 1

1  
2

### REACTIES

1e orde

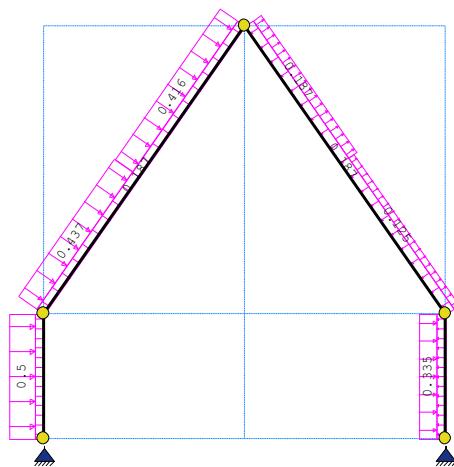
B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	0.21	0.42	0.37	1.50		
5	-0.42	-0.21	0.38	1.50		

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

## BELASTINGEN

B.G:4 Wind van links onderdruk A



## STAAFBELASTINGEN

B.G:4 Wind van links onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw2	-0.50	-0.50	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw3	-0.44	-0.44	0.000	1.918	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw4	-0.42	-0.42	1.744	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	0.19	0.19	0.000	1.918	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	0.12	0.12	1.744	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.34	0.34	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

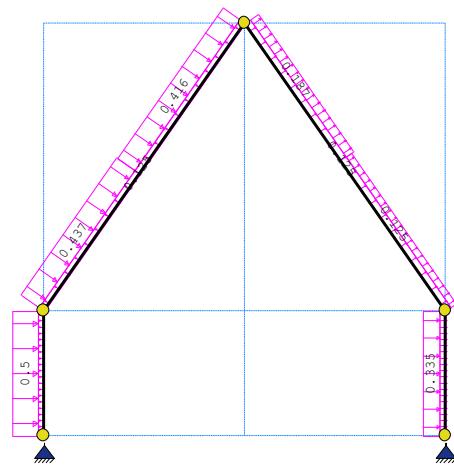
1e orde

B.G:4 Wind van links onderdruk A

Kn.	X	Z	M
1	-1.73	-0.36	
5	-1.10	1.72	
	-2.83	1.36	: Som van de reacties
	2.83	-1.36	: Som van de belastingen

## BELASTINGEN

B.G:5 Wind van links overdruk A



## STAAFBELASTINGEN

B.G:5 Wind van links overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw2	-0.50	-0.50	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw3	-0.44	-0.44	0.000	1.918	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw4	-0.42	-0.42	1.744	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### STAAFBELASTINGEN

B.G:5 Wind van links overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
3 1:QZLokaal	Qw5	0.19	0.19	0.000	1.918	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	0.12	0.12	1.744	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.34	0.34	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

### REACTIES

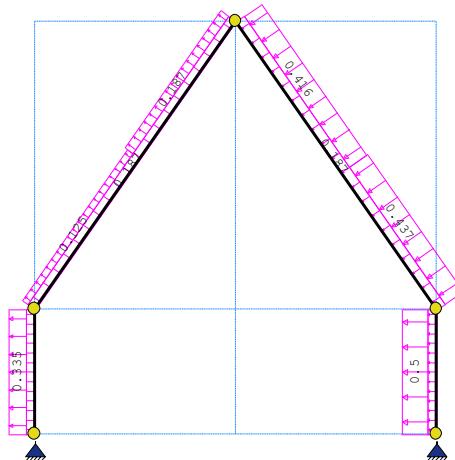
1e orde

B.G:5 Wind van links overdruk A

Kn.	X	Z	M
1	-1.39	-1.02	
5	-1.44	1.06	
	-2.83	0.05	: Som van de reacties
	2.83	-0.05	: Som van de belastingen

### BELASTINGEN

B.G:6 Wind van rechts onderdruk A



### STAAFBELASTINGEN

B.G:6 Wind van rechts onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw2	-0.50	-0.50	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw3	-0.44	-0.44	1.918	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.42	-0.42	0.000	1.744	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw5	0.19	0.19	1.918	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw6	0.12	0.12	0.000	1.744	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw7	0.34	0.34	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

### REACTIES

1e orde

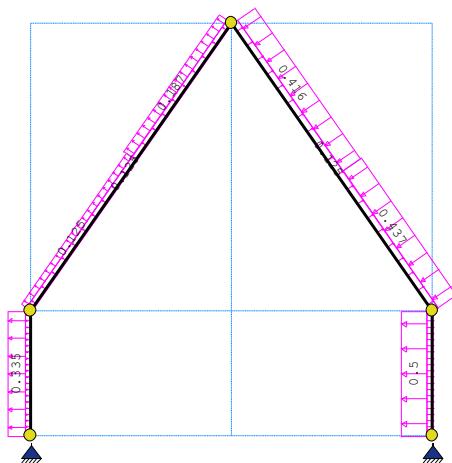
B.G:6 Wind van rechts onderdruk A

Kn.	X	Z	M
1	1.10	1.72	
5	1.73	-0.36	
	2.83	1.36	: Som van de reacties
	-2.83	-1.36	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

## BELASTINGEN

B.G:7 Wind van rechts overdruk A



## STAABBELASTINGEN

B.G:7 Wind van rechts overdruk A

Staaf	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw8		0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8		0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw8		0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw8		0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw2		-0.50	-0.50	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw3		-0.44	-0.44	1.918	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4		-0.42	-0.42	0.000	1.744	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw5		0.19	0.19	1.918	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw6		0.12	0.12	0.000	1.744	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw7		0.34	0.34	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

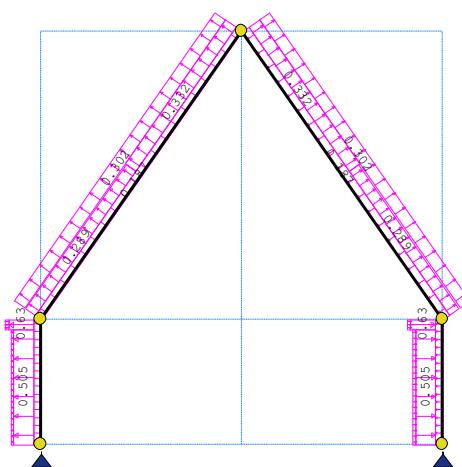
1e orde

B.G:7 Wind van rechts overdruk A

Kn.	X	Z	M
1	1.44	1.06	
5	1.39	-1.02	
	2.83	0.05	: Som van de reacties
	-2.83	-0.05	: Som van de belastingen

## BELASTINGEN

B.G:8 Wind loodrecht onderdruk A



## STAABBELASTINGEN

B.G:8 Wind loodrecht onderdruk A

Staaf	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1		-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1		-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1		-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1		-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw9		0.51	0.51	0.000	0.100	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw10		0.06	0.06	0.000	0.100	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw11		0.63	0.63	1.200	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### STAAFBELASTINGEN

B.G:8 Wind loodrecht onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw12	0.08	0.08	1.200	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.51	0.51	0.100	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.06	0.06	0.100	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw11	0.63	0.63	0.000	1.200	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.08	0.08	0.000	1.200	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	0.33	0.33	1.831	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw14	0.29	0.29	0.000	1.831	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	0.30	0.30	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw14	0.29	0.29	1.831	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw13	0.33	0.33	0.000	1.831	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw15	0.30	0.30	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

### REACTIES

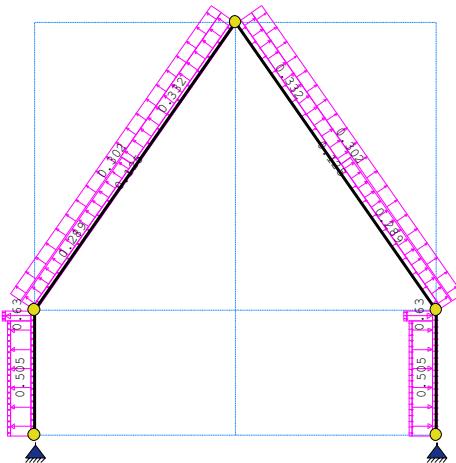
1e orde

B.G:8 Wind loodrecht onderdruk A

Kn.	X	Z	M
1	0.41	-0.89	
5	-0.41	-0.89	
	0.00	-1.79	: Som van de reacties
	0.00	1.79	: Som van de belastingen

### BELASTINGEN

B.G:9 Wind loodrecht overdruk A



### STAAFBELASTINGEN

B.G:9 Wind loodrecht overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw9	0.51	0.51	0.000	0.100	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw10	0.06	0.06	0.000	0.100	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw11	0.63	0.63	1.200	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw12	0.08	0.08	1.200	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw9	0.51	0.51	0.100	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw10	0.06	0.06	0.100	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw11	0.63	0.63	0.000	1.200	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.08	0.08	0.000	1.200	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw13	0.33	0.33	1.831	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw14	0.29	0.29	0.000	1.831	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	0.30	0.30	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw14	0.29	0.29	1.831	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw13	0.33	0.33	0.000	1.831	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw15	0.30	0.30	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

### REACTIES

1e orde

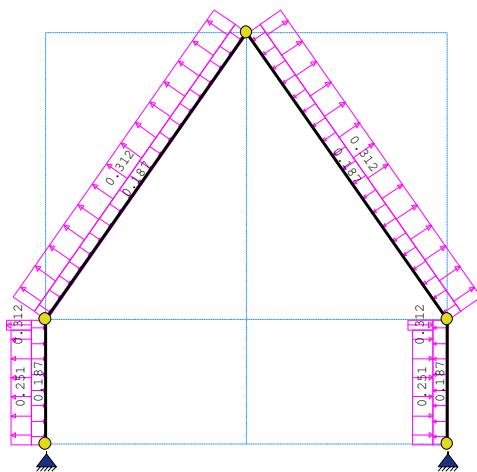
B.G:9 Wind loodrecht overdruk A

Kn.	X	Z	M
1	0.75	-1.55	
5	-0.75	-1.55	
	0.00	-3.10	: Som van de reacties
	0.00	3.10	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

## BELASTINGEN

B.G:10 Wind loodrecht onderdruk B



## STAABFELASTINGEN

B.G:10 Wind loodrecht onderdruk B

Staaf	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw1	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1	1:QZLokaal	Qw16	0.25	0.25	0.000	0.100	0.0	0.2	0.0
1	1:QZLokaal	Qw17	0.31	0.31	1.200	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw16	0.25	0.25	0.100	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw17	0.31	0.31	0.000	1.200	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	Qw18	0.31	0.31	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	Qw18	0.31	0.31	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

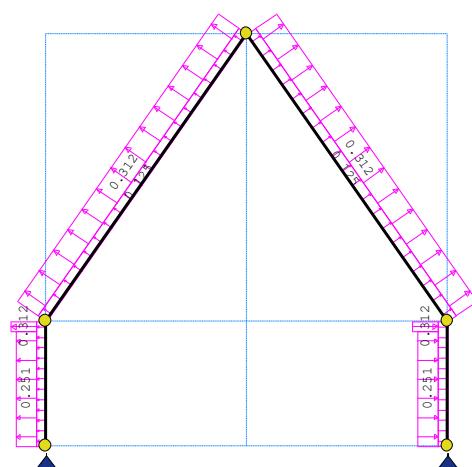
1e orde

B.G:10 Wind loodrecht onderdruk B

Kn.	X	Z	M
1	0.08	-0.26	
5	-0.08	-0.26	
	0.00	-0.52	: Som van de reacties
	0.00	0.52	: Som van de belastingen

## BELASTINGEN

B.G:11 Wind loodrecht overdruk B



## STAABFELASTINGEN

B.G:11 Wind loodrecht overdruk B

Staaf	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw8	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1	1:QZLokaal	Qw16	0.25	0.25	0.000	0.100	0.0	0.2	0.0
1	1:QZLokaal	Qw17	0.31	0.31	1.200	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw16	0.25	0.25	0.100	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

#### STAABBELASTINGEN

B.G:11 Wind loodrecht overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
4 1:QZLokaal	Qw17	0.31	0.31	0.000	1.200	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw18	0.31	0.31	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw18	0.31	0.31	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

#### REACTIES

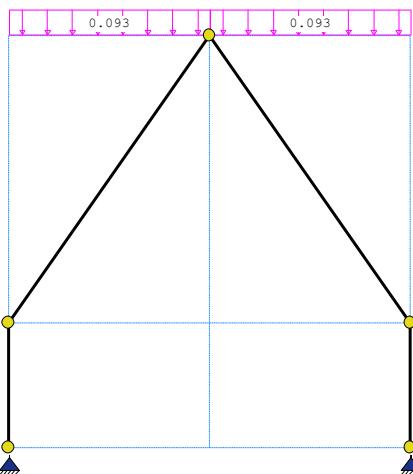
1e orde

B.G:11 Wind loodrecht overdruk B

Kn.	X	Z	M
1	0.42	-0.92	
5	-0.42	-0.92	
	0.00	-1.84	: Som van de reacties
	0.00	1.84	: Som van de belastingen

#### BELASTINGEN

B.G:12 Sneeuw A



#### STAABBELASTINGEN

B.G:12 Sneeuw A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
2 3:QZgeProj.	Qs1	-0.09	-0.09	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 3:QZgeProj.	Qs1	-0.09	-0.09	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

#### REACTIES

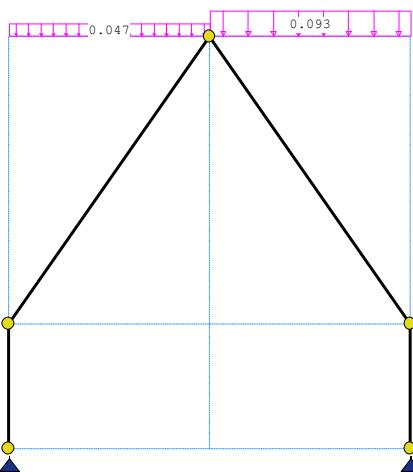
1e orde

B.G:12 Sneeuw A

Kn.	X	Z	M
1	0.05	0.20	
5	-0.05	0.20	
	0.00	0.39	: Som van de reacties
	0.00	-0.39	: Som van de belastingen

#### BELASTINGEN

B.G:13 Sneeuw B



Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### STAAFBELASTINGEN

B.G:13 Sneeuw B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
2 3:QZgeProj.	Qs2	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 3:QZgeProj.	Qs1	-0.09	-0.09	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

### REACTIES

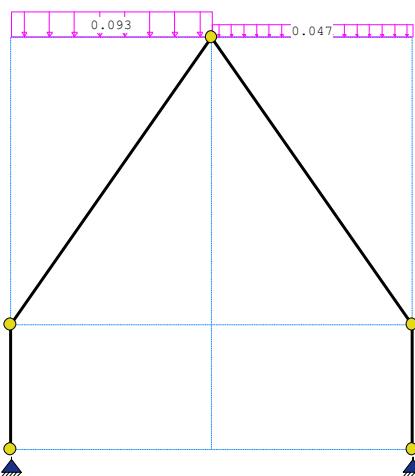
1e orde

B.G:13 Sneeuw B

Kn.	X	Z	M
1	0.04	0.12	
5	-0.04	0.17	
	0.00	0.29	: Som van de reacties
	0.00	-0.29	: Som van de belastingen

### BELASTINGEN

B.G:14 Sneeuw C



### STAAFBELASTINGEN

B.G:14 Sneeuw C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
2 3:QZgeProj.	Qs1	-0.09	-0.09	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 3:QZgeProj.	Qs2	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

### REACTIES

1e orde

B.G:14 Sneeuw C

Kn.	X	Z	M
1	0.04	0.17	
5	-0.04	0.12	
	0.00	0.29	: Som van de reacties
	0.00	-0.29	: Som van de belastingen

### BEREKENINGSTATUS

Controlerende 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	2	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	2	Nauwkeurigheid bereikt
22	2	Nauwkeurigheid bereikt
23	3	Nauwkeurigheid bereikt

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### BEREKENINGSTATUS

Controlerende berekening

B.C. Iteratie Status

24	2	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	2	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
51	3	Nauwkeurigheid bereikt
52	3	Nauwkeurigheid bereikt
53	3	Nauwkeurigheid bereikt

### BELASTINGCOMBINATIES

BC	Type			
1	Fund.	1.22	$G_{k,1}$	
2	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	
3	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	
4	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,3}$
5	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,4}$
6	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,5}$
7	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,6}$
8	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,7}$
9	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,8}$
10	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,9}$
11	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,10}$
12	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,11}$
13	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,12}$
14	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,13}$
15	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,14}$
16	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,3}$
17	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,4}$
18	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,5}$
19	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,6}$
20	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,7}$
21	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,8}$
22	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,9}$
23	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,10}$
24	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,11}$
25	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,12}$
26	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,13}$
27	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35 $Q_{k,14}$
28	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00 $Q_{k,3}$
29	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00 $Q_{k,4}$
30	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00 $Q_{k,5}$
31	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00 $Q_{k,6}$
32	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00 $Q_{k,7}$
33	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00 $Q_{k,8}$
34	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00 $Q_{k,9}$
35	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00 $Q_{k,10}$

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### BELASTINGCOMBINATIES

BC Type				
36 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,11</sub>	
37 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,12</sub>	
38 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,13</sub>	
39 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,14</sub>	
40 Quas.	1.00 G <sub>k,1</sub>			
41 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>			
42 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,4</sub>	
43 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,5</sub>	
44 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,6</sub>	
45 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,7</sub>	
46 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,8</sub>	
47 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,9</sub>	
48 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,10</sub>	
49 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,11</sub>	
50 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,12</sub>	
51 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,13</sub>	
52 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,14</sub>	
53 Blij.	1.00 G <sub>k,1</sub>			

### GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Staven met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Geen
- 3 Alle staven de factor:0.90
- 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 Alle staven de factor:0.90
- 17 Alle staven de factor:0.90
- 18 Alle staven de factor:0.90
- 19 Alle staven de factor:0.90
- 20 Alle staven de factor:0.90
- 21 Alle staven de factor:0.90
- 22 Alle staven de factor:0.90
- 23 Alle staven de factor:0.90
- 24 Alle staven de factor:0.90
- 25 Alle staven de factor:0.90
- 26 Alle staven de factor:0.90
- 27 Alle staven de factor:0.90

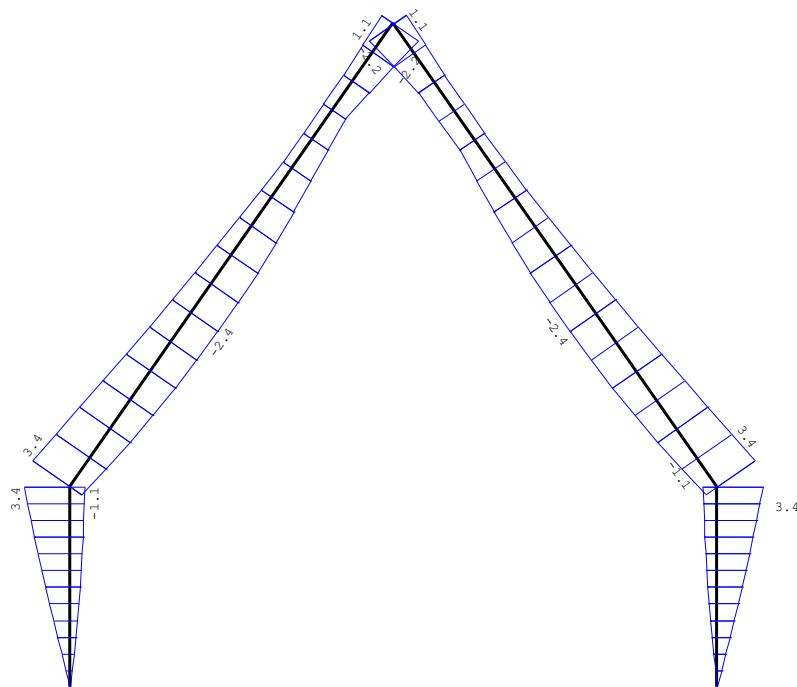
Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

#### MOMENTEN

2e orde

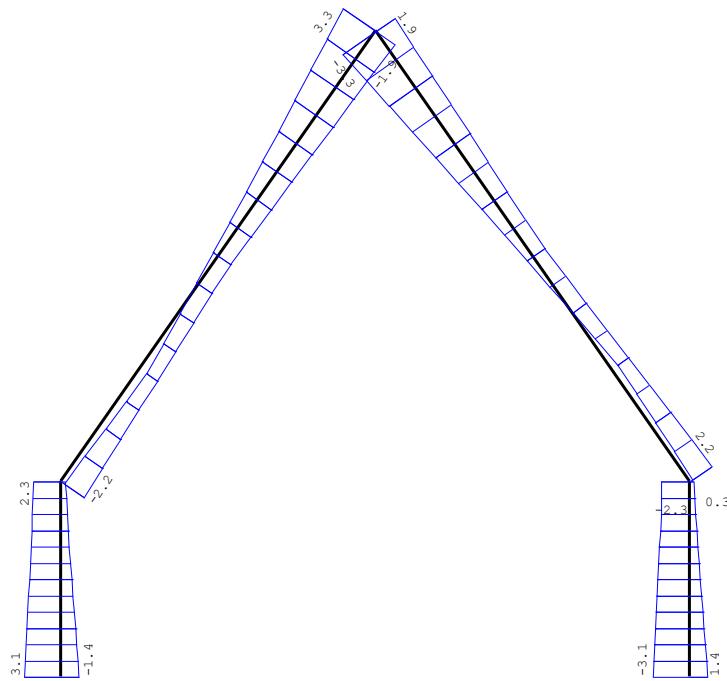
Fundamentele combinatie



#### DWARSKRACHTEN

2e orde

Fundamentele combinatie

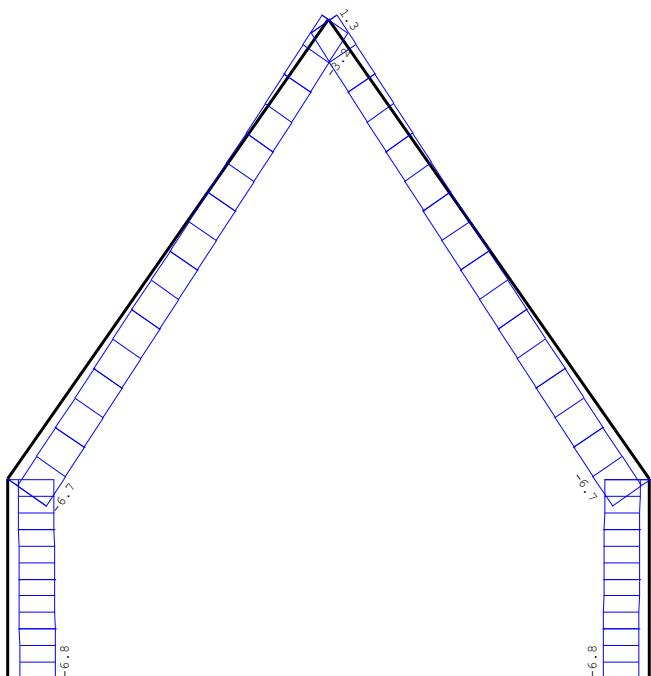


Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### NORMAALKRACHTEN

2e orde

Fundamentele combinatie



### STAAFKRACHTEN

2e orde

Fundamentele combinatie

St.	Kn.	Pos.	NXi/NXj		DZi/DZj		MYi/MYj			
			Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC		
1	1		-6.79	7	-1.63	22	-1.42	17	3.05	8
1	2		-6.53	7	-1.41	22	-0.30	18	2.33	7
2	2		-6.69	7	-1.55	22	-2.21	4	-0.24	22
2	0.915		-5.90	7	-0.90	22	-1.66	4	-0.62	18
2	1.373		-5.49	7	-0.56	22	-1.37	4	-0.04	17
2	1.831		-5.06	7	-0.20	22	-1.13	10	0.59	17
2	2.746		-4.18	7	0.54	22	-1.49	22	1.89	5
2	2.975		-3.95	7	0.73	22	-1.59	22	2.24	5
2	3		-3.24	7	1.32	22	-1.88	22	3.29	5
3	3		-3.24	5	1.32	22	-3.29	7	1.88	22
3	0.915		-4.18	5	0.54	22	-1.89	7	1.49	22
3	1.831		-5.06	5	-0.20	22	-0.59	19	1.13	10
3	2.289		-5.49	5	-0.56	22	0.04	19	1.37	4
3	2.746		-5.90	5	-0.90	22	0.62	20	1.66	4
3	4		-6.69	5	-1.55	22	0.24	22	2.21	4
4	4		-6.53	5	-1.41	22	-2.33	5	0.30	20
4	5		-6.79	5	-1.63	22	-3.05	6	1.42	19

### REACTIES

2e orde

Fundamentele combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-1.42	3.04	1.63	6.80		
5	-3.04	1.42	1.63	6.80		

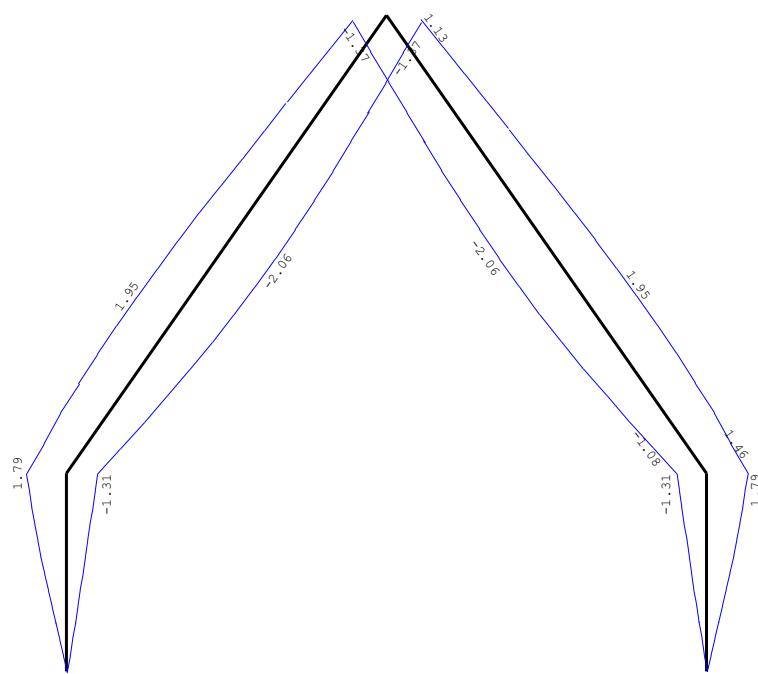
Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

### OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES

#### VERPLAATSINGEN

2e orde [mm]

Karakteristieke combinatie



#### VERPLAATSINGEN

2e orde [mm; rad]

Karakteristieke combinatie

Kn.	X-verpl.		Z-verpl.		Rotatie		Karakteristieke combinatie
	Min	Max	Min	Max	Min	Max	
1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00161	0.00105	
2	-1.79	1.31	-0.02	-0.01	-0.00092	0.00093	
3	-1.49	1.49	-0.51	-0.15	-0.00054	0.00054	
4	-1.31	1.79	-0.02	-0.01	-0.00093	0.00092	
5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00105	0.00161	

#### REACTIES

2e orde

Karakteristieke combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max	Karakteristieke combinatie
1	-0.71	2.46	2.59	5.86			
5	-2.46	0.71	2.59	5.86			

#### MATERIAAL

Mat Profielnaam  
nr.

