

# Statische Berekening

Omschrijving: Dakopbouw in bestaande kap  
aan de Pomonastraat 50  
te Amsterdam

Projectnummer: 26120  
Rapport: B01

Versie: 1.0  
Datum: 18 maart 2026

Opdrachtgever: Klok Dakkapellen  
Rollocate 69  
7711 GG Nieuwleusen

Opgesteld door: R.G. van Weert

Paraaf:

Gecontroleerd: ing. C.G. ter Braak

Paraaf:

Alle opdrachten worden uitgevoerd conform DNR 2011, inclusief wijzigingen en aanvullingen, zoals gedeponeed ter griffie van de arrondissementsrechtbank te 's-Gravenhage

## Algemeen

### Normen en voorschriften

Bij de berekening is uitgegaan van de volgende normen:

Eurocode 0	Grondslagen van het constructief ontwerp	NEN-EN 1990 +NB
Eurocode 1	Belastingen op constructies	NEN-EN 1991 +NB
Eurocode 2	Betonconstructies	NEN-EN 1992 +NB
Eurocode 3	Staalconstructies	NEN-EN 1993 +NB
Eurocode 4	Staal-betonconstructies	NEN-EN 1994 +NB
Eurocode 5	Houtconstructies	NEN-EN 1995 +NB
Eurocode 6	Constructies van metselwerk	NEN-EN 1996 +NB
Eurocode 7	Geotechnisch ontwerp	NEN-EN 1997 +NB
NPR 9096-1-1	Praktijkrichtlijn steenconstructies	
NEN8700	Grondslagen constructieve veiligheid van een bestaand bouwwerk	

Indien nodig, wordt er tevens gebruik gemaakt van richtlijnen c.q. rapporten

### Berekeningen / tekeningen

De berekeningen zijn uitgevoerd op basis van de aan ons verstrekte gegevens, namelijk:

Kamphuis Bouwconsultany\_ Blad 1,2

d.d. 09-02-2026

## Materialen

Hout:

Houtkwaliteit : C24

## Veiligheidsklasse, belastingfactoren, referentieperiode

bouwwerkaanduiding : Gebruiksklasse A) woon-, verblijfruimtes

Ontwerplevensduur : 50 jaar

Gevolgklasse : CC1

**Tabel: rekenwaarde van belastingen / partiele factoren (STR/GEO) (groep B)**

Blijvende en tijdelijke ontwerpsituaties	permanente belasting		overheersende veranderlijke belasting	veranderlijke belastingen belasting gelijktijdig met de overheersende
	ongunstig	gunstig		
6.10a	1,22 x G	0,9 x G		1,35 x $\psi_{0,i}$ x Q
6.10b	1,08 x G	0,9 x G	1,35 x Q	1,35 x $\psi_{0,i}$ x Q

**Tabel: rekenwaarde van belastingen voor het gebruik in buitengewone belastingcombinaties**

Ontwerpsituatie	permanente belasting	overheersende buitengewone belasting of aardbevingsbelasting	veranderlijke belastingen belasting gelijktijdig met de overheersende	
			Belangrijkste (indien)	Andere
6.11	1,0 x G (a)	1,0 A	$\psi_{1,1}$ x Q (a)	$\psi_{2,i}$ x Q
6.12	1,0 x G			$\psi_{2,i}$ x Q

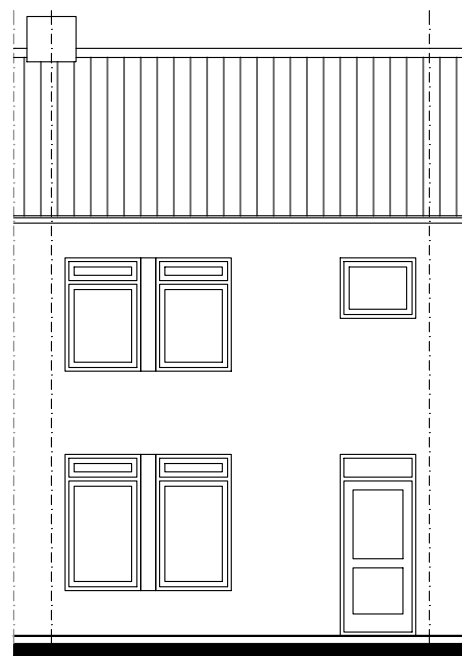
a) Uitsluitend voor wind in combinatie met brand bij het beoordelen van disproportionele schade volgens NEN-EN 1991-1-7; voor overige gevallen  $\psi_{2,1}$ .

**Tabel: rekenwaarde van belastingen voor gebruik in belastingcombinaties**

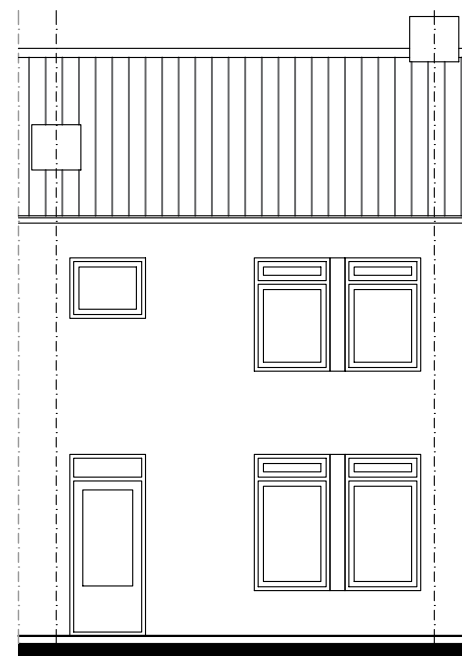
Combinatie	permanente belasting	veranderlijke belastingen	
		overheersende	Andere
karacteristiek	1,0 x G	1,0 x Q	1,0 x $\psi_{0,i}$ x Q
Frequent	1,0 x G	1,0 x $\psi_1$ x Q	1,0 x $\psi_{2,i}$ x Q
Quasi-blijvend	1,0 x G	1,0 x $\psi_2$ x Q	1,0 x $\psi_{2,i}$ x Q

**Tabel: NEN8700 - NEN 8700 verbouw (t/m BB2003, wind maatgevend)**

Blijvende en tijdelijke ontwerpsituaties	permanente belasting		overheersende veranderlijke belasting	veranderlijke belastingen belasting gelijktijdig met de overheersende
	ongunstig	gunstig		
6.10a	1,15 x G	0,9 x G		1,20 x $\psi_{0,i}$ x Q
6.10b	1,05 x G	0,9 x G	1,20 x Q	1,20 x $\psi_{0,i}$ x Q



= Voorgevel bestaand =

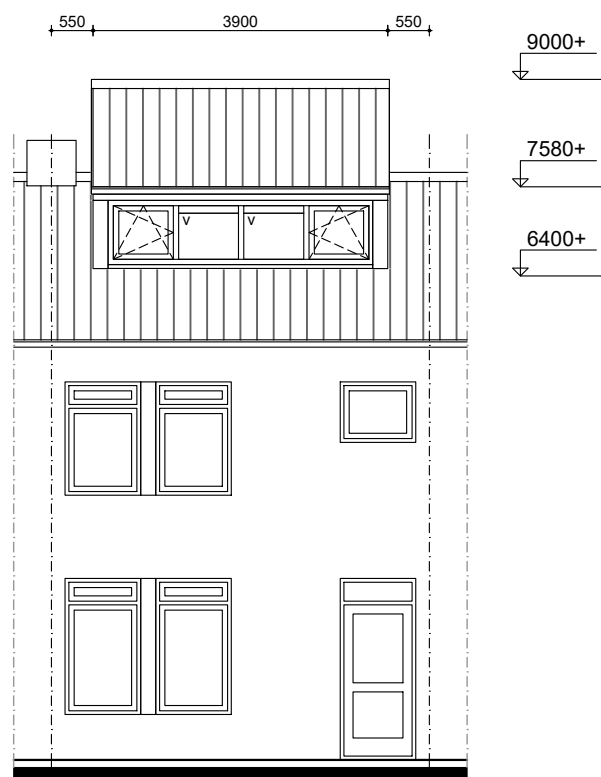


= Achtergevel bestaand =

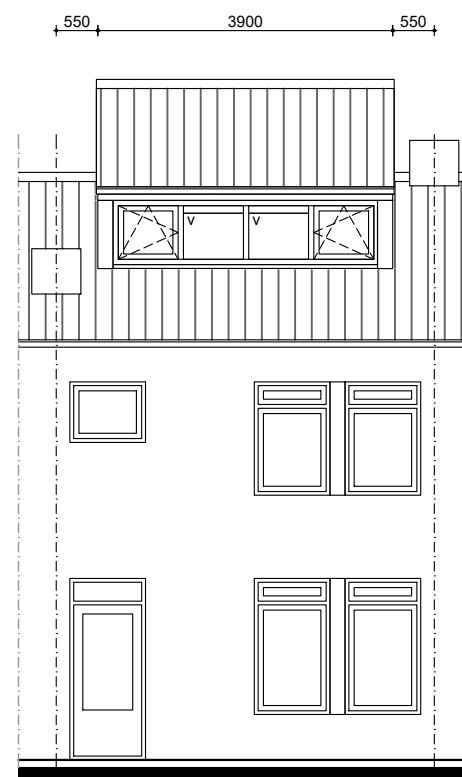
dakkapel 30 minuten WBDBO  
(uitgaande van spiegelsymmetrie)

Alle nieuwe glasopeningen voorzien  
van HR++ beglazing (1,1 W/m2 . K)

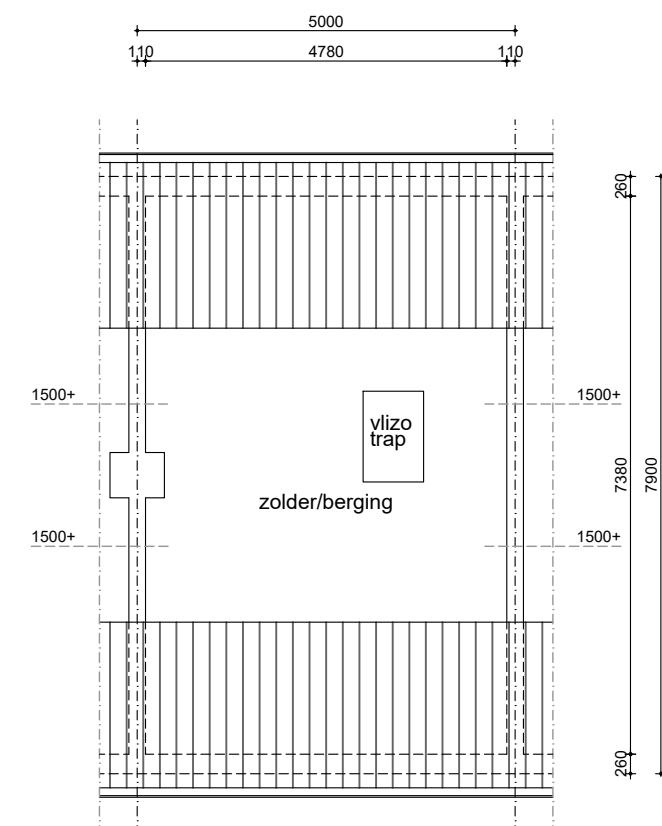
RENVOOI		
- kozijn	kunststof	wit Ral 9016
- raam	kunststof	wit Ral 9016
- zijwang	unikern	wit Ral 9016
- boei	unikern	wit Ral 9016
- vent.rooster	aluminium	antraciet Ral 7016



= Voorgevel nieuw =



= Achtergevel nieuw =

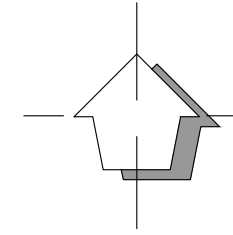
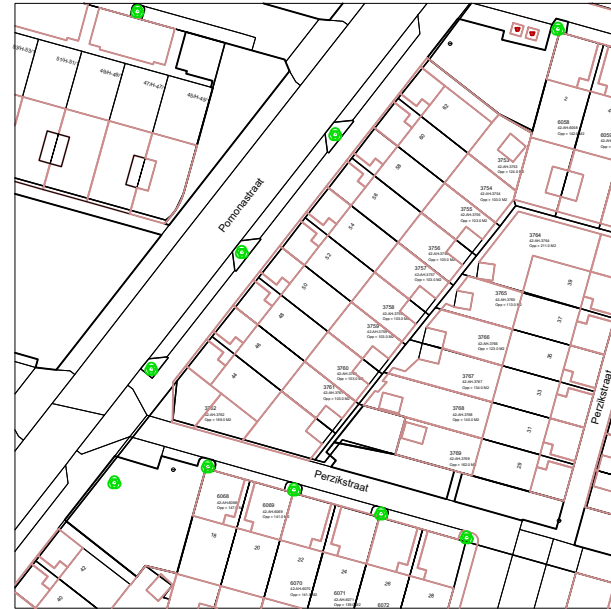


= 2e verdieping bestaand =

Maten in het werk controleren !!

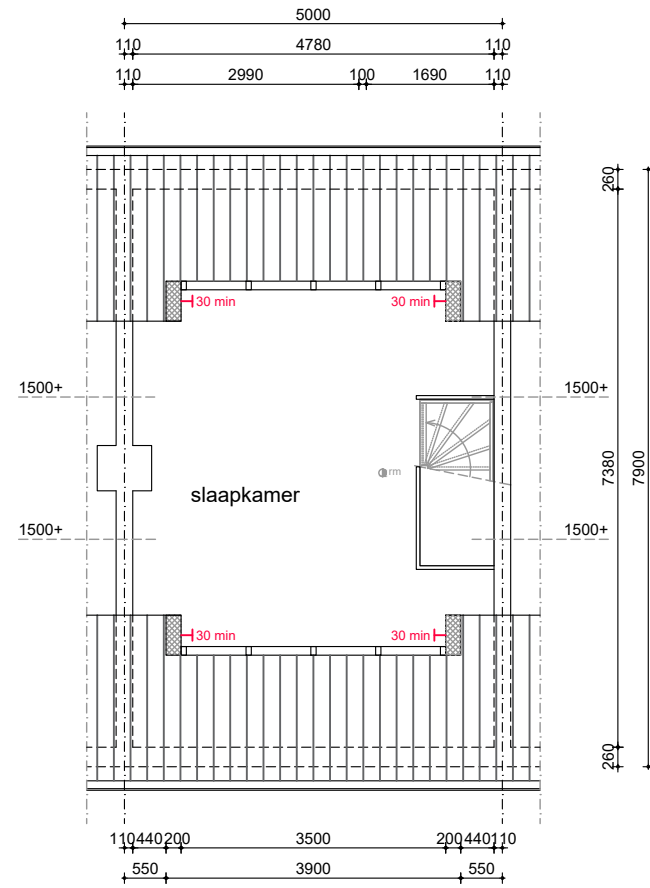
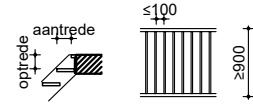


verblijfsruimte	Opp.	ventilatie		Equiv. daglicht	
		benodigd	aanwezig	benodigd	aanwezig
	12,7 m <sup>2</sup>	9 l/s	15 l/s	1,27 m <sup>2</sup>	2,46 m <sup>2</sup>

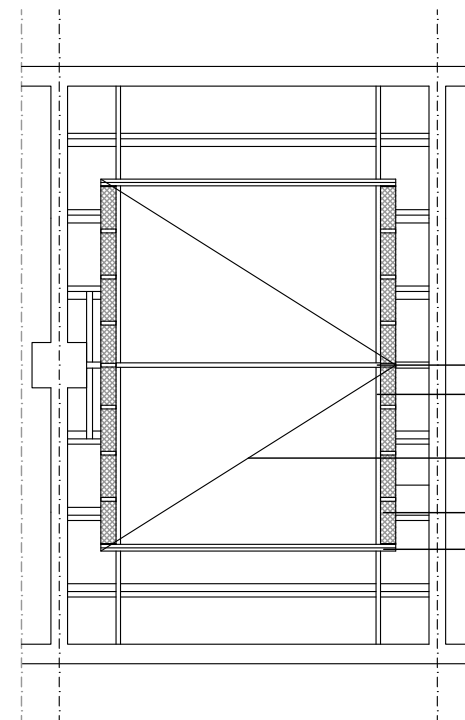


7770+  
5600+  
3000+  
peil=0

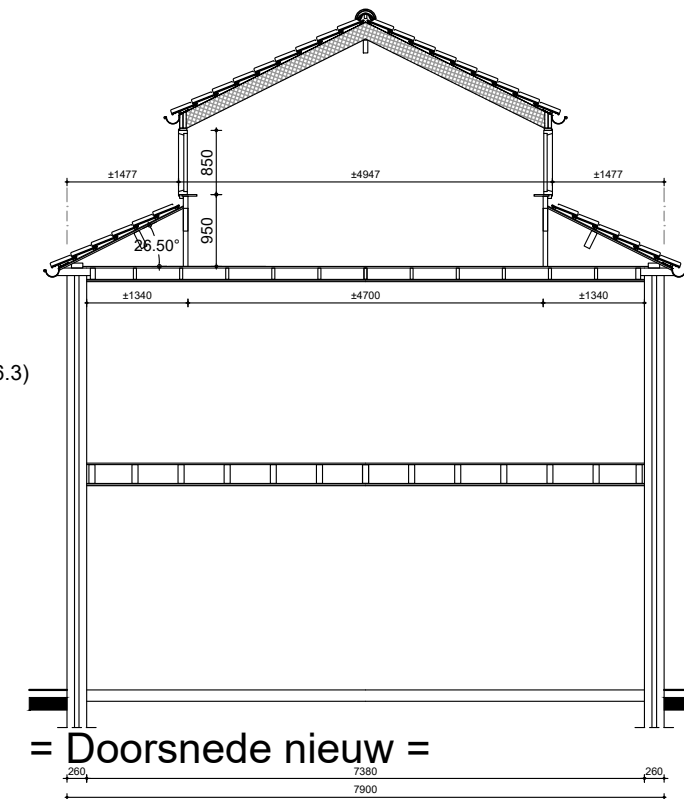
Trap volgens afdeling 3.2 BBL artikel 3.20 t/m 3.22 -> bestaande bouw:  
Breedte tenminste 700 mm. Aantredes tenminste 130 mm., optredes ten hoogste 220 mm.  
Trapleuning 900 mm. boven looplijn. Vrije hoogte boven trap tenminste 1900 mm.



