



Bouwadvies WFO  
Nijverheidsweg 9  
1693 AM Wervershoof

0228-583576  
[info@bouwadvieswfo.nl](mailto:info@bouwadvieswfo.nl)  
[www.bouwadvieswfo.nl](http://www.bouwadvieswfo.nl)

*Project*

**23951**

3 woningen aan de Visweg / Meeuwenlaan te Egmond -  
Binnen  
Twee-onder-een-kap

**STATISCHE BEREKENING**

Volgens NEN-EN

15-1-2024

- **Houtconstructie**
- **Staalconstructie**
- **Fundering + palenplan**

*Constructeur*

*Jennifer Steeksma*  
*j.steeksma@bouwadvieswfo.nl*

*Ontwerp*

*Studio DWP*  
*Nijverheidsweg 1a*  
*1613 DZ GROOTE BROEK*  
*0228-565090*

*Opdrachtgever*

*Aannemingsbedrijf J. Th. Kuin B.V.*  
*De Tocht 5*  
*1611 HT BOVENKARSPEL*  
*0228-511313*

## Inhoudsopgave

	<b>Onderwerp</b>	Pagina
0	Inhoudsopgave	2
1	Algemene gegevens + belastingen	3 t/m 9
2	Metselwerk knik	20
3	Houtconstructie	50 t/m 51
4	Staalconstructie	100 t/m 103
5	Belastingen op fundering	150 t/m 154
	<b>Rekensoftware</b>	
6	Berekening knik penanten	30 t/m 33
7	Berekening balkrooster fundering + palenplan	200 t/m 234

## Algemene gegevens

### berekening constructie volgens

eurocode 0 - grondslagen  
 eurocode 1 - belastingen op constructies  
 eurocode 2 - ontwerp en berekening van betonconstructies  
 eurocode 3 - ontwerp en berekening van staalconstructies  
 eurocode 4 - ontwerp en berekening van staal-betonconstructies  
 eurocode 5 - ontwerp en berekening van houtconstructies  
 eurocode 6 - ontwerp en berekening van constructies van metselwerk  
 eurocode 7 - geotechnisch ontwerp  
 NEN 8700 - beoordeling van constructieve veiligheid van bestaande bouw

*Indien nodig is tevens gebruik gemaakt van bouwrichtlijnen en/of NPR rapporten.*

### gebruikfuncties

gebr.functie A	woning	
1 gevolgklasse	CC1	nieuwbouw Groep B
13 ontwerplevensduur	50 jaar	Eéngezinswoningen met 1, 2 of 3 bouwlagen

$$\begin{aligned} \text{16.1 } \gamma_{G,j,\text{sub,a}} &= 1,22 & \gamma_Q &= 1,35 \\ \text{16.1 } \gamma_{G,j,\text{sub,b}} &= 1,08 & \gamma_{Q,w} &= 1,35 \text{ (wind)} \\ \text{16.1 } \gamma_{G,j,\text{sub,b}} &= 0,90 & K_{FI} &= 0,90 \end{aligned}$$

### gewenste doorbuiging (A1.4.3)

	W <sub>bij</sub>	W <sub>eind</sub>
vloeren	0,003 x L	0,004 x L
gevelelement	0,003 x L	0,004 x L
daken	0,004 x L	0,004 x L
gordingen, dubbele buiging	n.t.b.	0,005 x L

(doorbuiging is geen eis volgens het bouwbesluit)

### gewenste verplaatsing

woning	h / 300
overige gebouwen	h / 300
gebouwen met meer dan 1 bouwlaag	h / 300 per bouwlaag
	h / 500 voor het hele gebouw

### materiaal

beton	C20/25	f <sub>cd</sub>	=	13,3	N/mm <sup>2</sup>
betonstaal	B500 A/B/C	f <sub>yd</sub>	=	435	N/mm <sup>2</sup>
constructiestaal algemeen	S235	f <sub>y</sub>	=	235	N/mm <sup>2</sup>
constructiestaal kokers	S235	f <sub>y</sub>	=	235	N/mm <sup>2</sup>
bouten	8.8	f <sub>ub</sub>	=	800	N/mm <sup>2</sup>
ankers	4.6	f <sub>ub</sub>	=	400	N/mm <sup>2</sup>
metselwerk	baksteen (min. 10N/mm <sup>2</sup> )	f <sub>k</sub>	=	4,88	N/mm <sup>2</sup>
	kalkzandsteen (min. CS12)	f <sub>k</sub>	=	4,51	N/mm <sup>2</sup>
	betonsteen (min. 15N/mm <sup>2</sup> )	f <sub>k</sub>	=	6,20	N/mm <sup>2</sup>
mortel	M5	f <sub>m</sub>	=	5,00	N/mm <sup>2</sup>
	M10	f <sub>m</sub>	=	10,00	N/mm <sup>2</sup>
hout	C18	f <sub>m;0;k</sub>	=	18,0	N/mm <sup>2</sup>

(tenzij anders aangegeven)

## **Projectomschrijving**

dit werk betreft een nieuwbouw project, zie bouwkundige plattegronden.