Vloeisp. Productie Min. drsn.  
[N/mm<sup>2</sup>] methode klasse

1 IPE180 235 Gewalst 1

Partiële veiligheidsfactoren:

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

#### KNIKSTABILITEIT

Extra

Staaf	$l_{sys}$ [m]	Classif. y sterke as	$l_{knik; y}$ [m]	aanp. y [kN]	Classif. z zwakke as	$l_{knik; z}$ [m]	aanp. z [kN]	Extra
1	1.300	Ongeschoord	2e orde		Geschoord	1.300	0.0	
2	3.662	Ongeschoord	2e orde		Geschoord	3.662	0.0	
3	3.662	Ongeschoord	2e orde		Geschoord	3.662	0.0	
4	1.300	Ongeschoord	2e orde		Geschoord	1.300	0.0	

#### KIPSTABILITEIT

Staaf Plts. 1 gaffel Kipsteunafstanden  
aangr. [m] [m]

1	1.0*h	boven:	1.30	1.300
		onder:	1.30	1.300
2	1.0*h	boven:	3.66	3.662
		onder:	3.66	3.662
3	1.0*h	boven:	3.66	3.662
		onder:	3.66	3.662
4	1.0*h	boven:	1.30	1.300
		onder:	1.30	1.300

Project..: 7377  
Onderdeel: portaal voorgevel staal

#### TOETSING SPANNINGEN

Staaf	Mat	BC	Sit	Kl	Plaats	Norm	Artikel	Formule	Hoogste toetsing	Opm.
nr.									U.C. [N/mm <sup>2</sup> ]	
1	1	8	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.101	24
2	1	8	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.132	31
3	1	6	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.132	31
4	1	6	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.101	24

#### TOETSING DOORBUIGING

Staaf	Soort	Mtg	Lengte	Overst	Zeeg	u <sub>tot</sub>	BC	Sit	u	Toelaatbaar
			[m]	I	J	[mm]			[mm]	[mm]
2	Dak	db	3.66	N	N	0.0	-0.9	29 1 Eind	-0.9	-14.6 0.004
		db						29 1 Bijk	-0.8	-14.6 0.004
3	Dak	db	3.66	N	N	0.0	-0.9	31 1 Eind	-0.9	-14.6 0.004
		db						31 1 Bijk	-0.8	-14.6 0.004

#### TOETSING HORIZONTALE VERPLAATSING

Staaf	BC	Sit	Lengte	u <sub>eind</sub>	Toelaatbaar
			[m]	[mm]	[mm] [h/]
1		32	1	1.300	1.8 4.3 300
4		30	1	1.300	-1.8 4.3 300

#### TOETSING HOR. VERPLAATSING GLOBAAL

Er is een maximale horizontale verplaatsing van 0.0018 [m] gevonden bij knoop 4 en combinatie 30; belastingsituatie 1, iter:3 (combinatietype 2). Bij een hoogte van 1.300 [m] levert dit h / 726 (toel.: h / 300).

## 6.5 Cortenstaal

De cortenstaal kan worden uitgevoerd als zelfdragende constructie of als holle constructie met HEA profielen. Onderstaand staat de variant het HEA profielen weergegeven. Zelfdragend is volgens leverancier.

**Technosoft Raamwerken release 6.19**

**13 mrt 2019**

Project...: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel  
Dimensies: kN; m; rad (tenzij anders aangegeven)  
Datum....: 05/02/2019  
Bestand..: p:\7000-7999\7350-7399\7377 - nieuw bouw woning lunterseweg te barneveld\1 ber\losse kopgevel voor gevel.rww

Belastingbreedte.: 0.400  
Rekenmodel.....: 2e-orde-elastisch.  
Theorieën voor de bepaling van de krachtsverdeling:  
1) Losse belasting gevallen:  
Lineaire-elasticiteitstheorie  
2) Uiterste grenstoestand:  
Geometrisch niet lineair alle staven.  
Fysisch lineair alle staven.  
3) Gebruiksgrenstoestand:  
Geometrisch niet lineair alle staven.  
Fysisch lineair alle staven.

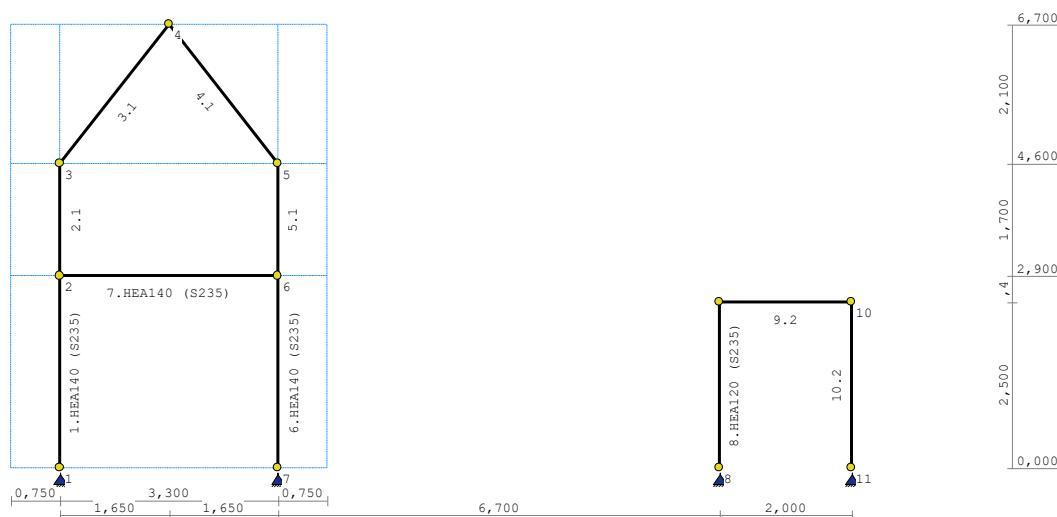
Maximum aantal iteraties.....: 50  
Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

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	C2:2011, A1:2016	NB:2016 (nl)

### GEOMETRIE



### STRAMIENLIJNEN

Nr.	X	Z-min	Z-max
1	-0.750	0.000	6.700
2	0.000	0.000	6.700
3	3.300	0.000	6.700
4	4.050	0.000	6.700

### NIVEAUS

Nr.	Z	X-min	X-max
1	0.000	-0.750	4.050
2	2.900	-0.750	4.050
3	4.600	-0.750	4.050
4	6.700	-0.750	4.050

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

#### MATERIALEN

Mt Omschrijving	E-modulus [N/mm <sup>2</sup> ]	S.G. Pois.	Uitz. coëff
1 S235	210000	78.5	0.30
			1.2000e-05

#### PROFIELEN [mm]

Prof. Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1 HEA140	1:S235	3.1420e+03	1.0330e+07	0.00
2 HEA120	1:S235	2.5340e+03	6.0600e+06	0.00

#### PROFIELEN vervolg [mm]

Prof. Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1 0:Normaal	140	133	66.5					
2 0:Normaal	120	114	57.0					

#### PROFIELVORMEN [mm]

1 HEA140



2 HEA120



#### KNOOPEN

Knoop	X	Z	Knoop	X	Z
1	0.000	0.000	6	3.300	2.900
2	0.000	2.900	7	3.300	0.000
3	0.000	4.600	8	10.000	0.000
4	1.650	6.700	9	10.000	2.500
5	3.300	4.600	10	12.000	2.500
11	12.000	0.000			

#### STAVEN

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:HEA140	NDM	NDM	2.900	
2	2	3	1:HEA140	NDM	NDM	1.700	
3	3	4	1:HEA140	NDM	NDM	2.671	
4	4	5	1:HEA140	NDM	NDM	2.671	
5	6	5	1:HEA140	NDM	NDM	1.700	
6	7	6	1:HEA140	NDM	NDM	2.900	
7	2	6	1:HEA140	NDM	NDM	3.300	
8	8	9	2:HEA120	NDM	NDM	2.500	
9	9	10	2:HEA120	NDM	NDM	2.000	
10	10	11	2:HEA120	NDM	NDM	2.500	

#### VASTE STEUNPUNTEN

Nr.	knoop	Kode	XZR	1=vast	0=vrij	Hoek
1	1	110				0.00
2	7	110				0.00
3	8	110				0.00
4	11	110				0.00

#### RUSTENDE BELASTINGEN

Index	Omschrijving	Belasting [kN/m <sup>2</sup> ]
Q1	staaldak	0.25
	- stalen dakplaten - dikte 0.75mm	0.11
	- isolatie	0.04
	- bitumenlagen - glasvlies 3 lagen	0.10

#### BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.

Betrouwbaarheidsklasse.....:	1	Referentieperiode.....:	50
Gebouwdiepte.....:	10.00	Gebouwhoogte.....:	6.70
Niveau aansl.terrein.....:	0.00	E.g. scheid.w. [kN/m <sup>2</sup> ]:	0.00