= 2e verdieping nieuw =



= Kapplan dakopbouw =



= Doorsnede nieuw =

9000+  
7580+  
5600+  
3000+  
peil=0

Maten in het werk controleren !!

## Overzicht constructie

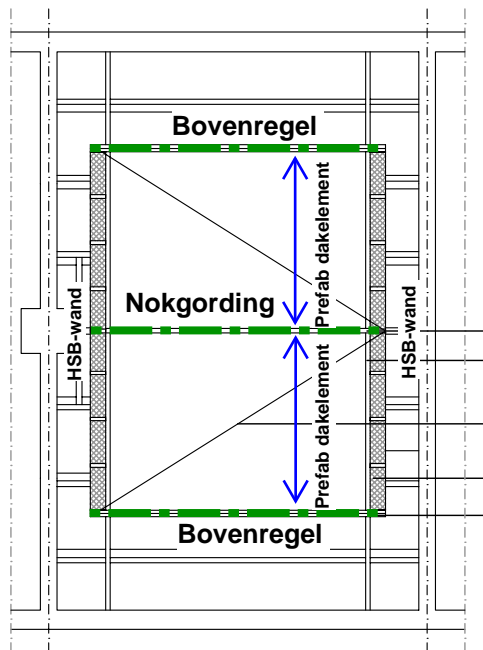
### Houtconstructie C24

- Nokgording 95\*245mm
- Bovenregel 70\*170mm
- Onderslagbalk 2x 70\*245mm

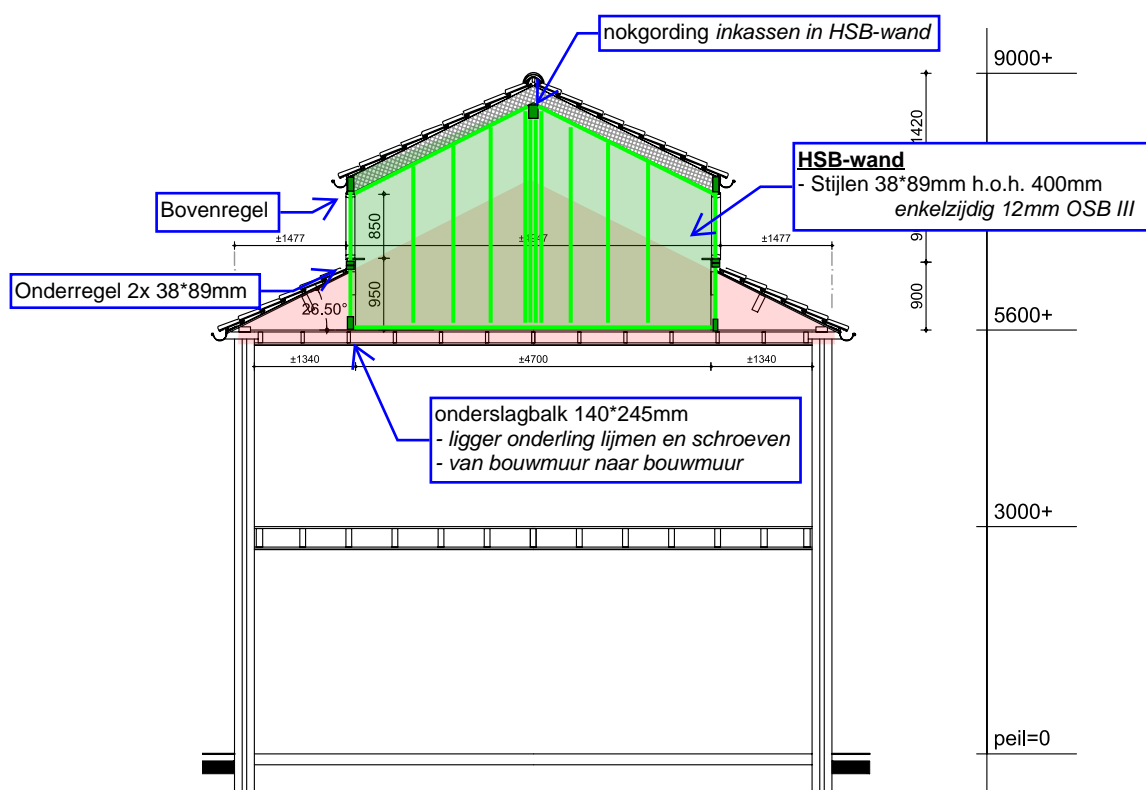
*Prefab dakelementen volgens leverancier.  
Elementen dienen te zorgen voor schijfwerking,  
elementen onderling kruislings doorschroeven.*

### HSB-wand

- Stijlen 38\*89mm h.o.h. 610mm  
dubbelzijdig 12mm OSB III



## Doorsnede nieuw



## Overzicht 2e verdiepingvloer

### Houtconstructie C24

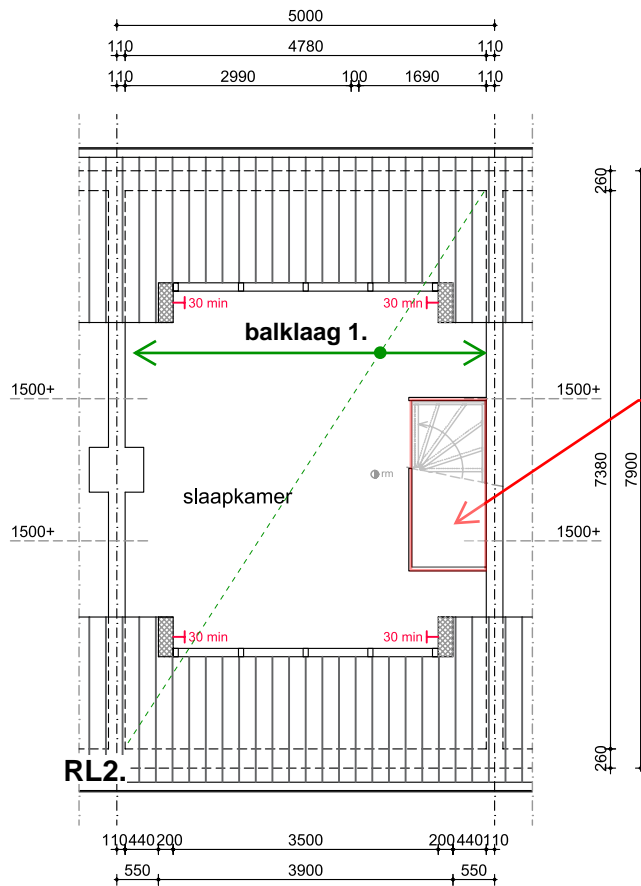
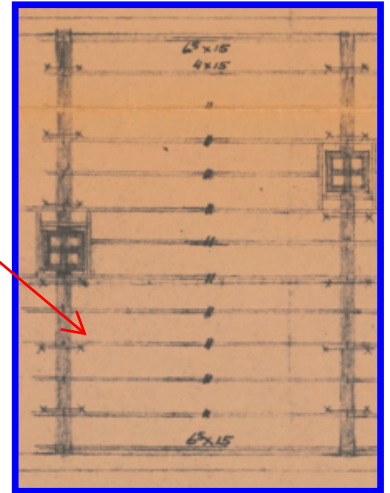
#### Balklagen

1 - 70\*220mm h.o.h. 610mm

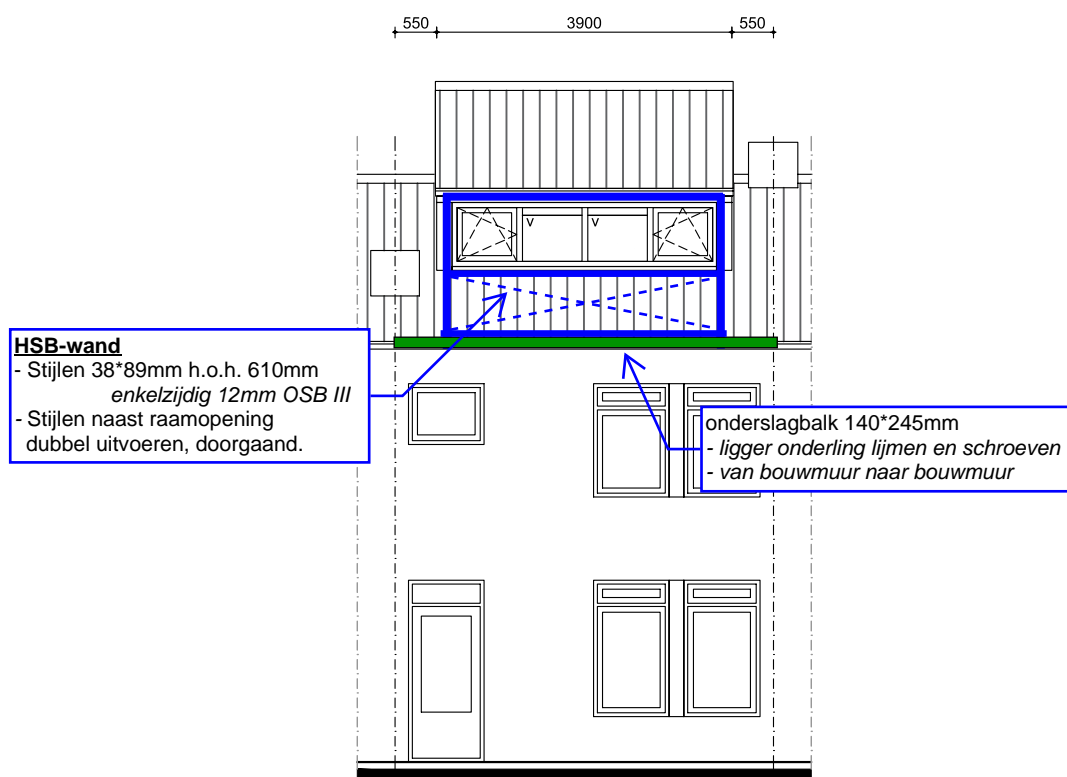
Beschot 18mm OSB III beplating in verband leggen

raveling trapgat nader te bepalen.

bestaande plafondhangers  
vervangen voor een balklaag



- HSB-wand dakopbouw dient  
te rusten op de balklaag.  
- positie trapgat herzien



## Belastingaannames per m<sup>2</sup> (conform NEN-EN 1991-1-1)

Omschrijving	Permanent	Veranderlijk
a) Hellend dak (26,5°) Dakhelling = 26,5°  PV-panels 15 kg/m <sup>2</sup>	Dakpannen	0,48 kN/m <sup>2</sup>
	Dakelementen	0,17 „
	Systeemplafond	0,00 „
	Beschot	0,00 „
	G <sub>k</sub> =	0,65 kN/m <sup>2</sup>
	G <sub>k</sub> x 1/cos(α) =	0,73 kN/m <sup>2</sup>
		Categorie : H) daken Belastingklasse : H Daken q <sub>k</sub> = 0,56 kN/m <sup>2</sup> Q <sub>k</sub> = 1,5 kN φ <sub>t</sub> = 1,00 - <i>wd</i> φ <sub>t</sub> = 1,00 - <i>sn</i> φ <sub>1</sub> = 0,0 - φ <sub>0</sub> = 0,0 -      φ <sub>2</sub> = 0,0 -
b) 2e Verdiepingsvloer	-	0,00 kN/m <sup>2</sup>
	Afwerking	0,10 „
	Beschot	0,10 „
	Balklaag	0,15 „
	Plafond	0,10 „
	G <sub>k</sub> =	0,45 kN/m <sup>2</sup>
		Categorie : A) woon-, verblijfruimtes Belastingklasse : A Vloeren q <sub>k</sub> = 1,75 kN/m <sup>2</sup> Q <sub>k</sub> = 3,0 kN l <sub>sw</sub> = 0,50 „ φ <sub>t</sub> = 1,00 -      φ <sub>1</sub> = 0,5 - φ <sub>0</sub> = 0,4 -      φ <sub>2</sub> = 0,3 -
g) Overig	ρ = 20,0 kN/m <sup>3</sup> 100 mm	2,00 kN/m <sup>2</sup>
h) Kozijn / pui	ρ = 5,0 kN/m <sup>3</sup> 100 mm	0,50 kN/m <sup>2</sup>
i) Metselwerk	ρ = 20,0 kN/m <sup>3</sup> 100 mm	2,00 kN/m <sup>2</sup>
j) Kalkzandsteen	ρ = 18,5 kN/m <sup>3</sup> 100 mm	1,85 kN/m <sup>2</sup>
k) Kalkzandsteen	ρ = 18,5 kN/m <sup>3</sup> 214 mm	3,96 kN/m <sup>2</sup>
l) Fundering	ρ = 24,0 kN/m <sup>3</sup> 150 mm	3,60 kN/m <sup>2</sup>

## Windbelasting per m<sup>2</sup> (conform NEN-EN 1991-1-4)

### Basiswindsnelheid (art. 4.1)

Windgebied II (Onbebouwd gebied)

$$\begin{aligned}
 v_{b,0} &= 27,0 \text{ m/s (fundamentele waarde basiswindsnelheid)} \\
 c_{dir} &= 1,00 - \\
 c_{season} &= 1,00 - \\
 c_{prob} &= 1,00 - \\
 v_b &= 27,0 \text{ m/s (basiswindsnelheid)} \\
 \text{hoogte (z)} &= 9,0 \text{ m}^1 \text{ (gebouw hoogte)}
 \end{aligned}$$

### Reductiefactor $\psi_t$ (art. 4.2)

$$\begin{aligned}
 k &= 0,23 - \text{ (vormparameter)} \\
 n &= 0,50 - \text{ (exponent)} \\
 t &= 50 \text{ jaar}
 \end{aligned}$$

$$c_{prob} = \left( \frac{1 - k * \ln(-\ln(1-p))}{1 - k * \ln(-\ln(0,98))} \right)^n$$

$$\left( \frac{1 - 0,234 * \ln(-\ln(1-50))}{1 - 0,234 * \ln(-\ln(0,98))} \right)^{0,50} = 1,00$$

$$\varphi_{t,wd} = 1,00 (= c_{prob}^2)$$

### Gemiddelde windsnelheid (art. 4.3)

$$v_m(z) = c_r(z) * c_o(z) * v_b$$

$$\begin{aligned}
 c_r(z) &= 0,80 - \text{ (ruwheidsfactor)} \\
 k_r &= 0,21 - \text{ (terreinfoactor)} \\
 k_l &= 1,00 - \text{ (turbulentiefactor)} \\
 c_o(z) &= 1,00 - \text{ (orografiefactor)}
 \end{aligned}$$

$$v_m(z) = 21,5 \text{ m/s (gemiddelde windsnelheid)}$$

### Windturbulentie (art. 4.4)

$$I_v(z) = \frac{\sigma_v}{v_m(z)}$$

$$\begin{aligned}
 \sigma_v &= k_r * v_b; k_l \\
 I_v(z) &= 0,26 - \text{ (turbulentie intensiteit)}
 \end{aligned}$$

### Extreme stuwdruk (art. 4.5)

$$c_e(z) = \frac{q_p(z)}{q_b}$$

$$\begin{aligned}
 q_p(z) &= [1+7*I_v(z)]*0,5*\rho*v_m^2 \\
 q_p(z) &= 0,82 \text{ kN/m}^2 \text{ (extreme stuwdruk)} \\
 q_b &= 0,46 \text{ kN/m}^2 \text{ (basis stuwdruk)} \\
 c_e(z) &= 1,80 - \text{ (blootstellingsfactor)}
 \end{aligned}$$

### Bouwwerfactor (art. 6.1)

$$c_{s,c_d} = 1,00 -$$

(bovengenoemde extreme stuwdruk is niet vermenigvuldigd met drukcoëfficiënten)



***Bijlage A : Uitvoer Technosoft Raamwerken***

***Kapsnede t.p.v. dakkapel***

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A  
 Dimensies...: kN/m/rad (tenzij anders aangegeven)  
 Datum.....: -  
 Bestand.....: P:\2026\26120 - Dakopbouw Pomonastraat 50 te Amsterdam -  
 Klok dakkapellen\03. Berekening\26120 B-01 - drs. A-A.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

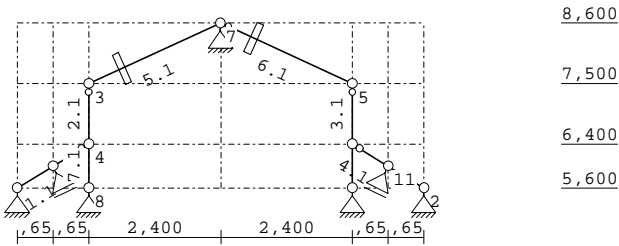
Maximum aantal iteraties.....: 50  
 Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
 Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

Gunstige werking van de permanente belasting wordt automatisch verwerkt.

**Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB**

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010,A1:2019	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1/C11:2019	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1991-1-3:2003	A1:2019	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1991-1-4:2005	C2:2023	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1995-1-1:2005	A2:2014,C1:2012	NB:2013(nl)
Hout			

**GEOMETRIE**



**STRAMIENLIJNEN**

Nr.	Naam	X	Z-min	Z-max
1		0.366	5.600	8.600
2		4.066	5.600	8.600
3		7.766	5.600	8.600
4		1.666	5.600	8.600
5		6.466	5.600	8.600
6		1.016	5.600	8.600
7		7.116	5.600	8.600

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

**NIVEAUS**

Nr.	Z	X-min	X-max
1	5.600	0.366	7.766
2	6.400	0.366	7.766
3	7.500	0.366	7.766
4	8.600	0.366	7.766

**MATERIALEN**

Mt	Kwaliteit	E-modulus[N/mm2]	S.G.	S.G.verhoogd	Pois.	Uitz. coëff
1	C24	11000	3.5	4.2	1.00	5.0000e-06

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

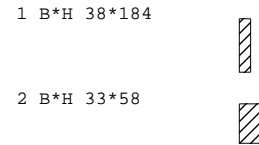
**PROFIELEN [mm]**

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 38*184	1:C24	6.9920e+03	1.9727e+07	0.00
2	B*H 33*58	1:C24	1.9140e+03	5.3656e+05	0.00

**PROFIELEN vervolg [mm]**

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	38	184	92.0	0:RH				
2	2:Druk	33	58	29.0	0:RH				

**PROFIELVORMEN [mm]**



**KNOPEN**

Knoop	X	Z	Knoop	X	Z
1	0.366	5.600	6	6.466	6.400
2	7.766	5.600	7	4.066	8.600
3	1.666	7.500	8	1.666	5.600
4	1.666	6.400	9	6.466	5.600
5	6.466	7.500	10	1.016	6.000
11	7.116	6.000			

**STAVEN**

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	10	1:B*H 38*184	NDM	NDM	0.763	
2	3	4	1:B*H 38*184	ND-	NDM	1.100	
3	5	6	1:B*H 38*184	ND-	NDM	1.100	
4	6	11	1:B*H 38*184	ND-	NDM	0.763	
5	3	7	1:B*H 38*184	NDM	NDM	2.640	
6	7	5	1:B*H 38*184	ND-	NDM	2.640	
7	4	8	1:B*H 38*184	NDM	NDM	0.800	
8	6	9	1:B*H 38*184	NDM	NDM	0.800	
9	10	4	1:B*H 38*184	NDM	ND-	0.763	
10	11	2	1:B*H 38*184	NDM	NDM	0.763	



Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**Wind indexen**

Index	CsCd	Cpe/Cpi	qp	breedte	reductie	Qw	Zone	Hoek(en)
Qw19	1.00	0.800	0.763	0.220		-0.134	B	
Qw20	1.00	1.200	0.822	0.780		-0.769	A	
Qw21	1.00	0.800	0.822	0.220		-0.145	B	
Qw22	1.00	-1.200	0.763	0.780		0.714	A	
Qw23	1.00	-0.800	0.763	0.220		0.134	B	
Qw24	1.00	-1.200	0.822	0.780		0.769	A	
Qw25	1.00	-0.800	0.822	0.220		0.145	B	
Qw26	1.00	-1.300	0.822	0.040		0.043	F	31.6
Qw27	1.00	-1.000	0.822	0.960		0.789	H	31.6
Qw28	1.00	-1.172	0.822	0.040		0.039	F	24.6
Qw29	1.00	-1.364	0.822	0.040		0.045	G	24.6
Qw30	1.00	-0.728	0.822	0.960		0.574	H	24.6
Qw31	1.00	0.800	0.763	1.000		-0.610	B	
Qw32	1.00	0.800	0.822	1.000		-0.658	B	
Qw33	1.00	-0.800	0.763	1.000		0.610	B	
Qw34	1.00	-0.800	0.822	1.000		0.658	B	
Qw35	1.00	-0.811	0.822	1.000		0.666	I	31.6
Qw36	1.00	-0.500	0.822	1.000		0.411	I	24.6

**SNEEUW DAKTYPEN**

Staaft	artikel
1-9	5.3.6 Dak grenzend aan hogere bouwwerken
5-5	5.3.3 Zadel dak
6-6	5.3.3 Zadel dak
4-10	5.3.6 Dak grenzend aan hogere bouwwerken

**Sneeuw indexen**

Index	art	$\mu$	$s_k$	red. posfac	breedte	$Q_s$	hoek
Qs1	5.3.6	0.800	0.70	1.00	1.000	0.560	31.6
Qs2	5.3.3	0.800	0.70	1.00	1.000	0.560	24.6
Qs3	5.3.6	1.756	0.70	1.00	1.000	1.229	31.6
Qs4	5.3.6	2.064	0.70	1.00	1.000	1.445	31.6
Qs5	5.3.6	2.373	0.70	1.00	1.000	1.661	31.6
Qs6	5.3.6	2.064	0.70	1.00	1.000	1.445	31.6
Qs7	5.3.3	0.400	0.70	1.00	1.000	0.280	24.6
Qs8	5.3.6	2.064	0.70	1.00	1.000	1.445	31.6
Qs9	5.3.6	2.373	0.70	1.00	1.000	1.661	31.6
Qs10	5.3.6	2.064	0.70	1.00	1.000	1.445	31.6
Qs11	5.3.6	1.756	0.70	1.00	1.000	1.229	31.6

**Sneeuw indexen art. 5.3.6**

Index	$b_1$	$b_2$	h	$l_s$	$\alpha$	$\mu_2$	$\mu_s$	$\mu_w$
Qs4	1.300	4.800	1.100	5.000	24.6	3.173	0.400	2.773
Qs5	4.800	1.300	1.100	5.000	-24.6	3.173	0.400	2.773
Qs9	1.300	4.800	1.100	5.000	24.6	3.173	0.400	2.773
Qs10	4.800	1.300	1.100	5.000	-24.6	3.173	0.400	2.773

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGGEVALLEN**

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

g = gegenereerd belastinggeval

**BELASTINGGEVALLEN vervolg**

B.G.	Omschrijving	Belastingduurklasse
	1 permanente belasting	Blijvend
	2 Wind van links onderdruk A	Kort
	3 Wind van links overdruk A	Kort
	4 Wind van links onderdruk B	Kort
	5 Wind van links overdruk B	Kort
	6 Wind van links onderdruk C	Kort
	7 Wind van links overdruk C	Kort
	8 Wind van links onderdruk D	Kort
	9 Wind van links overdruk D	Kort
	10 Wind van rechts onderdruk A	Kort
	11 Wind van rechts overdruk A	Kort
	12 Wind van rechts onderdruk B	Kort
	13 Wind van rechts overdruk B	Kort
	14 Wind van rechts onderdruk C	Kort
	15 Wind van rechts overdruk C	Kort
	16 Wind van rechts onderdruk D	Kort
	17 Wind van rechts overdruk D	Kort
	18 Wind loodrecht onderdruk A	Kort
	19 Wind loodrecht overdruk A	Kort
	20 Wind loodrecht onderdruk B	Kort

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

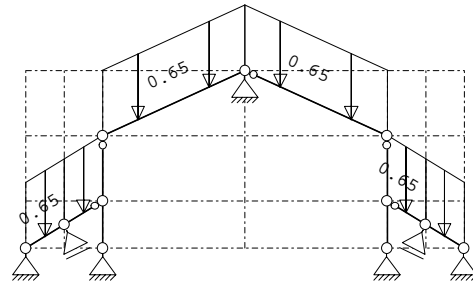
**BELASTINGGEVALLEN** vervolg

B.G. Omschrijving	Belastingduurklasse
21 Wind loodrecht overdruk B	Kort
22 Sneeuw A	Kort
23 Sneeuw B	Kort
24 Sneeuw C	Kort

**BELASTINGEN**

B.G:1 permanente belasting

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



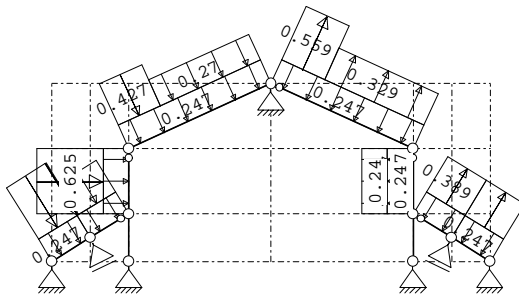
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:1 permanente belasting

Staaftype	q1/p/m	q2	A	B	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>
1 5:QZGloobaal	-0.65	-0.65	0.000	0.000			
4 5:QZGloobaal	-0.65	-0.65	0.000	0.000			
5 5:QZGloobaal	-0.65	-0.65	0.000	0.000			
6 5:QZGloobaal	-0.65	-0.65	0.000	0.000			
9 5:QZGloobaal	-0.65	-0.65	0.000	0.000			
10 5:QZGloobaal	-0.65	-0.65	0.000	0.000			

**BELASTINGEN**

B.G:2 Wind van links onderdruk A



**STAAFBELASTINGEN**

B.G:2 Wind van links onderdruk A

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

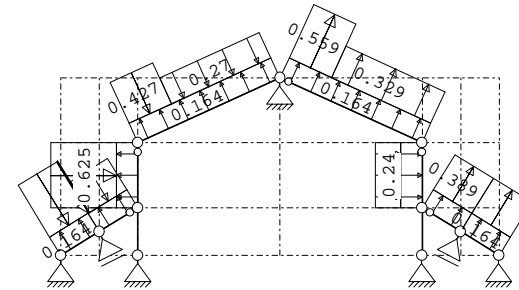
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:2 Wind van links onderdruk A

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1 1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.736	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.027	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw5	0.62	0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw6	-0.43	-0.43	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw7	-0.27	-0.27	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw8	0.56	0.56	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw9	0.33	0.33	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw10	0.24	0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:3 Wind van links overdruk A



**STAAFBELASTINGEN**

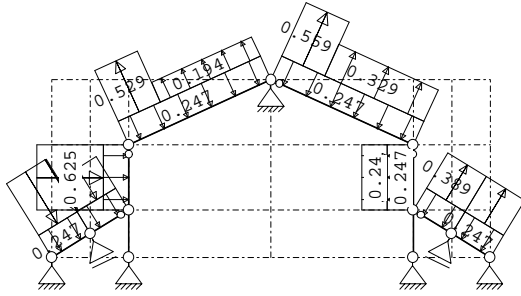
B.G:3 Wind van links overdruk A

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>
1 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1 1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.736	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.027	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw5	0.62	0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw6	-0.43	-0.43	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw7	-0.27	-0.27	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw8	0.56	0.56	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw9	0.33	0.33	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw10	0.24	0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links onderdruk B



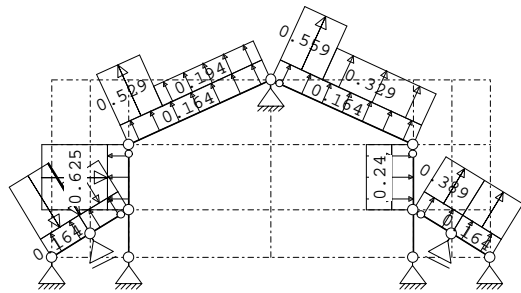
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:4 Wind van links onderdruk B

StAAF	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	Ψ <sub>0</sub>	Ψ <sub>1</sub>	Ψ <sub>2</sub>
1	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.736	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.027	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw5	0.62	0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw14	0.53	0.53	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw15	0.19	0.19	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw8	0.56	0.56	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw9	0.33	0.33	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw10	0.24	0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:5 Wind van links overdruk B



Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

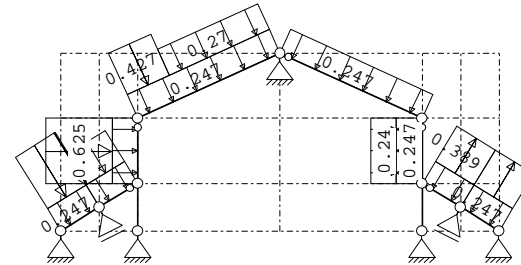
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:5 Wind van links overdruk B

StAAF	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	Ψ <sub>0</sub>	Ψ <sub>1</sub>	Ψ <sub>2</sub>
1	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.736	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.027	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw5	0.62	0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw14	0.53	0.53	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw15	0.19	0.19	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw8	0.56	0.56	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw9	0.33	0.33	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw10	0.24	0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:6 Wind van links onderdruk C



**STAAFBELASTINGEN**

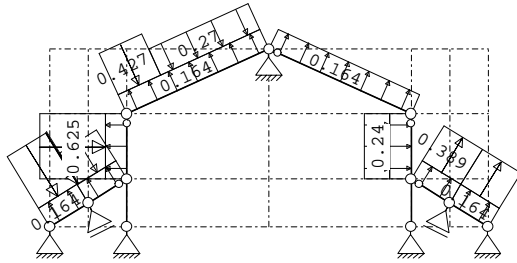
B.G:6 Wind van links onderdruk C

StAAF	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	Ψ <sub>0</sub>	Ψ <sub>1</sub>	Ψ <sub>2</sub>
1	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.736	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.027	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw5	0.62	0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw6	-0.43	-0.43	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw7	-0.27	-0.27	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw10	0.24	0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGEN**

B.G:7 Wind van links overdruk C



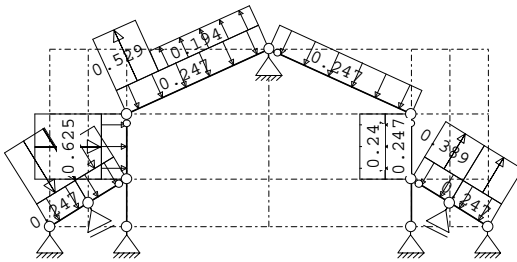
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:7 Wind van links overdruk C

Staaftype	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.736	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.027	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw5	0.62	0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw6	-0.43	-0.43	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw7	-0.27	-0.27	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw10	0.24	0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links onderdruk D



**STAAFBELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links onderdruk D

Staaftype	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

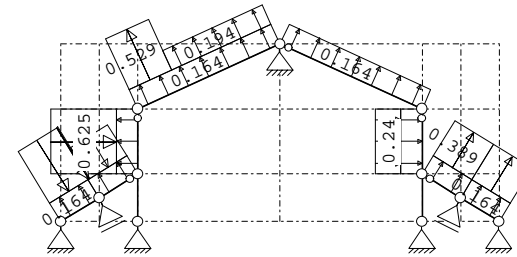
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:8 Wind van links onderdruk D

Staaftype	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
4	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.736	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.027	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw5	0.62	0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw14	0.53	0.53	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw15	0.19	0.19	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw10	0.24	0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:9 Wind van links overdruk D