### **toegepaste software**

MS/Office	versie 2010	Microsoft
Autocad	2018	Autodesk
Matrix Frame	versie 5.5	Matrix Software
Technosoft	versie V6.1	Technosoft
VNK	VNK V6	Kalkzandsteen Statica 6.0

### **disclaimer**

De aannames en uitgangspunten die gebruikt zijn voor deze statische berekening dienen door de opdrachtgever c.q. aannemer te worden gecontroleerd. Afwijkingen dienen tijdig te worden gemeld. Bouwadvies WFO is niet aansprakelijk en verantwoordelijk voor tussentijdse wijzigingen en/of afwijkingen t.o.v. de berekening en tekening, waarvan ons bureau niet op de hoogte is gesteld.

## **Stabiliteit**

de stabiliteit bij 2 onder 1 kap en rijwoningen wordt verzorgd door de schijfwerking van stijve daken en vloeren in samenwerking met voldoende penanten in beide richtingen, bestaande uit gemetselde wanden en (gefundeerde) stabiliteitswanden.  
de woningen worden op vloer niveau doorgekoppeld.

## Windbelasting

berekening windbelasting volgens eurocode EN1991-1-4

gebouwbreedte  $b = 17,7 \text{ m}$

gebouwdiepte  $d = 13,8 \text{ m}$

gebouwhoogte  $h = 10,0 \text{ m}$

### windgebied 1

$$v_{b,0} = 29,5 \text{ m/s}$$

$$K = 0,200$$

$$n = 0,500$$

### basis factoren

$$c_{\text{season}} = 1,0 \text{ seizoen}$$

$$c_{\text{dir}} = 1,0 \text{ windrichting}$$

$$k_I = 1,0 \text{ turbulentie}$$

$$c_o(z) = 1,0 \text{ orografie}$$

$$c = 1,00 \text{ correlatie}$$

### terreincategorie 2

#### -> onbebouwd gebied

$$z_0 = 0,2 \text{ m}$$

$$z_{\min} = 4,0 \text{ m} \quad \text{hoogte, } z_e = 10,0 \text{ m} \quad z_{\max} = 200 \text{ m}$$

$$z_s = 6,0 \text{ m} \quad \text{ref. hgte bouwwerkfactor}$$

$$R = 500 \text{ m} \quad \text{invloedsgebied vlg NB.4}$$

$$p = 1,25 \text{ kg/m}^3 \text{ extreme stuwdruk}$$

$$p = 1 / 50 = 0,02 \text{ kans}$$

$$I_v(z) = 6,176 / 24,16 = 0,256 \text{ turbulentie}$$



figuur NB.1  
indeling van Nederland  
in windgebieden

$$c_{\text{prob}} = \left( \frac{1 - K * \ln(-\ln(1 - p))}{1 - K * \ln(-\ln(0,98))} \right)^N = 1,000 \quad \text{waarschijnlijkheidsfactor (4.2)}$$

$$K_r = 0,19 * (z_0 / 0,05)^{0,07} = 0,209 \quad \text{terreinfactor (4.5)}$$

$$c_r(z) = k_r * \ln(z_e/z_0) = 0,209 * \ln(10,0 / 0,2) = 0,819 \quad \text{ruwheidsfactor (4.3.2)}$$

$$v_b = 1,0 * 1,0 * 29,5 * 1,000 = 29,50 \text{ m/s} \quad \text{basiswindsnelheid (4.1)}$$

$$v_m(z) = c_r(z) * c_o(z) * v_b = 0,819 * 1,0 * 29,5 = 24,16 \text{ m/s} \quad \text{gemiddelde windsnelheid (4.3)}$$

$$\sigma_v = K_r * V_b * k_I = 0,209 * 29,5 * 1,0 = 6,176 \quad \text{stand.afwijking turbulentie (4.6)}$$

$$q_p(z) = (1 + 7 * 0,256) * 1^{1/2} * 1,25 * 24,16^2 = 1,018 \text{ kN/m}^2 \quad \text{extreme stuwdruk (4.8)}$$