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

WIND

```

Terrein categorie ...[4.3.2]....: Onbebouwd
Windgebied .....: 3 Vb,0 ..[4.2].....: 24.500
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

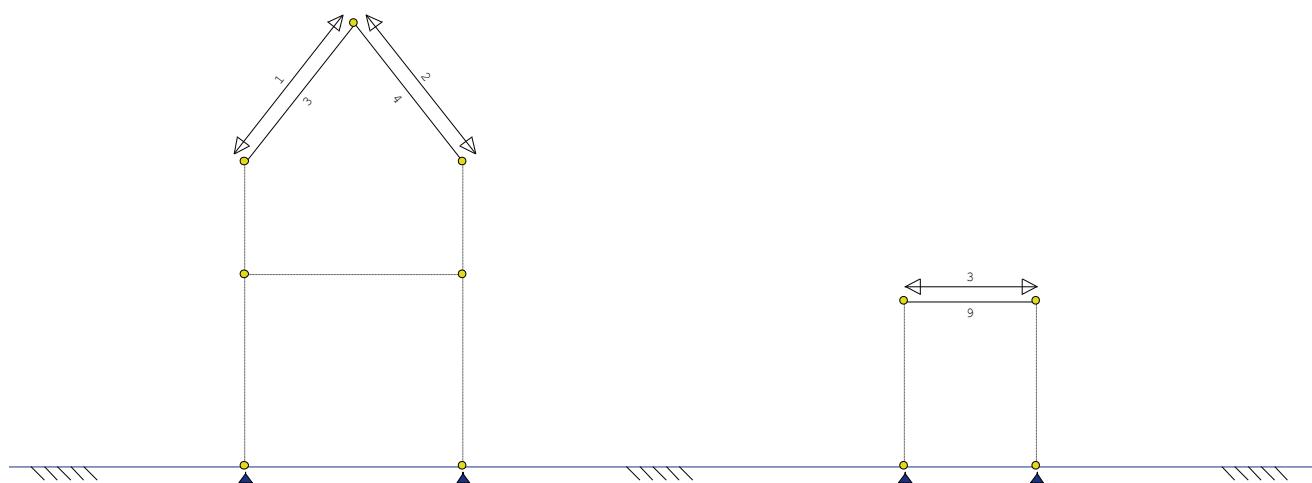
Sneeuwbelasting (sk) 50 jaar : 0.70  
Sneeuwbelasting (sp) n jaar : 0.70

STAATSTYPEN

Type	staven
5:Linker gevel.	: 1,2,8
6:Rechter gevel.	: 5,6,10
7:Dak.	: 3,4,9
9:Open.	: 7

LASTVELDEN

#### Veranderlike belastingen door personen



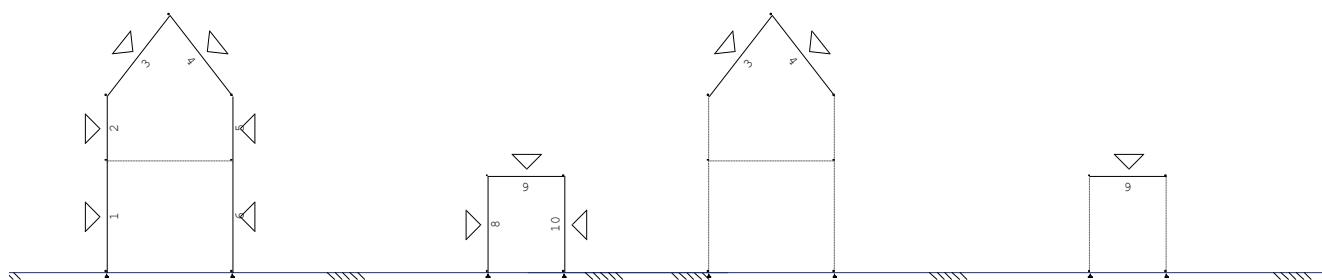
LASTVELDEN

Nr	Staaf	Tabel	Klasse-Gebruiksfunctie	Verd.	$q_k$	$Q_k$	$F_t / F_{t_0}$
1	3-3	6.9	H-Dak (niet toegankelijk)	2	0.00	-1.50	1.00
2	4-4	6.9	H-Dak (niet toegankelijk)	3	0.00	-1.50	1.00
3	9-9	6.9	H-Dak (niet toegankelijk)	1	-1.00	-1.50	1.00

LASTVELDEN

### Wind staven

## Sneeuw staven

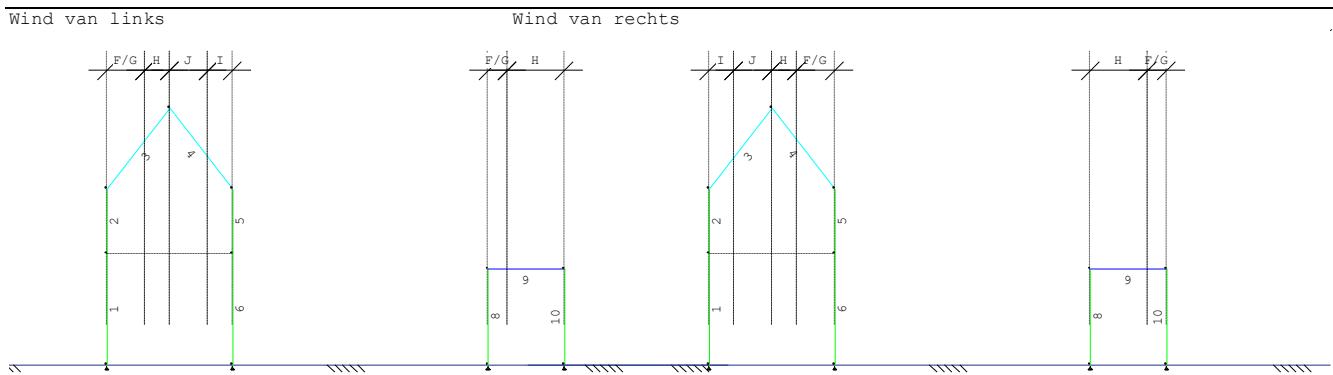


Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

### WIND DAKTYPES

Nr.	Staaf	Type	reductie bij wind van links	reductie bij wind van Rechts	Cpe volgens art:
1	1-2	Gevel	1.000	1.000	7.2.2
2	3	Zadeeldak	1.000	1.000	7.2.5
3	4	Zadeeldak	1.000	1.000	7.2.5
4	5-6	Gevel	1.000	1.000	7.2.2
5	8	Gevel	1.000	1.000	7.2.2
6	9	Plat dak	1.000	1.000	7.2.3
7	10	Gevel	1.000	1.000	7.2.2

### WIND ZONES



### WIND VAN LINKS ZONES

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	1-2	0.000	4.600	D
2	3	0.000	1.000	F/G
3	3	1.000	0.650	H
4	4	0.000	1.000	J
5	4	1.000	0.650	I
6	5-6	0.000	4.600	E
7	8	0.000	2.500	D
8	9	0.000	0.500	F/G
9	9	0.500	1.500	H
10	10	0.000	2.500	E

### WIND VAN RECHTS ZONES

Nr.	Staaf	Positie	Lengte	Zone
1	10	0.000	2.500	D
2	9	0.000	0.500	F/G
3	9	0.500	1.500	H
4	8	0.000	2.500	E
5	5-6	0.000	4.600	D
6	4	0.000	1.000	F/G
7	4	1.000	0.650	H
8	3	0.000	1.000	J
9	3	1.000	0.650	I
10	1-2	0.000	4.600	E

### Wind indexen

Index	CsCd	Cpe/Cpi	qp	breedte	reductie	Qw	Zone	Hoek(en)
Qw1		0.300	0.605	0.400	-0.073	-i		
Qw2		-0.300	0.605	0.400	0.073	-i		
Qw3	1.00	0.800	0.605	0.400	-0.194	D		
Qw4	1.00	0.700	0.605	0.400	-0.169	F	51.8	
Qw5	1.00	0.645	0.605	0.400	-0.156	H	51.8	
Qw6	1.00	-0.300	0.605	0.400	0.073	J	51.8	
Qw7	1.00	-0.200	0.605	0.400	0.048	I	0.0	51.8
Qw8	1.00	0.500	0.605	0.400	-0.121	E		
Qw9	1.00	-1.800	0.605	0.400	0.436	F	0.0	
Qw10	1.00	-0.700	0.605	0.400	0.169	H	0.0	
Qw11	1.00	-0.500	0.605	0.400	0.121	E		
Qw12		-0.200	0.605	0.400	0.048	+i		
Qw13		0.200	0.605	0.400	-0.048	+i		
Qw14	1.00	-0.800	0.605	0.400	0.194	D		
Qw15	1.00	-1.200	0.605	0.400	0.290	A		
Qw16	1.00	1.200	0.605	0.400	-0.290	A		
Qw17	1.00	-1.100	0.605	0.400	0.266	F	51.8	
Qw18	1.00	-1.309	0.605	0.400	0.317	G	51.8	
Qw19	1.00	-0.800	0.605	0.400	0.194	B		
Qw20	1.00	0.800	0.605	0.400	-0.194	B		
Qw21	1.00	-0.500	0.605	0.400	0.121	I	51.8	
Qw22	1.00	0.200	0.605	0.400	-0.048	I	0.0	

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

### SNEEUW DAKTYPEN

Staaf	artikel
3-3	5.3.3 Zadeldak
4-4	5.3.3 Zadeldak
9-9	5.3.2 Lessenaarsdak

### Sneeuw indexen

Index	art	$\mu$	$s_k$	red.	posfac	breedte	$Q_s$	hoek
Qs1	5.3.3	0.218	0.70	1.00		0.400	0.061	51.8
Qs2	5.3.2	0.800	0.70	1.00		0.400	0.224	0.0
Qs3	5.3.3	0.109	0.70	1.00		0.400	0.030	51.8

### BELASTINGGEVALLEN

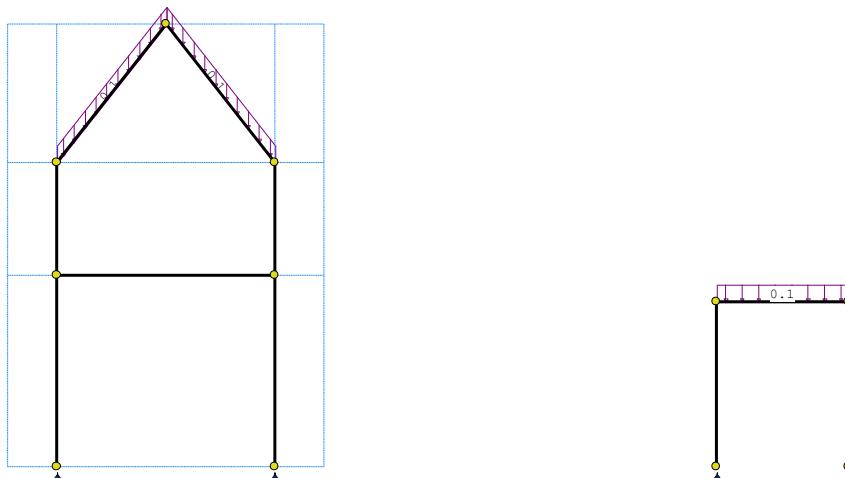
B.G.	Omschrijving	Type
1	Permanente belasting	EGZ=-1.00
2	Ver. bel. pers. ed. (p_rep)	2
g	3 Ver. bel. pers. ed. (p_rep)	2
g	4 Ver. bel. pers. ed. (Frep)	3
g	5 Wind van links onderdruk A	7
g	6 Wind van links overdruk A	8
g	7 Wind van rechts onderdruk A	11
g	8 Wind van rechts overdruk A	12
g	9 Wind loodrecht onderdruk A	15
g	10 Wind loodrecht overdruk A	16
g	11 Wind loodrecht onderdruk B	45
g	12 Wind loodrecht overdruk B	46
g	13 Sneeuw A	22
g	14 Sneeuw B	23
g	15 Sneeuw C	33

g = gegenereerd belastinggeval

### 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	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
3 5:QZGlobaal		-0.10	-0.10	0.000	0.000			
4 5:QZGlobaal		-0.10	-0.10	0.000	0.000			
9 5:QZGlobaal		-0.10	-0.10	0.000	0.000			

### REACTIES

1e orde

B.G:1 Permanente belasting

Kn.	X	Z	M
1	0.00	2.47	
7	-0.00	2.47	
8	0.02	0.80	
11	-0.02	0.80	

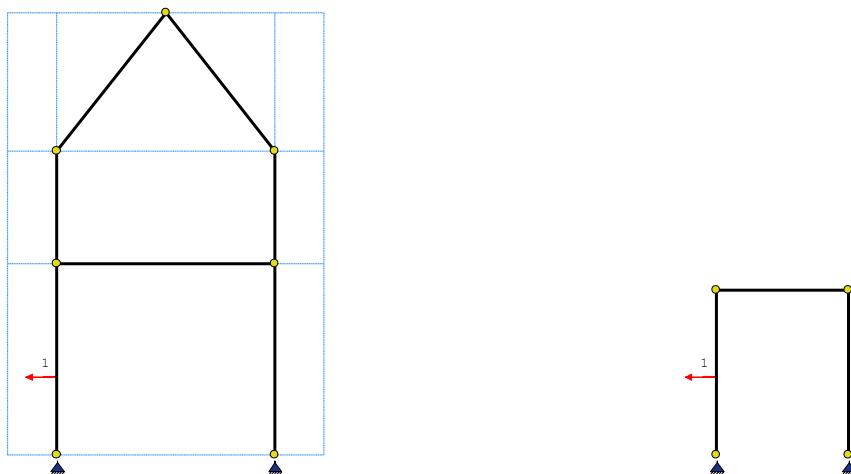
0.00 6.53 : Som van de reacties

0.00 -6.53 : Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

## BELASTINGEN

B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



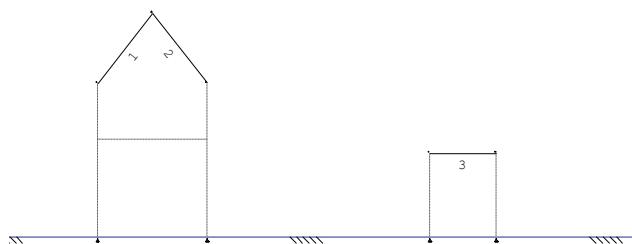
## STAAFBELASTINGEN

B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)

Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 11:PXGeproj.	-1.00		1.200		0.0	0.2	0.0
8 11:PXGeproj.	-1.00		1.200		0.0	0.2	0.0

## SITUATIES BELAST/ONBELAST

B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



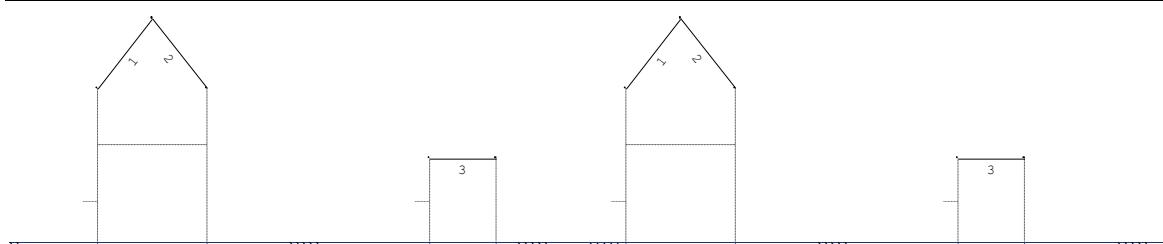
## SITUATIES BELAST/ONBELAST

Belastingtype: P-rep

Nr Lastvelden belast	Lastvelden onbelast
1 1-3	

## SITUATIES EXTREME VERDIEPINGSVLOEREN

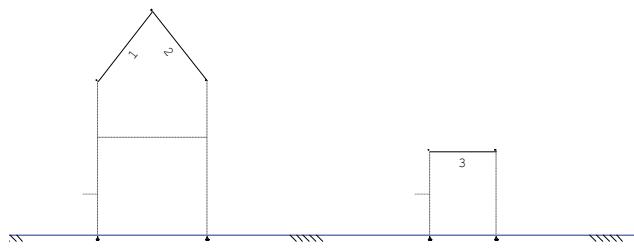
B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

### SITUATIES EXTREME VERDIEPINGSVLOEREN

B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



### SITUATIES EXTREME VERDIEPINGSVLOEREN

Belastingtype: P-rep

Nr	Verdieping extreem belast	Verdieping *Psi0 belast
1	1,2	3
2	1,3	2
3	2,3	1

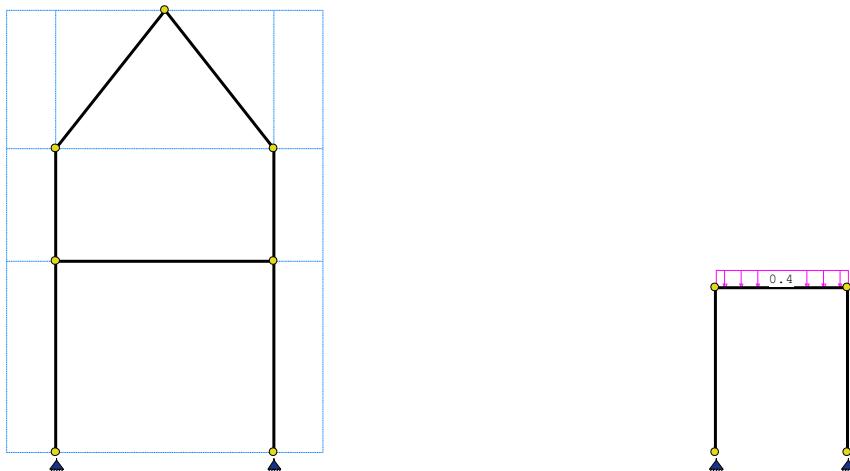
### REACTIES 1e orde

B.G:2 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	0.74	0.74	0.36	0.36		
7	0.26	0.26	-0.36	-0.36		
8	0.72	0.72	0.60	0.60		
11	0.28	0.28	-0.60	-0.60		

### BELASTINGEN

B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



### STAAFBELASTINGEN

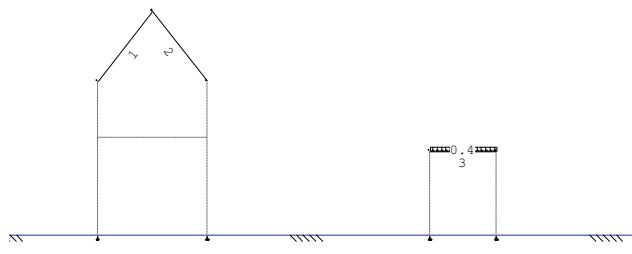
B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)

Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
9 3:QZgeProj.	-0.40	-0.40	0.000	0.000	0.0	0.0	0.0

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

### SITUATIES BELAST/ONBELAST

B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



### SITUATIES BELAST/ONBELAST

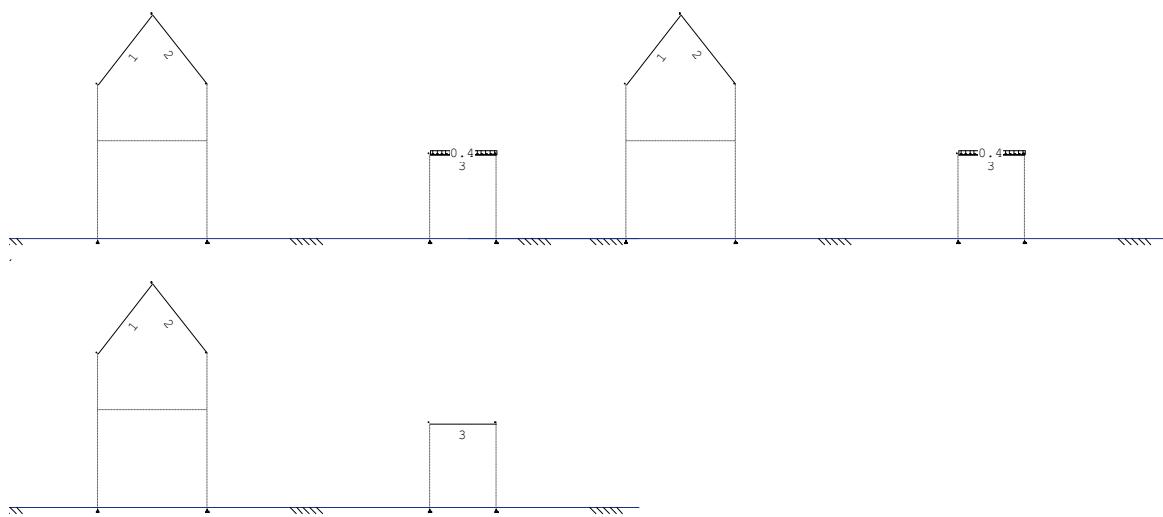
Belastingtype: P-rep

Nr Lastvelden belast  
1 1-3

Lastvelden onbelast

### SITUATIES EXTREME VERDIEPINGSVLOEREN

B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)



### SITUATIES EXTREME VERDIEPINGSVLOEREN

Belastingtype: P-rep

Nr Verdieping extreem belast      Verdieping \*Psi0 belast

1 1,2	3
2 1,3	2
3 2,3	1

### REACTIES 1e orde

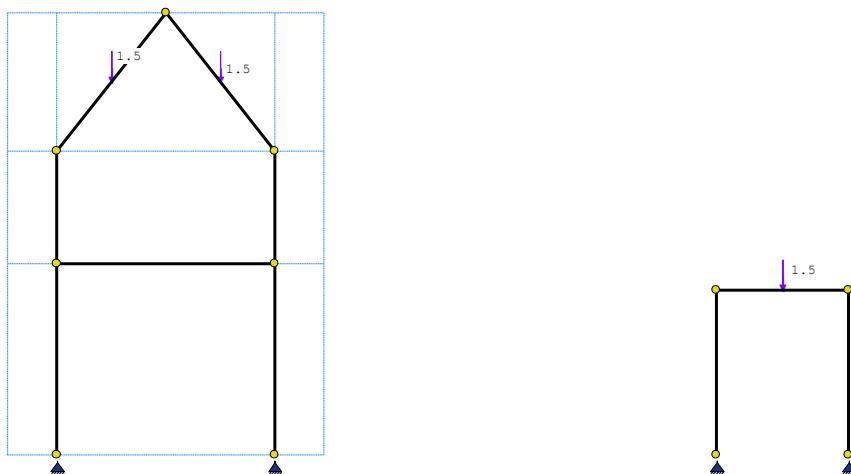
B.G:3 Ver. bel. pers. ed. (p\_rep)

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	0.00	0.00	0.00	0.00		
7	0.00	0.00	0.00	0.00		
8	0.00	0.03	0.00	0.40		
11	-0.03	0.00	0.00	0.40		

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

## BELASTINGEN

B.G:4 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)



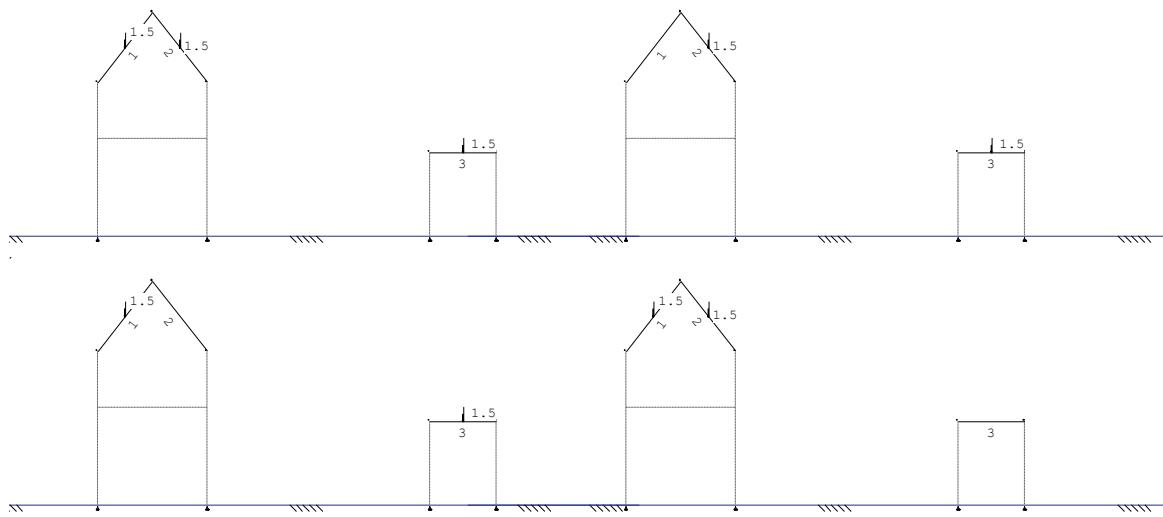
## STAAFBELASTINGEN

B.G:4 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)

Staaf Type	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
3 10:PZGeproj.	-1.50		1.335		0.0	0.0	0.0
4 10:PZGeproj.	-1.50		1.335		0.0	0.0	0.0
9 10:PZGeproj.	-1.50		1.000		0.0	0.0	0.0

## SITUATIES BELAST/ONBELAST

B.G:4 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)



## SITUATIES BELAST/ONBELAST

Belastingtype: F-rep

Nr Lastvelden belast	Lastvelden onbelast
1 1-3	
2 2,3	1
3 1,3	2
4 1,2	3

## REACTIES

1e orde

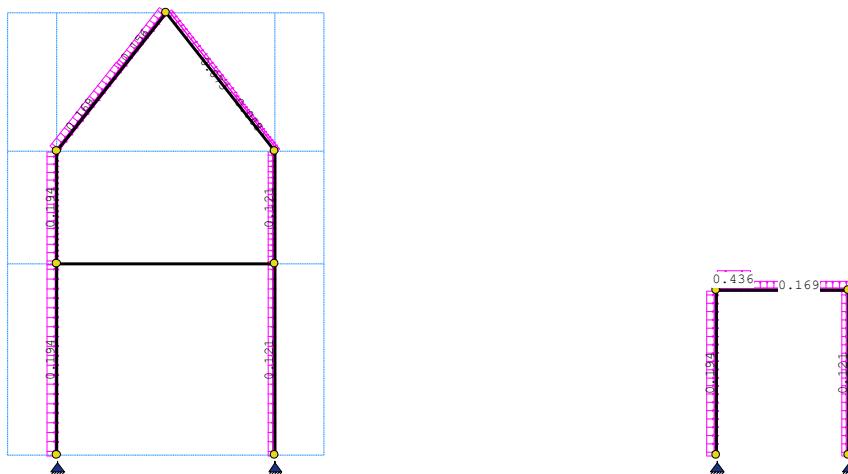
B.G:4 Ver. bel. pers. ed. (F-rep)

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-0.05	-0.02	0.37	1.50		
7	0.02	0.05	0.38	1.50		
8	0.00	0.08	0.00	0.75		
11	-0.08	0.00	0.00	0.75		

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

## BELASTINGEN

B.G:5 Wind van links onderdruk A



## STAAFBELASTINGEN

B.G:5 Wind van links onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw2	0.07	0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw2	0.07	0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw3	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.17	-0.17	0.000	1.052	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.16	-0.16	1.619	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	0.07	0.07	0.000	1.052	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.05	0.05	1.619	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw8	-0.12	-0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw8	-0.12	-0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw3	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw9	0.44	0.44	0.000	1.500	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw10	0.17	0.17	0.500	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw11	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

1e orde

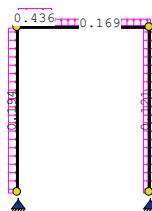
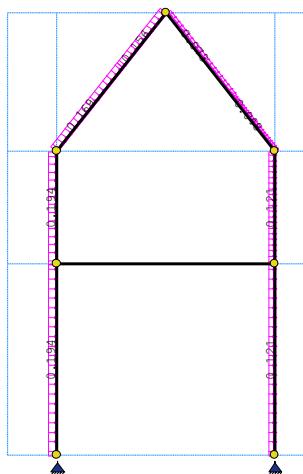
B.G:5 Wind van links onderdruk A

Kn.	X	Z	M
1	-1.08	-1.53	
7	-0.84	1.94	
8	-0.52	-0.70	
11	-0.26	0.38	
	-2.71	0.08	: Som van de reacties
	2.71	-0.08	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

## BELASTINGEN

B.G:6 Wind van links overdruk A



## STAAFBELASTINGEN

B.G:6 Wind van links overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw13	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw13	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw3	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw3	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw4	-0.17	-0.17	0.000	1.052	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw5	-0.16	-0.16	1.619	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw6	0.07	0.07	0.000	1.052	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw7	0.05	0.05	1.619	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw8	-0.12	-0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw8	-0.12	-0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw3	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw9	0.44	0.44	0.000	1.500	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw10	0.17	0.17	0.500	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw11	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

1e orde

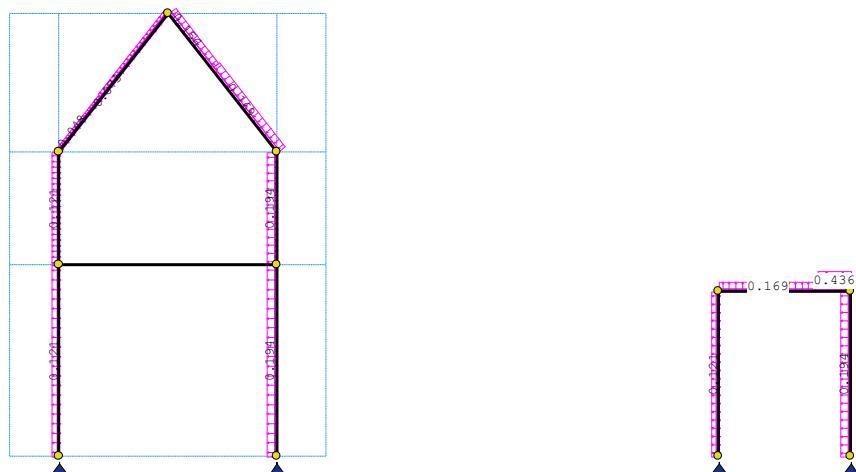
B.G:6 Wind van links overdruk A

Kn.	X	Z	M
1	-0.95	-1.73	
7	-0.98	1.74	
8	-0.40	-0.83	
11	-0.39	0.26	
	-2.71	-0.56	: Som van de reacties
	2.71	0.56	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

## BELASTINGEN

B.G:7 Wind van rechts onderdruk A



## STAAFBELASTINGEN

B.G:7 Wind van rechts onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw2	0.07	0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw2	0.07	0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw3	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw9	0.44	0.44	1.500	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw10	0.17	0.17	0.000	0.500	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw11	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw14	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw14	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw4	-0.17	-0.17	1.052	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.16	-0.16	0.000	1.619	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	0.07	0.07	1.052	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.05	0.05	0.000	1.619	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw11	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

1e orde

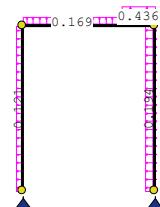
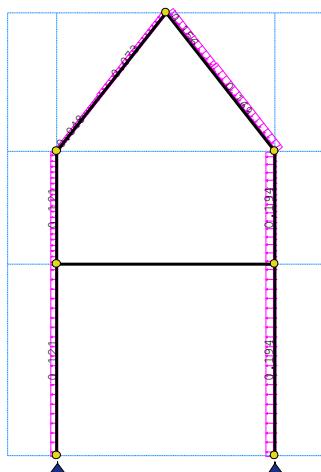
B.G:7 Wind van rechts onderdruk A

Kn.	X	Z	M
1	0.84	1.94	
7	1.08	-1.53	
8	0.26	0.38	
11	0.52	-0.70	
	2.71	0.08	: Som van de reacties
	-2.71	-0.08	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

## BELASTINGEN

B.G:8 Wind van rechts overdruk A



## STAABBELASTINGEN

B.G:8 Wind van rechts overdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw13	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw13	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw3	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw9	0.44	0.44	1.500	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw10	0.17	0.17	0.000	0.500	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw11	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw14	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw14	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw4	-0.17	-0.17	1.052	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw5	-0.16	-0.16	0.000	1.619	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw6	0.07	0.07	1.052	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw7	0.05	0.05	0.000	1.619	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw11	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw11	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

1e orde

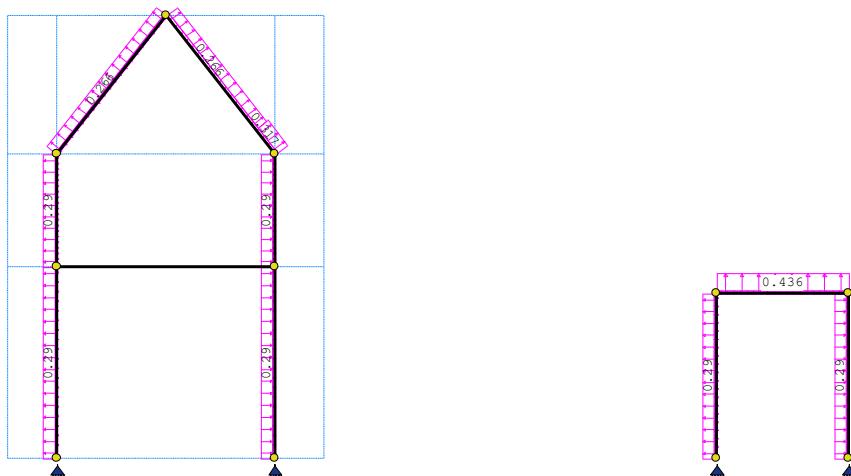
B.G:8 Wind van rechts overdruk A

Kn.	X	Z	M
1	0.98	1.74	
7	0.95	-1.73	
8	0.39	0.26	
11	0.40	-0.83	
	2.71	-0.56	: Som van de reacties
	-2.71	0.56	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

## BELASTINGEN

B.G:9 Wind loodrecht onderdruk A



## STAABBELASTINGEN

B.G:9 Wind loodrecht onderdruk A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw2	0.07	0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw2	0.07	0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw15	0.29	0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw15	0.29	0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw16	-0.29	-0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw16	-0.29	-0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw15	0.29	0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw15	0.29	0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw17	0.27	0.27	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw18	0.32	0.32	2.185	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw17	0.27	0.27	0.000	0.486	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw9	0.44	0.44	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