**STAAFBELASTINGEN**

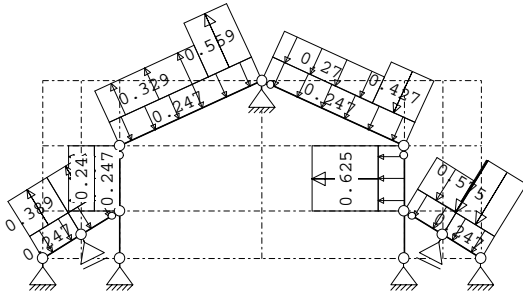
B.G:9 Wind van links overdruk D

Staaftype	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.736	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.027	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw5	0.62	0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw14	0.53	0.53	0.000	1.850	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw15	0.19	0.19	0.790	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw10	0.24	0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGEN**

B.G:10 Wind van rechts onderdruk A



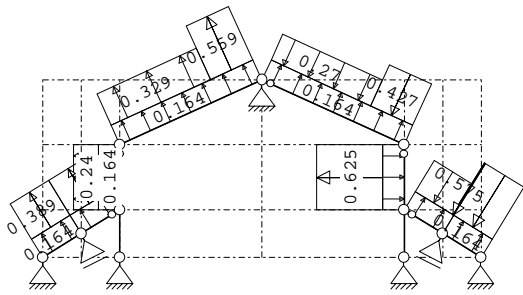
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:10 Wind van rechts onderdruk A

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	Ψ <sub>0</sub>	Ψ <sub>1</sub>	Ψ <sub>2</sub>
1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.736	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.000	0.027	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw16	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw6	-0.43	-0.43	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw7	-0.27	-0.27	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw8	0.56	0.56	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw9	0.33	0.33	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw17	-0.24	-0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:11 Wind van rechts overdruk A



Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

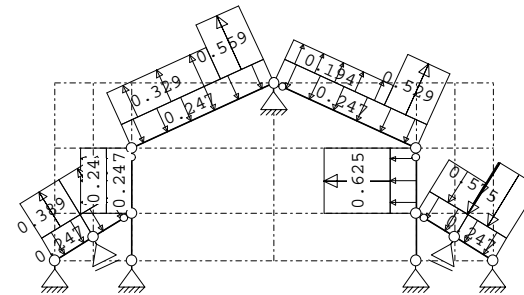
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:11 Wind van rechts overdruk A

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	Ψ <sub>0</sub>	Ψ <sub>1</sub>	Ψ <sub>2</sub>
1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.736	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.000	0.027	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw16	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw6	-0.43	-0.43	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw7	-0.27	-0.27	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw8	0.56	0.56	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw9	0.33	0.33	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw17	-0.24	-0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:12 Wind van rechts onderdruk B



**STAAFBELASTINGEN**

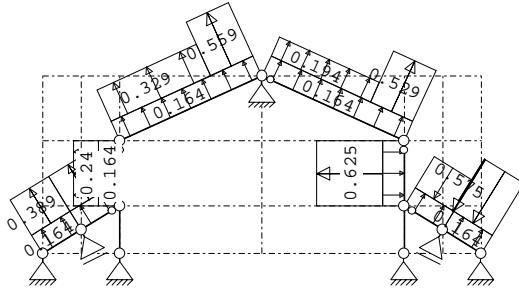
B.G:12 Wind van rechts onderdruk B

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	Ψ <sub>0</sub>	Ψ <sub>1</sub>	Ψ <sub>2</sub>
1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.736	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.000	0.027	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw16	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw14	0.53	0.53	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw15	0.19	0.19	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw8	0.56	0.56	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw9	0.33	0.33	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw17	-0.24	-0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts overdruk B



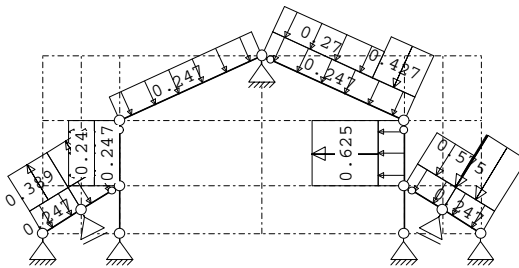
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:13 Wind van rechts overdruk B

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>
1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.736	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.000	0.027	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw16	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw14	0.53	0.53	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw15	0.19	0.19	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw8	0.56	0.56	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw9	0.33	0.33	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw17	-0.24	-0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:14 Wind van rechts onderdruk C



Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

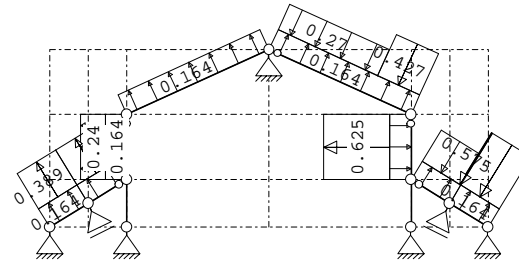
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:14 Wind van rechts onderdruk C

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>
1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.736	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.000	0.027	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw16	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw6	-0.43	-0.43	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw7	-0.27	-0.27	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw17	-0.24	-0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:15 Wind van rechts overdruk C



**STAAFBELASTINGEN**

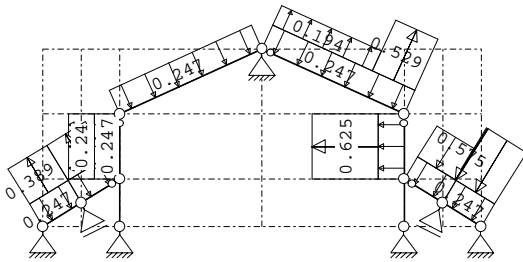
B.G:15 Wind van rechts overdruk C

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>
1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.736	0.000	0.00	0.20	0.00
4:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.000	0.027	0.00	0.20	0.00
3:QZLokaal	Qw16	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw6	-0.43	-0.43	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
6:QZLokaal	Qw7	-0.27	-0.27	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
2:QZLokaal	Qw17	-0.24	-0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGEN**

B.G:16 Wind van rechts onderdruk D



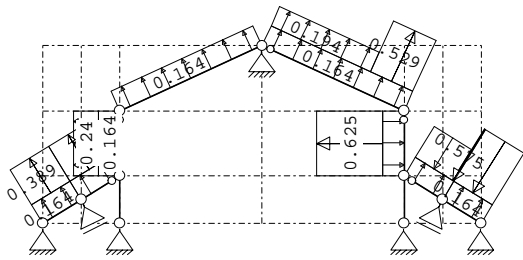
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:16 Wind van rechts onderdruk D

Staaftype	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.736	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.000	0.027	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw16	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw14	0.53	0.53	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw15	0.19	0.19	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw17	-0.24	-0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts overdruk D



**STAAFBELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts overdruk D

Staaftype	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

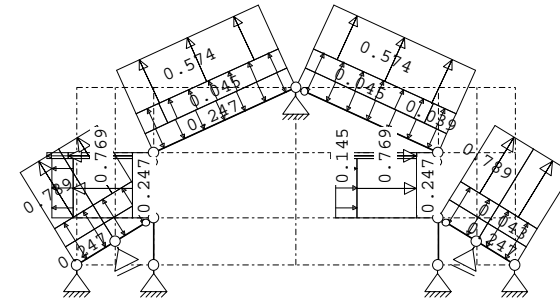
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:17 Wind van rechts overdruk D

Staaftype	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
10	1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw3	-0.58	-0.58	0.736	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw4	-0.35	-0.35	0.000	0.027	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw16	-0.62	-0.62	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw14	0.53	0.53	1.850	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw15	0.19	0.19	0.000	0.790	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw17	-0.24	-0.24	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw11	0.39	0.39	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:18 Wind loodrecht onderdruk A



**STAAFBELASTINGEN**

B.G:18 Wind loodrecht onderdruk A

Staaftype	Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10	1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw18	-0.71	-0.71	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw19	-0.13	-0.13	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw20	-0.77	-0.77	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
2	1:QZLokaal	Qw21	-0.14	-0.14	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw22	0.71	0.71	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw23	0.13	0.13	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw24	0.77	0.77	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
3	1:QZLokaal	Qw25	0.14	0.14	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw26	0.04	0.04	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1	1:QZLokaal	Qw27	0.79	0.79	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw26	0.04	0.04	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9	1:QZLokaal	Qw27	0.79	0.79	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw28	0.04	0.04	0.000	2.220	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw29	0.04	0.04	0.420	0.000	0.00	0.20	0.00
5	1:QZLokaal	Qw30	0.57	0.57	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw29	0.04	0.04	0.000	0.420	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw28	0.04	0.04	2.220	0.000	0.00	0.20	0.00
6	1:QZLokaal	Qw30	0.57	0.57	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw26	0.04	0.04	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4	1:QZLokaal	Qw27	0.79	0.79	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

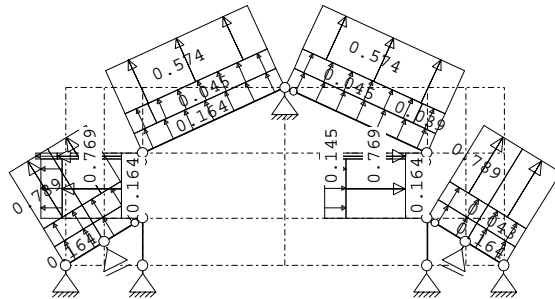
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:18 Wind loodrecht onderdruk A

Staaft Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
10 1:QZLokaal	Qw26	0.04	0.04	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw27	0.79	0.79	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:19 Wind loodrecht overdruk A



**STAAFBELASTINGEN**

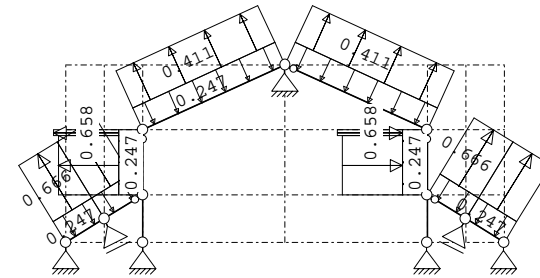
B.G:19 Wind loodrecht overdruk A

Staaft Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw18	-0.71	-0.71	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw19	-0.13	-0.13	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw20	-0.77	-0.77	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw21	-0.14	-0.14	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw22	0.71	0.71	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw23	0.13	0.13	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw24	0.77	0.77	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw25	0.14	0.14	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
1 1:QZLokaal	Qw26	0.04	0.04	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1 1:QZLokaal	Qw27	0.79	0.79	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw26	0.04	0.04	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw27	0.79	0.79	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw28	0.04	0.04	0.000	2.220	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw29	0.04	0.04	0.420	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw30	0.57	0.57	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw29	0.04	0.04	0.000	0.420	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw28	0.04	0.04	2.220	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw30	0.57	0.57	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw26	0.04	0.04	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw27	0.79	0.79	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw26	0.04	0.04	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw27	0.79	0.79	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGEN**

B.G:20 Wind loodrecht onderdruk B



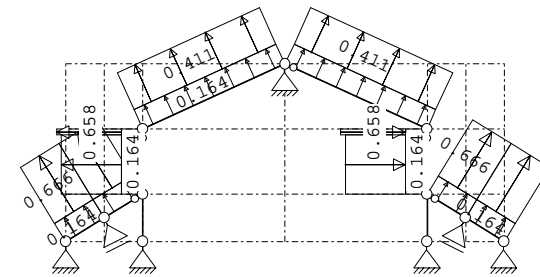
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:20 Wind loodrecht onderdruk B

Staaft Type	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw2	0.25	0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw1	-0.25	-0.25	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw31	-0.61	-0.61	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw32	-0.66	-0.66	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw33	0.61	0.61	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw34	0.66	0.66	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
1 1:QZLokaal	Qw35	0.67	0.67	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw35	0.67	0.67	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw36	0.41	0.41	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw36	0.41	0.41	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw35	0.67	0.67	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw35	0.67	0.67	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:21 Wind loodrecht overdruk B



Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

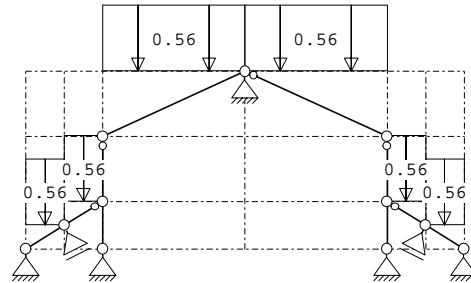
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:21 Wind loodrecht overdruk B

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw13	-0.16	-0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw12	0.16	0.16	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw31	-0.61	-0.61	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
2 1:QZLokaal	Qw32	-0.66	-0.66	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw33	0.61	0.61	0.100	0.000	0.00	0.20	0.00
3 1:QZLokaal	Qw34	0.66	0.66	0.000	1.000	0.00	0.20	0.00
1 1:QZLokaal	Qw35	0.67	0.67	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 1:QZLokaal	Qw35	0.67	0.67	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 1:QZLokaal	Qw36	0.41	0.41	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 1:QZLokaal	Qw36	0.41	0.41	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 1:QZLokaal	Qw35	0.67	0.67	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 1:QZLokaal	Qw35	0.67	0.67	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:22 Sneeuw A



**STAAFBELASTINGEN**

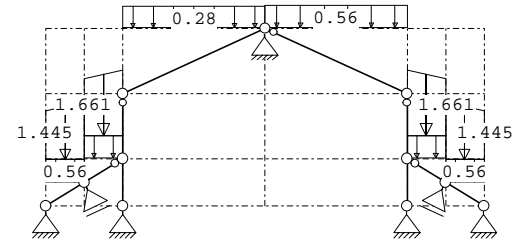
B.G:22 Sneeuw A

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 3:QZgeProj.	Qs2	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 3:QZgeProj.	Qs2	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGEN**

B.G:23 Sneeuw B



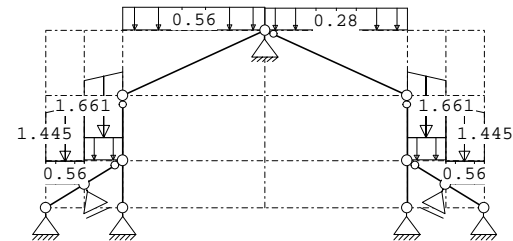
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:23 Sneeuw B

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1 3:QZgeProj.	Qs3	-1.23	-1.44	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 3:QZgeProj.	Qs5	-1.66	-1.44	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 3:QZgeProj.	Qs7	-0.28	-0.28	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 3:QZgeProj.	Qs2	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 3:QZgeProj.	Qs8	-1.44	-1.66	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 3:QZgeProj.	Qs10	-1.44	-1.23	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:24 Sneeuw C



**STAAFBELASTINGEN**

B.G:24 Sneeuw C

Staaftype	Index	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
1 3:QZgeProj.	Qs3	-1.23	-1.44	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
4 3:QZgeProj.	Qs5	-1.66	-1.44	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
5 3:QZgeProj.	Qs2	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
6 3:QZgeProj.	Qs7	-0.28	-0.28	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
9 3:QZgeProj.	Qs8	-1.44	-1.66	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 3:QZgeProj.	Qs1	-0.56	-0.56	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
10 3:QZgeProj.	Qs10	-1.44	-1.23	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

**REACTIES**

1e orde

Kn.	B.G.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1	1		0.25	0.34			
1	2		-0.88	-0.27			
1	3		-0.44	-0.13			
1	4		-0.88	-0.26			
1	5		-0.44	-0.12			
1	6		-0.88	-0.27			
1	7		-0.44	-0.13			
1	8		-0.88	-0.26			
1	9		-0.44	-0.12			
1	10		0.05	-0.02			
1	11		0.49	0.13			
1	12		0.05	-0.02			
1	13		0.49	0.13			
1	14		0.05	-0.02			
1	15		0.49	0.13			
1	16		0.05	-0.02			
1	17		0.49	0.13			
1	18		0.64	0.21			
1	19		1.08	0.36			
1	20		0.41	0.12			
1	21		0.85	0.27			
1	22		0.18	0.24			
1	23		0.61	0.81			
1	24		0.61	0.81			
2	1		-0.25	0.34			
2	2		-0.05	-0.02			
2	3		-0.49	0.13			
2	4		-0.05	-0.02			
2	5		-0.49	0.13			
2	6		-0.05	-0.02			
2	7		-0.49	0.13			
2	8		-0.05	-0.02			
2	9		-0.49	0.13			
2	10		0.88	-0.27			
2	11		0.44	-0.13			
2	12		0.88	-0.26			
2	13		0.44	-0.12			
2	14		0.88	-0.27			
2	15		0.44	-0.13			
2	16		0.88	-0.26			
2	17		0.44	-0.12			
2	18		-0.64	0.21			
2	19		-1.08	0.36			
2	20		-0.41	0.12			
2	21		-0.85	0.27			
2	22		-0.18	0.24			
2	23		-0.61	0.81			
2	24		-0.61	0.81			