### windbelasting

$$C_{p,e/i} \quad q_p(z) \quad W_{e/i}$$

$$1 \quad \text{t.g.v. wind druk} \quad 0,80 * 1,02 = 0,81 \text{ kN/m}^2$$

$$2 \quad " \quad \text{wind zuiging} \quad 0,50 * 1,02 = 0,51 \text{ kN/m}^2$$

$$3 \quad " \quad \text{wind onderdruk} \quad 0,30 * 1,02 = 0,31 \text{ kN/m}^2$$

$$4 \quad " \quad \text{wind overdruk} \quad 0,20 * 1,02 = 0,20 \text{ kN/m}^2$$

$$5 \quad " \quad \text{wind wrijving} \quad 0,02 * 1,02 = 0,02 \text{ kN/m}^2$$

$$h_{\text{eff}} \quad W_{e/i} \quad W_{e/i}$$

$$6 \quad \text{t.g.v. wind voor} \quad 1,00 * (0,81 + 0,51) = 1,32 \text{ kN/m}^2$$

$$7 \quad \text{t.g.v. wind achter} \quad 1,00 * (0,81 + 0,51) = 1,32 \text{ kN/m}^2$$

$$8 \quad \text{t.g.v. wind links} \quad 1,00 * (0,81 + 0,51) = 1,32 \text{ kN/m}^2$$

$$9 \quad \text{t.g.v. wind rechts} \quad 1,00 * (0,81 + 0,51) = 1,32 \text{ kN/m}^2$$

## Sneeuwbelasting

berekening sneeuwbelasting volgens eurocode EN1991-1-3

### sneeuwbelastingvormcoëfficient zadeldak

$$S_k = 0,7 \text{ kN/m}^2 \text{ sneeuwbelasting op de grond}$$

$$\alpha_1 = 37,0^\circ \text{ dakhelling}$$

$$\mu_{1(\alpha_1)} = 0,6 \text{ vormfactor (5,3)}$$

$$\alpha_2 = 37,0^\circ \text{ dakhelling}$$

$$\mu_{1(\alpha_2)} = 0,6 \text{ vormfactor (5,3)}$$

$$\gamma = 2,0 \text{ kN/m}^3 \text{ volumiek gewicht sneeuw}$$

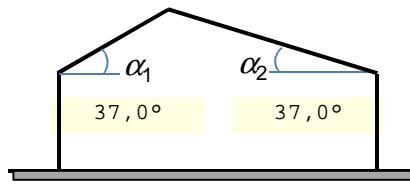
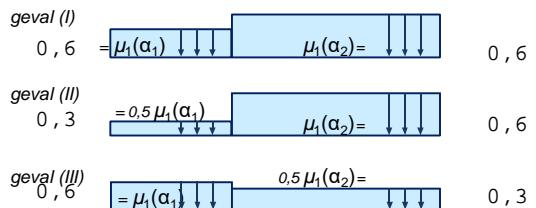
$$C_e = 1,0 \text{ blootstellingscoëfficient (5.2)}$$

$$C_t = 1,0 \text{ warmtecoëfficient (5.2)}$$

$$\psi_0 = 0,5 \text{ combinatie waarde (4.2)}$$

$$\psi_1 = 0,2 \text{ frequente waarde (4.2)}$$

$$\psi_2 = 0,0 \text{ quasi-permanente waarde (4.2)}$$



figuur 5.3

basis-sneeuwbelasting op het dak

geval I (maximaal)

geval I (maximaal)

(II en III zijn herverdeelde belastingen)

### sneeuwbelasting daken aangrenzend aan hogere gebouwen

$$\mu_s = 0,31 \text{ helling hoge dak,}$$

$$S_k = 0,7 \text{ kN/m}^2 \text{ sneeuwbelasting op de grond}$$

$$\alpha = 37,0^\circ \text{ dakhelling}$$

$$\mu_1 = 0,8 \text{ vormfactor (5,3)}$$

$$\gamma = 2,0 \text{ kN/m}^3 \text{ volumiek gewicht sneeuw}$$

$$C_e = 1,0 \text{ blootstellingscoëfficient (5.2)}$$

$$C_t = 1,0 \text{ warmtecoëfficient (5.2)}$$

$$\psi_0 = 0,5 \text{ combinatie waarde (4.2)}$$

$$\psi_1 = 0,2 \text{ frequente waarde (4.2)}$$

$$\psi_2 = 0,0 \text{ quasi-permanente waarde (4.2)}$$

$$h = 2,2 \text{ hoogte verschil}$$

$$l_s = 2 * h = 5,0 \text{ m stuiflengte = min 5m, max 15m}$$

$$\mu_w = \text{min } 0,8 \text{ en } \text{max } 4,0, \text{ formule: } (b_1+b_2)/2h \leq (\gamma \times h) / S_k$$