1e orde

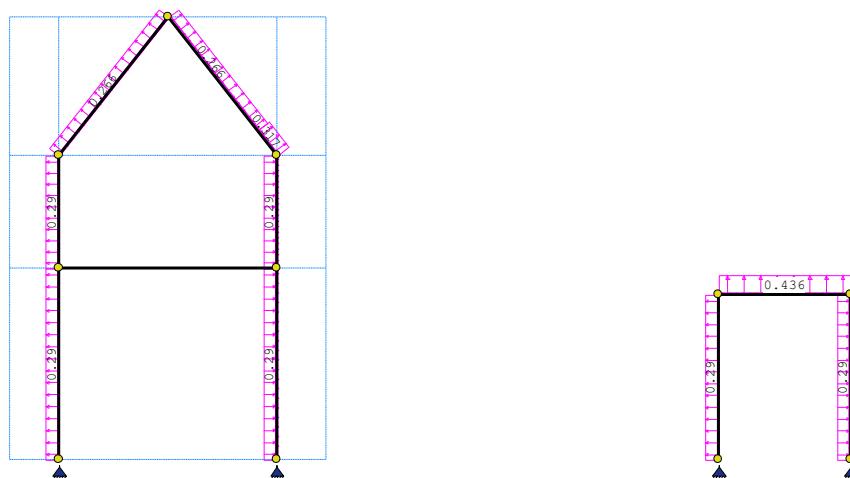
B.G:9 Wind loodrecht onderdruk A

Kn.	X	Z	M
1	0.23	-0.35	
7	-0.25	-0.31	
8	0.21	-0.36	
11	-0.21	-0.36	
	-0.02	-1.38	: Som van de reacties
	0.02	1.38	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

## **BELASTINGEN**

## B.G:10 Wind loodrecht overdruk A



## **STAABBELASTINGEN**

B.G:10 Wind loodrecht overdruk A

Staaf	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1	1:QZLokaal	Qwl2	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	Qwl2	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	Qwl2	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qwl2	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5	1:QZLokaal	Qwl3	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6	1:QZLokaal	Qwl3	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8	1:QZLokaal	Qwl2	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9	1:QZLokaal	Qwl2	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10	1:QZLokaal	Qwl2	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1	1:QZLokaal	Qw15	0.29	0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	Qw15	0.29	0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5	1:QZLokaal	Qw16	-0.29	-0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6	1:QZLokaal	Qw16	-0.29	-0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8	1:QZLokaal	Qw15	0.29	0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10	1:QZLokaal	Qw15	0.29	0.29	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	Qw17	0.27	0.27	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw18	0.32	0.32	2.185	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw17	0.27	0.27	0.000	0.486	0.0	0.2	0.0
9	1:QZLokaal	Qw9	0.44	0.44	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

REACTIES

1e oorde

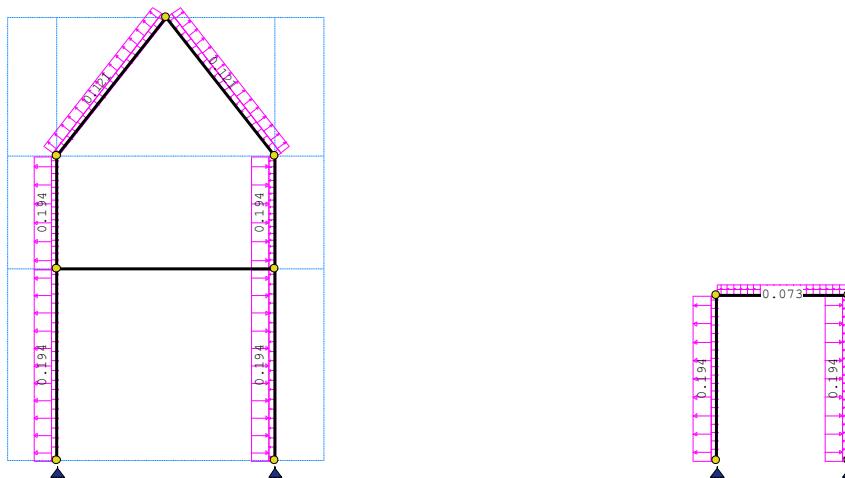
#### B.C.10 Wind loodrecht overdruk A

REACTIES		ie orde	
Kn.	X	Z	M
1	0.37	-0.55	
7	-0.39	-0.51	
8	0.34	-0.48	
11	-0.34	-0.48	
	-0.02	-2.02	: Som van de reacties

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

## BELASTINGEN

B.G:11 Wind loodrecht onderdruk B



## STAAFBELASTINGEN

B.G:11 Wind loodrecht onderdruk B

Staaf	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5	1:QZLokaal	Qw2	0.07	0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6	1:QZLokaal	Qw2	0.07	0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8	1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9	1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10	1:QZLokaal	Qw1	-0.07	-0.07	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1	1:QZLokaal	Qw19	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2	1:QZLokaal	Qw19	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5	1:QZLokaal	Qw20	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6	1:QZLokaal	Qw20	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8	1:QZLokaal	Qw19	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10	1:QZLokaal	Qw19	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3	1:QZLokaal	Qw21	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4	1:QZLokaal	Qw21	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9	1:QZLokaal	Qw22	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

1e orde

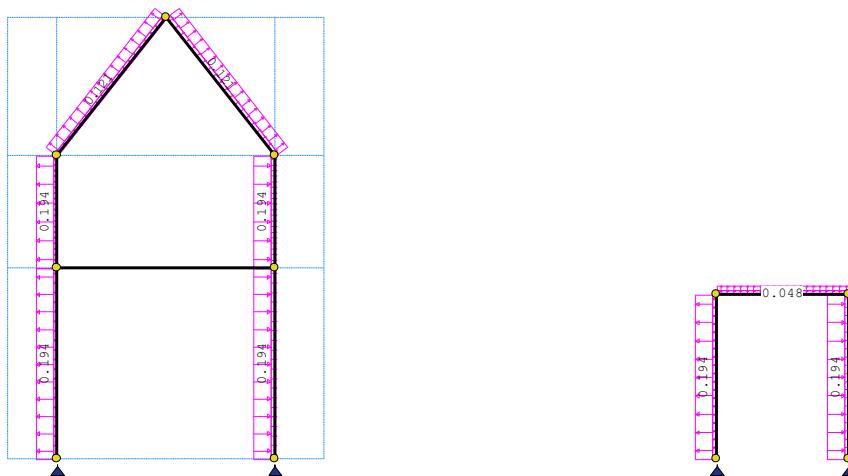
B.G:11 Wind loodrecht onderdruk B

Kn.	X	Z	M
1	0.14	-0.08	
7	-0.14	-0.08	
8	0.14	0.12	
11	-0.14	0.12	
	0.00	0.08	: Som van de reacties
	0.00	-0.08	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

## BELASTINGEN

B.G:12 Wind loodrecht overdruk B



## STAAFBELASTINGEN

B.G:12 Wind loodrecht overdruk B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw13	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw13	-0.05	-0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw12	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
1 1:QZLokaal	Qw19	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
2 1:QZLokaal	Qw19	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
5 1:QZLokaal	Qw20	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
6 1:QZLokaal	Qw20	-0.19	-0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
8 1:QZLokaal	Qw19	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
10 1:QZLokaal	Qw19	0.19	0.19	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
3 1:QZLokaal	Qw21	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 1:QZLokaal	Qw21	0.12	0.12	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 1:QZLokaal	Qw7	0.05	0.05	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

1e orde

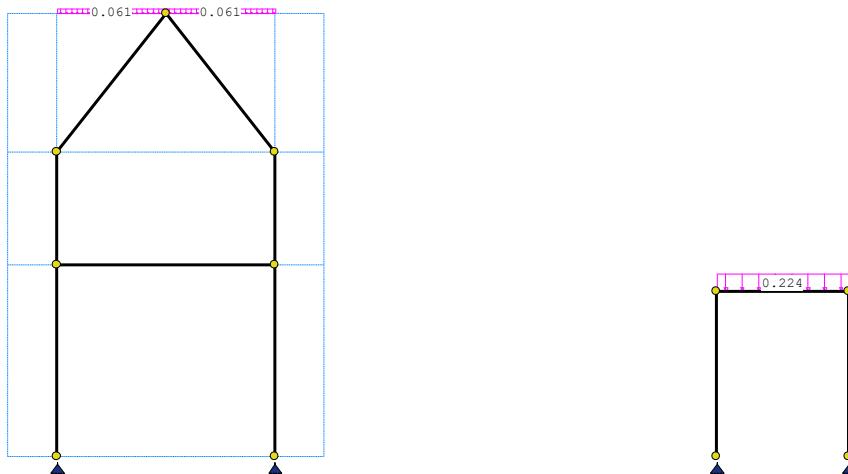
B.G:12 Wind loodrecht overdruk B

Kn.	X	Z	M
1	0.27	-0.28	
7	-0.27	-0.28	
8	0.26	-0.10	
11	-0.26	-0.10	
	0.00	-0.75	: Som van de reacties
	0.00	0.75	: Som van de belastingen

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

## BELASTINGEN

B.G:13 Sneeuw A



## STAABBELASTINGEN

B.G:13 Sneeuw A

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs1	-0.06	-0.06	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs1	-0.06	-0.06	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 3:QZgeProj.	Qs2	-0.22	-0.22	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

## REACTIES

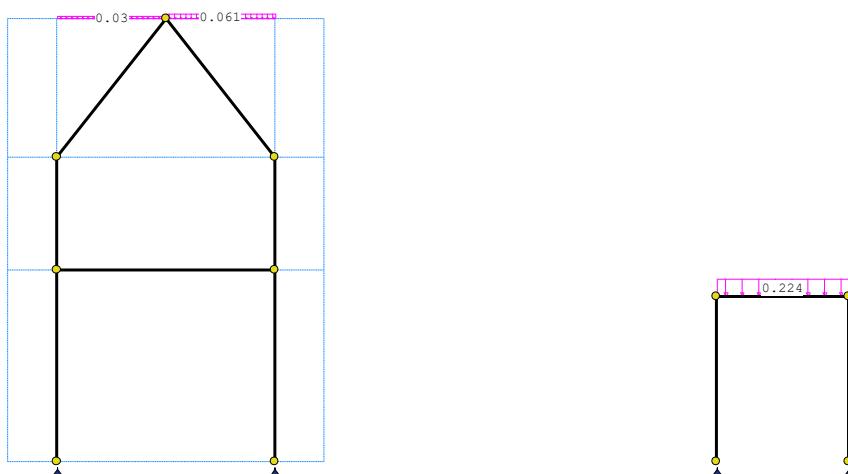
1e orde

B.G:13 Sneeuw A

Kn.	X	Z	M
1	-0.00	0.10	
7	0.00	0.10	
8	0.02	0.22	
11	-0.02	0.22	
	0.00	0.65	: Som van de reacties
	0.00	-0.65	: Som van de belastingen

## BELASTINGEN

B.G:14 Sneeuw B



## STAABBELASTINGEN

B.G:14 Sneeuw B

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs3	-0.03	-0.03	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs1	-0.06	-0.06	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 3:QZgeProj.	Qs2	-0.22	-0.22	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

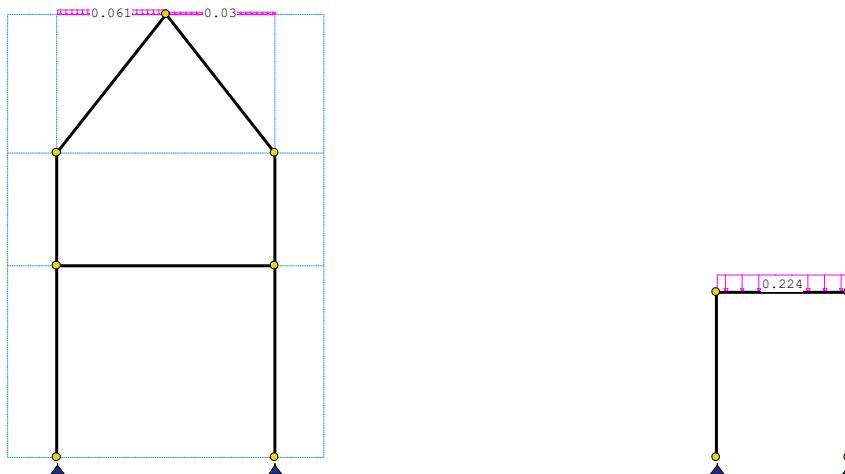
### REACTIES 1e orde

B.G:14 Sneeuw B

Kn.	X	Z	M
1	-0.00	0.06	
7	0.00	0.09	
8	0.02	0.22	
11	-0.02	0.22	
	0.00	0.60	: Som van de reacties
	0.00	-0.60	: Som van de belastingen

### BELASTINGEN

B.G:15 Sneeuw C



### STAAFBELASTINGEN

B.G:15 Sneeuw C

Staaf Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\psi_0$	$\psi_1$	$\psi_2$
3 3:QZgeProj.	Qs1	-0.06	-0.06	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
4 3:QZgeProj.	Qs3	-0.03	-0.03	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0
9 3:QZgeProj.	Qs2	-0.22	-0.22	0.000	0.000	0.0	0.2	0.0

### REACTIES 1e orde

B.G:15 Sneeuw C

Kn.	X	Z	M
1	-0.00	0.09	
7	0.00	0.06	
8	0.02	0.22	
11	-0.02	0.22	
	0.00	0.60	: Som van de reacties
	0.00	-0.60	: Som van de belastingen

### BEREKENINGSTATUS

Controlerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
1	2	Nauwkeurigheid bereikt
2	2	Nauwkeurigheid bereikt
3	2	Nauwkeurigheid bereikt
4	2	Nauwkeurigheid bereikt
5	3	Nauwkeurigheid bereikt
6	3	Nauwkeurigheid bereikt
7	3	Nauwkeurigheid bereikt
8	3	Nauwkeurigheid bereikt
9	2	Nauwkeurigheid bereikt
10	2	Nauwkeurigheid bereikt
11	2	Nauwkeurigheid bereikt
12	2	Nauwkeurigheid bereikt
13	2	Nauwkeurigheid bereikt
14	2	Nauwkeurigheid bereikt
15	2	Nauwkeurigheid bereikt
16	2	Nauwkeurigheid bereikt
17	3	Nauwkeurigheid bereikt
18	3	Nauwkeurigheid bereikt
19	3	Nauwkeurigheid bereikt
20	3	Nauwkeurigheid bereikt
21	3	Nauwkeurigheid bereikt

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

### BEREKENINGSTATUS

Controlerende berekening

B.C.	Iteratie	Status
22	2	Nauwkeurigheid bereikt
23	2	Nauwkeurigheid bereikt
24	2	Nauwkeurigheid bereikt
25	2	Nauwkeurigheid bereikt
26	2	Nauwkeurigheid bereikt
27	2	Nauwkeurigheid bereikt
28	3	Nauwkeurigheid bereikt
29	3	Nauwkeurigheid bereikt
30	2	Nauwkeurigheid bereikt
31	3	Nauwkeurigheid bereikt
32	3	Nauwkeurigheid bereikt
33	3	Nauwkeurigheid bereikt
34	3	Nauwkeurigheid bereikt
35	2	Nauwkeurigheid bereikt
36	2	Nauwkeurigheid bereikt
37	2	Nauwkeurigheid bereikt
38	2	Nauwkeurigheid bereikt
39	2	Nauwkeurigheid bereikt
40	2	Nauwkeurigheid bereikt
41	2	Nauwkeurigheid bereikt
42	3	Nauwkeurigheid bereikt
43	2	Nauwkeurigheid bereikt
44	2	Nauwkeurigheid bereikt
45	3	Nauwkeurigheid bereikt
46	3	Nauwkeurigheid bereikt
47	3	Nauwkeurigheid bereikt
48	3	Nauwkeurigheid bereikt
49	2	Nauwkeurigheid bereikt
50	2	Nauwkeurigheid bereikt
51	2	Nauwkeurigheid bereikt
52	2	Nauwkeurigheid bereikt
53	2	Nauwkeurigheid bereikt
54	2	Nauwkeurigheid bereikt
55	2	Nauwkeurigheid bereikt
56	3	Nauwkeurigheid bereikt
57	2	Nauwkeurigheid bereikt

### BELASTINGCOMBINATIES

BC	Type
1	Fund. 1.22 G <sub>k,1</sub>
2	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub>
3	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub>
4	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,4</sub>
5	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,5</sub>
6	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,6</sub>
7	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,7</sub>
8	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,8</sub>
9	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,9</sub>
10	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,10</sub>
11	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,11</sub>
12	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,12</sub>
13	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,13</sub>
14	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,14</sub>
15	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,15</sub>
16	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,4</sub>
17	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,5</sub>
18	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,6</sub>
19	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,7</sub>
20	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,8</sub>
21	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,9</sub>
22	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,10</sub>
23	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,11</sub>
24	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,12</sub>
25	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,13</sub>
26	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,14</sub>
27	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,15</sub>
28	Fund. 1.08 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,2</sub> + 1.35 Q <sub>k,3</sub>
29	Fund. 0.90 G <sub>k,1</sub> + 1.35 Q <sub>k,2</sub> + 1.35 Q <sub>k,3</sub>
30	Kar. 1.00 G <sub>k,1</sub> + 1.00 Q <sub>k,4</sub>

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

### BELASTINGCOMBINATIES

BC Type

31 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,5</sub>
32 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,6</sub>
33 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,7</sub>
34 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,8</sub>
35 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,9</sub>
36 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,10</sub>
37 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,11</sub>
38 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,12</sub>
39 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,13</sub>
40 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,14</sub>
41 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,15</sub>
42 Kar.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 Q <sub>k,2</sub> + 1.00 Q <sub>k,3</sub>
43 Quas.	1.00 G <sub>k,1</sub>		
44 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>		
45 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,5</sub>
46 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,6</sub>
47 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,7</sub>
48 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,8</sub>
49 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,9</sub>
50 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,10</sub>
51 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,11</sub>
52 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,12</sub>
53 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,13</sub>
54 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,14</sub>
55 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,15</sub>
56 Freq.	1.00 G <sub>k,1</sub>	+	1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,2</sub> + 1.00 ψ <sub>1</sub> Q <sub>k,3</sub>
57 Blij.	1.00 G <sub>k,1</sub>		

### GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Staven met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Geen
- 3 Alle staven de factor:0.90
- 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 Alle staven de factor:0.90
- 17 Alle staven de factor:0.90
- 18 Alle staven de factor:0.90
- 19 Alle staven de factor:0.90
- 20 Alle staven de factor:0.90
- 21 Alle staven de factor:0.90
- 22 Alle staven de factor:0.90
- 23 Alle staven de factor:0.90
- 24 Alle staven de factor:0.90
- 25 Alle staven de factor:0.90
- 26 Alle staven de factor:0.90
- 27 Alle staven de factor:0.90
- 28 Geen
- 29 Alle staven de factor:0.90