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

**REACTIES**

1e orde

Kn.	B.G.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
7	1		0.00	1.79			
7	2		-1.20	0.08			
7	3		-1.20	-0.52			
7	4		-0.53	-0.35			
7	5		-0.53	-0.95			
7	6		-0.76	0.53			
7	7		-0.76	-0.07			
7	8		-0.10	0.10			
7	9		-0.10	-0.50			
7	10		1.20	0.08			
7	11		1.20	-0.52			
7	12		0.53	-0.35			
7	13		0.53	-0.95			
7	14		0.76	0.53			
7	15		0.76	-0.07			
7	16		0.10	0.10			
7	17		0.10	-0.50			
7	18		0.00	-0.44			
7	19		0.00	-1.04			
7	20		0.00	-0.15			
7	21		0.00	-0.75			
7	22		0.00	1.34			
7	23		0.00	1.01			
7	24		-0.00	1.01			
8	1		0.00	1.14			
8	2		0.09	1.60			
8	3		0.05	0.61			
8	4		0.08	0.57			
8	5		0.04	-0.42			
8	6		0.09	1.60			
8	7		0.05	0.61			
8	8		0.08	0.57			
8	9		0.04	-0.42			
8	10		0.00	-0.19			
8	11		-0.04	-1.18			
8	12		0.00	-0.19			
8	13		-0.04	-1.18			
8	14		0.00	0.31			
8	15		-0.04	-0.68			
8	16		0.00	0.31			
8	17		-0.04	-0.68			
8	18		-0.06	-1.12			
8	19		-0.10	-2.11			
8	20		-0.03	-0.61			
8	21		-0.07	-1.60			
8	22		0.00	0.80			
8	23		0.00	0.87			
8	24		0.00	1.20			

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

**REACTIES**

1e orde

Kn.	B.G.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
9	1		-0.00	1.14			
9	2		-0.00	-0.19			
9	3		0.04	-1.18			
9	4		-0.00	-0.19			
9	5		0.04	-1.18			
9	6		-0.00	0.31			
9	7		0.04	-0.68			
9	8		-0.00	0.31			
9	9		0.04	-0.68			
9	10		-0.09	1.60			
9	11		-0.05	0.61			
9	12		-0.08	0.57			
9	13		-0.04	-0.42			
9	14		-0.09	1.60			
9	15		-0.05	0.61			
9	16		-0.08	0.57			
9	17		-0.04	-0.42			
9	18		0.06	-1.12			
9	19		0.10	-2.11			
9	20		0.03	-0.61			
9	21		0.07	-1.60			
9	22		-0.00	0.80			
9	23		-0.00	1.20			
9	24		-0.00	0.87			
10	1	-26.00	-0.25	0.51		-0.00	0.57
10	2	-26.00	-0.32	0.66		0.00	0.73
10	3	-26.00	-0.14	0.28		0.00	0.31
10	4	-26.00	-0.31	0.64		0.00	0.71
10	5	-26.00	-0.13	0.26		0.00	0.29
10	6	-26.00	-0.32	0.66		0.00	0.73
10	7	-26.00	-0.14	0.28		0.00	0.31
10	8	-26.00	-0.31	0.64		0.00	0.71
10	9	-26.00	-0.13	0.26		0.00	0.29
10	10	-26.00	0.06	-0.13		0.00	-0.14
10	11	-26.00	0.24	-0.50		0.00	-0.56
10	12	-26.00	0.06	-0.13		0.00	-0.14
10	13	-26.00	0.24	-0.50		0.00	-0.56
10	14	-26.00	0.06	-0.12		-0.00	-0.13
10	15	-26.00	0.24	-0.49		0.00	-0.55
10	16	-26.00	0.06	-0.12		-0.00	-0.13
10	17	-26.00	0.24	-0.49		0.00	-0.55
10	18	-26.00	0.26	-0.53		0.00	-0.59
10	19	-26.00	0.44	-0.91		0.00	-1.01
10	20	-26.00	0.18	-0.38		0.00	-0.42
10	21	-26.00	0.37	-0.75		0.00	-0.84
10	22	-26.00	-0.18	0.36		-0.00	0.40
10	23	-26.00	-0.62	1.26		0.00	1.41
10	24	-26.00	-0.62	1.27		0.00	1.41

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: drs. A-A

**REACTIES**

1e orde

Kn.	B.G.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
11	1	26.00	0.25	0.51		0.00	0.57
11	2	26.00	-0.06	-0.13		-0.00	-0.14
11	3	26.00	-0.24	-0.50		-0.00	-0.56
11	4	26.00	-0.06	-0.13		-0.00	-0.14
11	5	26.00	-0.24	-0.50		-0.00	-0.56
11	6	26.00	-0.06	-0.12		0.00	-0.13
11	7	26.00	-0.24	-0.49		-0.00	-0.55
11	8	26.00	-0.06	-0.12		0.00	-0.13
11	9	26.00	-0.24	-0.49		-0.00	-0.55
11	10	26.00	0.32	0.66		0.00	0.73
11	11	26.00	0.14	0.28		-0.00	0.31
11	12	26.00	0.31	0.64		0.00	0.71
11	13	26.00	0.13	0.26		0.00	0.29
11	14	26.00	0.32	0.66		0.00	0.73
11	15	26.00	0.14	0.28		-0.00	0.31
11	16	26.00	0.31	0.64		0.00	0.71
11	17	26.00	0.13	0.26		0.00	0.29
11	18	26.00	-0.26	-0.53		-0.00	-0.59
11	19	26.00	-0.44	-0.91		-0.00	-1.01
11	20	26.00	-0.18	-0.38		-0.00	-0.42
11	21	26.00	-0.37	-0.75		-0.00	-0.84
11	22	26.00	0.18	0.36		0.00	0.40
11	23	26.00	0.62	1.27		0.00	1.41
11	24	26.00	0.62	1.26		0.00	1.41

**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	3	Nauwkeurigheid bereikt
8	3	Nauwkeurigheid bereikt
9	3	Nauwkeurigheid bereikt
10	3	Nauwkeurigheid bereikt
11	3	Nauwkeurigheid bereikt
12	3	Nauwkeurigheid bereikt
13	3	Nauwkeurigheid bereikt
14	3	Nauwkeurigheid bereikt
15	3	Nauwkeurigheid bereikt
16	3	Nauwkeurigheid bereikt
17	3	Nauwkeurigheid bereikt
18	3	Nauwkeurigheid bereikt
19	3	Nauwkeurigheid bereikt
20	3	Nauwkeurigheid bereikt
21	3	Nauwkeurigheid bereikt
22	3	Nauwkeurigheid bereikt
23	3	Nauwkeurigheid bereikt
24	3	Nauwkeurigheid bereikt
25	3	Nauwkeurigheid bereikt
26	3	Nauwkeurigheid bereikt
27	3	Nauwkeurigheid bereikt
28	3	Nauwkeurigheid bereikt
29	3	Nauwkeurigheid bereikt

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BEREKENINGSTATUS**

B.C.	Iteratie	Status
30	3	Nauwkeurigheid bereikt
31	3	Nauwkeurigheid bereikt
32	3	Nauwkeurigheid bereikt
33	3	Nauwkeurigheid bereikt
34	3	Nauwkeurigheid bereikt
35	3	Nauwkeurigheid bereikt
36	3	Nauwkeurigheid bereikt
37	3	Nauwkeurigheid bereikt
38	3	Nauwkeurigheid bereikt
39	3	Nauwkeurigheid bereikt
40	3	Nauwkeurigheid bereikt
41	3	Nauwkeurigheid bereikt
42	3	Nauwkeurigheid bereikt
43	3	Nauwkeurigheid bereikt
44	3	Nauwkeurigheid bereikt
45	3	Nauwkeurigheid bereikt
46	3	Nauwkeurigheid bereikt
47	3	Nauwkeurigheid bereikt
48	3	Nauwkeurigheid bereikt
49	1	Lineaire berekening
50	1	Lineaire berekening
51	1	Lineaire berekening
52	1	Lineaire berekening
53	1	Lineaire berekening
54	1	Lineaire berekening
55	1	Lineaire berekening
56	1	Lineaire berekening
57	1	Lineaire berekening
58	1	Lineaire berekening
59	1	Lineaire berekening
60	1	Lineaire berekening
61	1	Lineaire berekening
62	1	Lineaire berekening
63	1	Lineaire berekening
64	1	Lineaire berekening
65	1	Lineaire berekening
66	1	Lineaire berekening
67	1	Lineaire berekening
68	1	Lineaire berekening
69	1	Lineaire berekening
70	1	Lineaire berekening
71	1	Lineaire berekening
72	1	Lineaire berekening
73	1	Lineaire berekening
74	1	Lineaire berekening
75	1	Lineaire berekening
76	1	Lineaire berekening
77	1	Lineaire berekening
78	1	Lineaire berekening
79	1	Lineaire berekening
80	1	Lineaire berekening
81	1	Lineaire berekening
82	1	Lineaire berekening
83	1	Lineaire berekening
84	1	Lineaire berekening
85	1	Lineaire berekening
86	1	Lineaire berekening
87	1	Lineaire berekening

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BEREKENINGSTATUS**

B.C.	Iteratie	Status
88	1	Lineaire berekening
89	1	Lineaire berekening
90	1	Lineaire berekening
91	1	Lineaire berekening
92	1	Lineaire berekening
93	1	Lineaire berekening
94	1	Lineaire berekening
95	1	Lineaire berekening
96	1	Lineaire berekening
97	1	Lineaire berekening

**BELASTINGCOMBINATIES**

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

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC	Type				
41	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+	1.35 $Q_{k,17}$
42	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+	1.35 $Q_{k,18}$
43	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+	1.35 $Q_{k,19}$
44	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+	1.35 $Q_{k,20}$
45	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+	1.35 $Q_{k,21}$
46	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+	1.35 $Q_{k,22}$
47	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+	1.35 $Q_{k,23}$
48	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+	1.35 $Q_{k,24}$
49	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,2}$
50	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,3}$
51	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,4}$
52	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,5}$
53	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,6}$
54	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,7}$
55	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,8}$
56	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,9}$
57	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,10}$
58	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,11}$
59	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,12}$
60	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,13}$
61	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,14}$
62	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,15}$
63	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,16}$
64	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,17}$
65	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,18}$
66	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,19}$
67	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,20}$
68	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,21}$
69	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,22}$
70	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,23}$
71	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $Q_{k,24}$
72	Quas.	1.00	$G_{k,1}$		
73	Freq.	1.00	$G_{k,1}$		
74	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,2}$
75	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,3}$
76	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,4}$
77	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,5}$
78	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,6}$
79	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,7}$
80	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,8}$
81	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,9}$
82	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,10}$
83	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,11}$
84	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,12}$
85	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,13}$
86	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,14}$
87	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,15}$
88	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,16}$
89	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,17}$
90	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,18}$

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC	Type				
91	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,19}$
92	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,20}$
93	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,21}$
94	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,22}$
95	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,23}$
96	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+	1.00 $\psi_1 Q_{k,24}$
97	Blij.	1.00	$G_{k,1}$		

**GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN**

BC	Staven met gunstige werking
1	Geen
2	Alle staven de factor:0.90
3	Geen
4	Geen
5	Geen
6	Geen
7	Geen
8	Geen
9	Geen
10	Geen
11	Geen
12	Geen
13	Geen
14	Geen
15	Geen
16	Geen
17	Geen
18	Geen
19	Geen
20	Geen
21	Geen
22	Geen
23	Geen
24	Geen
25	Geen
26	Alle staven de factor:0.90
27	Alle staven de factor:0.90
28	Alle staven de factor:0.90
29	Alle staven de factor:0.90
30	Alle staven de factor:0.90
31	Alle staven de factor:0.90
32	Alle staven de factor:0.90
33	Alle staven de factor:0.90
34	Alle staven de factor:0.90
35	Alle staven de factor:0.90
36	Alle staven de factor:0.90
37	Alle staven de factor:0.90
38	Alle staven de factor:0.90
39	Alle staven de factor:0.90
40	Alle staven de factor:0.90
41	Alle staven de factor:0.90
42	Alle staven de factor:0.90
43	Alle staven de factor:0.90
44	Alle staven de factor:0.90
45	Alle staven de factor:0.90
46	Alle staven de factor:0.90
47	Alle staven de factor:0.90

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN**

BC Staven met gunstige werking

48 Alle staven de factor:0.90

**REACTIES** 2e orde B.C:1 Fundamenteel B (6.10a)

Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.30	0.41			
2		-0.30	0.41			
7		0.00	2.18			
8		0.00	1.38			
9		-0.00	1.38			
10	-26.00	-0.31	0.63		0.00	0.70
11	26.00	0.31	0.63		0.00	0.70
		0.00	7.01			: Som van de reacties
		0.00	-7.01			: Som van de belastingen

**REACTIES** 2e orde B.C:2 Fundamenteel B (6.10a)

Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.22	0.30			
2		-0.22	0.30			
7		0.00	1.62			
8		0.00	1.02			
9		-0.00	1.02			
10	-26.00	-0.23	0.46		0.00	0.52
11	26.00	0.23	0.46		0.00	0.52
		0.00	5.20			: Som van de reacties
		0.00	-5.20			: Som van de belastingen

**REACTIES** 2e orde B.C:3 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		-0.93	-0.01			
2		-0.33	0.34			
7		-1.61	2.05			
8		0.12	3.39			
9		-0.00	0.97			
10	-26.00	-0.70	1.44		0.00	1.60
11	26.00	0.19	0.39		0.00	0.43
		-3.27	8.57			: Som van de reacties
		3.27	-8.57			: Som van de belastingen

**REACTIES** 2e orde B.C:4 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		-0.32	0.19			
2		-0.93	0.54			
7		-1.62	1.24			
8		0.06	2.05			
9		0.05	-0.37			
10	-26.00	-0.46	0.93		-0.00	1.04
11	26.00	-0.06	-0.12		-0.00	-0.14
		-3.27	4.46			: Som van de reacties
		3.27	-4.46			: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**REACTIES** 2e orde B.C:5 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		-0.92	0.01			
2		-0.33	0.34			
7		-0.72	1.47			
8		0.11	2.00			
9		-0.00	0.97			
10	-26.00	-0.69	1.42		0.00	1.58
11	26.00	0.19	0.39		0.00	0.43
		-2.36	6.59			: Som van de reacties
		2.36	-6.59			: Som van de belastingen

**REACTIES** 2e orde B.C:6 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		-0.32	0.21			
2		-0.93	0.54			
7		-0.72	0.66			
8		0.06	0.66			
9		0.05	-0.37			
10	-26.00	-0.44	0.91		0.00	1.01
11	26.00	-0.06	-0.12		-0.00	-0.14
		-2.36	2.48			: Som van de reacties
		2.36	-2.48			: Som van de belastingen

**REACTIES** 2e orde B.C:7 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		-0.93	-0.01			
2		-0.33	0.33			
7		-1.03	2.66			
8		0.12	3.39			
9		-0.01	1.65			
10	-26.00	-0.70	1.44		0.00	1.60
11	26.00	0.19	0.40		-0.00	0.44
		-2.68	9.86			: Som van de reacties
		2.68	-9.86			: Som van de belastingen