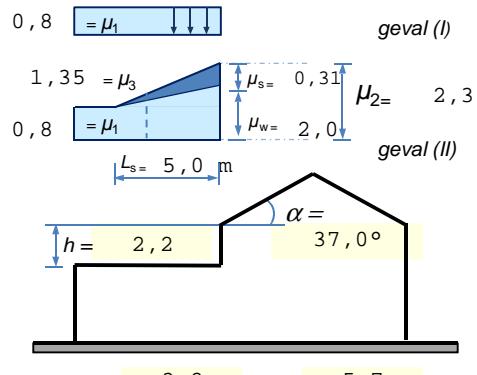
$$= (b_1+b_2)/2h = (3,2 + 5,7) / 2 * 2,2 = 2,0$$

$$= (\gamma \times h) / S_k = (2,0 * 2,2) / 0,7 = 6,3$$

$$= 2,0 \leq 6,3 ; \text{ min } 0,8 ; \text{ max } 4,0 = 2,0$$

$$\mu_2 = \mu_s + \mu_w = 0,31 + 2,01 = 2,32 \text{ ophopingsfactor}$$

$$\mu_3 = \mu_2 - (b_2/l_s) \times (\mu_2 - \mu_1) = 1,35 \text{ ophopingsfactor begin afgeknot}$$



figuur 5.5

sneeuwbel. door wind

$$S = \mu * C_e * C_t * S_k$$

$$S_1 = 1,35 * 1,0 * 1,0 * 0,7 = 0,94 \text{ kN/m}^2 \text{ geval I afgeknot figuur}$$

$$S_2 = 2,32 * 1,0 * 1,0 * 0,7 = 1,62 \text{ kN/m}^2 \text{ geval II}$$

$$S_{\text{gem}} = (S_2 + S_1)/2 = 1,28 \text{ kN/m}^2 \text{ geval gemiddelde ophoping}$$

$$0,02 + \text{WFO toevoeging ophoepbelasting}$$

$$S_{\text{gem}} \text{ (toegepaste gem. sneeuwophoping)} = 1,30 \text{ kN/m}^2$$

## Neerkomende belastingen

### 15 dak 37 gr.

t.g.v. dakpannen + beschot	=	G <sub>k</sub>
" zonnepanelen + balast gem.	=	0,70 kN/m <sup>2</sup>
	=	0,25
		0,95
0,95/ cos 37 gr.	=	1,19 kN/m <sup>2</sup>
t.g.v. sneeuwbelasting standaard	=	Q <sub>k</sub>
	=	0,43 kN/m <sup>2</sup>
		0,43 kN/m <sup>2</sup>
ontw. levensduur: 50 jaar -> F <sub>t</sub> = 1,00		1,50 kN
F <sub>t</sub> * q <sub>k</sub> = 1,00 * 0,43 kN/m <sup>2</sup>	=	0,43 kN/m <sup>2</sup>
		ψ <sub>0</sub> = 0,0
		ψ <sub>1</sub> = 0,2
		ψ <sub>2</sub> = 0,0

### 16 plat dak hout

t.g.v. hout beschot + balklaag	=	G <sub>k</sub>
" zonnepanelen + balast gem.	=	0,35 kN/m <sup>2</sup>
" plafond	=	0,25
	=	0,15
		0,75 kN/m <sup>2</sup>
t.g.v. sneeuwbelasting gem.	=	Q <sub>k</sub>
	=	1,30 kN/m <sup>2</sup>
		1,30 kN/m <sup>2</sup>
ontw. levensduur: 50 jaar -> F <sub>t</sub> = 1,00		1,50 kN
F <sub>t</sub> * q <sub>k</sub> = 1,00 * 1,30 kN/m <sup>2</sup>	=	1,30 kN/m <sup>2</sup>
		ψ <sub>0</sub> = 0,0
		ψ <sub>1</sub> = 0,2
		ψ <sub>2</sub> = 0,0