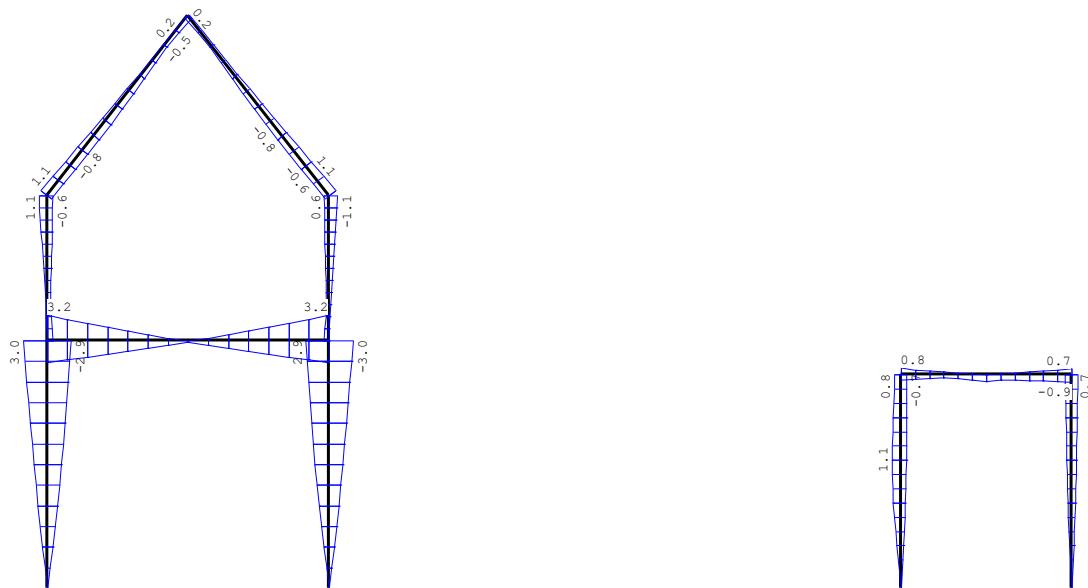
Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

### OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTALE COMBINATIES

#### MOMENTEN

2e orde

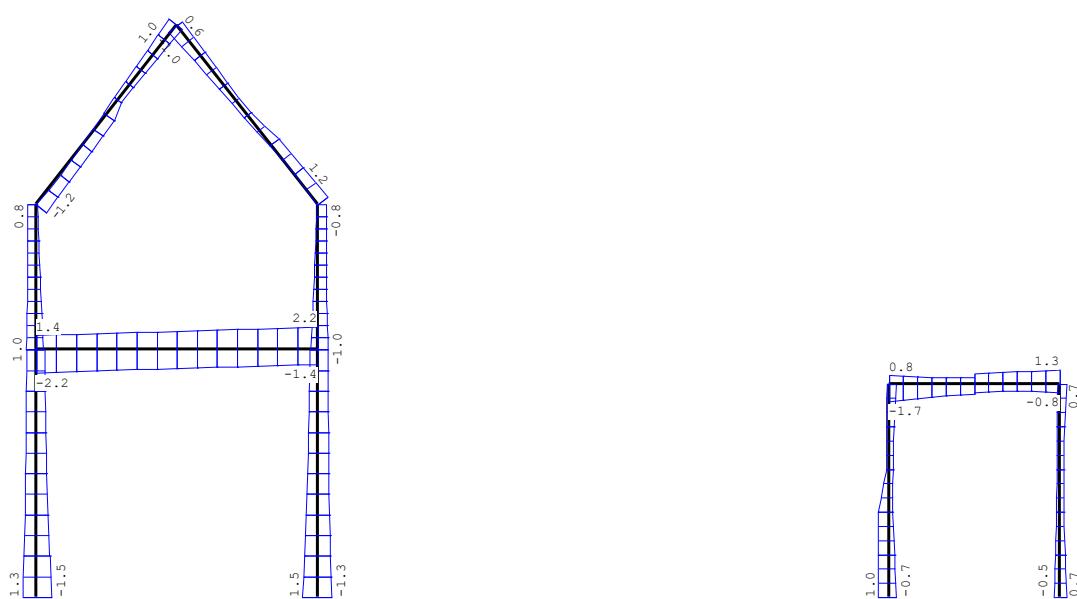
Fundamentele combinatie



#### DWARSKRACHTEN

2e orde

Fundamentele combinatie

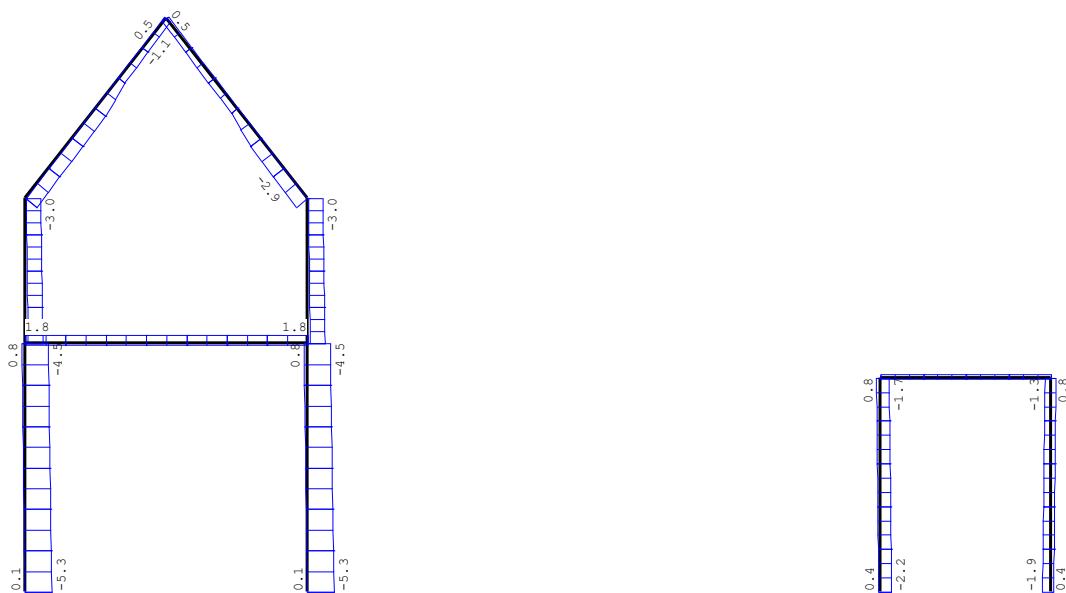


Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

### NORMAALKRACHTEN

2e orde

Fundamentele combinatie



### STAAFKRACHTEN

2e orde

Fundamentele combinatie

St.	Kn.	Pos.	NXi/NXj				DZi/DZj				MYi/MYj			
			Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC
1	1		-5.29	7	0.13	18	-1.47	5	1.33	8	0.00	1	0.00	1
1	2.417		-4.65	7	0.66	18	-0.81	6	0.98	7	-2.53	6	2.57	7
1	2		-4.52	7	0.77	18	-0.83	22	0.95	7	-2.90	6	3.04	7
2	2		-3.48	4	-0.50	22	-0.67	17	0.99	8	-0.66	10	-0.02	17
2	0.038		-3.47	4	-0.49	22	-0.65	17	0.98	8	-0.63	10	0.00	17
2	0.425		-3.36	4	-0.40	22	-0.52	17	0.89	8	-0.36	6	0.20	19
2	3		-3.02	4	-0.12	22	-0.09	18	0.84	4	-0.64	17	1.06	8
3	3		-2.90	4	-0.15	18	-1.21	4	0.03	22	-0.64	17	1.06	8
3	0.445		-2.77	4	-0.04	18	-1.10	4	-0.08	18	-0.75	17	0.85	8
3	0.668		-2.70	4	0.02	18	-1.05	4	0.00	18	-0.76	17	0.75	8
3	1.558		-1.92	7	0.24	18	-0.37	8	0.47	16	-0.59	5	0.41	20
3	2.226		-1.19	7	0.40	18	-0.49	22	0.79	5	-0.26	10	0.25	19
3	4		-1.06	7	0.51	18	-0.59	22	1.03	5	-0.49	22	0.22	7
4	4		-1.06	5	0.51	20	-1.03	7	0.61	22	-0.49	22	0.22	7
4	0.445		-1.19	5	0.40	20	-0.79	7	0.50	22	-0.26	8	0.25	17
4	1.335		-1.46	5	0.18	20	-0.43	16	0.38	6	-0.67	7	0.49	18
4	1.780		-2.64	4	0.07	20	-0.09	19	1.00	4	-0.76	7	0.66	18
4	2.226		-2.77	4	-0.04	20	0.08	20	1.10	4	-0.75	19	0.85	6
4	5		-2.90	4	-0.15	20	-0.05	22	1.21	4	-0.64	19	1.06	6
5	6		-3.48	4	-0.50	22	-0.99	6	0.67	19	0.02	19	0.68	10
5	0.118		-3.45	4	-0.48	22	-0.96	6	0.63	19	0.00	17	0.57	10
5	0.425		-3.36	4	-0.41	22	-0.89	6	0.52	19	-0.20	17	0.37	28
5	5		-3.02	4	-0.12	22	-0.84	4	0.09	20	-1.06	6	0.64	19
6	7		-5.29	5	0.13	20	-1.33	6	1.47	7	0.00	1	0.00	1
6	2.658		-4.58	5	0.71	20	-0.96	5	0.76	8	-2.80	5	2.72	8
6	6		-4.52	5	0.77	20	-0.95	5	0.80	22	-3.04	5	2.90	8
7	2		-0.25	19	1.79	10	-2.21	7	1.41	17	-2.72	18	3.17	7
7	1.650		-0.24	19	1.79	10	-1.77	7	1.77	5	-0.19	28	0.02	16
7	6		-0.25	17	1.79	10	-1.41	19	2.21	5	-2.72	20	3.17	5
8	8		-2.21	28	0.40	18	-0.69	17	1.03	28	0.00	1	0.00	1
8	1.000		-2.00	28	0.58	18	-0.33	17	1.03	28	-0.51	17	1.03	28
8	1.500		-1.89	28	0.67	18	-0.36	29	0.28	7	-0.63	17	1.15	28
8	9		-1.68	28	0.85	18	-0.66	22	0.21	7	-0.68	18	0.83	28

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voor gevel

### STAAFKRACHTEN 2e orde

St.	Kn.	Pos.	NXi/NXj		DZi/DZj		MYi/MYj		Fundamentele combinatie	
			Min BC	Max BC	Min BC	Max BC	Min BC	Max BC		
9	9		-0.21	7	0.66	22	-1.68	28	0.85	18
9	0.500		-0.21	7	0.66	22	-1.24	28	0.65	18
9	1.000		-0.21	7	0.66	22	-1.01	4	0.64	5
9	1.000		-0.21	7	0.66	22	-0.81	4	1.01	5
9	1.333		-0.21	7	0.66	22	-0.72	29	1.12	4
9	1.500		-0.21	7	0.66	22	-0.68	29	1.17	4
9	10		-0.21	5	0.66	22	-0.85	20	1.34	4
10	10		-1.34	4	0.85	20	-0.21	5	0.66	22
10	1.500		-1.66	4	0.58	20	-0.32	6	0.36	29
10	11		-1.87	4	0.40	20	-0.55	6	0.69	19
									0.00	19
									0.00	28

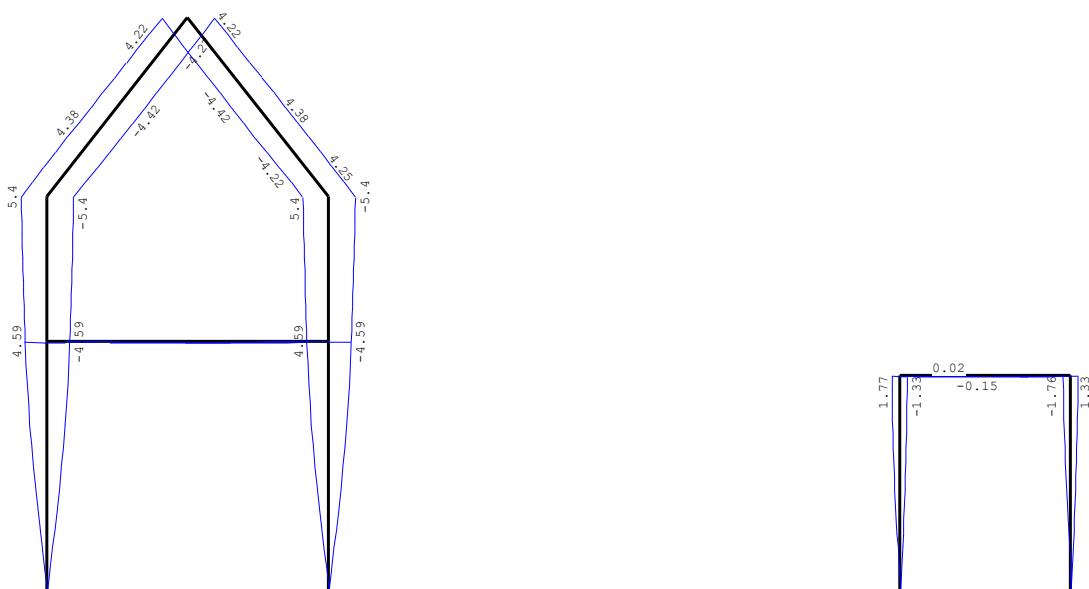
### REACTIES 2e orde

Kn.	2e orde			Fundamentele combinatie		
	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	-1.47	1.31	-0.12	5.29		
7	-1.31	1.47	-0.12	5.29		
8	-0.69	1.03	-0.40	2.21		
11	-0.55	0.69	-0.40	1.87		

### OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES

### VERPLAATSINGEN 2e orde [mm]

### Karakteristieke combinatie



### VERPLAATSINGEN

### 2e orde [mm; rad]

### Karakteristieke combinatie

Kn.	X-verpl.		Z-verpl.		Rotatie	
	Min	Max	Min	Max	Min	Max
1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00214	0.00216
2	-4.59	4.59	-0.02	-0.01	-0.00056	0.00056
3	-5.42	5.36	-0.03	-0.01	-0.00029	0.00031
4	-5.39	5.39	-0.15	-0.03	-0.00016	0.00016
5	-5.36	5.42	-0.03	-0.01	-0.00031	0.00029
6	-4.59	4.59	-0.02	-0.01	-0.00056	0.00056
7	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00216	0.00214
8	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00122	0.00081
9	-1.77	1.33	-0.01	0.00	-0.00014	0.00017
10	-1.76	1.33	-0.01	0.00	-0.00033	0.00014
11	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00090	0.00078

### REACTIES

### 2e orde

### Karakteristieke combinatie

Kn.	2e orde		
	X-min	X-max	Z-min
1	-1.08	0.97	0.73
7	-0.97	1.08	0.73
8	-0.50	0.77	-0.03
11	-0.41	0.50	-0.03

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

#### MATERIAAL

Mat nr.	Profielnaam	Vloeisp. [N/mm <sup>2</sup> ]	Productie methode	Min. drsn. klasse
1	HEA140	235	Gewalst	1
2	HEA120	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. y [kN]	Classif. z zwakke as	
1	2.900	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.900 0.0
2	1.700	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	1.700 0.0
3	2.671	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.671 0.0
4	2.671	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.671 0.0
5	1.700	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	1.700 0.0
6	2.900	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.900 0.0
7	3.300	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	3.300 0.0
8	2.500	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.500 0.0
9	2.000	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.000 0.0
10	2.500	Ongeschoord 2e orde		Geschoord	2.500 0.0

#### KIPSTABILITEIT

Staaf	Plts. aangr.	1 gaffel Kipsteunafstanden		
		[m]	[m]	
1	1.0*h	boven: onder:	2.90 2,9 2.90 2,9	
2	1.0*h	boven: onder:	1.70 1,7 1.70 1,7	
3	1.0*h	boven: onder:	2.67 2,671 2.67 2,671	
4	1.0*h	boven: onder:	2.67 2,671 2.67 2,671	
5	0.0*h	boven: onder:	1.70 1.700 1.70 1.700	
6	0.0*h	boven: onder:	2.90 2.900 2.90 2.900	
7	1.0*h	boven: onder:	3.30 3.300 3.30 3.300	
8	1.0*h	boven: onder:	2.50 2.500 2.50 2.500	
9	1.0*h	boven: onder:	2.00 2.000 2.00 2.000	
10	1.0*h	boven: onder:	2.50 2.500 2.50 2.500	

#### TOETSING SPANNINGEN

Staaf nr.	Mat	BC	Sit	Kl	Plaats	Norm	Artikel	Formule	Hoogste toetsing U.C.	Opm.
									[N/mm <sup>2</sup> ]	
1	1	7	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.086	20
2	1	8	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.61)	0.026	6
3	1	8	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.029	7
4	1	6	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.029	7
5	1	6	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.61)	0.026	6
6	1	5	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.086	20
7	1	5	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.078	18
8	2	28	1	1	Staaf	EN3-1-1	6.3.3	(6.62)	0.050	12
9	2	29	3	1	Einde	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.032	8
10	2	29	3	1	Begin	EN3-1-1	6.2.10	(6.31)	0.032	8

#### TOETSING DOORBUIGING

Staaf	Soort	Mtg	Lengte [m]	Overst I	Zeeg J	$u_{tot}$ [mm]	BC	Sit	u [mm]	Toelaatbaar *1
2	Dak	ss	1.70	N	N	0.0	0.8	34 1 Eind	0.8	-13.6 2*0.004
						-0.8	31 1 Eind	-0.8		
		ss					31 1 Bijk	-0.8	-13.6 2*0.004	
3	Dak	db	2.67	N	N	0.0	0.2	30 4 Eind	0.2	-10.7 0.004
						-0.2	31 1 Eind	-0.2		
		db					31 1 Bijk	-0.2	-10.7 0.004	
7	Vloer	db	3.30	N	N	0.0	-0.2	32 1 Eind	-0.2	±13.2 0.004
							32 1 Bijk	-0.1	±9.9 0.003	
9	Dak	db	2.00	N	N	0.0	-0.1	30 1 Eind	-0.1	-8.0 0.004
							30 1 Bijk	-0.1	-8.0 0.004	

Project..: 7377  
Onderdeel: losse kopgevel voorgevel

#### TOETSING HORIZONTALE VERPLAATSING

Staaf	BC	Sit	Lengte	u_eind	Toelaatbaar
			[m]	[mm]	[mm] [h/]
1	31	1	2.900	-4.6	9.7 300
4	30	1	2.671	0.2	8.9 300
5	32	1	1.700	-0.8	5.7 300
6	33	1	2.900	4.6	9.7 300
8	42	1	2.500	1.8	8.3 300
10	42	1	2.500	1.8	8.3 300

#### TOETSING HOR. VERPLAATSING GLOBAAL

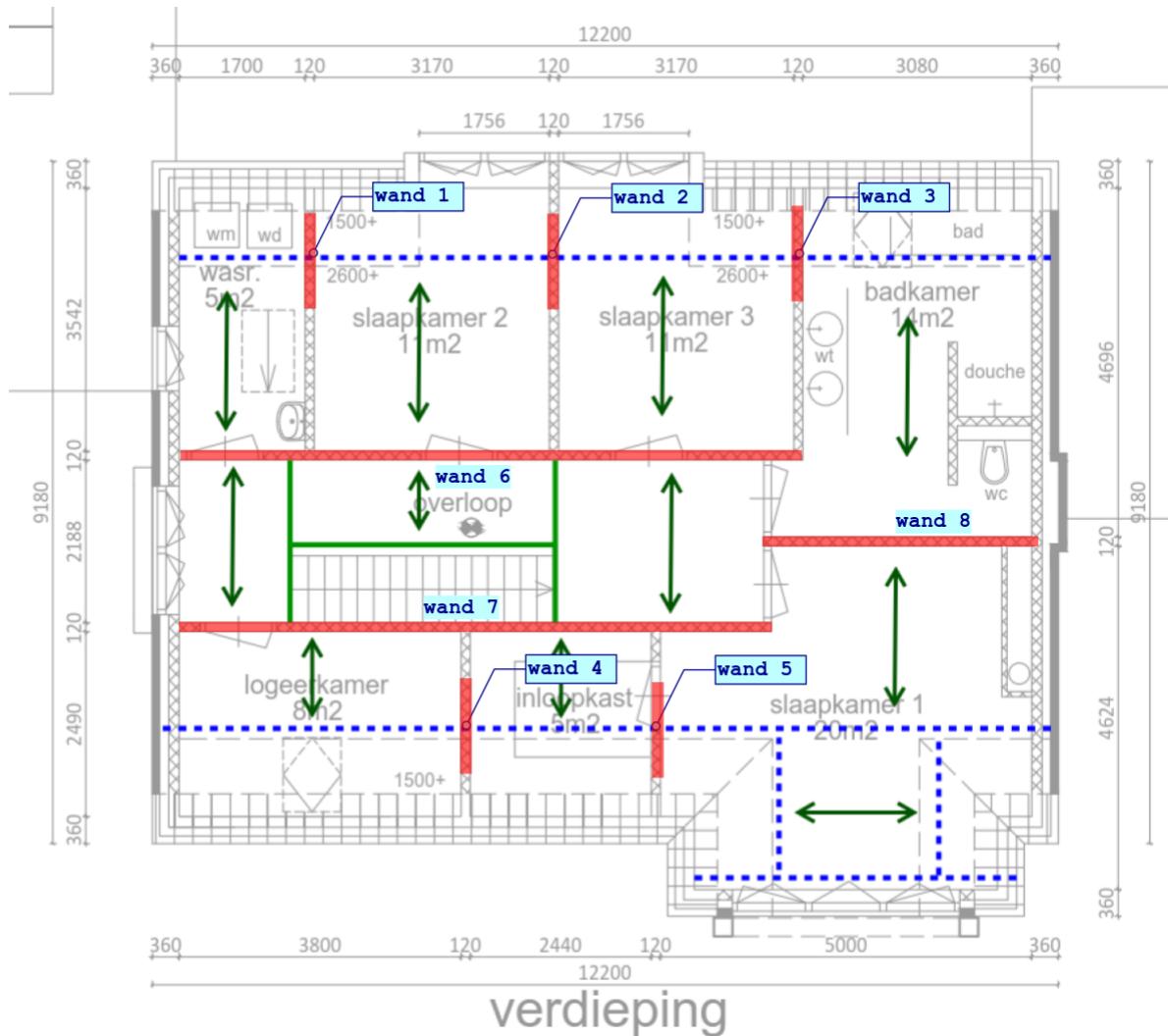
Er is een maximale horizontale verplaatsing van 0.0054 [m] gevonden bij knoop 5 en combinatie 32; belastingsituatie 1, iter:3 (combinatietype 2). Bij een hoogte van 4.600 [m] levert dit h / 848 (toel.: h / 500).

## 7 Betonconstructie

### 7.1 Lijnlasten op vloer 1<sup>e</sup> verdiepingsvloer

De lasten vanuit het dak zijn de lasten berekend bij de doorsnede vermenigvuldigt met het aantal strekkend meter. De lasten uit de kap en de 2<sup>de</sup> verdiepingsvloer zullen door de wande worden gespreid onder een hoek van ca. 30 graden. In de onderstaande afbeelding is de spreiding me rood verder weergegeven.

Het eigen gewicht van de wanden zelf kan over de gehele lengte gelijk worden aangehouden.



Gevolgklasse: **CC1**  
Betrouwbaarheidsklasse: **RC1**  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
(j)a / (n)ee		[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-		[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qext + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	
wand		2,05				3,00	1,00	6,2	0,0	0,0	7,5	6,7	6,7	5,5

wand 1 puntlast

dak	H	n	11,00	1,00	0,0	1,00	2,65	29,2	0,0	0,0	35,4	31,5	31,5	26,2
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	1,40	2,65	1,7	4,4	10,9	7,9	16,6	7,7	1,5
								30,8	4,4	10,9	43,4	48,1	39,2	27,7

BGT karakteristiek 41,8 kN = 16,1 kN/m1 over 2,6m  
qg = 11,9 kN/m1 qq = 4,3 kN/m1 over 2,6

wand 2 puntlast

dak	H	n	11,00	1,00	0,0	1,00	3,23	35,5	0,0	0,0	43,2	38,4	38,4	32,0
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	1,40	3,23	2,0	5,3	13,3	9,7	20,2	9,4	1,8
								37,6	5,3	13,3	52,8	58,6	47,8	33,8

BGT karakteristiek 50,9 kN = 19,6 kN/m1 over 2,6m  
qg = 14,5 kN/m1 qq = 5,2 kN/m1 over 2,6

wand 3 puntlast

dak	H	n	11,00	1,00	0,0	1,00	3,20	35,2	0,0	0,0	42,8	38,1	38,1	31,7
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	1,40	3,20	2,0	5,3	13,2	9,6	20,0	9,3	1,8
								37,2	5,3	13,2	52,4	58,1	47,4	33,5

BGT karakteristiek 50,4 kN = 19,4 kN/m1 over 2,6m  
qg = 14,4 kN/m1 qq = 5,1 kN/m1 over 2,6

wand 4 puntlast

dak	H	n	11,00	1,00	0,0	1,00	3,20	35,2	0,0	0,0	42,8	38,1	38,1	31,7
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	0,70	3,20	1,0	2,6	6,6	4,8	10,0	4,7	0,9
								36,2	2,6	6,6	47,6	48,1	42,7	32,6

BGT karakteristiek 42,8 kN = 16,5 kN/m1 over 2,6m  
qg = 14 kN/m1 qq = 2,6 kN/m1 over 2,6

wand 5 puntlast

dak	H	n	11,00	1,00	0,0	1,00	3,85	42,4	0,0	0,0	51,5	45,8	45,8	38,1
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	0,70	3,85	1,2	3,2	8,0	5,8	12,0	5,6	1,1
dak	H	n	11,00	1,00	0,0	1,10	1,00	12,1	0,0	0,0	14,7	13,1	13,1	10,9
2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	1,10	1,00	0,5	1,3	3,2	2,4	4,9	2,3	0,4
								56,2	4,5	11,2	74,3	75,8	66,8	50,5

BGT karakteristiek 67,4 kN = 26 kN/m1 over 2,6m  
qg = 21,6 kN/m1 qq = 4,4 kN/m1 over 2,6

wand 6 lijnlast

2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	2,45	1,00	1,1	2,9	7,2	5,2	10,9	5,1	1,0
								1,1	2,9	7,2	5,2	10,9	5,1	1,0

BGT karakteristiek 8,3 kN/m1

wand 7 lijnlast

2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	1,80	1,00	0,8	2,1	5,3	3,9	8,0	3,7	0,7
								0,8	2,1	5,3	3,9	8,0	3,7	0,7

BGT karakteristiek 6,1 kN/m1

wand 8 lijnlast

2e verd vloer	A	j	0,45	2,95	0,4	3,20	1,00	1,4	3,8	9,4	6,8	14,3	6,7	1,3
								1,4	3,8	9,4	6,8	14,3	6,7	1,3

BGT karakteristiek 10,9 kN/m1

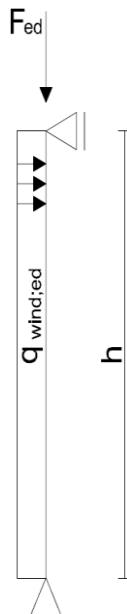
## 8 Steenconstructie

### 8.1 Metselwerk op wind

#### BELASTINGEN EN EIGENSCHAPPEN

##### BELASTINGSGRAAD

$$\alpha_{\text{binnenblad}} = 0,01 \text{ N/mm}^2 < 0,20 \text{ N/mm}^2$$



##### PENANT

##### Buitenblad

$$\begin{aligned} h &= 2700 \text{ mm} \\ b &= 1000 \text{ mm} \\ t &= 0 \text{ mm} \end{aligned}$$

type metselwerk = MW15

$$\begin{aligned} \text{mortel kwaliteit} &= M5 \\ \text{druksterkte} &= 5,22 \text{ N/mm}^2 \\ F_{m;\text{loodrecht};\text{rep}} &= 0,30 \text{ N/mm}^2 \end{aligned}$$

##### Binnenblad

$$\begin{aligned} h &= 2700 \text{ mm} \\ b &= 1000 \text{ mm} \\ t &= 120 \text{ mm} \end{aligned}$$

type metselwerk = PorosoStuc

$$\begin{aligned} \text{mortel kwaliteit} &= \text{lijmwerk} \\ \text{druksterkte} &= 7,85 \text{ N/mm}^2 \\ F_{m;\text{loodrecht};\text{rep}} &= 0,60 \text{ N/mm}^2 \end{aligned}$$

##### Belastingen

$$\begin{aligned} P_{w;\text{ed}} &= 1,00 \\ Q_{wind;k} &= 0,70 \text{ kN/m'} \\ Q_{wind;ed} &= 0,95 \text{ kN/m'} \\ M_{ed} &= 0,86 \text{ kNm} \end{aligned}$$

toeslagfactor meewerkende breedte

veiligheidsklasse

CC 1

$$\gamma_m = 1,35$$

$$N_{\text{buitenblad};\text{ed}} = 0,00 \text{ kN}$$

$$N_{\text{binnenblad};\text{ed}} = 5,39 \text{ kN}$$

$$N_{\text{binnenblad};\text{extra};\text{ed}} = 0,00 \text{ kN}$$

#### OPNEEMBARE BELASTING

$$\gamma_{m1} = 1,5$$

$$\gamma_{m2} = 1$$

$$F_{m;\text{loodrecht};\text{buitenblad};\text{ed}} = 0,200 \text{ N/mm}^2 \quad F_{m;\text{loodrecht};\text{binnenblad};\text{ed}} = 0,400 \text{ N/mm}^2$$

$$M_{u;\text{buitenblad}} = 1/6 \times b \times t^2 (\gamma_m \times F_{m;\text{loodrecht};\text{buitenblad};\text{ed}} + (N_{\text{buitenblad};\text{ed}} / (t \times b))) = 0,000 \text{ kNm}$$

$$M_{u;\text{binnenblad}} = 1/6 \times b \times t^2 (\gamma_m \times F_{m;\text{loodrecht};\text{binnenblad};\text{ed}} + (N_{\text{binnenblad};\text{ed}} / (t \times b))) = 1,068 \text{ kNm}$$

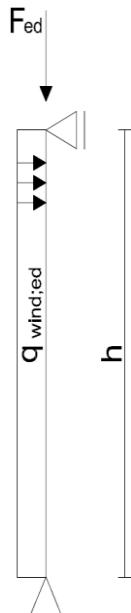
$$M_{u;\text{totaal}} = 1,07 \text{ kNm} > M_{ed} = 0,86 \text{ kNm}$$

AKKOORD

## BELASTINGEN EN EIGENSCHAPPEN

### BELASTINGSGRAAD

$$\alpha_{\text{binnenblad}} = 0,01 \text{ N/mm}^2 < 0,20 \text{ N/mm}^2$$



### PENANT

#### Buitenblad

h = 2700 mm  
b = 1000 mm  
t = 100 mm

type metselwerk = MW15  
mortel kwaliteit = M5  