**REACTIES** 2e orde B.C:8 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		-0.32	0.19			
2		-0.93	0.53			
7		-1.03	1.84			
8		0.06	2.05			
9		0.05	0.31			
10	-26.00	-0.46	0.93		-0.00	1.04
11	26.00	-0.05	-0.11		0.00	-0.12
		-2.68	5.75			: Som van de reacties
		2.68	-5.75			: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES							2e orde		B.C:9 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.92	0.01								
2		-0.33	0.33								
7		-0.13	2.07								
8		0.11	2.00								
9		-0.01	1.65								
10	-26.00	-0.69	1.42		0.00	1.58					
11	26.00	0.19	0.40		-0.00	0.44					
		-1.77	7.88								: Som van de reacties
		1.77	-7.88								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:10 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.32	0.21								
2		-0.93	0.53								
7		-0.13	1.26								
8		0.06	0.66								
9		0.05	0.31								
10	-26.00	-0.44	0.91		0.00	1.01					
11	26.00	-0.05	-0.11		0.00	-0.12					
		-1.77	3.77								: Som van de reacties
		1.77	-3.77								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:11 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.33	0.34								
2		0.93	-0.01								
7		1.61	2.05								
8		0.00	0.97								
9		-0.12	3.39								
10	-26.00	-0.19	0.39		0.00	0.43					
11	26.00	0.70	1.44		0.00	1.60					
		3.27	8.57								: Som van de reacties
		-3.27	-8.57								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:12 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.93	0.54								
2		0.32	0.19								
7		1.62	1.24								
8		-0.05	-0.37								
9		-0.06	2.05								
10	-26.00	0.06	-0.12		-0.00	-0.14					
11	26.00	0.46	0.93		0.00	1.04					
		3.27	4.46								: Som van de reacties
		-3.27	-4.46								: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES							2e orde		B.C:13 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.33	0.34								
2		0.92	0.01								
7		0.72	1.47								
8		0.00	0.97								
9		-0.11	2.00								
10	-26.00	-0.19	0.39						0.00	0.43	
11	26.00	0.69	1.42						0.00	1.58	
		2.36	6.59								: Som van de reacties
		-2.36	-6.59								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:14 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.93	0.54								
2		0.32	0.21								
7		0.72	0.66								
8		-0.05	-0.37								
9		-0.06	0.66								
10	-26.00	0.06	-0.12						-0.00	-0.14	
11	26.00	0.44	0.91						-0.00	1.01	
		2.36	2.48								: Som van de reacties
		-2.36	-2.48								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:15 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.33	0.33								
2		0.93	-0.01								
7		1.03	2.66								
8		0.01	1.65								
9		-0.12	3.39								
10	-26.00	-0.19	0.40						-0.00	0.44	
11	26.00	0.70	1.44						0.00	1.60	
		2.68	9.86								: Som van de reacties
		-2.68	-9.86								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:16 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.93	0.53								
2		0.32	0.19								
7		1.03	1.84								
8		-0.05	0.31								
9		-0.06	2.05								
10	-26.00	0.05	-0.11						0.00	-0.12	
11	26.00	0.46	0.93						0.00	1.04	
		2.68	5.75								: Som van de reacties
		-2.68	-5.75								: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES		2e orde		B.C:17 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.33	0.33			
2		0.92	0.01			
7		0.13	2.07			
8		0.01	1.65			
9		-0.11	2.00			
10	-26.00	-0.19	0.40		-0.00	0.44
11	26.00	0.69	1.42		0.00	1.58
		1.77	7.88			: Som van de reacties
		-1.77	-7.88			: Som van de belastingen

REACTIES		2e orde		B.C:18 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.93	0.53			
2		0.32	0.21			
7		0.13	1.26			
8		-0.05	0.31			
9		-0.06	0.66			
10	-26.00	0.05	-0.11		0.00	-0.12
11	26.00	0.44	0.91		-0.00	1.01
		1.77	3.77			: Som van de reacties
		-1.77	-3.77			: Som van de belastingen

REACTIES		2e orde		B.C:19 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.13	0.65			
2		-1.13	0.65			
7		0.00	1.35			
8		-0.08	-0.28			
9		0.08	-0.28			
10	-26.00	0.08	-0.16		-0.00	-0.18
11	26.00	-0.08	-0.16		-0.00	-0.18
		0.00	1.77			: Som van de reacties
		-0.00	-1.77			: Som van de belastingen

REACTIES		2e orde		B.C:20 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.73	0.85			
2		-1.73	0.85			
7		0.00	0.54			
8		-0.13	-1.62			
9		0.13	-1.62			
10	-26.00	0.33	-0.67		-0.00	-0.74
11	26.00	-0.33	-0.67		0.00	-0.74
		0.00	-2.33			: Som van de reacties
		-0.00	2.33			: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES		2e orde		B.C:21 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.82	0.53			
2		-0.82	0.53			
7		0.00	1.74			
8		-0.04	0.40			
9		0.04	0.40			
10	-26.00	-0.02	0.05		-0.00	0.05
11	26.00	0.02	0.05		0.00	0.05
		0.00	3.70			: Som van de reacties
		0.00	-3.70			: Som van de belastingen

REACTIES		2e orde		B.C:22 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.42	0.73			
2		-1.42	0.73			
7		0.00	0.93			
8		-0.10	-0.94			
9		0.10	-0.94			
10	-26.00	0.22	-0.46		-0.00	-0.51
11	26.00	-0.22	-0.46		0.00	-0.51
		0.00	-0.41			: Som van de reacties
		0.00	0.41			: Som van de belastingen

REACTIES		2e orde		B.C:23 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.49	0.68			
2		-0.49	0.68			
7		0.00	3.76			
8		0.01	2.31			
9		-0.01	2.31			
10	-26.00	-0.51	1.04		0.00	1.16
11	26.00	0.51	1.04		-0.00	1.16
		0.00	11.83			: Som van de reacties
		0.00	-11.83			: Som van de belastingen

REACTIES		2e orde		B.C:24 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.08	1.45			
2		-1.08	1.45			
7		-0.00	3.31			
8		0.01	2.40			
9		-0.01	2.85			
10	-26.00	-1.10	2.26		0.00	2.52
11	26.00	1.11	2.27		0.00	2.52
		0.00	15.99			: Som van de reacties
		0.00	-15.99			: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES							2e orde		B.C:25 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		1.08	1.45								
2		-1.08	1.45								
7		0.00	3.31								
8		0.01	2.85								
9		-0.01	2.40								
10	-26.00	-1.11	2.27		-0.00	2.52					
11	26.00	1.10	2.26		0.00	2.52					
		0.00	15.99								: Som van de reacties
		0.00	-15.99								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:26 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.97	-0.07								
2		-0.29	0.28								
7		-1.62	1.73								
8		0.12	3.19								
9		-0.00	0.77								
10	-26.00	-0.66	1.35		-0.00	1.50					
11	26.00	0.14	0.29		0.00	0.33					
		-3.27	7.53								: Som van de reacties
		3.27	-7.53								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:27 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.37	0.13								
2		-0.88	0.48								
7		-1.62	0.92								
8		0.06	1.85								
9		0.05	-0.57								
10	-26.00	-0.41	0.84		-0.00	0.94					
11	26.00	-0.10	-0.21		-0.00	-0.24					
		-3.27	3.42								: Som van de reacties
		3.27	-3.42								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:28 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.96	-0.05								
2		-0.29	0.28								
7		-0.72	1.14								
8		0.11	1.79								
9		-0.00	0.77								
10	-26.00	-0.65	1.33		-0.00	1.48					
11	26.00	0.14	0.29		0.00	0.33					
		-2.36	5.55								: Som van de reacties
		2.36	-5.55								: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES							2e orde		B.C:29 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.36	0.15								
2		-0.88	0.48								
7		-0.72	0.33								
8		0.06	0.45								
9		0.05	-0.57								
10	-26.00	-0.40	0.82		-0.00	0.91					
11	26.00	-0.10	-0.21		-0.00	-0.24					
		-2.36	1.44								: Som van de reacties
		2.36	-1.44								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:30 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.97	-0.07								
2		-0.28	0.27								
7		-1.03	2.33								
8		0.12	3.19								
9		-0.01	1.45								
10	-26.00	-0.66	1.35		-0.00	1.50					
11	26.00	0.15	0.30		-0.00	0.34					
		-2.68	8.82								: Som van de reacties
		2.68	-8.82								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:31 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.37	0.13								
2		-0.88	0.47								
7		-1.03	1.52								
8		0.06	1.85								
9		0.05	0.11								
10	-26.00	-0.41	0.84		-0.00	0.94					
11	26.00	-0.10	-0.20		-0.00	-0.23					
		-2.68	4.71								: Som van de reacties
		2.68	-4.71								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:32 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.96	-0.05								
2		-0.28	0.27								
7		-0.13	1.75								
8		0.11	1.79								
9		-0.01	1.45								
10	-26.00	-0.65	1.33		-0.00	1.48					
11	26.00	0.15	0.30		-0.00	0.34					
		-1.77	6.84								: Som van de reacties
		1.77	-6.84								: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES							2e orde		B.C:33 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		-0.36	0.15								
2		-0.88	0.47								
7		-0.13	0.94								
8		0.06	0.45								
9		0.05	0.11								
10	-26.00	-0.40	0.82		-0.00	0.91					
11	26.00	-0.10	-0.20		-0.00	-0.23					
		-1.77	2.73								: Som van de reacties
		1.77	-2.73								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:34 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.29	0.28								
2		0.97	-0.07								
7		1.62	1.73								
8		0.00	0.77								
9		-0.12	3.19								
10	-26.00	-0.14	0.29		0.00	0.33					
11	26.00	0.66	1.35		-0.00	1.50					
		3.27	7.53								: Som van de reacties
		-3.27	-7.53								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:35 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.88	0.48								
2		0.37	0.13								
7		1.62	0.92								
8		-0.05	-0.57								
9		-0.06	1.85								
10	-26.00	0.10	-0.21		-0.00	-0.24					
11	26.00	0.41	0.84		0.00	0.94					
		3.27	3.42								: Som van de reacties
		-3.27	-3.42								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:36 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.29	0.28								
2		0.96	-0.05								
7		0.72	1.14								
8		0.00	0.77								
9		-0.11	1.79								
10	-26.00	-0.14	0.29		0.00	0.33					
11	26.00	0.65	1.33		0.00	1.48					
		2.36	5.55								: Som van de reacties
		-2.36	-5.55								: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES							2e orde		B.C:37 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.88	0.48								
2		0.36	0.15								
7		0.72	0.33								
8		-0.05	-0.57								
9		-0.06	0.45								
10	-26.00	0.10	-0.21		-0.00	-0.24					
11	26.00	0.40	0.82		0.00	0.91					
		2.36	1.44								: Som van de reacties
		-2.36	-1.44								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:38 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.28	0.27								
2		0.97	-0.07								
7		1.03	2.33								
8		0.01	1.45								
9		-0.12	3.19								
10	-26.00	-0.15	0.30		-0.00	0.34					
11	26.00	0.66	1.35		-0.00	1.50					
		2.68	8.82								: Som van de reacties
		-2.68	-8.82								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:39 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.88	0.47								
2		0.37	0.13								
7		1.03	1.52								
8		-0.05	0.11								
9		-0.06	1.85								
10	-26.00	0.10	-0.20		0.00	-0.23					
11	26.00	0.41	0.84		0.00	0.94					
		2.68	4.71								: Som van de reacties
		-2.68	-4.71								: Som van de belastingen

REACTIES							2e orde		B.C:40 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal					
1		0.28	0.27								
2		0.96	-0.05								
7		0.13	1.75								
8		0.01	1.45								
9		-0.11	1.79								
10	-26.00	-0.15	0.30		-0.00	0.34					
11	26.00	0.65	1.33		0.00	1.48					
		1.77	6.84								: Som van de reacties
		-1.77	-6.84								: Som van de belastingen

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES		2e orde		B.C:41 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.88	0.47			
2		0.36	0.15			
7		0.13	0.94			
8		-0.05	0.11			
9		-0.06	0.45			
10	-26.00	0.10	-0.20		0.00	-0.23
11	26.00	0.40	0.82		0.00	0.91
		1.77	2.73	: Som van de reacties		
		-1.77	-2.73	: Som van de belastingen		

REACTIES		2e orde		B.C:42 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.09	0.59			
2		-1.09	0.59			
7		0.00	1.03			
8		-0.08	-0.49			
9		0.08	-0.49			
10	-26.00	0.12	-0.25		-0.00	-0.28
11	26.00	-0.12	-0.25		-0.00	-0.28
		0.00	0.73	: Som van de reacties		
		-0.00	-0.73	: Som van de belastingen		

REACTIES		2e orde		B.C:43 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.68	0.79			
2		-1.68	0.79			
7		0.00	0.22			
8		-0.13	-1.83			
9		0.13	-1.83			
10	-26.00	0.37	-0.76		-0.00	-0.85
11	26.00	-0.37	-0.76		-0.00	-0.85
		0.00	-3.37	: Som van de reacties		
		-0.00	3.37	: Som van de belastingen		

REACTIES		2e orde		B.C:44 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.78	0.47			
2		-0.78	0.47			
7		0.00	1.42			
8		-0.04	0.20			
9		0.04	0.20			
10	-26.00	0.02	-0.05		0.00	-0.05
11	26.00	-0.02	-0.05		-0.00	-0.05
		0.00	2.66	: Som van de reacties		
		0.00	-2.66	: Som van de belastingen		

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

REACTIES		2e orde		B.C:45 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.37	0.67			
2		-1.37	0.67			
7		0.00	0.61			
8		-0.10	-1.14			
9		0.10	-1.14			
10	-26.00	0.27	-0.55		0.00	-0.61
11	26.00	-0.27	-0.55		0.00	-0.61
		0.00	-1.45	: Som van de reacties		
		0.00	1.45	: Som van de belastingen		

REACTIES		2e orde		B.C:46 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		0.45	0.62			
2		-0.45	0.62			
7		0.00	3.44			
8		0.01	2.11			
9		-0.01	2.11			
10	-26.00	-0.46	0.95		-0.00	1.06
11	26.00	0.46	0.95		0.00	1.06
		0.00	10.79	: Som van de reacties		
		0.00	-10.79	: Som van de belastingen		

REACTIES		2e orde		B.C:47 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.04	1.39			
2		-1.04	1.39			
7		-0.00	2.99			
8		0.01	2.20			
9		-0.01	2.65			
10	-26.00	-1.06	2.17		-0.00	2.41
11	26.00	1.06	2.18		-0.00	2.42
		0.00	14.95	: Som van de reacties		
		0.00	-14.95	: Som van de belastingen		

REACTIES		2e orde		B.C:48 Fundamenteel B (6.10b)		
Kn.	Hoek	X	Z	M	X-lokaal	Z-lokaal
1		1.04	1.39			
2		-1.04	1.39			
7		0.00	2.99			
8		0.01	2.65			
9		-0.01	2.20			
10	-26.00	-1.06	2.18		-0.00	2.42
11	26.00	1.06	2.17		0.00	2.41
		0.00	14.95	: Som van de reacties		
		0.00	-14.95	: Som van de belastingen		



Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**MATERIAALGEGEVENS**

Mt	Kwaliteit	$f_{m,y,k}$ [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> ]	$f_{v,b,k}$ [N/mm <sup>2</sup> ]
1	C24	24	350	420	14.5	0.4	21.0	2.5	4.0

**MATERIAALGEGEVENS (vervolg)**

Mt	Kwaliteit	$C_{mean}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$E_{0,05}$ [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> ]
1	C24	690	7400	370	11000	I	0.60	6875

**KIPSTABILITEIT**

Staf	Plts. aangr.	l sys. [m]	Kipsteunafstanden [m]
1-9	1.0*h	boven:	1.53 2*,763 onder: 1.53 1*1,526
2-7	0.0*h	boven:	1.90 2*,95 onder: 1.90 1*1,9
3-8	1.0*h	boven:	1.90 2*,95 onder: 1.90 1*1,9
4-10	1.0*h	boven:	1.53 2*,763 onder: 1.53 1*1,526
5	1.0*h	boven:	2.64 4*,66 onder: 2.64 1*2,64
6	1.0*h	boven:	2.64 4*,66 onder: 2.64 1*2,64

**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	38	184	763	nvt	600	28.7	54.7	0.487	0.927	0.2	0.637	0.993	0.954	0.742
2	38	184	1100	nvt	1900	35.8	173.2	0.607	2.937	0.2	0.715	5.077	0.915	0.108
3	38	184	1100	nvt	1900	35.8	173.2	0.607	2.937	0.2	0.715	5.077	0.915	0.108
4	38	184	763	nvt	600	28.7	54.7	0.487	0.927	0.2	0.637	0.993	0.954	0.742
5	38	184	2640	nvt	600	49.7	54.7	0.843	0.927	0.2	0.909	0.993	0.799	0.742
6	38	184	2640	nvt	600	49.7	54.7	0.843	0.927	0.2	0.909	0.993	0.799	0.742
7	38	184	800	nvt	1900	35.8	173.2	0.843	0.927	0.2	0.715	5.077	0.915	0.108
8	38	184	800	nvt	1900	35.8	173.2	0.607	2.937	0.2	0.715	5.077	0.915	0.108
9	38	184	763	nvt	600	28.7	54.7	0.487	0.927	0.2	0.637	0.993	0.954	0.742
10	38	184	763	nvt	600	28.7	54.7	0.487	0.927	0.2	0.637	0.993	0.954	0.742

**STABILITEIT (vervolg)**

Staf	positie [mm]	$l_{ef,y}$ [mm]	$\sigma_{my,crit}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\lambda_{rel,my}$	$k_{crit,y}$
1	763	1434	31.59	0.87	0.91
2	549	2268	19.97	1.10	0.74
3	549	1223	37.04	0.80	0.96
4	763	1434	31.59	0.87	0.91
5	1160	1028	44.06	0.74	1.00
6	1480	1028	44.06	0.74	1.00
7	0	858	52.79	0.67	1.00
8	0	1808	25.05	0.98	0.83
9	0	1434	31.59	0.87	0.91

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**STABILITEIT (vervolg)**

Staf	positie [mm]	$l_{ef,y}$ [mm]	$\sigma_{my,crit}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\lambda_{rel,my}$	$k_{crit,y}$
10	0	1434	31.59	0.87	0.91