### 30 2e verd.vl

t.g.v. kanaalplaat d=200mm	=	G <sub>k</sub>
" afwerklaag	=	3,20 kN/m <sup>2</sup>
	=	1,40
		4,60 kN/m <sup>2</sup>
t.g.v. Al - wonen, vloeren lichte scheidingswanden	=	Q <sub>k</sub>
	=	1,75 kN/m <sup>2</sup>
	=	1,20
		2,95 kN/m <sup>2</sup>
ontw. levensduur: 50 jaar -> F <sub>t</sub> = 1,00		3,00 kN
F <sub>t</sub> * q <sub>k</sub> = 1,00 * 2,95 kN/m <sup>2</sup>	=	2,95 kN/m <sup>2</sup>
		ψ <sub>0</sub> = 0,4
		ψ <sub>1</sub> = 0,5
		ψ <sub>2</sub> = 0,3

**31 le verd.vl**

t.g.v. kanaalplaat d=200mm  
" afwerklaag

70 mm

$$\begin{aligned} G_k &= 3,20 \text{ kN/m}^2 \\ &= 1,40 \\ &\underline{4,60 \text{ kN/m}^2} \end{aligned}$$

t.g.v. A1 - wonen, vloeren  
lichte scheidingswanden

$$\begin{aligned} q_k &= 1,75 \text{ kN/m}^2 & Q_k &= 3,00 \text{ kN} \\ &= 1,20 \\ &\underline{2,95 \text{ kN/m}^2} \end{aligned}$$

ontw. levensduur: 50 jaar  $\rightarrow F_t = 1,00$

$$\begin{aligned} F_t * q_k &= 1,00 * 2,95 \text{ kN/m}^2 & = 2,95 \text{ kN/m}^2 & \psi_0 = 0,4 \\ && & \psi_1 = 0,5 \\ && & \psi_2 = 0,3 \end{aligned}$$

**40 beg.gr.vl**

t.g.v. ribcassettevloer  
" afwerklaag

70 mm

$$\begin{aligned} G_k &= 2,50 \text{ kN/m}^2 \\ &= 1,40 \\ &\underline{3,90 \text{ kN/m}^2} \end{aligned}$$

t.g.v. A1 - wonen, vloeren  
lichte scheidingswanden

$$\begin{aligned} q_k &= 1,75 \text{ kN/m}^2 & Q_k &= 3,00 \text{ kN} \\ &= 1,20 \\ &\underline{2,95 \text{ kN/m}^2} \end{aligned}$$

ontw. levensduur: 50 jaar  $\rightarrow F_t = 1,00$

$$\begin{aligned} F_t * q_k &= 1,00 * 2,95 \text{ kN/m}^2 & = 2,95 \text{ kN/m}^2 & \psi_0 = 0,4 \\ && & \psi_1 = 0,5 \\ && & \psi_2 = 0,3 \end{aligned}$$

**49 verkeerslast**

t.g.v. F1 - verkeer, lichte voertuigen < 25 k= 7,50 kN/m<sup>1</sup>

as breedte = 1,2 m

ontw. levensduur: 50 jaar  $\rightarrow F_t = 1,00$

$$\begin{aligned} F_t * q_k &= 1,00 * 7,50 \text{ kN/m}^1 & = 7,50 \text{ kN/m}^1 & \psi_0 = 0,0 \end{aligned}$$

algemene lijn met overige belastingen

50	metselwerk 100 mm	100 mm	=	2,00 kN/m <sup>2</sup>
51	metselwerk 120 mm	120 mm	=	2,40 kN/m <sup>2</sup>
54	metselwerk 210 mm	210 mm	=	4,20 kN/m <sup>2</sup>
60	spouwmw 100-xx-100	100 mm +		100 mm = 4,00 kN/m <sup>2</sup>
61	spouwmw 120-xx-100	120 mm +		100 mm = 4,40 kN/m <sup>2</sup>
66	metselw. 100 + h.s.b.			100 mm = 2,50 kN/m <sup>2</sup>
67	metselw. 150 + v. pannen			150 mm = 3,70 kN/m <sup>2</sup>
65	h.s.b.		=	0,50 kN/m <sup>2</sup>
70	poriso 100 mm		=	1,50 kN/m <sup>2</sup>
71	gasbetonwand 150 mm		=	1,20 kN/m <sup>2</sup>
72	sandw. paneel + regels		=	0,30 kN/m <sup>2</sup>
73	metalstud 2 gipsplaten		=	0,22 kN/m <sup>2</sup>
74	pui		=	0,50 kN/m <sup>2</sup>
75	stalen gordingen		=	0,03 kN/m <sup>2</sup>
76	houten gordingen		=	0,08 kN/m <sup>2</sup>
77	beton		=	25,00 kN/m <sup>3</sup>
78	isolatie		=	0,20 kN/m <sup>2</sup>
79	terrastegels		=	0,60 kN/m <sup>2</sup>
80	schoorsteen		=	40,00 kN
81	e.g. kolom		=	0,00 kN
82	e.g. betonpoer		=	0,00 kN
85	staalconstructie		=	0,50 kN/m <sup>1</sup>
86	warmtepomp installatie		=	3,00 kN/m <sup>2</sup>
99	e.g. zie Matrix		=	0,00 kN/m <sup>2</sup>