druksterkte = 5,22 N/mm<sup>2</sup>  
 $F_{m;\text{loodrecht};\text{rep}} = 0,30 \text{ N/mm}^2$

Binnenblad  
h = 2700 mm  
b = 1000 mm  
t = 100 mm

type metselwerk = CS 12  
mortel kwaliteit = lijmwerk  
druksterkte = 6,61 N/mm<sup>2</sup>  
 $F_{m;\text{loodrecht};\text{rep}} = 0,60 \text{ N/mm}^2$

### Belastingen

$P_{w;\text{ed}} = 1,00$   
 $Q_{wind;k} = 0,70 \text{ kN/m}'$   
 $Q_{wind;\text{ed}} = 0,95 \text{ kN/m}'$   
 $M_{\text{ed}} = 0,86 \text{ kNm}$

toeslagfactor meewerkende breedte  
veiligheidsklasse CC 1  
 $\gamma_m = 1,35$

$$N_{\text{buitenblad};\text{ed}} = 4,13 \text{ kN}$$

$$N_{\text{binnenblad};\text{ed}} = 4,50 \text{ kN}$$

$$N_{\text{binnenblad};\text{extra};\text{ed}} = 0,00 \text{ kN}$$

## OPNEEMBARE BELASTING

$$\gamma_{m1} = 1,5$$

$$\gamma_{m2} = 1$$

$$F_{m;\text{loodrecht};\text{buitenblad};\text{ed}} = 0,200 \text{ N/mm}^2 \quad F_{m;\text{loodrecht};\text{binnenblad};\text{ed}} = 0,400 \text{ N/mm}^2$$

$$M_{u;\text{buitenblad}} = 1/6 \times b \times t^2 (\gamma_m \times F_{m;\text{loodrecht};\text{buitenblad};\text{ed}} + (N_{\text{buitenblad};\text{ed}} / (t \times b))) = 0,402 \text{ kNm}$$

$$M_{u;\text{binnenblad}} = 1/6 \times b \times t^2 (\gamma_m \times F_{m;\text{loodrecht};\text{binnenblad};\text{ed}} + (N_{\text{binnenblad};\text{ed}} / (t \times b))) = 0,742 \text{ kNm}$$

$$M_{u;\text{totaal}} = 1,14 \text{ kNm} > M_{\text{ed}} = 0,86 \text{ kNm}$$

**AKKOORD**

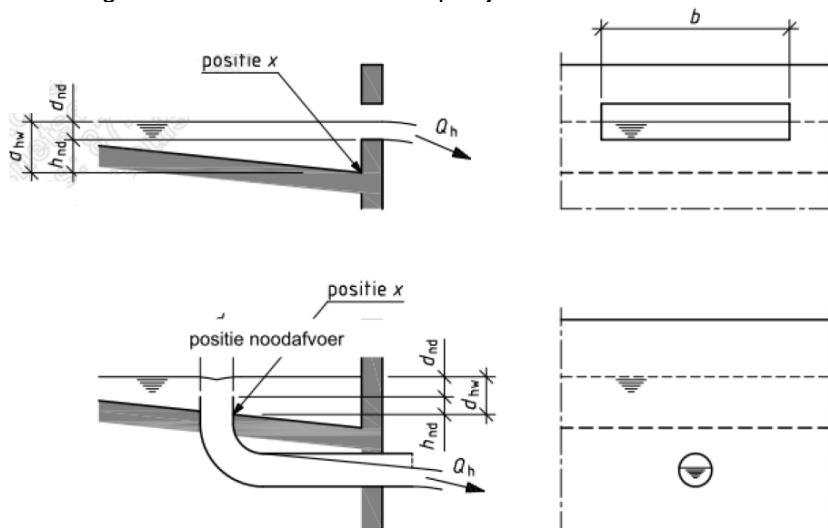
## 9 Noodoverstorten

Wateraccumulatie volgens NEN-EN 1991-1-3 art. 7.2:

### Algemeen:

Om wateraccumulatie te voorkomen zijn twee uitgangspunten belangrijk:

- ⇒ de constructie moet voldoende blijvend afschot houden richting noodafvoeren
- ⇒ er moeten voldoende noodafvoeren aanwezig zijn om het water af te voeren als de reguliere waterafvoeren verstopt zijn.



### Berekening spuwers as :

$$\begin{aligned}
 d_{hw}(x=0) &= \text{maximale waterhoogte ter plaatse van dakrand of de noodafvoer} & = & 350 \text{ mm} \\
 d_{hw}(x=0) &= \text{waterhoogte ter plaatse van dakrand of de noodafvoer} & = & 76,1 \text{ mm} < 350 \text{ mm} \\
 h_{nd} &= d_{hw}(x=0) - d_{nd} & = & 30 \text{ mm} \\
 d_{nd} &= 0,70 \times (Q_h/b)^{2/3} & = & 46,1 \text{ mm} \\
 d_{nd} &\leq h_{noodoverstort} - 30 \text{ mm} & = & 46,1 \text{ mm} < 70 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

volumiek gewicht water  $\gamma_{rep}$  :

10 kN/m<sup>3</sup>

regenintensiteit

0,0500 10<sup>-3</sup> m/s

afvoergebied (lengte x breedte):

5,4x12,5 m

afmetingen spuwers bxh:

200x100 mm

minimaal aantal spuwers:

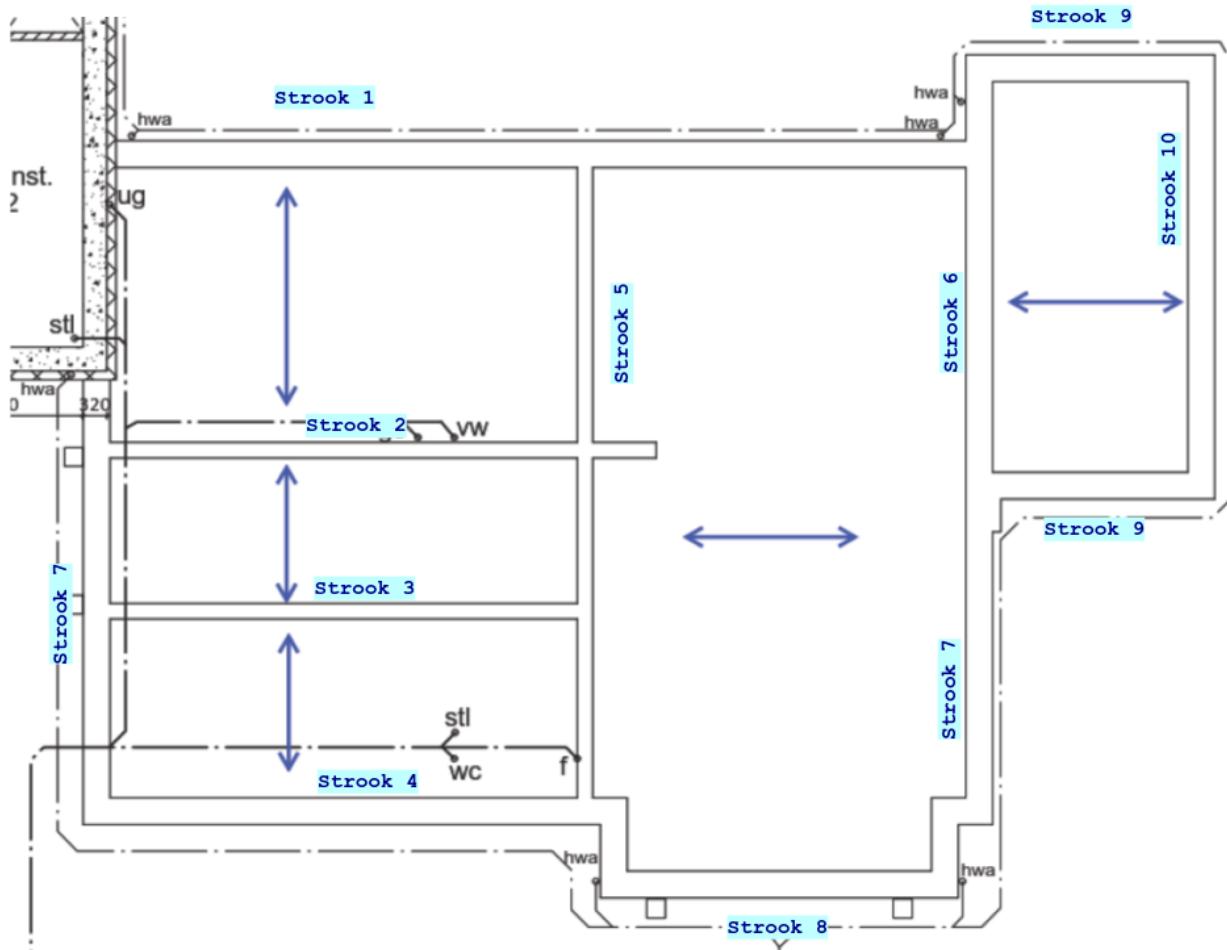
1 stuks

spuwers plaatsen max h.o.h.:

5,4 m

## 10 Gewichtsberekening

### 10.1 Belasting op strook



#### 10.1.1 Strook 1

Gevolgklasse:  
Betrouwbaarheidsklasse  
Eurocode nieuwbouw

CC1

RC1

Naam last	cat.	extrem				breedte	lengte				Gk		Qk		ULS(a)		ULS(b)	
			(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]			kar.	kar.	kar.	1,22 *G + 1,35 *Qnom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G				
dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,00	4,50	5,4	0,0	0,0	6,6	5,8	5,8	4,9				
2e verd vloer	A	n	0,45	1,75	0,4	1,00	4,50	2,0	3,2	3,2	6,7	6,4	6,4	1,8				
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	1,00	2,05	17,6	2,4	6,0	24,7	27,2	22,3	15,9				
bg vloer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	2,05	10,3	2,4	6,0	15,8	19,3	14,4	9,3				
metselwerk			4,05		0,0	1,00	3,80	15,4	0,0	0,0	18,7	16,6	16,6	13,9				
mw onder vloer			4,05		0,0	1,00	0,70	2,8	0,0	0,0	3,4	3,1	3,1	2,6				
strook			5,00		0,0	1,00	1,10	5,5	0,0	0,0	6,7	5,9	5,9	5,0				
								59,1	8,0	15,2	82,6	84,5	74,7	53,2				
grondspanning				$\sigma_{gr} =$		76,8 kN/m <sup>2</sup>		BGT karakteristiek		74,3								

### 10.1.2 Strook 2

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
		(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,00	3,10	3,7	0,0	0,0	4,5	4,0	4,0	3,3
2e verd vloer	A	n	0,45	1,75	0,4	1,00	3,10	1,4	2,2	2,2	4,6	4,4	4,4	1,3
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	1,00	3,10	26,7	3,7	9,1	37,3	41,2	33,8	24,0
bg vloer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	3,10	15,6	3,7	9,1	23,9	29,2	21,8	14,0
metselwerk			3,52		0,0	1,00	3,00	10,6	0,0	0,0	12,8	11,4	11,4	9,5
metselwerk			2,05		0,0	1,00	3,00	6,2	0,0	0,0	7,5	6,7	6,7	5,5
mw onder vloer			3,52		0,0	1,00	0,70	2,5	0,0	0,0	3,0	2,7	2,7	2,2
strook			5,00		0,0	1,00	1,20	6,0	0,0	0,0	7,3	6,5	6,5	5,4
								72,5	9,5	20,5	100,9	106,1	91,3	65,3
grondspanning			$\sigma_{gr} = 88,4 \text{ kN/m}^2$					BGT karakteristiek	93,0					

### 10.1.3 Strook 3

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
		(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,00	2,50	3,0	0,0	0,0	3,6	3,2	3,2	2,7
2e verd vloer	A	n	0,45	1,75	0,4	1,00	2,50	1,1	1,8	1,8	3,7	3,6	3,6	1,0
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	1,00	2,50	21,5	3,0	7,4	30,1	33,2	27,2	19,4
bg vloer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	2,50	12,6	3,0	7,4	19,3	23,6	17,6	11,3
metselwerk			3,52		0,0	1,00	3,00	10,6	0,0	0,0	12,8	11,4	11,4	9,5
metselwerk			2,05		0,0	1,00	3,00	6,2	0,0	0,0	7,5	6,7	6,7	5,5
mw onder vloer			3,52		0,0	1,00	0,70	2,5	0,0	0,0	3,0	2,7	2,7	2,2
strook			5,00		0,0	1,00	1,10	5,5	0,0	0,0	6,7	5,9	5,9	5,0
								62,9	7,7	16,5	86,7	90,3	78,3	56,6
grondspanning			$\sigma_{gr} = 82,1 \text{ kN/m}^2$					BGT karakteristiek	79,4					

### 10.1.4 Strook 4

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
		(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,00	4,50	5,4	0,0	0,0	6,6	5,8	5,8	4,9
2e verd vloer	A	n	0,45	1,75	0,4	1,00	4,50	2,0	3,2	3,2	6,7	6,4	6,4	1,8
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	1,00	1,40	12,0	1,7	4,1	16,9	18,6	15,2	10,8
bg vloer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	1,40	7,0	1,7	4,1	10,8	13,2	9,8	6,3
metselwerk			4,05		0,0	1,00	3,80	15,4	0,0	0,0	18,7	16,6	16,6	13,9
mw onder vloer			4,05		0,0	1,00	0,70	2,8	0,0	0,0	3,4	3,1	3,1	2,6
strook			5,00		0,0	1,00	0,90	4,5	0,0	0,0	5,5	4,9	4,9	4,1
								49,2	6,5	11,4	68,5	68,6	62,0	44,3
grondspanning			$\sigma_{gr} = 76,3 \text{ kN/m}^2$					BGT karakteristiek	60,6					

### 10.1.5 Strook 5

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)	0,9 *G	
			(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]			kar. perm.	kar. mom.	extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom		
dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,00	2,50	3,0	0,0	0,0	3,6	3,2	3,2	2,7
2e verd vloer	A	n	0,45	1,75	0,4	1,00	2,50	1,1	1,8	1,8	3,7	3,6	3,6	1,0
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	1,00	2,50	21,5	3,0	7,4	30,1	33,2	27,2	19,4
bg vloer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	2,50	12,6	3,0	7,4	19,3	23,6	17,6	11,3
metselwerk			3,52		0,0	1,00	3,00	10,6	0,0	0,0	12,8	11,4	11,4	9,5
metselwerk			2,05		0,0	1,00	3,00	6,2	0,0	0,0	7,5	6,7	6,7	5,5
mw onder vloer			3,52		0,0	1,00	0,70	2,5	0,0	0,0	3,0	2,7	2,7	2,2
strook			5,00		0,0	1,00	1,10	5,5	0,0	0,0	6,7	5,9	5,9	5,0
								62,9	7,7	16,5	86,7	90,3	78,3	56,6
grondspanning			$\sigma_{gr} =$		82,1	kN/m <sup>2</sup>		BGT karakteristiek		79,4				

### 10.1.6 Strook 6

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)	0,9 *G	
			(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]			kar. perm.	kar. mom.	extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom		
dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,00	2,50	3,0	0,0	0,0	3,6	3,2	3,2	2,7
2e verd vloer	A	n	0,45	1,75	0,4	1,00	2,50	1,1	1,8	1,8	3,7	3,6	3,6	1,0
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	1,00	2,50	21,5	3,0	7,4	30,1	33,2	27,2	19,4
bg vloer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	2,50	12,6	3,0	7,4	19,3	23,6	17,6	11,3
metselwerk			3,52		0,0	1,00	3,00	10,6	0,0	0,0	12,8	11,4	11,4	9,5
metselwerk			2,05		0,0	1,00	3,00	6,2	0,0	0,0	7,5	6,7	6,7	5,5
dak speelkamer	H	n	7,95	1,00	0,0	1,00	1,65	13,1	0,0	0,0	15,9	14,2	14,2	11,8
bg speelkamer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	1,65	8,3	1,9	4,9	12,7	15,5	11,6	7,5
mw onder vloer			3,52		0,0	1,00	0,70	2,5	0,0	0,0	3,0	2,7	2,7	2,2
strook			5,00		0,0	1,00	1,30	6,5	0,0	0,0	7,9	7,0	7,0	5,9
								85,3	9,6	21,4	116,6	121,1	105,2	76,8
grondspanning			$\sigma_{gr} =$		93,1	kN/m <sup>2</sup>		BGT karakteristiek		106,7				

### 10.1.7 Strook 7

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)	0,9 *G	
			(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]			kar. perm.	kar. mom.	extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom		
dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,00	2,50	3,0	0,0	0,0	3,6	3,2	3,2	2,7
2e verd vloer	A	n	0,45	1,75	0,4	1,00	2,50	1,1	1,8	1,8	3,7	3,6	3,6	1,0
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	1,00	2,50	21,5	3,0	7,4	30,1	33,2	27,2	19,4
bg vloer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	2,50	12,6	3,0	7,4	19,3	23,6	17,6	11,3
metselwerk			3,52		0,0	1,00	3,00	10,6	0,0	0,0	12,8	11,4	11,4	9,5
metselwerk			2,05		0,0	1,00	3,00	6,2	0,0	0,0	7,5	6,7	6,7	5,5
mw onder vloer			3,52		0,0	1,00	0,70	2,5	0,0	0,0	3,0	2,7	2,7	2,2
strook			5,00		0,0	1,00	1,10	5,5	0,0	0,0	6,7	5,9	5,9	5,0
								62,9	7,7	16,5	86,7	90,3	78,3	56,6
grondspanning			$\sigma_{gr} =$		82,1	kN/m <sup>2</sup>		BGT karakteristiek		79,4				

### 10.1.8 Strook 8

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
		(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
dak	H	n	1,20	1,00	0,0	1,00	4,50	5,4	0,0	0,0	6,6	5,8	5,8	4,9
2e verd vloer	A	n	0,45	1,75	0,4	1,00	4,50	2,0	3,2	3,2	6,7	6,4	6,4	1,8
1e verd vloer	A	j	8,60	2,95	0,4	1,00	1,40	12,0	1,7	4,1	16,9	18,6	15,2	10,8
bg vloer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	1,40	7,0	1,7	4,1	10,8	13,2	9,8	6,3
metselwerk			4,05		0,0	1,00	7,30	29,6	0,0	0,0	35,9	32,0	32,0	26,6
mw onder vloer			4,05		0,0	1,00	0,70	2,8	0,0	0,0	3,4	3,1	3,1	2,6
strook			5,00		0,0	1,00	1,10	5,5	0,0	0,0	6,7	5,9	5,9	5,0
								64,4	6,5	11,4	87,0	85,1	78,4	58,0
grondspanning			$\sigma_{gr} = 79,1 \text{ kN/m}^2$					BGT karakteristiek	75,8					

### 10.1.9 Strook 9

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
		(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
metselwerk			2,55	0,0		1,00	3,00	7,7	0,0	0,0	9,3	8,3	8,3	6,9
dak speelkame	H	n	7,95	1,00	0,0	1,00	0,60	4,8	0,0	0,0	5,8	5,2	5,2	4,3
bg speelkamer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	0,60	3,0	0,7	1,8	4,6	5,7	4,2	2,7
mw onder vloer			3,52		0,0	1,00	0,70	2,5	0,0	0,0	3,0	2,7	2,7	2,2
strook			5,00		0,0	1,00	0,60	3,0	0,0	0,0	3,6	3,2	3,2	2,7
								20,9	0,7	1,8	26,4	25,0	23,6	18,8
grondspanning			$\sigma_{gr} = 43,9 \text{ kN/m}^2$					BGT karakteristiek	22,7					

### 10.1.10 Strook 10

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
		(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
metselwerk			2,55	0,0		1,00	3,00	7,7	0,0	0,0	9,3	8,3	8,3	6,9
dak speelkame	H	n	7,95	1,00	0,0	1,00	1,65	13,1	0,0	0,0	15,9	14,2	14,2	11,8
bg speelkamer	A	j	5,03	2,95	0,4	1,00	1,65	8,3	1,9	4,9	12,7	15,5	11,6	7,5
mw onder vloer			3,52		0,0	1,00	0,70	2,5	0,0	0,0	3,0	2,7	2,7	2,2
strook			5,00		0,0	1,00	0,70	3,5	0,0	0,0	4,3	3,8	3,8	3,2
								35,0	1,9	4,9	45,2	44,5	40,5	31,5
grondspanning			$\sigma_{gr} = 64,6 \text{ kN/m}^2$					BGT karakteristiek	39,9					

## **Wapening funderingsstrook**

versie : 2016-09

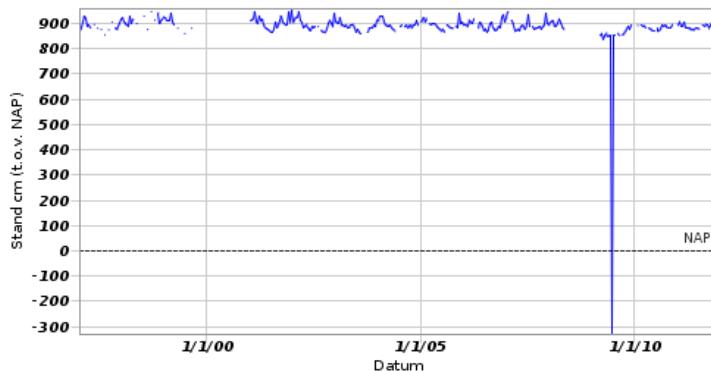
Uitgangswaarde:			strook 6		
b	=	1300 mm	i.h.w.g.		qed
h	=	200 mm	geen controle op dekking		
L <sub>tbv wap</sub>	=	1000 mm	plaat		200
$\frac{1}{2} b - h$	=	450 mm	Gronddekking strook =	0,20 m	1300
De fundering is beschouwd als een stijve strook					
levensduur	3	=	50 jaar	CC1 RC1	categorie C
Belasting	q <sub>ed</sub>	=	121,10 kN/m	q <sub>k</sub> = 106,70 kN/m	
	V <sub>ed</sub>	=	41,92 kN	M <sub>ed,plaat</sub> = 19,68 kNm/m	
	$\sigma_{qr,ed}$	=	93,15 kN/m <sup>2</sup>	$\sigma_{qr,korrel}$ = 100,89 kN/m <sup>2</sup>	Grondspanning akkoord
beton	=	C20/25	Milieukl = XC2	.	$\omega_{max}$ = 0,3 mm
f <sub>yk</sub>	=	500 N/mm <sup>2</sup>	f <sub>ctd</sub> = 1,03 N/mm <sup>2</sup>	f <sub>ctm</sub> = 2,21 N/mm <sup>2</sup>	
C <sub>toegepast</sub>	=	35 mm	f <sub>ck</sub> = 20,0 N/mm <sup>2</sup>	f <sub>cd</sub> = 13,3 N/mm <sup>2</sup>	
zijdekking	=	35 mm	c <sub>nom</sub> werkvlak	35 mm	f <sub>yk</sub> = 435 N/mm <sup>2</sup>
d <sub>eff</sub>	=	161 mm	d <sub>q</sub> korrel = 32,5 mm	grindbeton	
Hoofdw ap.	Ø	8	-	150	A <sub>s,hw</sub> = 335 mm <sup>2</sup>
bijlegw ap.	Ø	0	-	0	A <sub>s,bijl</sub> = 0 mm <sup>3</sup>
	Ø	8	-	150	A <sub>s,prov</sub> = 335 mm <sup>2</sup>
Dwarskrachtccontrole:					
V <sub>Ed</sub>	=	0,26 N/mm <sup>2</sup>	V <sub>Rd,cmin</sub> = 0,44 N/mm <sup>2</sup>	k = 2,000	
V <sub>Rd,c</sub>	=	0,44 N/mm <sup>2</sup>	V <sub>Rd,c</sub> = 0,39 N/mm <sup>2</sup>	v <sub>1</sub> = 0,55	Geen beugels of zakstaven nodig
Momentcontrole (wapening):					
MRd	=	As*f <sub>yd</sub> *(d-β*x)	= 22,6 kNm		
A <sub>sben</sub>	=	$\frac{M_{Ed}}{f_{yd}(d-\beta*x)}$	= 289,8 mm <sup>2</sup>	α = 0,75	
A <sub>stoegepast</sub>	=		= 335 mm <sup>2</sup>	β = 0,39	
M <sub>Rd</sub>	>	M <sub>Ed</sub>	22,6 > 19,68		
$\rho_{min} < \rho < \rho_{max}$	=	0,13 < 0,208	< 1,030		Wapening Voldoet
Duurzaamheidscontrole (scheurwijdte):					
$\sigma_{s,qp}$	=	(q <sub>k</sub> /q <sub>Ed</sub> )*(A <sub>s,req</sub> /A <sub>s,prov</sub> )*f <sub>yd</sub>	= 332 N/mm <sup>2</sup>	hoge aanhechting	