**TOETSING SPANNINGEN**

Staf	positie [mm]	BC / Sit.	25 / 1	UC frm(6.13)	0.10
Staf 2		BC / Sit.	3 / 1	UC frm(6.24)	0.24
Staf 3		BC / Sit.	11 / 1	UC frm(6.24)	0.24
Staf 4		BC / Sit.	24 / 1	UC frm(6.13)	0.10
Staf 5		BC / Sit.	3 / 1	UC frm(6.23)	0.35
Staf 6		BC / Sit.	11 / 1	UC frm(6.23)	0.35
Staf 7		BC / Sit.	3 / 1	UC frm(6.24)	0.32
Staf 8		BC / Sit.	11 / 1	UC frm(6.24)	0.32
Staf 9		BC / Sit.	25 / 1	UC frm(6.13)	0.10
Staf 10		BC / Sit.	24 / 1	UC frm(6.13)	0.10

**TOETSING DOORBUIGING**

Stf	Soort	Mtg	$l_{sys}$ [mm]	Overstek i j	BC Sit	$u_{bij}$ [mm]	Toelaatbaar *1 [mm]	$u_{fin,net}$ [mm]	Toelaatbaar *1 [mm]
1	Dak	ss	763	Nee Nee	72 1	-0.0	-6.1 2*0.004	-0.0	-6.1 2*0.004
4	Dak	ss	763	Nee Nee	72 0	-0.0	-6.1 2*0.004	-0.0	-6.1 2*0.004
5	Dak	db	2640	Nee Nee	72 1	-2.6	-10.6 0.004	-4.4	-10.6 0.004
6	Dak	db	2640	Nee Nee	72 1	-2.5	-10.6 0.004	-4.3	-10.6 0.004
9	Dak	ss	763	Nee Nee	72 1	-0.0	-6.1 2*0.004	-0.0	-6.1 2*0.004
10	Dak	ss	763	Nee Nee	72 1	-0.0	-6.1 2*0.004	-0.0	-6.1 2*0.004

**TOETSING DOORBUIGING (vervolg)**

Stf	Soort	Mtg	$l_{sys}$ [mm]	Overstek i j	Zeeg [mm]	BC Sit	$u_{inst}$ [mm]	Toelaatbaar *1 [mm]
1	Dak	ss	763	Nee Nee	0.0	49 1	-0.0	-6.1 2*0.004
4	Dak	ss	763	Nee Nee	0.0	57 1	-0.0	-6.1 2*0.004
5	Dak	db	2640	Nee Nee	0.0	49 1	-3.3	-10.6 0.004
6	Dak	db	2640	Nee Nee	0.0	57 1	-3.3	-10.6 0.004
9	Dak	ss	763	Nee Nee	0.0	49 1	-0.0	-6.1 2*0.004
10	Dak	ss	763	Nee Nee	0.0	57 1	-0.0	-6.1 2*0.004

**TOETSING HORIZONTALE VERPLAATSING**

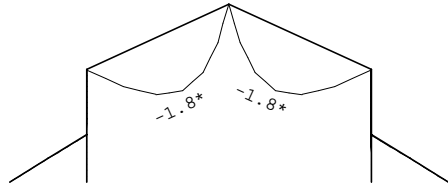
Staf	Mtg	$l_{sys}$ [mm]	BC Sit	$w_{tot}$ [mm]	Toelaatbaar [mm]	[h/ ]
2	db	1900	66 1	-0.1	-6.3	300
3	db	1900	66 1	0.1	6.3	300
7	ss	800	49 1	-0.0	-2.7	300
8	db	1900	57 1	-0.1	-6.3	300

Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**VERVORMINGEN w1**

Blijvende combinatie

\* - relatief aan de rechte lijn die de uiteinden verbindt

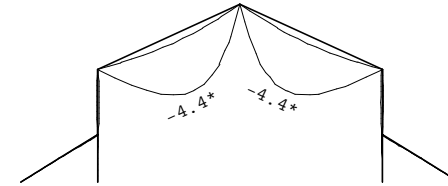


Project.....: 26120 - -  
Onderdeel....: drs. A-A

**VERVORMINGEN Wmax**

Karakteristieke combinatie

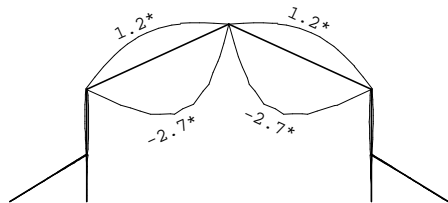
\* - relatief aan de rechte lijn die de uiteinden verbindt



**VERVORMINGEN wbij**

Karakteristieke combinatie

\* - relatief aan de rechte lijn die de uiteinden verbindt



***Bijlage B : Uitvoer Technosoft Raamwerken***

***Nokligger + onderslagbalk***

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk  
 Dimensies....: kN/m/rad (tenzij anders aangegeven)  
 Datum.....: -  
 Bestand.....: P:\2026\26120 - Dakopbouw Pomonastraat 50 te Amsterdam -  
 Klok dakkapellen\03. Berekening\26120 B-01 - nokgording +  
 Onderslagbalk.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

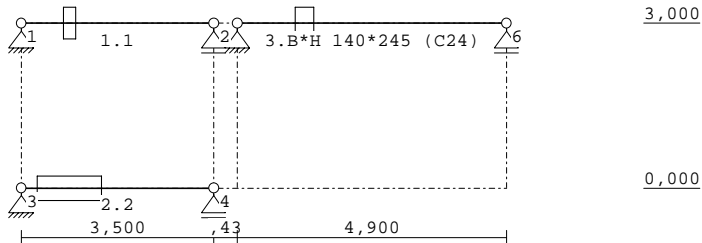
Maximum aantal iteraties.....: 50  
 Max.deellengte kolommen/wanden: 0.500 Max.deellengte balken/vloeren: 0.500  
 Max. X-verplaatsing in UGT....: 0.500 Max. Z-verplaatsing in UGT...: 0.250

Gunstige werking van de permanente belasting wordt automatisch verwerkt.

**Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB**

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010,A1:2019	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1/C11:2019	NB:2019(nl)
Hout	NEN-EN 1995-1-1:2005	A2:2014,C1:2012	NB:2013(nl)

**GEOMETRIE**



**STRAMIENLIJNEN**

Nr.	Naam	X	Z-min	Z-max
1		0.000	0.000	3.000
2		3.500	0.000	3.000
3		3.930	0.000	3.000
4		8.830	0.000	3.000

**NIVEAUS**

Nr.	Z	X-min	X-max
1	0.000	0.000	8.830
2	3.000	0.000	8.830

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**MATERIALEN**

Mt	Kwaliteit	E-modulus[N/mm2]	S.G.	S.G.verhoogd	Pois.	Uitz. coëff
1	C24	11000	3.5	4.2	1.00	5.0000e-06

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

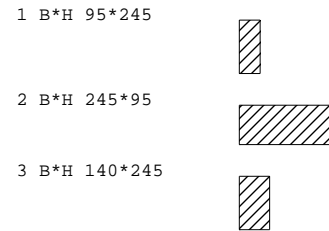
**PROFIELEN [mm]**

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 95*245	1:C24	2.3275e+04	1.1642e+08	0.00
2	B*H 245*95	1:C24	2.3275e+04	1.7505e+07	0.00
3	B*H 140*245	1:C24	3.4300e+04	1.7157e+08	0.00

**PROFIELEN vervolg [mm]**

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	95	245	122.5	0:RH				
2	0:Normaal	245	95	47.5	0:RH				
3	0:Normaal	140	245	122.5	0:RH				

**PROFIELVORMEN [mm]**



**KNOPEN**

Knoop	X	Z	Knoop	X	Z
1	0.000	3.000	6	8.830	3.000
2	3.500	3.000			
3	0.000	0.000			
4	3.500	0.000			
5	3.930	3.000			

**STAVEN**

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte	Opm.
1	1	2	1:B*H 95*245	NDM	NDM	3.500	
2	3	4	2:B*H 245*95	NDM	NDM	3.500	
3	5	6	3:B*H 140*245	NDM	NDM	4.900	

**VASTE STEUNPUNTEN**

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

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**BELASTINGGENERATIE ALGEMEEN.**

Betrouwbaarheidsklasse.....: 1 Referentieperiode.....: 50  
 Gebouwdiepte.....: 0.00 Gebouwhoogte.....: 3.00  
 Niveau aansl.terrein.....: 0.00 E.g. scheid.w. [kN/m2]: 1.20

**BELASTINGGEVALLEN**

B.G.	Omschrijving	Type
1	Permanente belasting	EGZ=-1.00 1
2	Windbelasting	11 Wind van rechts onderdruk A
3	Sneeuw	22 Sneeuw A

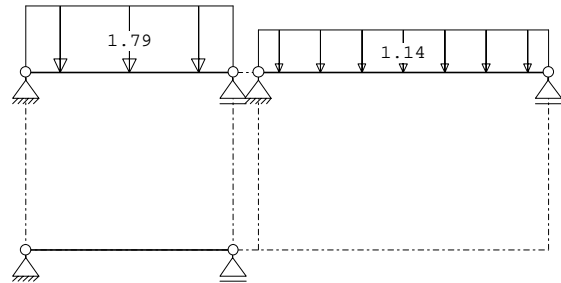
**BELASTINGGEVALLEN vervolg**

B.G.	Omschrijving	Belastingduurklasse
1	Permanente belasting	Blijvend
2	Windbelasting	Kort
3	Sneeuw	Kort

**BELASTINGEN**

B.G:1 Permanente belasting

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



**STAAFBELASTINGEN**

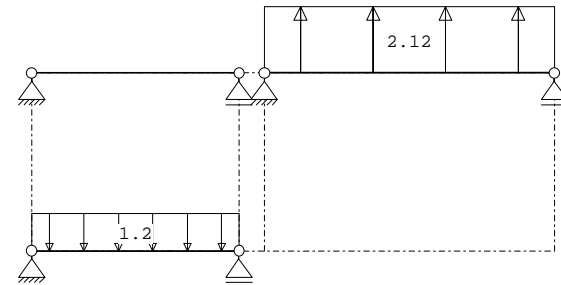
B.G:1 Permanente belasting

StAAF	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1	5:QZGloaal	-1.79	-1.79	0.000	0.000			
3	5:QZGloaal	-1.14	-1.14	0.000	0.000			

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**BELASTINGEN**

B.G:2 Windbelasting



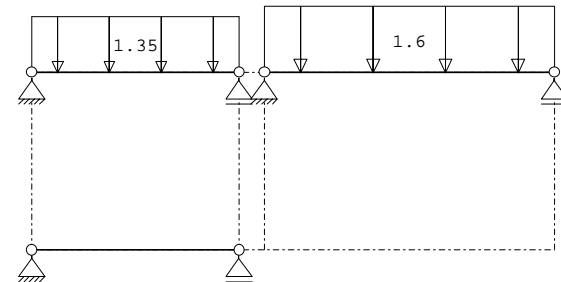
**STAAFBELASTINGEN**

B.G:2 Windbelasting

StAAF	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
2	5:QZGloaal	-1.20	-1.20	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	3:QZgeProj.	2.12	2.12	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**BELASTINGEN**

B.G:3 Sneeuw



**STAAFBELASTINGEN**

B.G:3 Sneeuw

StAAF	Type	q1/p/m	q2	A	B	$\Psi_0$	$\Psi_1$	$\Psi_2$
1	5:QZGloaal	-1.35	-1.35	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00
3	5:QZGloaal	-1.60	-1.60	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

**REACTIES**

1e orde

Kn.	B.G.	X	Z	M
1	1	0.00	3.30	
1	2	0.00	0.00	
1	3	0.00	2.36	
2	1		3.30	
2	2		0.00	
2	3		2.36	
3	1	0.00	0.17	
3	2	0.00	2.10	
3	3	0.00	0.00	

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**REACTIES**

1e orde

Kn.	B.G.	X	Z	M
4	1		0.17	
4	2		2.10	
4	3		0.00	
5	1	0.00	3.15	
5	2	0.00	-5.19	
5	3	0.00	3.92	
6	1		3.15	
6	2		-5.19	
6	3		3.92	

**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
13	1	Lineaire berekening

**BELASTINGCOMBINATIES**

BC Type

1	Fund.	1.22	$G_{k,1}$		
2	Fund.	0.90	$G_{k,1}$		
3	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35	$Q_{k,2}$
4	Fund.	1.08	$G_{k,1}$	+ 1.35	$Q_{k,3}$
5	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35	$Q_{k,2}$
6	Fund.	0.90	$G_{k,1}$	+ 1.35	$Q_{k,3}$
7	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00	$Q_{k,2}$
8	Kar.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00	$Q_{k,3}$
9	Quas.	1.00	$G_{k,1}$		
10	Freq.	1.00	$G_{k,1}$		
11	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00	$\psi_1 Q_{k,2}$
12	Freq.	1.00	$G_{k,1}$	+ 1.00	$\psi_1 Q_{k,3}$
13	Blij.	1.00	$G_{k,1}$		

**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.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**REACTIES**

2e orde

B.C:1 Fundamenteel B (6.10a)

Kn.	X	Z	M
1	0.00	4.01	
2		4.01	
3	0.00	0.21	
4		0.21	
5	0.00	3.82	
6		3.82	
	0.00	16.09	: Som van de reacties
	0.00	-16.09	: Som van de belastingen

**REACTIES**

2e orde

B.C:2 Fundamenteel B (6.10a)

Kn.	X	Z	M
1	0.00	2.97	
2		2.97	
3	0.00	0.15	
4		0.15	
5	0.00	2.83	
6		2.83	
	0.00	11.92	: Som van de reacties
	0.00	-11.92	: Som van de belastingen

**REACTIES**

2e orde

B.C:3 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	X	Z	M
1	0.00	3.57	
2		3.57	
3	0.00	3.02	
4		3.02	
5	0.00	-3.61	
6		-3.61	
	0.00	5.95	: Som van de reacties
	0.00	-5.95	: Som van de belastingen

**REACTIES**

2e orde

B.C:4 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	X	Z	M
1	0.00	6.76	
2		6.76	
3	0.00	0.18	
4		0.18	
5	0.00	8.69	
6		8.69	
	0.00	31.26	: Som van de reacties
	0.00	-31.26	: Som van de belastingen

**REACTIES**

2e orde

B.C:5 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	X	Z	M
1	0.00	2.97	
2		2.97	
3	0.00	2.99	
4		2.99	
5	0.00	-4.18	

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**REACTIES** 2e orde B.C:5 Fundamenteel B (6.10b)

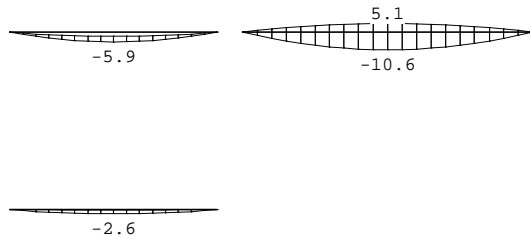
Kn.	X	Z	M
6		-4.18	
	0.00	3.56	: Som van de reacties
	0.00	-3.56	: Som van de belastingen

**REACTIES** 2e orde B.C:6 Fundamenteel B (6.10b)

Kn.	X	Z	M
1	0.00	6.16	
2		6.16	
3	0.00	0.15	
4		0.15	
5	0.00	8.12	
6		8.12	
	0.00	28.88	: Som van de reacties
	0.00	-28.88	: Som van de belastingen

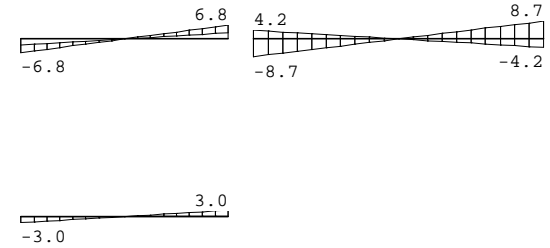
**OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES**

**MOMENTEN** 2e orde Fundamentele combinatie

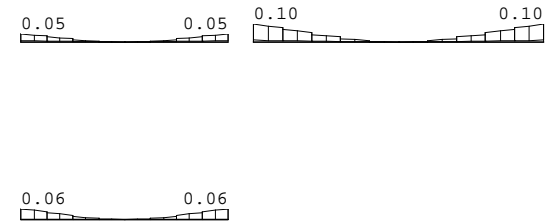


Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**DWARSKRACHTEN** 2e orde Fundamentele combinatie



**NORMAALKRACHTEN** 2e orde Fundamentele combinatie



**REACTIES** 2e orde Fundamentele combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
1	0.00	0.00	2.97	6.76		
2			2.97	6.76		
3	0.00	0.00	0.15	3.02		
4			0.15	3.02		
5	0.00	0.00	-4.18	8.69		
6			-4.18	8.69		