S <sub>rmax</sub>	=	150 mm		buiging	
stortsleuf	=	50 mm		lange duur	
Volgens berekening			Volgens tabellen		
W k toelaatbaar	=	0,3 mm	$\emptyset_{s,max}^*$ = 9,4 mm >	8 mm	Voldoet
W k optredend	=	0,37 mm > 0,3 mm	Voldoe s <sub>max</sub> = 85,6 mm <	150 mm	Voldoet Niet
Scheurwijdte Voldoet					

## 11 Kelder

### 11.1 Gws

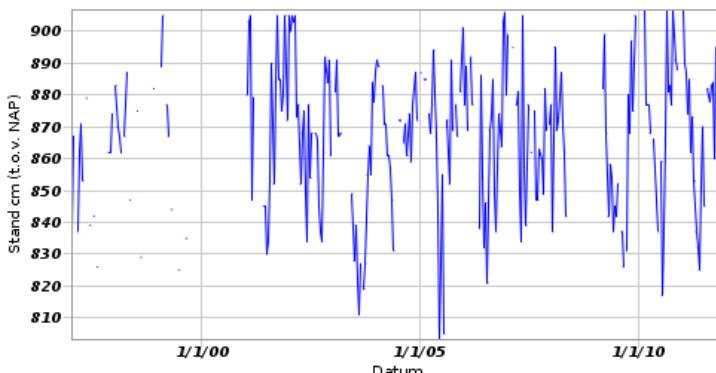
#### Grondwaterstanden

Identificatie: B32G1106  
Identificatie buis: B32G1106001  
Coördinaten: 169134, 460349 (RD)  
Maaiveld: 9.96 m t.o.v. NAP



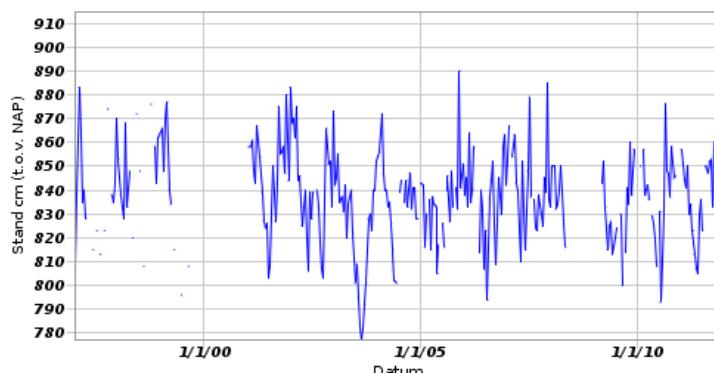
#### Grondwaterstanden

Identificatie: B32G1102  
Identificatie buis: B32G1102001  
Coördinaten: 168487, 459803 (RD)  
Maaiveld: 9.1 m t.o.v. NAP



#### Grondwaterstanden

Identificatie: B32G1101  
Identificatie buis: B32G1101001  
Coördinaten: 168216, 459921 (RD)  
Maaiveld: 8.85 m t.o.v. NAP



## 11.2 Bovenbelasting naast de wand

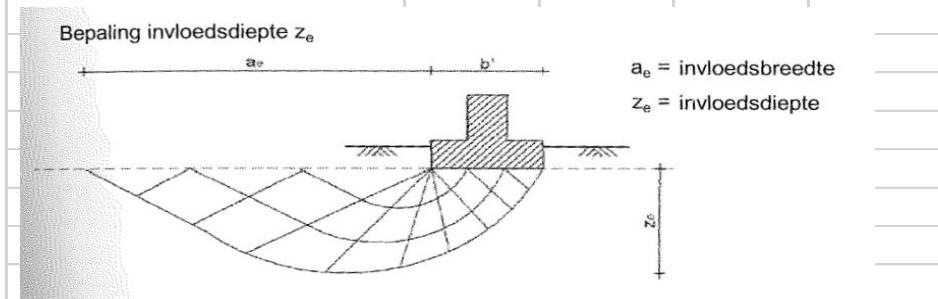
Op ca. 3.5 m naast de wand bevindt zich het gebouw van de buren.

In het bouwplan zal er in de ruimte tussen de kelder en de buren geen verkeer rijden.

Op basis van de sondering en de boringen wordt uitgegaan dat de grond uit zand bestaat.

### Inschatting invloed door naastliggend pand:

hoek van inwendige wrijving	30 graden	
ae / b'	4,29 (tabel)	
b'	0,8 m (inschatting)	
ae	3,432 m	
ze / b	1,59 (tabel)	
b	1,272 m	



Uit de berekening volgt dat de invloed van het naastliggende gebouw minimaal is.

## 11.3 Opdrijven

Bronbemaling gedurende hele bouwperiode.

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

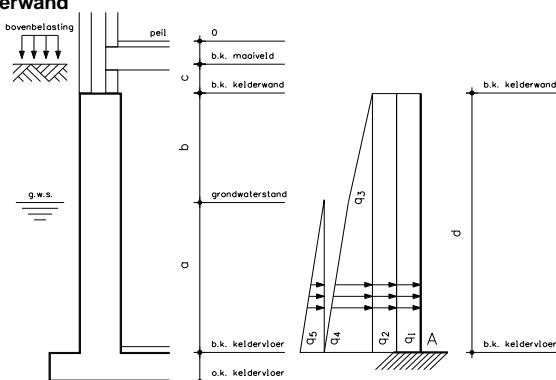
BELASTING BOVENBOUW														
Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
(j)a / (n)ee			[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-	[m]	[m] / [m <sup>2</sup> ]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
dak	H	n	7,95	1,00	0,0	12,50	5,32	528,7	0,1	0,1	642,4	571,8	571,8	475,8
wanden			4,22	0,0		30,32	2,80	358,3	0,0	0,0	435,3	387,4	387,4	322,4
bg vloer	A	j	7,25	1,00	0,4	12,50	5,32	482,1	26,6	66,5	621,7	611,1	557,3	433,9
wanden			7,50	0,0		35,60	2,60	694,2	0,0	0,0	843,5	750,7	750,7	624,8
kelder			10,00	0,0		12,50	5,32	665,0	0,0	0,0	808,0	719,1	719,1	598,5
								2728,3	26,7	66,6	3350,8	3040,1	2986,2	2455,4
								BGT karakteristiek			2794,8			

BELASTING GRONDWATER														
Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	hoogte	opp	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
(j)a / (n)ee			[kN/m <sup>3</sup> ]	[kN/m <sup>3</sup> ]	-	[m]	[m <sup>2</sup> ]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qextr + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
grondwater			10,00			3,20	66,50	2128,0			2585,5	2301,1	2301,1	1915,2
								2128,0	0,0	0,0	2585,5	2301,1	2301,1	1915,2
								BGT karakteristiek			2128,0			

VEILIGHED =	1,282	>	1,00
-------------	-------	---	------

## 11.4 Belasting op kelder t.g.v. grond(water)

### Kelderwand



### Geometrie

dikte kelderwand	300 mm
dikte keldervloer	300 mm
breedte nok	250 mm
b.k. kelderwand	0,00 m peil
o.k. kelderwand	-3,20 m peil
niveau maaiveld	0,00 m peil
grondwaterstand (g.w.s.)	0,00 m peil
a = o.k. kelderwand - hoogste g.w.s.	= 3,20 m
b = b.k. kelderwand - hoogste g.w.s.	= 0,00 m
c = b.k. maaiveld - b.k. kelderwand	= 0,00 m
d = hoogte kelderwand	= 3,20 m

### Materiaalgegevens grond

volumieke massa grond droog       $\gamma_{droog} = 18 \text{ kN/m}^3$   
 volumieke massa grond nat       $\gamma_{nat} = 20 \text{ kN/m}^3$   
 neutrale korrelspanning       $\lambda_n = 0,5$

### Materiaalgegevens grondwater

volumieke massa grondwater       $\gamma_w = 10 \text{ kN/m}^3$

### Belasting

bovenbelasting naast wand       $P_{rep.} = 2 \text{ kN/m}^2$

$q_1 = \sigma_{kh} = \text{tgv bovenbelasting}$	=	$q_{rep.}$ $1,0 \text{ kN/m}^2$
$q_2 = \sigma_{kh} = \text{tgv gronddruk}$	=	$0,0 \text{ kN/m}^2$
$q_3 = \sigma_{kh} = \text{tgv gronddruk}$	=	$0,0 \text{ kN/m}^2$
$q_4 = \sigma_{gv} = \text{tgv grond- + waterdruk}$	=	$64,0 \text{ kN/m}^2$
$\sigma_{kv} = \text{tgv gronddruk}$	=	$32,0 \text{ kN/m}^2$
$\sigma_{kh} = \text{tgv gronddruk}$	=	$16,0 \text{ kN/m}^2$
$q_5 = \sigma_w = \text{tgv grondwater}$	=	$32,0 \text{ kN/m}^2$
$q_6 = \sigma_w = \text{tgv gw onder keldervloer}$	=	$35,50 \text{ kN/m}^2$

## 11.5 Keldervloer

Gevolgklasse: CC1  
Betrouwbaarheidsklasse RC1  
Eurocode nieuwbouw

BELASTING BOVENBOUW														
Naam last	cat.	extreem	Gk	Qk	$\psi_o$	breedte	lengte	Gk	Qk	Qk	ULS(a)	ULS(b)		
(j)a / (n)ee	[kN/m <sup>2</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	-			[m]	[m] / [m <sup>2</sup> ]	kar. perm.	kar. mom.	kar. extr. + mom	1,22 *G + 1,35 *Qmom	1,08 *G + 1,35 *Qext + mom	1,08 *G + 1,35 *Qmom	0,9 *G
dak	H	n	7,95	1,00	0,0	1,00	5,32	42,3	0,0	0,0	51,4	45,7	45,7	38,1
wanden			4,22		0,0	1,00	2,80	11,8	0,0	0,0	14,4	12,8	12,8	10,6
								54,1	0,0	0,0	65,8	58,5	58,5	48,7
								BGT karakteristiek		54,1				

vloer

bg vloer	A	j	7,25	2,95	0,4	1,00	1,00	7,3	1,2	3,0	10,4	11,8	9,4	6,5
bg vloer	A	j	7,25	2,95	0,4	1,00	2,65	19,2	3,1	7,8	27,6	31,3	25,0	17,3
keldervloer	A	j	10,00	2,95	0,4	1,00	2,65	26,5	3,1	7,8	36,4	39,2	32,9	23,9

## 12 Fundering op staal

### 12.1 Uitgangspunten

- Veldrapport Hoogveld Sonderingen d.d. 03-01-2019; opdr.nr. HA-162741
- Sondering 1 t/m 3
- Bovenkant stroken 0,80m – mv
- Bovenkant poeren 0,80m – mv
- Aanlegniveau 1,00m - mv
- Grondwaterstand: 0.00 m -MV

### 12.2 Controle toelaatbare gronddruk en werkwijze grondverbetering

#### *Controle toelaatbare gronddruk*

De toelaatbare gronddruk dient gecontroleerd te worden middels handsonderingen waarbij de sondeerwaarde op 0,2 m diepte  $\geq 2,0$  MPa en op 0,4 m diepte  $\geq 4,0$  MPa moet zijn  
eventuele minder draagkrachtige lagen onder het gemiddelde ontgravingsniveau moeten verwijderd worden.

De grondwaterstand dient verlaagd te worden tot minimaal 0,5 m onder het ontgravingsniveau. Vervolgens de bouwput aanvullen met schoon zand, in lagen van 30 cm elk. Deze lagen afzonderlijk aftrillen tot een sondeerwaarde van  $qc \geq 3,0$  MPa op 0,3 m diepte.

#### *Werkwijze grondverbetering*

1. De ontgraving voor de grondverbetering weer aanvullen met schoon zand in lagen van 300mm dikte, waarbij iedere laag verdicht dient te worden met een mechanische trilplaat met een slaggewicht van 500kg. Dit aantrillen dient te geschieden in 4 gangen per laag, welke om en om haaks op elkaar moeten worden uitgevoerd.
2. De aanvulling in den droge uitvoeren; zo nodig de grondwaterstand verlagen tot 500mm onder het ontgravingsniveau.
3. Het zandpakket onder de funderingsstroken dient een oplopende sondeerwaarde te hebben van 10 kgf/cm<sup>2</sup> per 10 cm diepte (1 N/mm<sup>2</sup> per 100mm diepte) dus bijvoorbeeld: 25 kgf/cm<sup>2</sup> op 25 cm en 40 kgf/cm<sup>2</sup> op 40 cm diepte.
4. Indien geen grondverbetering wordt toegepast, de bouwput natrillen zodat aan bovenstaande eis wordt voldaan.
5. Door het lostrillen van de bovenkant van het zandpakket dient ter plaatse van de funderingsstroken het losse zand verwijderd te worden. Daarom de grondverbetering 30mm hoger aanbrengen aangegeven.
6. Het zandniveau aanvullen tot bovenkant funderingsstrook of tot minimale gronddekking is bereikt.

### 12.3 Werkwijze

Uit de aangeleverde sonderingen wordt een grondprofiel geschematiseerd, waarbij de conusweerstanden  $q_c$  als representatieve grondeigenschap zijn gehanteerd. Met behulp van Tabel 1 uit NEN 6740 wordt aan de hand van  $q_c$  de grondsoort aangenomen.

## 12.4 Bepaling draagkracht

### Uitgangspunten

zand; schoon; los

$$j'_k = 30,0^\circ \quad 'gem;d = 26,7^\circ$$

Fundering op zand of grondverbetering

$$g'_{e,d} = 8,1 \text{ kN/m}^3$$

Maximale grondwaterstand = onderkant fundering

$$g_{kar} = 17,0 \text{ kN/m}^3$$

### Bepaling draagkracht, gedraineerde toestand

$$R / A' = (c' \cdot N_c \cdot b_{c-sc} \cdot i_c) + (q' \cdot N_q \cdot s_q \cdot b_q \cdot i_q) + (0,5 \cdot g' \cdot B \cdot N_g \cdot b_g \cdot s_g \cdot i_g)$$

### Draagkrachtfactoren

$$N_c = (N_q - 1) \cdot \cot(F') =$$

23,3 voor invloed van de cohesie

$$N_q = e^{(v_{tan}(F') / (\tan(45^\circ + 0,5 \cdot F')))^2} =$$

12,7 voor invloed van de gronddekking

$$N_g = 2 \cdot (N_q - 1) \cdot \tan(F') =$$

11,8 voor invloed van het effectieve volumieke gewicht van de grond onder het funderingsoppervlak

### Reductie- en vormfactoren

algemeen

$i_c = 1,00$  belasting grijpt loodrecht aan op de fundering

$$i_q = 1,00 \quad i_g = 1,00$$

$s_c = 1,09$  geen invloed van de cohesie

strokenfundering

$$s_q = 1,00 \quad s_g = 1,00$$

vierkante poeren

$$s_q = 1,45 \quad s_g = 0,70$$

rechthoekige poeren

$$s_q = 1 + (B/L) \cdot \sin(F') \quad s_g = 1 - 0,3 \cdot (B/L)$$

### Bepaling $s'_{max;d}$

$$(c'_{e,d} \cdot N_c \cdot s_c \cdot i_c)$$

de positieve invloed van de cohesie is niet meegenomen

$$(s'_{v;z;o;d} \cdot N_q \cdot s_q \cdot i_q) \quad (P \cdot s'_{v;z;o;d} = g_{f,g} \cdot d_i \cdot g_{kar} = 0,9 \cdot d_i \cdot g_{kar})$$

$$\text{stroken} \quad 194,6 \cdot d_i \text{ kN/m}^2$$

$$\text{stroken } (d_i = 0,20) \quad 38,9 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{stroken } (d_i = 0,60) \quad 116,8 \text{ kN/m}^2$$

$$(0,5 \cdot g'_{e,d} \cdot B_{ef} \cdot N_g \cdot s_g \cdot i_g) \quad \text{vierkante poeren} \quad 298,6 \cdot d_i \text{ kN/m}^2$$

$$\text{stroken} \quad 47,7 \cdot B_{ef} \text{ kN/m}^2 \quad \text{vierkante poeren } (d_i = 0,20) \quad 56,4 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{stroken} \quad 47,7 \cdot B_{ef} \text{ kN/m}^2 \quad \text{vierkante poeren } (d_i = 0,60) \quad 169,2 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{rechthoekige poeren} \quad 33,4 \cdot B_{ef} \text{ kN/m}^2$$

$$\text{rechthoekige poeren} \quad 47,7 \cdot s_g \cdot B_{ef} \text{ kN/m}^2$$

breedte $B_{ef}$ (m)	Stroken $R_{sd}$ (kN/m <sup>1</sup> )				
	grondekking $d_i$ (m)	0,00	0,20	0,30	1,00
0,50	11,9	31,4	41,1	109,2	
0,60	17,2	40,5	52,2	133,9	
0,70	23,4	50,6	64,2	159,6	
0,80	30,5	61,6	77,2	186,2	
0,90	38,6	73,6	91,2	213,8	
1,00	47,7	86,6	106,1	242,3	
1,10	57,7	100,5	121,9	271,8	
1,20	68,6	115,4	138,7	302,2	
1,30	80,6	131,2	156,5	333,6	
2,00	190,7	268,5	307,4	579,9	

breedte $B_{ef}$ (m)	lengte $L_{ef}$ (m)	Poeren $R_{sd}$ (kN)				
		grondekking $d_i$ (m)	0,00	0,20	0,30	1,00
0,50	0,50		4,2	18,3	25,3	74,7
0,60	0,60		7,2	27,5	37,7	108,7
0,70	0,70		11,4	39,1	52,9	149,6
0,80	0,80		17,1	53,2	71,2	197,5
0,90	0,90		24,3	70,0	92,8	252,7
1,00	1,00		33,4	89,8	118,0	315,3
1,20	1,20		57,7	138,9	179,5	57,7
1,50	1,50		112,6	239,5	302,9	747,0
1,75	1,75		178,8	351,5	437,9	1042,4
2,00	2,00		266,9	492,5	605,3	1394,8

De gronddekking aan alle zijden van de fundering onverminderd toepassen over 5 ·  $B_{ef}$

## Bijlage I: Toetsingsprotocol stukken tijdens UITVOERINGSFASE

### Controle ronden

Uitgangspunt is dat de controle van Snetselaar in twee rondes plaatsvindt. Het aanbieden en retourneren van de stukken vindt alleen digitaal plaats in pdf-formaat.

#### 1e controlesronde

Bij de eerste controle worden de stukken gecontroleerd op constructieve uitgangspunten en onderlinge samenhang. Snetselaar controleert geen maatvoering, vorm, esthetische aspecten en hoeveelheden.

#### 2e controlesronde

De tweede controle behelst uitsluitend de juiste verwerking van opmerkingen van Snetselaar en nader verstrekte gegevens bij de eerste controle.

### Kosten van meer dan 2 controlesrondes

Indien meer dan twee controles nodig zijn vanwege onvolkomenheden, onvolledigheid en/of onvoldoende verwerking van verstrekte gegevens, zal de aannemer hiervan op de hoogte worden gesteld. Dan zullen de kosten van deze extra controlewerkzaamheden na prijsopgave en schriftelijke goedkeuring bij de aannemer in rekening worden gebracht.

### Verwerkingstijd controles

Voor de controle door Snetselaar van door de aannemer verstrekte tekeningen en berekeningen moet een verwerkingstijd van 5 werkdagen worden aangehouden. De controletijd kan in overleg met Snetselaar worden gereduceerd. Dit moet explicet worden overeengekomen en kan slechts op basis van een gegevensverstrekkschema waarin te controleren documenten in documentensets van geschikte omvang zijn gedoseerd.

### Indienen definitieve stukken gemeente

Aangeleverde definitieve stukken worden door Snetselaar aangeleverd aan de gemachtigde partij, die het vervolgens indient bij het digitale loket van Bouw- en Woningtoezicht.

## Bijlage II: Demarcatielijst advieswerkzaamheden UITVOERINGSFASE

X = wordt indien constructie van toepassing verzorgd door of in opdracht van

c = controle indien constructie van toepassing volgens hoofdopdracht Snetselaar

	Snetselaar	Aannemer
<b>Algemeen</b>		
Berekening en tekening alternatieven of ontwerpwijzigingen		X
Hulpconstructies bouwfase zoals bijvoorbeeld: onderstempelingen, bekistingsconstructies, schoren, kraanfundaties, kerende constructies, e.d.		X
Advies met betrekking tot oplossen bouwfouten		X
<b>Fundering</b>		
Tekening en berekening paalwapening	c	X
Paalfwijkingen beoordelen	X	
Berekening en tekening maatregelen bij te grote paalfwijkingen		X
Verwerken consequenties obstakels in de ondergrond		X
Beoordeling heikalender	X	
Advies maatregelen bij afwijkende kalenderwaarden		X
Controle akoestische rapportage palen	X	
Advies maatregelen bij afwijkende akoestische resultaten		X
<b>In het werk gestort beton</b>		
Beoordeling gecoördineerde sparingstekeningen / leidingdoorvoeren fundering	X	
Advies benodigde maatregelen bij sparingen		X
Tekeningen wandwapening niet zijnde kelderwanden of keerwanden	c	X
<b>Prefab beton</b>		
Overzichtstekening elementindeling en vormtekeningen elementen	c	X
Berekening en tekening wapening druklaag kanaalplaten indien niet op constructietekeningen vermeld.	c	X
Wapeningstekeningen en wapeningsberekeningen incl. leidingverloop en sparingen (bij breedplaatvloeren inclusief geïntegreerde betonbalken)	c	X
Aansluitingen dezelfde prefab onderdelen onderling en op fundering	c	X
Aansluitingen prefab onderdelen aan overige constructiedelen	c	X
Controle berekeningen en tekeningen op constructieve uitgangspunten	X	
Controle berekeningen en tekeningen op constructieve samenhang met andere constructiedelen	X	
<b>Staalconstructie</b>		
Werkplaatsstekeningen (Snetselaar controleert alleen overzichtstekeningen)	c	X
Berekeningen en tekeningen belangrijke verbindingssdetails incl. ankers- en voetplaten	c	X
Berekeningen en tekeningen stalen dakplaten en/of stalen gevelbekleding	c	X
<b>Houtconstructies</b>		
Werktekeningen (Snetselaar controleert alleen overzichtstekeningen)	c	X
Berekeningen en tekeningen belangrijke verbindingssdetails incl. ankers	c	X
Werktekeningen prefab dakplaten/kapconstructies met plaatindeling en detaillering + berekening	c	X
Berekening en tekeningen HSB-wanden of gevelelementen	c	X
<b>Steenconstructies</b>		
Uitwerking dragende wanden	c	X
Dilatatieadvies gevelmetselwerk (Snetselaar controleert alleen bouwtechnische dilataties)	c	X
<b>Bouwkundige constructies</b>		
Advies niet dragende binnenvanden		X
Advies niet dragende binnenspouwbladen		X
Advies buitenspouwbladen, gevelbekledingen en geveldichtingen		X
Advies lateien boven sparingen die uitsluitend bovenliggend metselwerk dragen		X
Berekening en tekening metselwerkopvangconstructies / geveldragers	c	X
Advies puien, kozijnen, deuren en ramen inclusief het bijbehorende glas		X
Berekening en tekening stalen trappen en roostervloeren met bijbehorende bordessen	c	X
Berekening en tekening stalen borstweringsteunen, balustrades en hekwerken	c	X
Advies betonnen afdekbanden, waterslagen, raamdorpels etc.		X
Advies brandwerende voorzieningen		X
Adviezen overige bouwkundige constructies		X

### Bijlage III: Technische bladen

Technische bladen:

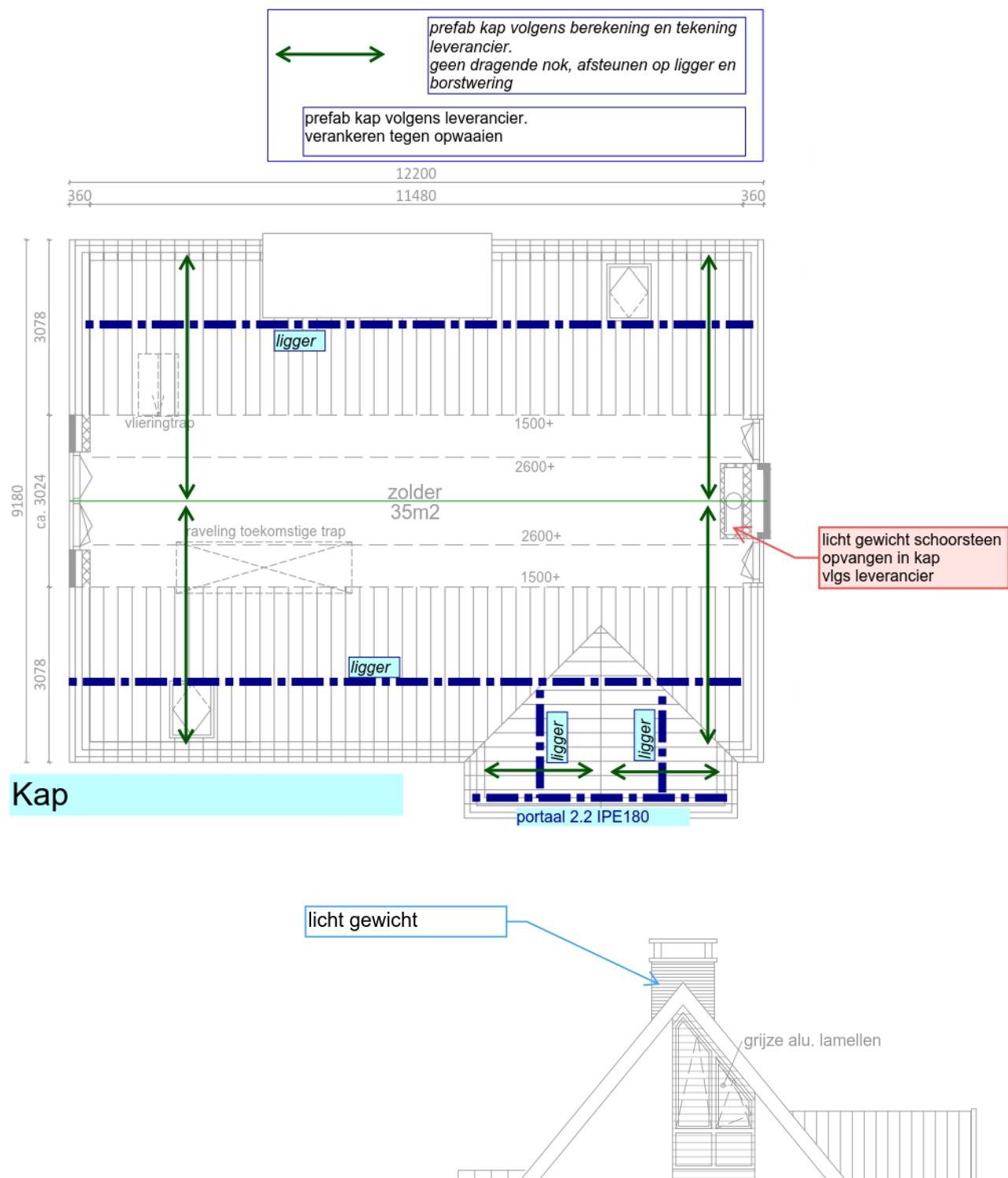
Kapplan

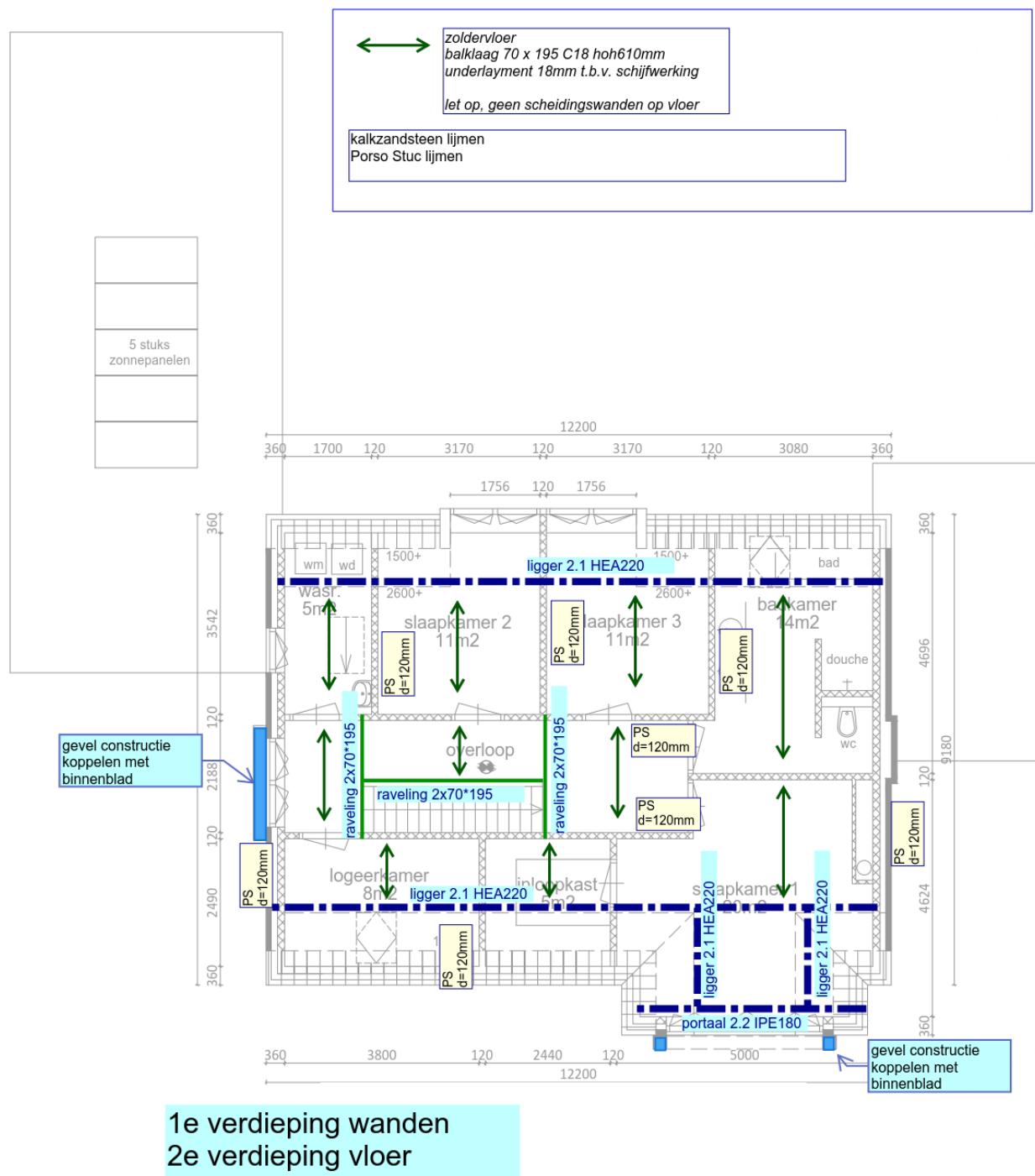
2<sup>e</sup> verdiepingsvloer

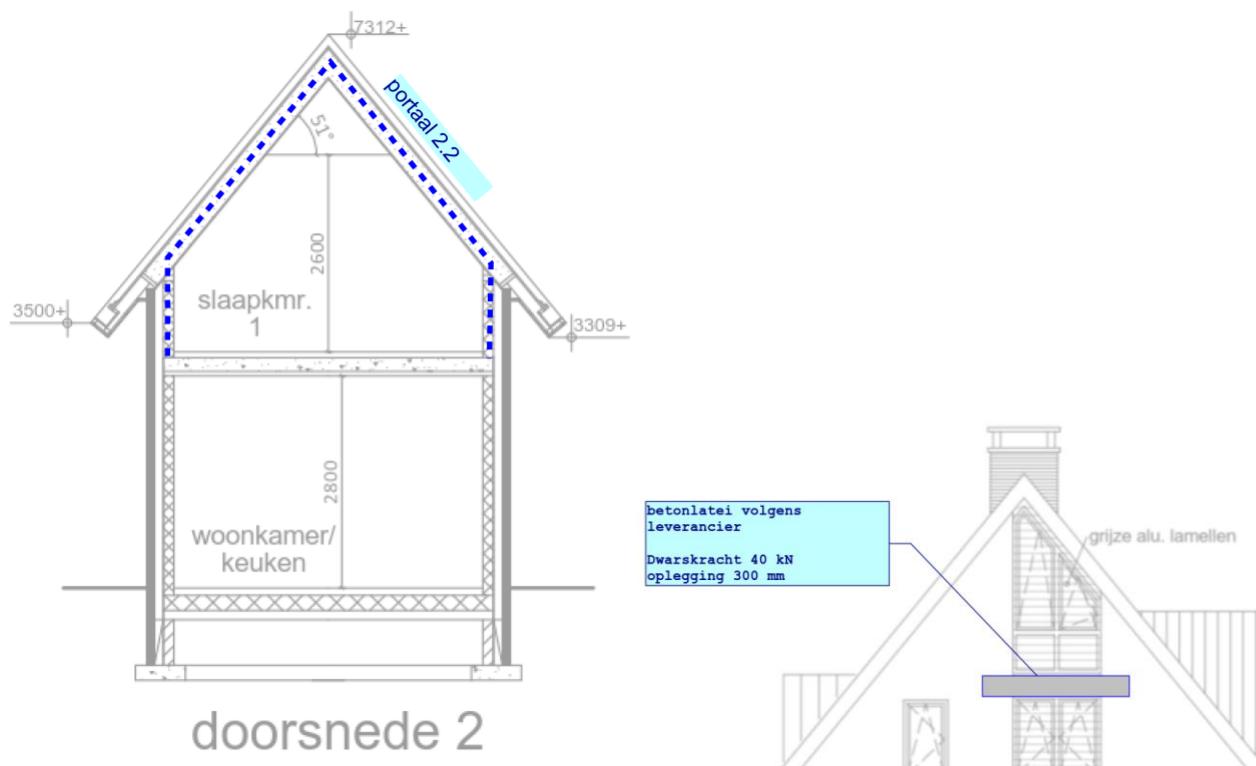
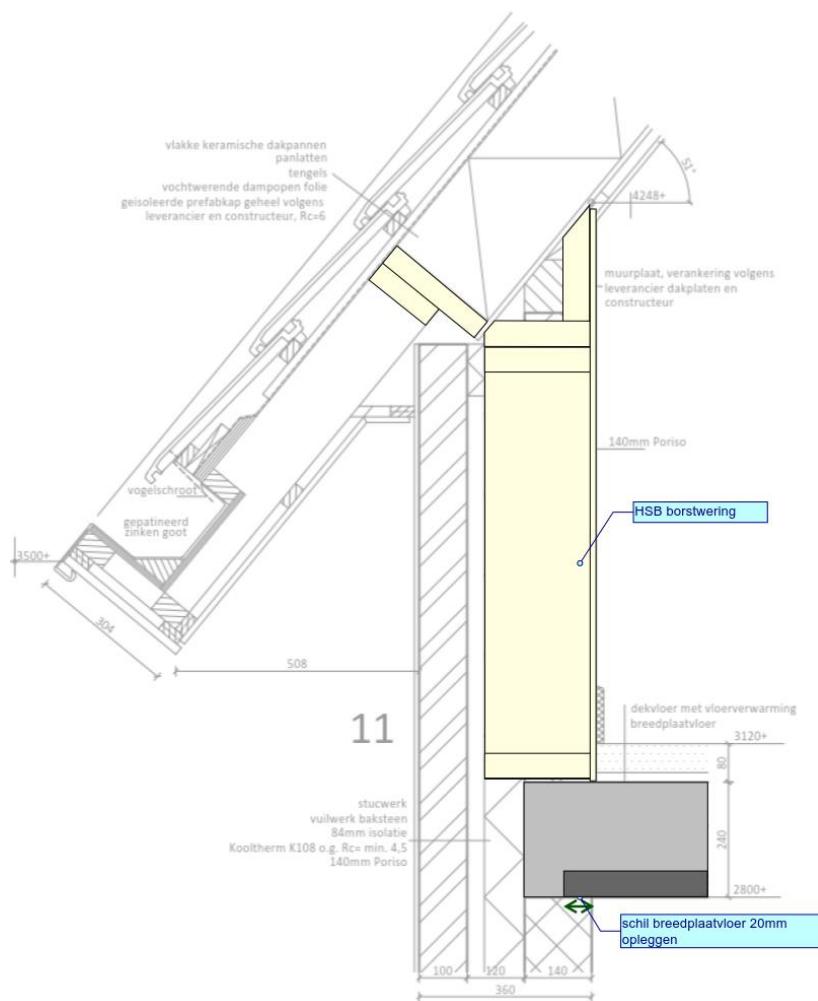
1<sup>e</sup> verdiepingsvloer

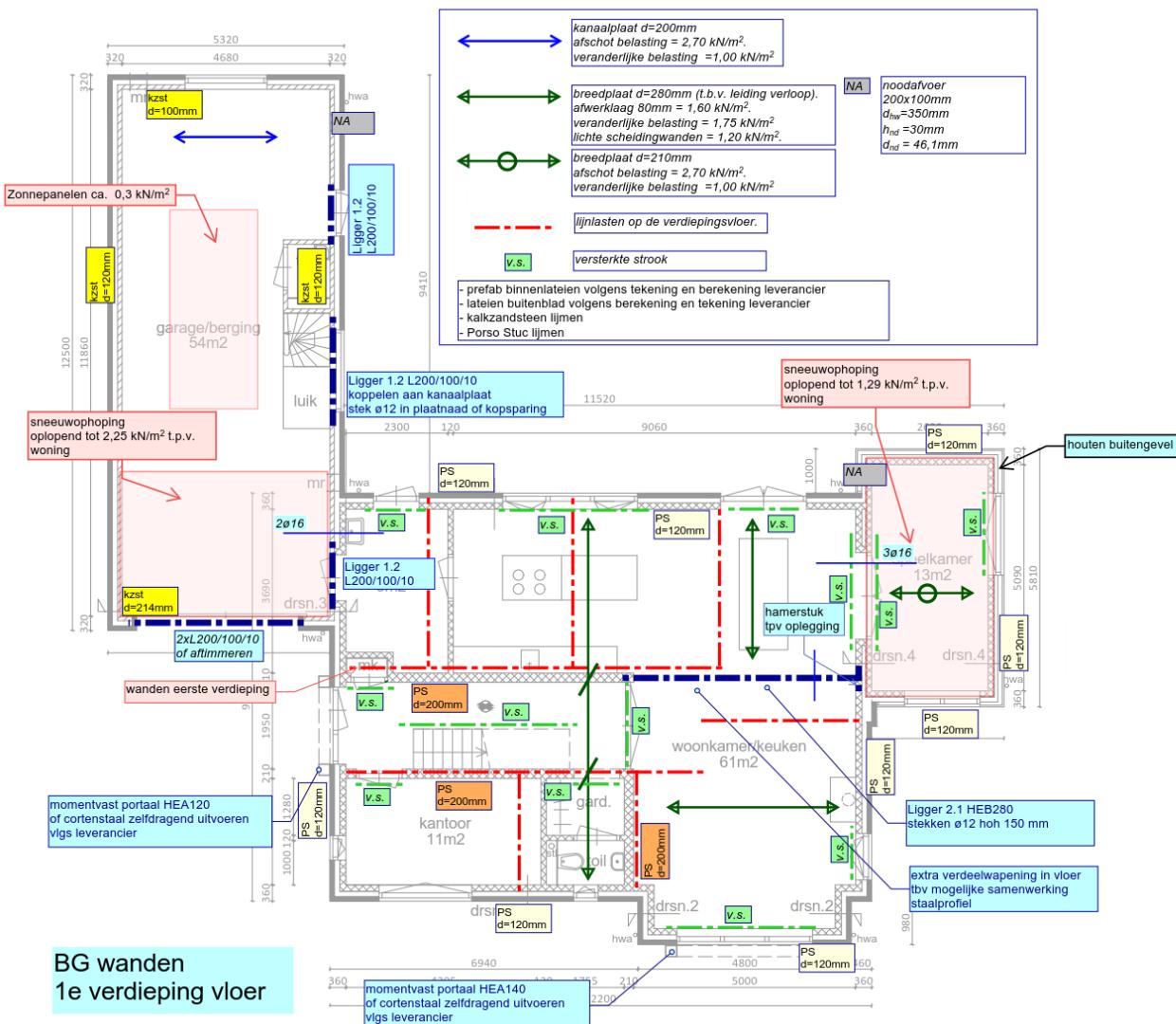
Begane grond

Fundering + Kelder

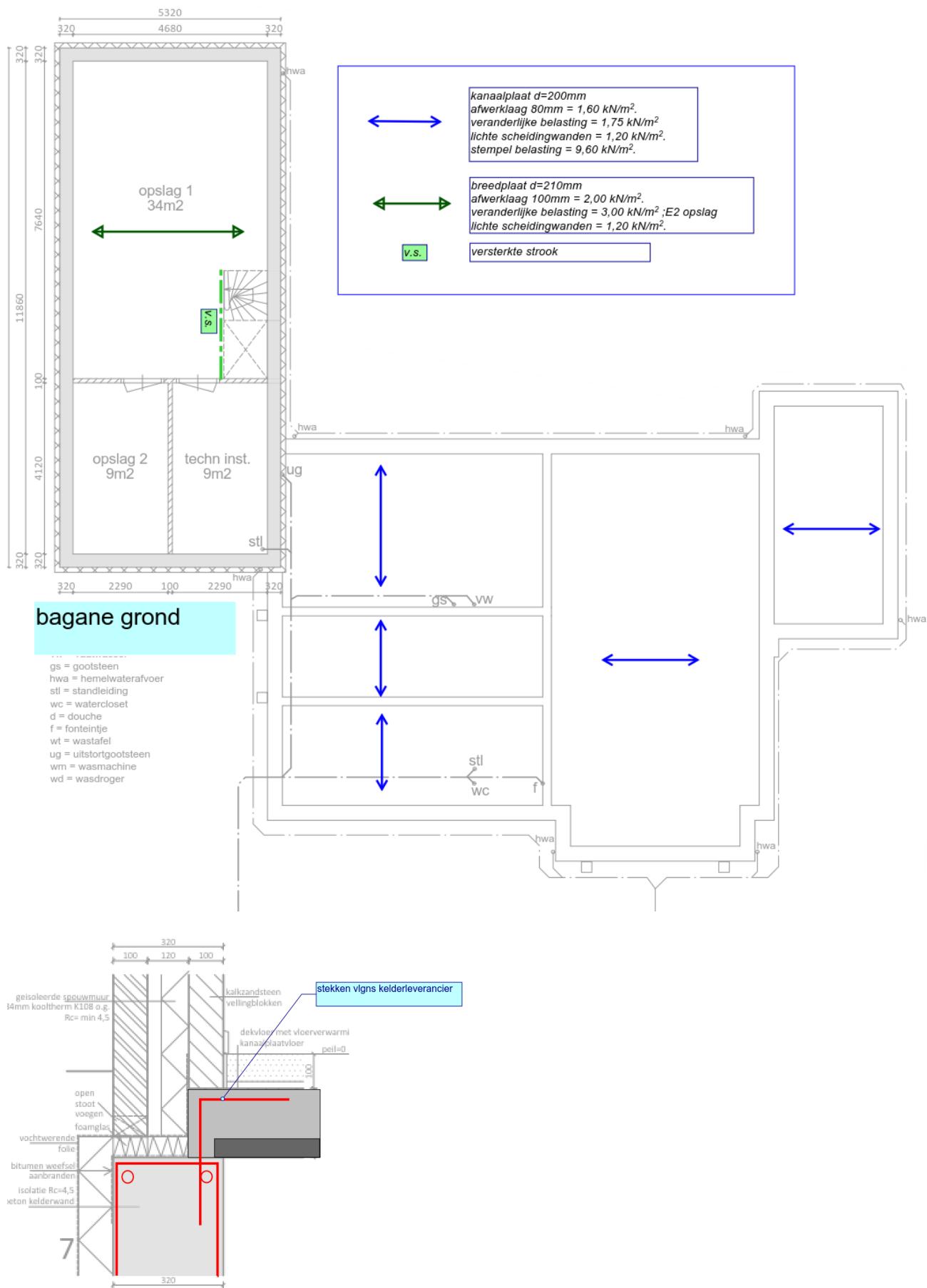


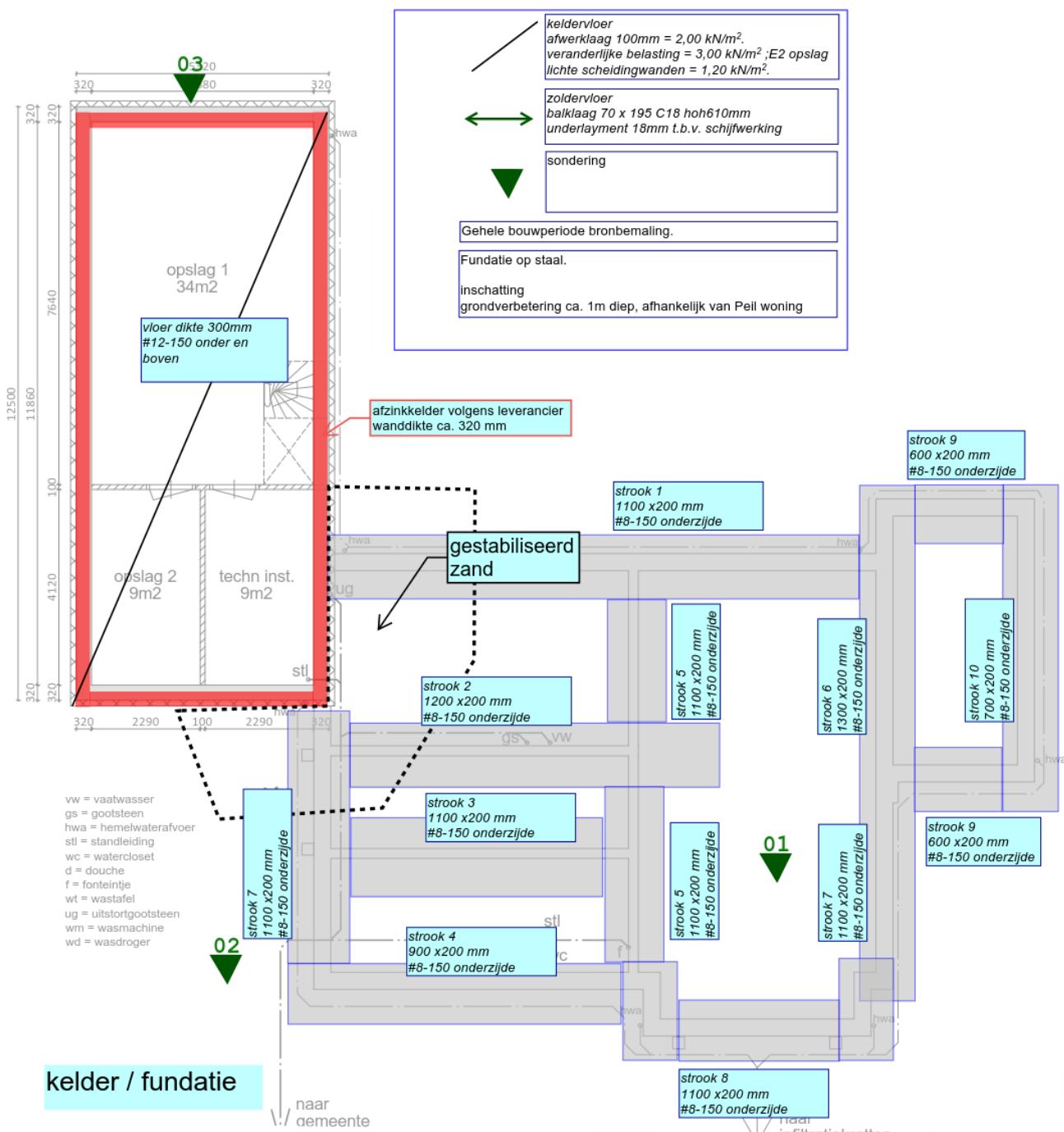






**De waarde van de lijnlasten zijn beschreven in hoofdstuk 7**





## Bijlage IV: Sonderingsrapport

**Veldrapport betreffende  
grondonderzoek ten behoeve van:  
woning aan de Lunterseweg 76-D te Barneveld**

Opdrachtnr. : HA-16271 / S-7377

Datum rapport : 3 januari 2019

**Veldrapport betreffende  
grondonderzoek ten behoeve van:  
woning aan de Lunterseweg 76-D te Barneveld**

Opdrachtnr. : HA-16271 / S-7377

Datum rapport : 3 januari 2019

Datum veldonderzoek : 19 december 2018

Opdrachtgever : Snetselaar Constructieve Ingenieurs B.V.  
Galileilaan 36  
6716 BP Ede

## Inhoudsopgave

1. Inleiding
2. Veldwerkzaamheden
  - 2.1 Algemeen
  - 2.2 Onderzoekslocatie
  - 2.3 Uitzetten, inmeten en waterpassen
  - 2.4 Kabels en leidingen
  - 2.5 Sonderingen
  - 2.6 Handboringen
3. Slotwoord

## Bijlagen

- A. Situatietekening
- B. Waterpasstaat
- C. Overzichtstekening klic-melding
- D. Sonderingen
- E. Classificatie grondsoorten
- F. Handboringen

opdrachtnummer: HA-16271 / S-7377

## 1. Inleiding

Op 28 november 2018 ontvingen wij van u de opdracht voor het uitvoeren van een grondonderzoek ten behoeve van een woning aan de Lunterseweg 76-D te Barneveld. In de vorm van dit rapport doen wij u de resultaten toekomen.

## 2. Veldwerkzaamheden

### *2.1 Algemeen*

Het grondonderzoek is uitgevoerd ten behoeve van een woning aan de Lunterseweg 76-D te Barneveld en heeft bestaan uit het uitvoeren van 3 sonderingen en 2 handboringen. In de volgende hoofdstukken worden de verrichte werkzaamheden toegelicht.

### *2.2 Onderzoekslocatie*

De werkzaamheden vonden plaats aan de hand van de door opdrachtgever aangeleverde situatietekening. Op de onderstaande overzichtskaart is het onderzoeksgebied indicatief weergegeven.



**opdrachtnummer:** HA-16271 / S-7377

### *2.3 Uitzetten, inmeten en waterpassen*

Het uitzetten, inmeten en waterpassen van de onderzoekslocaties werd door Hoogveld Sonderingen B.V. middels GPS verzorgd. De locaties zijn terug te vinden op de situatietekening in bijlage A. De betreffende coördinaten zijn aangegeven op de sondeergrafeiken alsmede op de waterpasstaat in bijlage B.

### *2.4 Kabels en leidingen*

Voorafgaande aan de uitvoering van de werkzaamheden is door Hoogveld Sonderingen B.V. een klic-melding uitgevoerd met kenmerk 18G567997. Op de klic-melding worden niet altijd de huisaansluitingen vermeld. De geldigheidsduur van de klic-melding is 20 werkdagen. Een overzichtstekening van de klic-melding is opgenomen in bijlage C. Aan deze overzichtstekening kunnen geen rechten worden ontleend.

### *2.5 Sonderingen*

Het grondonderzoek heeft bestaan uit het uitvoeren van 3 sonderingen. Bij sondering 02 is behalve de conusweerstand tevens de plaatselijke mantelwrijving gemeten. De diepte op de sondeergrafeiken is gegeven in meters ten opzichte van N.A.P. De N.A.P.-hoogtes zijn ingemeten middels GPS. De resultaten zijn gepresenteerd in bijlage D.

De sonderingen zijn uitgevoerd met een **elektrische conus** overeenkomstig norm **NEN-EN-ISO 22476-1**. Met de elektrische conus vindt een directe en continue meting plaats van zowel de weerstand aan de conuspunt als van de wrijving langs de kleefmantel. De continue registratie van de ondervonden bodemweerstand levert een gedetailleerd beeld op van de bodemopbouw.

Dit geldt niet alleen voor de vastheid van de bodem maar tevens voor de aard c.q. de samenstelling van de aanwezige grondlagen. De verhouding tussen wrijvingsweerstand en de conusweerstand, het zogenaamde wrijvingsgetal, heeft namelijk voor iedere grondsoort een specifieke waarde. Een toelichting hierop is terug te vinden in bijlage E.

### *2.6 Handboringen*

In verband met kabels en leidingen in de ondergrond is sondering 03 voorgeboord. De gemeten conus- c.q. wrijvingsweerstand dient over dit traject dan ook niet als representatief te worden beoordeeld. Er is tevens een boring uitgevoerd ten behoeve van de bepaling van de grondwaterstand en van de classificatie van de bovenlagen. De resultaten zijn gepresenteerd in bijlage F.

opdrachtnummer: HA-16271 / S-7377

### **3. Slotwoord**

Al onze werkzaamheden worden met de grootste zorg voor kwaliteit uitgevoerd. De werkzaamheden zijn uitgevoerd met inachtneming van het VCA 2008/5.1 en ISO-EN-NEN 9001:2015 certificaat. Hoogveld Sonderingen B.V. is hiervoor gecertificeerd.

In het vertrouwen u hiermee voldoende te hebben geïnformeerd, verblijven wij,

Met vriendelijke groet,

Hoogveld Sonderingen B.V.

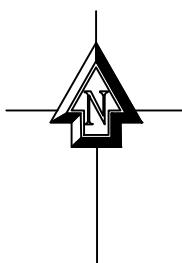
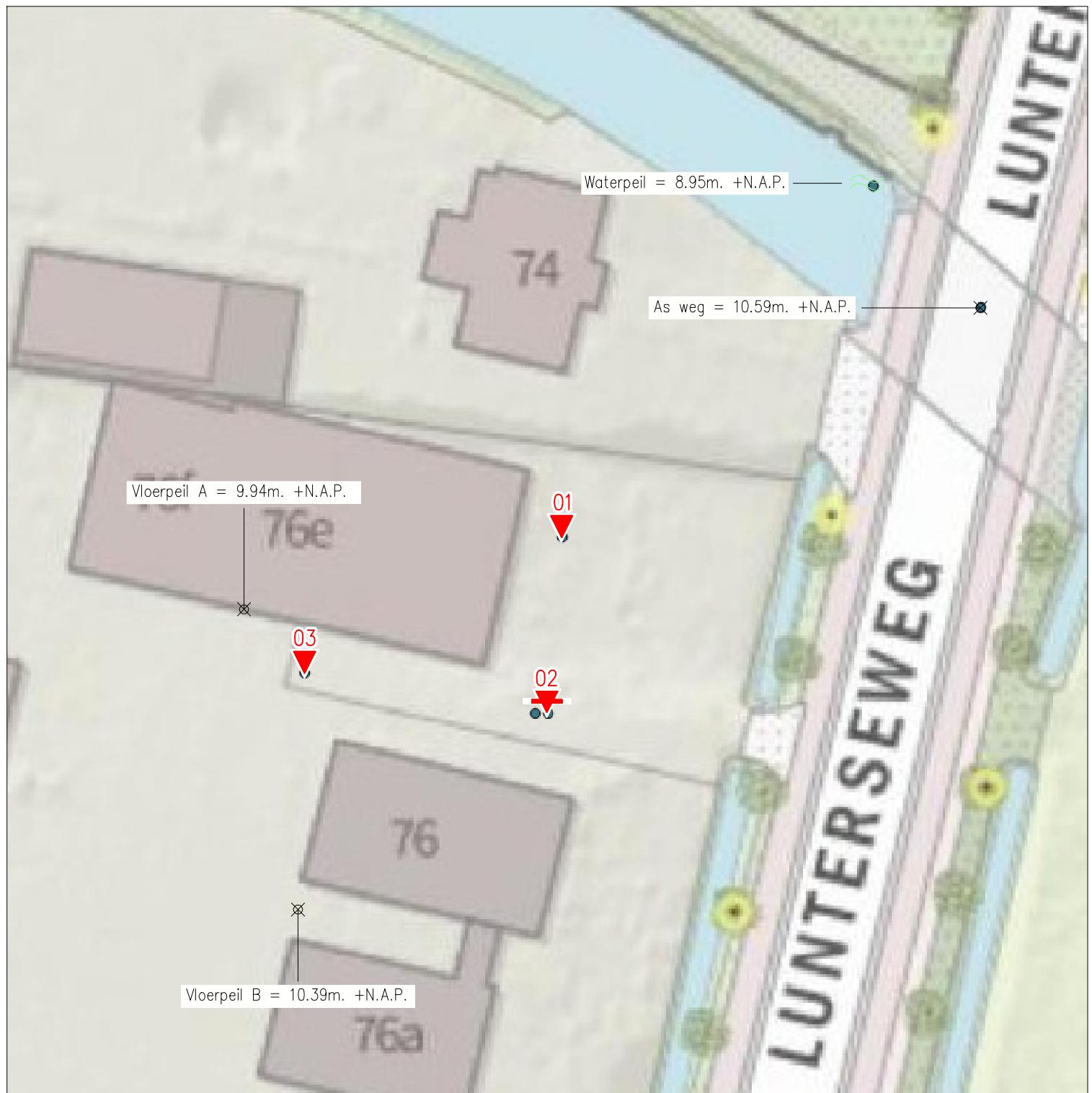
Directie: F.J.J. Hoogveld

Rapportage opgesteld door:

Adviseur: Ing. M. Eisses

## **Bijlage A**

### **Situatietekening**



Peilmaten indicatief, niet gebruiken als uitgangshoogte

LEGENDA	
▼	Diepsondering
▼	D. sond. met kleef
▽	Reeds uitgevoerd
✗	Niet uitgevoerd
●	Handboring
○	Filter incl. sond. met kleef
○	Filter excl. sond.
SCHAAL: NVT	DATUM: 29-11-2018

**Bijlage B  
Waterpasstaat**

## **WATERPASSTAAT**

**Opdrachtnummer** : HA-16271 / S-7377

**Projectomschrijving** : woning aan de Lunterseweg 76-D te Barneveld

Locatie	X-coördinaat	Y-coördinaat	Z-coördinaat in meters t.o.v. N.A.P.
Sondering 01	168794.305	460199.380	9.608
Sondering 02	168793.136	460189.746	9.793
Sondering 03	168779.600	460190.320	10.039
As weg	168827.185	460216.678	10.592
Vloerpeil A	168772.273	460193.513	9.935
Vloerpeil B	168776.221	460171.585	10.391
Waterpeil	168819.896	460225.438	8.954

**Bijlage C**  
**Overzichtstekening klic-melding**

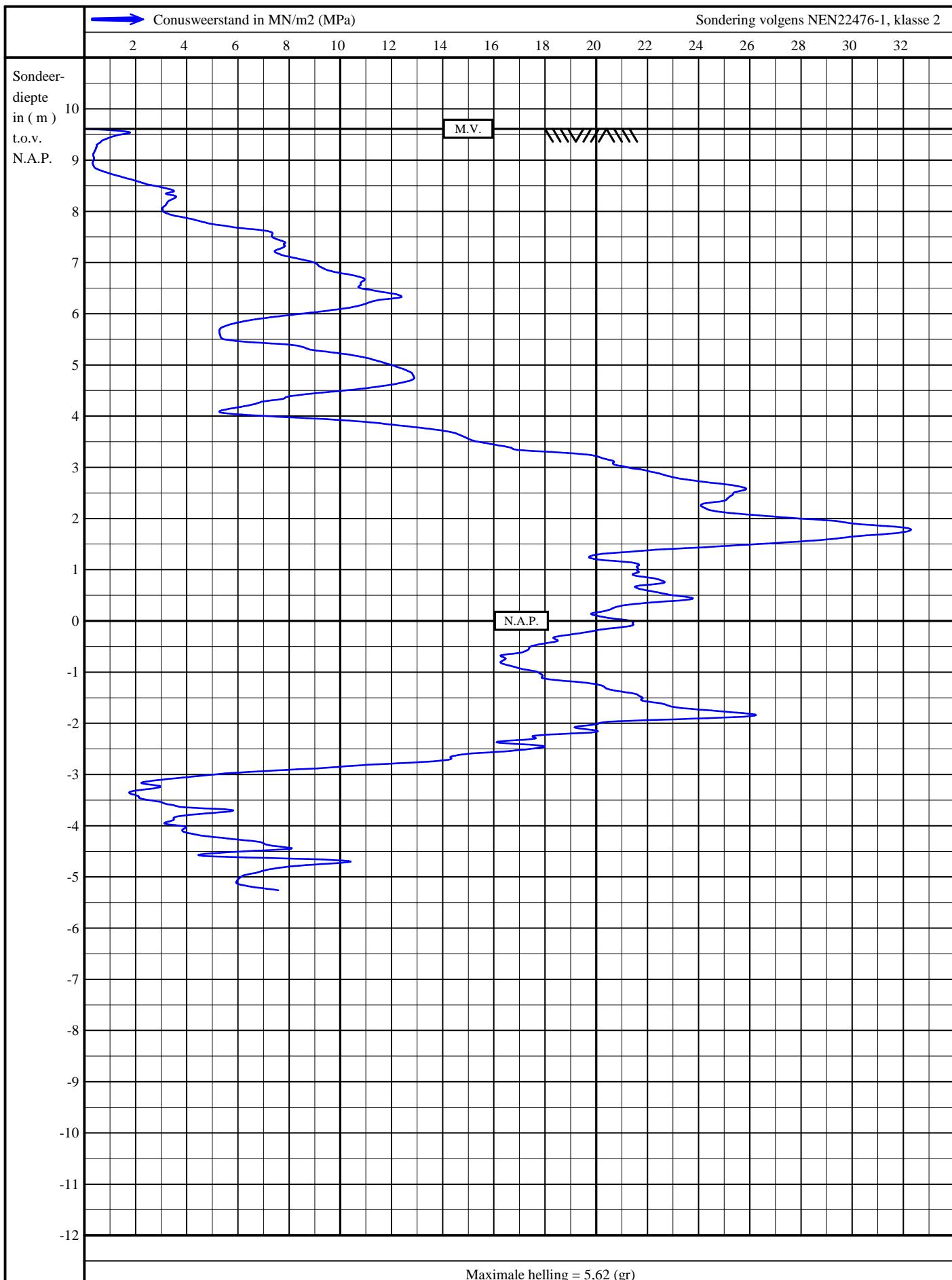


Klic-melding: 9808861162/10 18G567997 - 1	Aanvraagdatum: 22-11-2018	Blz 1 van 4
Verzamelkaart (alle thema's)	Status: Levering compleet	22-11-2018 14:22

Lander laagspanning  
Lander gas lage druk  
Vitens water



## Bijlage D Sonderingen



Conus-ID: S15-CFL1245 A-mantel: 20000 mm<sup>2</sup> A-conus: 1500 mm<sup>2</sup> Locatie: 168794.305 / 460199.38 (X / Y)



Woning aan de Lunterseweg 76-D  
Barneveld

mv : N.A.P. + 9,61 m

uitv.: 19-12-2018 09:17

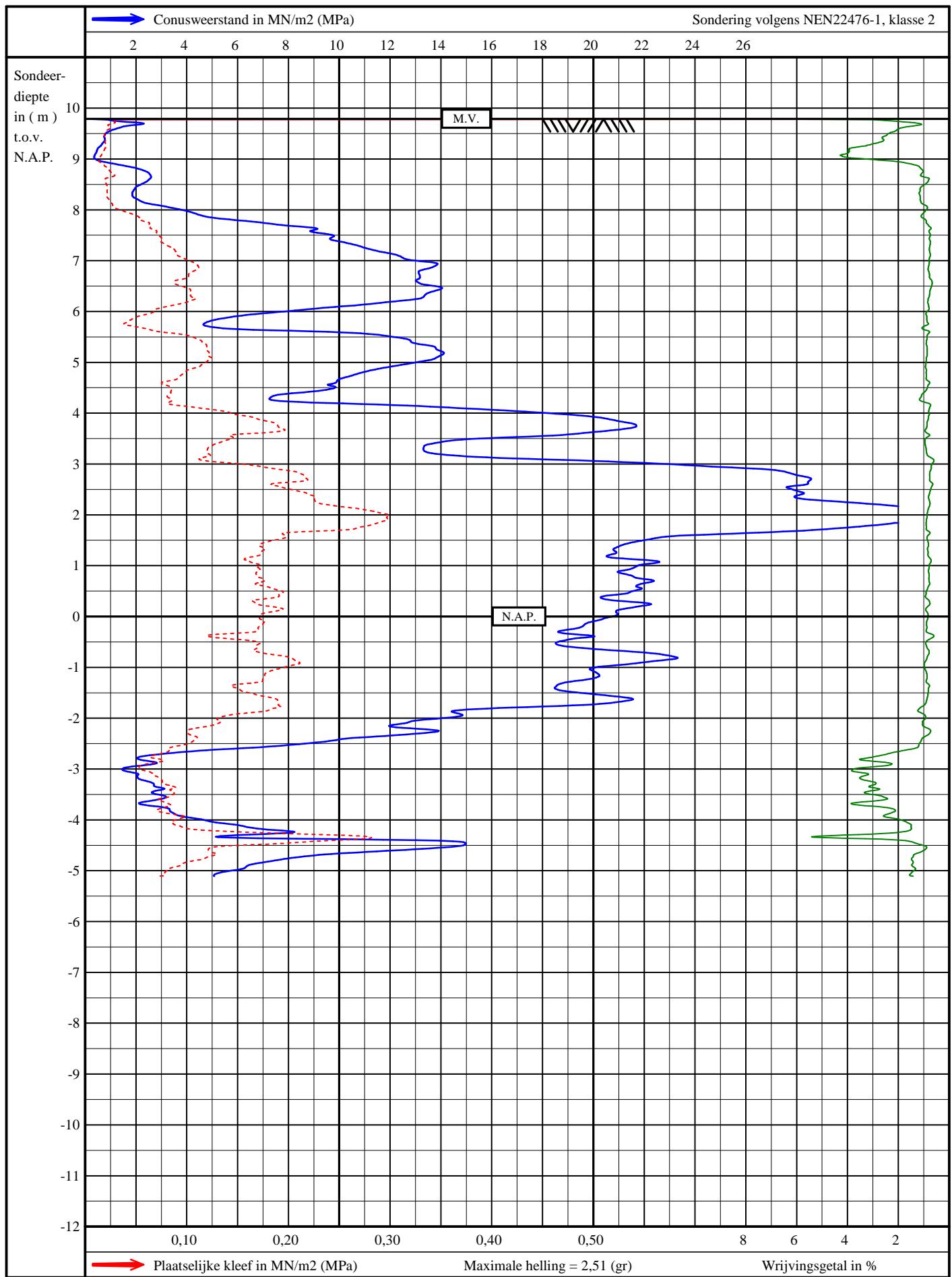
get. : 20-12-2018

Opdracht nummer:

**HA-16271**

Sondering nummer

**1**



Conus-ID: S15-CFL1245 A-mantel: 20000 mm<sup>2</sup> A-conus: 1500 mm<sup>2</sup> Locatie: 168793.136 / 460189.746 (X / Y)

Locatie: 168793.136 / 460189.7



# HOOGVELD SONDERINGEN

Woning aan de Lunterseweg 76-D  
Barneveld

mv :N.A.P. + 9,79 m

uitv.: 19-12-2018 09:46

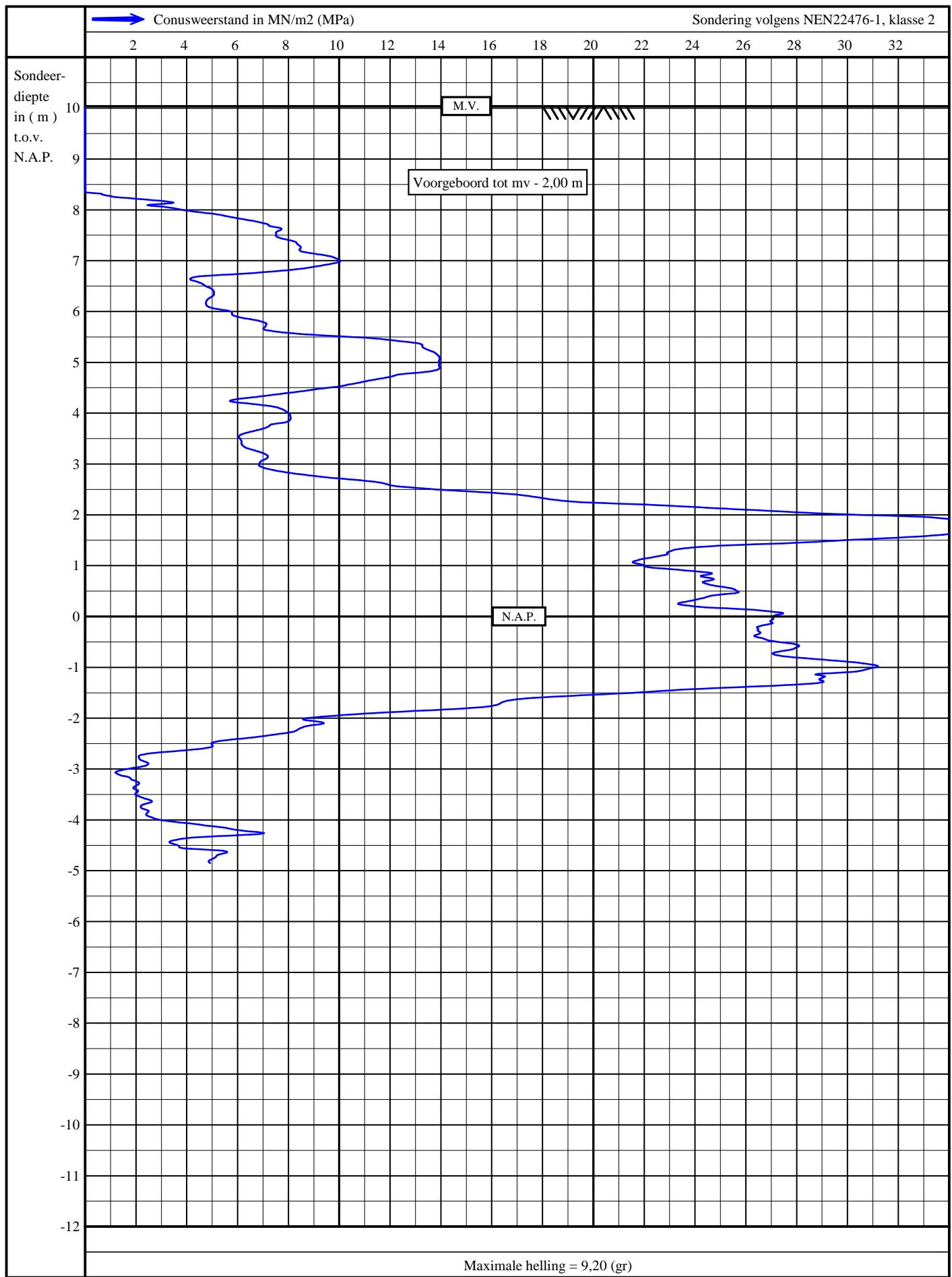
get. : 20-12-2018

**Opdracht nummer:**

HA-16271

Sondering nummer

2



Conus-ID: S15-CFI.1245 A-mantel: 20000 mm<sup>2</sup> A-conus: 1500 mm<sup>2</sup> Locatie: 168779.6 / 460190.32 (X / Y)



# HOOGVELD SONDERINGEN

Woning aan de Lunterseweg 76-D  
Barneveld

mv · NAP ± 10,04 m

unity · 19-12-2018 10:33

---

get. : 20-12-2018

**Opdracht nummer:**

HA-16271

## Soldering number 3

**Bijlage E**  
**Classificatie grondsoorten**

## Classificatie van grondsoorten op basis van sonderingen

In Nederland wordt op verschillende manieren onderzoek verricht naar de samenstelling van de bodem en de diverse eigenschappen van de verschillende grondlagen. Een algemeen geaccepteerde en veel toegepaste methode van bodemonderzoek is hierbij het sonderen. Bij het sonderen wordt de indringingsweerstand van een conus met een vastgesteld oppervlak bepaald, hetgeen informatie geeft over de vastheid van de bodemlagen. Naast de conusweerstand is het met behulp van de mantelconus mogelijk om de plaatselijke wrijving te meten.

Vanuit deze sondeerresultaten is een goede classificatie mogelijk van de bodemopbouw alsmede de bepaling van diverse grondparameters. Opgemerkt wordt dat dit echter wel specialistisch kennis en ervaring vereist. Door de grote hoeveelheid uitgevoerde sonderingen en het vergelijk tussen sondeerresultaten en resultaten van diverse andere onderzoeksmethoden is voor de veel voorkomende bodemsoorten in Nederland, de onderstaande tabel tot stand gekomen waarmee de sondeerresultaten kunnen worden geïnterpreteerd. Hierbij wordt veelal een relatie weergegeven die gebaseerd is op de conusweerstand en het zogenaamde wrijvingsgetal. Dit wrijvingsgetal is de verhouding van de gemeten conusweerstand en de plaatselijke mantelwrijving op een bepaalde diepte, uitgedrukt in procenten, dus

$$\text{Wrijvingsgetal} = 100 \times f_s/q_c$$

Bij de metingen met behulp van sonderingen is in grondlagen die zich boven de grondwaterstand bevinden, een duidelijk waarneembare afwijkende meetresultaat tot stand gekomen. Hierdoor zijn de onderstaande relaties niet van toepassing voor bodemlagen die zich boven de grondwaterstand bevinden.

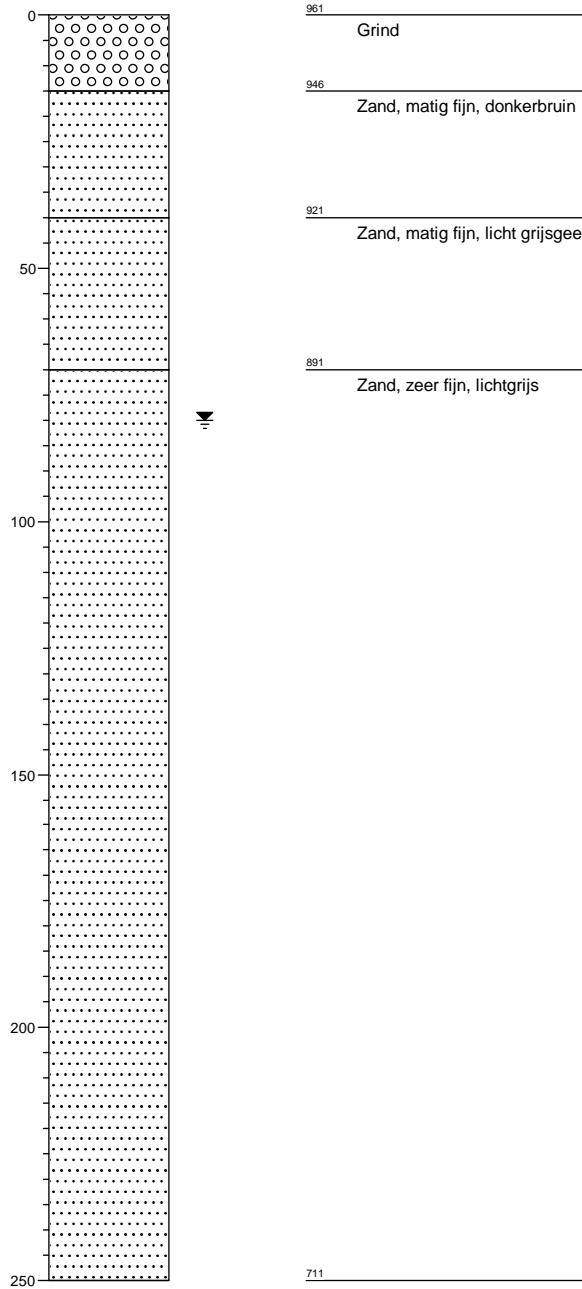
Tabel: classificatie grondsoorten

Grondsoort	Conusweerstand (MPa)	Wrijvingsgetal (in %)
Grind	> 10	0,2 – 0,5
Zand, grof	> 10	0,4 – 0,6
Zand	> 5	0,6 – 1,0
Leem	1-3	2,0 – 4,0
Klei, vast	0-8	2,0 – 4,0
Klei, slap	0-2	4,0 – 6,0
Veen	0-4	5,0 – 10,0

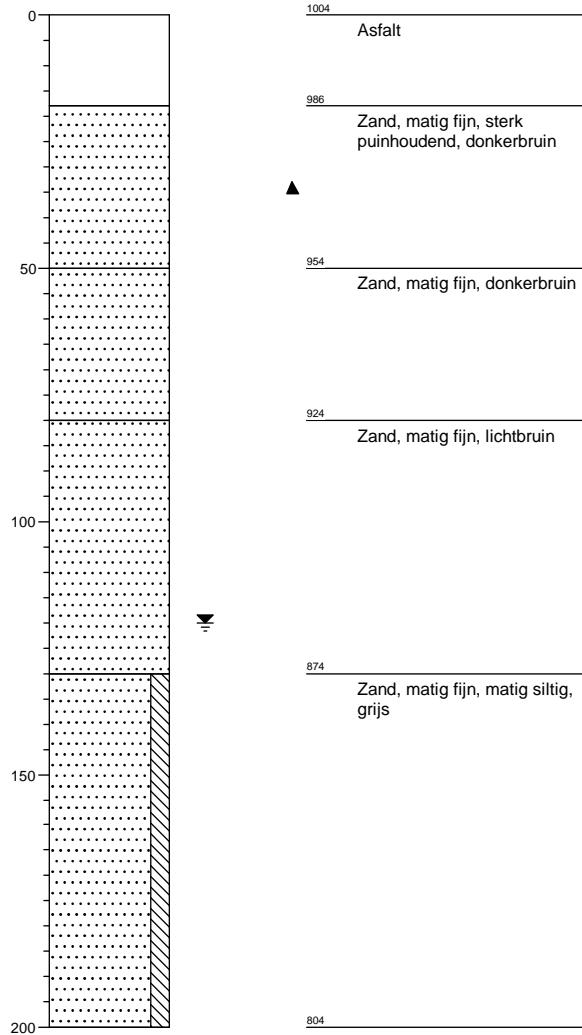
**Bijlage F  
Handboringen**

**Boring A**

Datum: 19-12-2018  
 GWS: 80 cm - maaiveld  
 Maaiveldhoogte: 9,61 m t.o.v. N.A.P.  
 Opmerking: T.p.v. sondeerlocatie 01  
 Boring gestaakt i.v.m. dichtspoelen boorgat


**Boring B**

Datum: 19-12-2018  
 GWS: 120 cm - maaiveld  
 Maaiveldhoogte: 10,04 m t.o.v. N.A.P.  
 Opmerking: Voorboring sondeerlocatie 03



## Legenda (conform NEN 5104)

### grind

	Grind, siltig
	Grind, zwak zandig
	Grind, matig zandig
	Grind, sterk zandig
	Grind, uiterst zandig

### klei

	Klei, zwak siltig
	Klei, matig siltig
	Klei, sterk siltig
	Klei, uiterst siltig
	Klei, zwak zandig
	Klei, matig zandig

### geur

	geen geur
	zwakke geur
	matige geur
	sterke geur
	uiterste geur

### zand

	Zand, kleiig
	Zand, zwak siltig
	Zand, matig siltig
	Zand, sterk siltig
	Zand, uiterst siltig

	Klei, sterk zandig
--	--------------------

### p.i.d.-waarde

	>0
	>1
	>10
	>100
	>1000
	>10000

### veen

	Veen, mineraalarm
	Veen, zwak kleiig
	Veen, sterk kleiig
	Veen, zwak zandig
	Veen, sterk zandig

### leem

	Leem, zwak zandig
	Leem, sterk zandig

### monsters

	geroerd monster
	ongeroerd monster

### overige toevoegingen

	zwak humeus
	matig humeus
	sterk humeus
	zwak grindig
	matig grindig
	sterk grindig

### overig

	bijzonder bestanddeel
	Gemiddeld hoogste grondwaterstand
	grondwaterstand
	Gemiddeld laagste grondwaterstand



slib



water