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**OMHULLENDE VAN DE BLIJVENDE COMBINATIES**

**REACTIES** 1e orde Blijvende combinatie

Kn.	X	Z	M
1	0.00	3.30	
2		3.30	
3	0.00	0.17	
4		0.17	
5	0.00	3.15	
6		3.15	

**MATERIAALGEGEVENS**

Mt	Kwaliteit	$f_{m,y,k}$ [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> ]
1	C24	24	350	420	14.5	0.4	21.0	2.5	4.0

**MATERIAALGEGEVENS (vervolg)**

Mt	Kwaliteit	$G_{mean}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$E_{0,05}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$E_{90mean}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$E_{0,mean}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	Klimaatklasse	$k_{def}$	$E_{0mean,fin}$ [N/mm <sup>2</sup> ]
1	C24	690	7400	370	11000	I	0.60	6875

**KIPSTABILITEIT**

Staafl	Plts. aangr.	l sys. [m]	Kipsteunafstanden [m]
1	1.0*h	boven: onder:	3.50 5*,7 3.50 1*3,5
2	1.0*h	boven: onder:	3.50 5*,7 3.50 1*3,5
3	1.0*h	boven: onder:	4.90 4*1,225 4.90 0;4.900

**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	95	245	3500	nvt	3500	49.5	127.6	0.839	2.164	0.2	0.906	3.028	0.802	0.194
2	245	95	3500	3500	nvt	127.6	49.5	2.164	0.839	0.2	3.028	0.906	0.194	0.802
3	140	245	4900	nvt	4900	69.3	121.2	1.175	2.056	0.2	1.278	2.789	0.562	0.214

**STABILITEIT (vervolg)**

Staafl	positie [mm]	$l_{ef,y}$ [mm]	$\sigma_{my,crit}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$\lambda_{rel,my}$	$k_{crit,y}$
1	1750	1190	178.67	0.37	1.00
2	1750	890	4097.74	0.08	1.00
3	2450	1715	269.25	0.30	1.00

**TOETSING SPANNINGEN**

Project.....: 26120 - -  
 Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**TOETSING SPANNINGEN**

Staafl	Soort	Mtg	BC / Sit.	4 / 1	UC frm(6.11)	0.37
1			BC / Sit.	4 / 1	UC frm(6.11)	0.37
2			BC / Sit.	3 / 1	UC frm(6.11)	0.39
3			BC / Sit.	4 / 1	UC frm(6.11)	0.46

**TOETSING DOORBUIGING**

Stf	Soort	Mtg	$l_{sys}$ [mm]	Overstek i j	BC Sit	$u_{bij}$ [mm]	Toelaatbaar [mm]	$u_{fin,net}$ [mm]	Toelaatbaar [mm]		
1	Dak	db	3500	Nee Nee	9 1	-3.8	-14.0	0.004	-6.7	-14.0	0.004
2	Dak	db	3500	Nee Nee	9 1	-12.8	-14.0	0.004	-13.8	-14.0	0.004
3	Dak	db	4900	Nee Nee	9 1	-9.4	-19.6	0.004	-14.5	-19.6	0.004

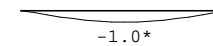
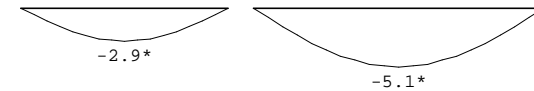
**TOETSING DOORBUIGING (vervolg)**

Stf	Soort	Mtg	$l_{sys}$ [mm]	Overstek i j	Zeeg [mm]	BC Sit	$u_{inst}$ [mm]	Toelaatbaar [mm]	
1	Dak	db	3500	Nee Nee	0.0	8 1	-4.9	-14.0	0.004
2	Dak	db	3500	Nee Nee	0.0	7 1	-13.2	-14.0	0.004
3	Dak	db	4900	Nee Nee	0.0	8 1	-11.5	-19.6	0.004

**VERVORMINGEN w1**

Blijvende combinatie

\* - relatief aan de rechte lijn die de uiteinden verbindt



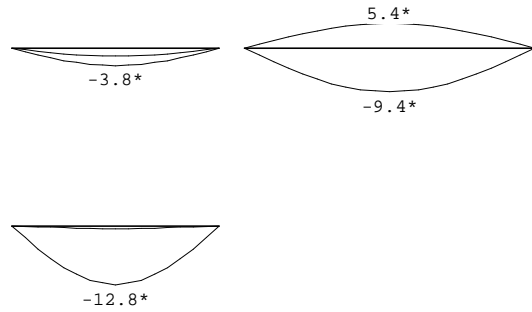
Project.....: 26120 - -

Onderdeel....: nokgording + onderslagbalk

**VERVORMINGEN  $w_{bij}$**

Karakteristieke combinatie

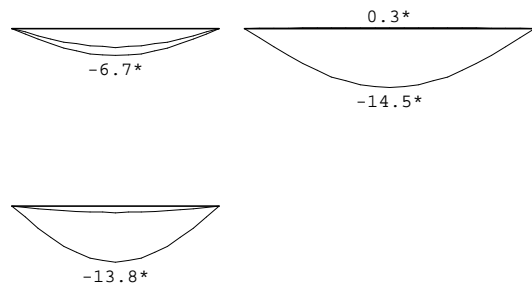
\* - relatief aan de rechte lijn die de uiteinden verbindt



**VERVORMINGEN  $w_{max}$**

Karakteristieke combinatie

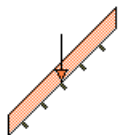
\* - relatief aan de rechte lijn die de uiteinden verbindt



***Bijlage C : Uitvoer Matrix Tools***

***bovenregel + balklaag 2e verd.vloer***

## BOVENREGEL (NEN-EN1995:2011/NB:2013)



### PROFIELGEGEVENS: HT-GS 71 X 171

Sterkte klasse		C24		
Staaflengte	$L_{sys}$	3.500 m	Beschot kwaliteit	C18
hoh afstand	$L_t$	1.300 m	Beschot dikte	0 mm

### BELASTINGEN

Permanent	Eigen gewicht 0.04 kN/m <sup>2</sup> ; overig 0.65 kN/m <sup>2</sup> ; Totaal 0.69 kN/m <sup>2</sup>
Opgelegd	$q_k$ 0.00 kN/m <sup>2</sup> ; $\psi_0$ 0.00; $\psi_1$ 0.00; $\psi_2$ 0.00; $Q_k$ 2.00 kN
Wind	Winddruk ( $c_{scd} = 1.000$ ) 0.73 kN/m <sup>2</sup> ; Windzuiging ( $c_{scd} = 1.000$ ) -1.30 kN/m <sup>2</sup>
Sneeuw	$p_{sneeuw}$ 0.56 kN/m <sup>2</sup>
Bijzonder	$F_{bijzonder}$ 0.00 kN; $p_{bijzonder}$ 0.00 kN/m <sup>2</sup>

### BELASTINGSCOMBINATIES VOOR UITERSTE GRENSTOESTAND (6.10a + 6.10b)

Fu.C.1	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$	1.22·0.69	0.84 kN/m <sup>2</sup>
Fu.C.2	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$	0.90·0.69	0.62 kN/m <sup>2</sup>
Fu.C.3	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{wind\_druk} \cdot \cos(\alpha)$	1.08·0.69 + 1.35·0.73·0.90	1.63 kN/m <sup>2</sup>
Fu.C.4	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{wind\_zuiging} \cdot \cos(\alpha)$	0.90·0.69 + 1.35·(-1.30)·0.90	-0.96 kN/m <sup>2</sup>
Fu.C.5	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{sneeuw} \cdot \cos(\alpha)$	1.08·0.69 + 1.35·0.56·0.90	1.42 kN/m <sup>2</sup>
Fu.C.6	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$ $F = \gamma Q \cdot F_{rep}$	1.08·0.69 1.35·2.00	0.74 kN/m <sup>2</sup> 2.70 kN
Bi.C.1	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{wind\_druk} \cdot \cos(\alpha)$	1.00·0.69 + 0.20·0.73·0.90	0.82 kN/m <sup>2</sup>
Bi.C.2	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{wind\_zuiging} \cdot \cos(\alpha)$	1.00·0.69 + 0.20·(-1.30)·0.90	0.46 kN/m <sup>2</sup>
Bi.C.3	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$	1.00·0.69	0.69 kN/m <sup>2</sup>

### MAX UC SNEDEKRACHT

Comb.	$N_{c,Ed}   N_{t,Ed}$	$V_{y,Ed}$	$V_{z,Ed}$	$M_{y,Ed}$	$M_{z,Ed}$
Fu.C.1	0.00	0.00	-0.00	1.67	0.00
Fu.C.2	0.00	0.00	-0.00	1.23	0.00
Fu.C.3	0.00	0.00	-0.00	3.24	0.00
Fu.C.4	0.00	0.00	-0.00	-1.91	0.00
Fu.C.5	0.00	0.00	-0.00	2.83	0.00
Fu.C.6	0.00	0.00	-1.35	3.84	0.00
Bi.C.1	0.00	0.00	-0.00	1.63	0.00
Bi.C.2	0.00	0.00	-0.00	0.91	0.00
Bi.C.3	0.00	0.00	-0.00	1.37	0.00
	<b>kN</b>	<b>kN</b>	<b>kN</b>	<b>kNm</b>	<b>kNm</b>

### UC DOORSNEDE PER BELASTINGSCOMBINATIE

Fu.C.1	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	4.837 / 11.077+0.7·0 / 12.864	0.44 Ok
Fu.C.2	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	3.569 / 11.077+0.7·0 / 12.864	0.32 Ok
Fu.C.3	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	9.378 / 16.615+0.7·0 / 19.296	0.56 Ok
Fu.C.4	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	5.506 / 16.615+0.7·0 / 19.296	0.33 Ok
Fu.C.5	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	8.191 / 16.615+0.7·0 / 19.296	0.49 Ok

Fu.C.6	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	11.11 / 14.769+0.7·0 / 17.152	0.75	Ok
	NEN-EN1995-1-1#6.1.7 (6.13) (V <sub>2</sub> )	0.167 / 2.462	0.07	Ok
Bi.C.1	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	4.72 / 16.615+0.7·0 / 19.296	0.28	Ok
Bi.C.2	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	2.621 / 16.615+0.7·0 / 19.296	0.16	Ok
Bi.C.3	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	3.965 / 11.077+0.7·0 / 12.864	0.36	Ok

## BELASTINGSCOMBINATIES VOOR BRUIKBAARHEIDSGRENSTOESTAND

Ka.C.1	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$	1.00·0.69	0.69	kN/m <sup>2</sup>
Ka.C.2	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{wind\_druk} \cdot \cos(\alpha)$	1.00·0.69+1.00·0.73·0.90	1.35	kN/m <sup>2</sup>
Ka.C.3	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{wind\_zuiging} \cdot \cos(\alpha)$	1.00·0.69+1.00·(-1.30)·0.90	-0.48	kN/m <sup>2</sup>
Ka.C.4	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{sneeuw} \cdot \cos(\alpha)$	1.00·0.69+1.00·0.56·0.90	1.19	kN/m <sup>2</sup>
Qu.C.1	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$	1.00·0.69	0.69	kN/m <sup>2</sup>
Ka.C.(w <sub>1</sub> )	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$	1.00·0.69	0.69	kN/m <sup>2</sup>

## UC DOORBUIGINGEN PER BELASTINGSCOMBINATIE

L/250	Limiet w <sub>max</sub>	14.0 mm	L/250	Limiet w <sub>2</sub> +w <sub>3</sub>	14.0 mm
-------	-------------------------	---------	-------	---------------------------------------	---------

Comb.	w <sub>3</sub>	w <sub>tot</sub>	w <sub>max</sub>	w <sub>2</sub> +w <sub>3</sub>	UC (w <sub>max</sub> )	UC (w <sub>2</sub> +w <sub>3</sub> )
Ka.C.1	0.0	8.6	8.6	3.2	0.61	0.23
Ka.C.2	5.1	13.7	13.7	8.3	0.98	0.60
Ka.C.3	-9.1	-0.5	-0.5	-5.9	0.04	0.42
Ka.C.4	3.9	12.5	12.5	7.2	0.90	0.51
	mm	mm	mm	mm		

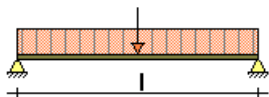
## UITGEVOERDE CONTROLES

Doorsnede	NEN-EN1995-1-1#6.1.7 (6.13) (V <sub>2</sub> )	0.543 / 2.462	0.22	Ok
Doorsnede	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	11.11 / 14.769+0.7·0 / 17.152	0.75	Ok
Doorbuigingen	NEN-EN1995#7.2 NEN-EN1990#A1.4.3 (4)	13.7 / 14.0	0.98	Ok

*Ligger gecontroleerd op sterkte en doorbuiging*

*Ligger Ok*

## BALKLAAG 2E VERD.VLOER (NEN-EN1995:2011/NB:2013)



### PROFIELGEGEVENS: HT-GS 69 X 219

Sterkte klasse		C24		
Staaflengte	$L_{sys}$	4.800 m	Beschot kwaliteit	C20
hoh afstand	$L_t$	0.610 m	Beschot dikte	18 mm

### BELASTINGEN

Permanent	Eigen gewicht 0.10 kN/m <sup>2</sup> ; overig 0.30 kN/m <sup>2</sup> ; Totaal 0.40 kN/m <sup>2</sup>
Opgelegd	$q_k$ 2.55 kN/m <sup>2</sup> ; $\psi_0$ 0.40; $\psi_1$ 0.50; $\psi_2$ 0.30; $Q_k$ 3.00 kN
Bijzonder	$F_{bijzonder}$ 0.00 kN; $p_{bijzonder}$ 0.00 kN/m <sup>2</sup>

### BELASTINGSCOMBINATIES VOOR UITERSTE GRENSTOESTAND (6.10a + 6.10b)

Fu.C.1	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{rep}$	$1.22 \cdot 0.40 + 0.54 \cdot 2.55$	1.87 kN/m <sup>2</sup>
Fu.C.2	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{rep}$	$1.08 \cdot 0.40 + 1.35 \cdot 2.55$	3.88 kN/m <sup>2</sup>
Fu.C.3	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$	$1.22 \cdot 0.40$	0.49 kN/m <sup>2</sup>
	$F = \gamma Q \cdot F_{rep}$	$0.54 \cdot 3.00$	1.62 kN
Fu.C.4	$p = \gamma G \cdot G_{rep}$	$1.08 \cdot 0.40$	0.44 kN/m <sup>2</sup>
	$F = \gamma Q \cdot F_{rep}$	$1.35 \cdot 3.00$	4.05 kN
Bi.C.1	$p = \gamma G \cdot G_{rep} + \gamma Q \cdot Q_{rep}$	$1.00 \cdot 0.40 + 0.30 \cdot 2.55$	1.17 kN/m <sup>2</sup>

### MAX UC SNEDEKRACHT

Comb.	$N_{c,Ed}   N_{t,Ed}$	$V_{y,Ed}$	$V_{z,Ed}$	$M_{y,Ed}$	$M_{z,Ed}$
Fu.C.1	0.00	0.00	-0.00	3.29	0.00
Fu.C.2	0.00	0.00	-0.00	6.81	0.00
Fu.C.3	0.00	0.00	-0.62	2.35	0.00
Fu.C.4	0.00	0.00	-1.55	4.49	0.00
Bi.C.1	0.00	0.00	-0.00	2.05	0.00
	kN	kN	kN	kNm	kNm

### UC DOORSNEDE PER BELASTINGSCOMBINATIE

Fu.C.1	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	5.956 / 14.769+0.7·0 / 17.251	0.40	Ok
Fu.C.2	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	12.355 / 14.769+0.7·0 / 17.251	0.84	Ok
Fu.C.3	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	4.269 / 14.769+0.7·0 / 17.251	0.29	Ok
	NEN-EN1995-1-1#6.1.7 (6.13) ( $V_z$ )	0.062 / 2.462	0.03	Ok
Fu.C.4	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	8.137 / 14.769+0.7·0 / 17.251	0.55	Ok
	NEN-EN1995-1-1#6.1.7 (6.13) ( $V_z$ )	0.154 / 2.462	0.06	Ok
Bi.C.1	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	3.724 / 14.769+0.7·0 / 17.251	0.25	Ok

### UITGEVOERDE CONTROLES

Doorsnede	NEN-EN1995-1-1#6.1.7 (6.13) ( $V_z$ )	0.564 / 2.462	0.23	Ok
Doorsnede	NEN-EN1995-1-1#6.1.6 (6.11)	12.355 / 14.769+0.7·0 / 17.251	0.84	Ok

*Ligger gecontroleerd op sterkte*  
*Ligger Ok*