## Metselwerk

penant t.p.v. linkerzijgevel voorkant

materiaal gegevens:  $\gamma_m = 1,5$

kalkzandsteen CS12,  
lijmmortel

gebr.functie A CC1

ontwerplevensduur 50 jaar

$f_k = 6,6 \text{ N/mm}^2$  perforaties (3.3)

$f_d = 4,4 \text{ N/mm}^2 \leq 0,0 \%$

### belastingen:

q t.g.v.	lengte	G <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>	$\psi_0$	G <sub>k</sub>	$\psi_0 * q_k$	q <sub>k</sub>
dak 37 gr.	3,40	*	1,19	(0,43)	(0,0)	4,0	(0,0)
2e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	(0,4)	12,4	(3,2)
1e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	(0,4)	12,4	(3,2)
metselwerk 100 mm	4,00	*	2,00			8,0	(0,0)
						36,9	6,4
							17,4 kN/m <sup>1</sup>

aantal belastingen extreem: 2

$$q_{k,1} + \sum q_{k,i} \psi_0 = 8,0 + 8,0 + (0,0) * 0,0 = 15,9 \text{ kN/m}^1$$

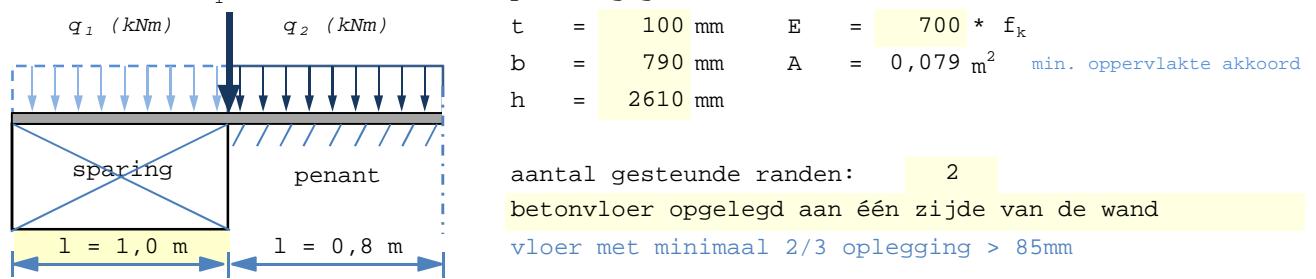
### belastingcombinaties

$$q_k = 1,00 * 36,89 + 1,00 * 15,93 = 52,82 \text{ kN/m}^1 \quad (6.14a/b)$$

$$q_{Ed,1} = 1,22 * 36,89 + 1,35 * 6,37 = 53,60 \text{ kN/m}^1 \quad (6.10a)$$

$$q_{Ed,2} = 1,08 * 36,89 + 1,35 * 15,93 = 61,34 \text{ kN/m}^1 \quad (6.10b)$$

**schemma**  $F_1 = 0,5q_1$  (tgv sparing) penant gegeven:



$$F_1 = q_{1,Ed} * L_{sparing} = 61,3 * 0,5 * 1,0 = 30,7 \text{ kN}$$

$$R_{Ed} = F_1 + q_{2,Ed} * L_{penant} = 30,7 + 61,3 * 0,8 = 79,1 \text{ kN}$$

Voor computer uitdraai VNK zie bladzijde 30.

Bestand : ....Twee-onder-een-kap\23951-VNK penant.vnks  
Nationale annex : Nederlands

**Module 1 - Twee- of meerzijdig gesteunde dragende wand met moment in het midden en aan de uiteinden van de wand**

**INVOERGEGEVENS**

**ONDERDEEL : Linkerzijgevel penant**

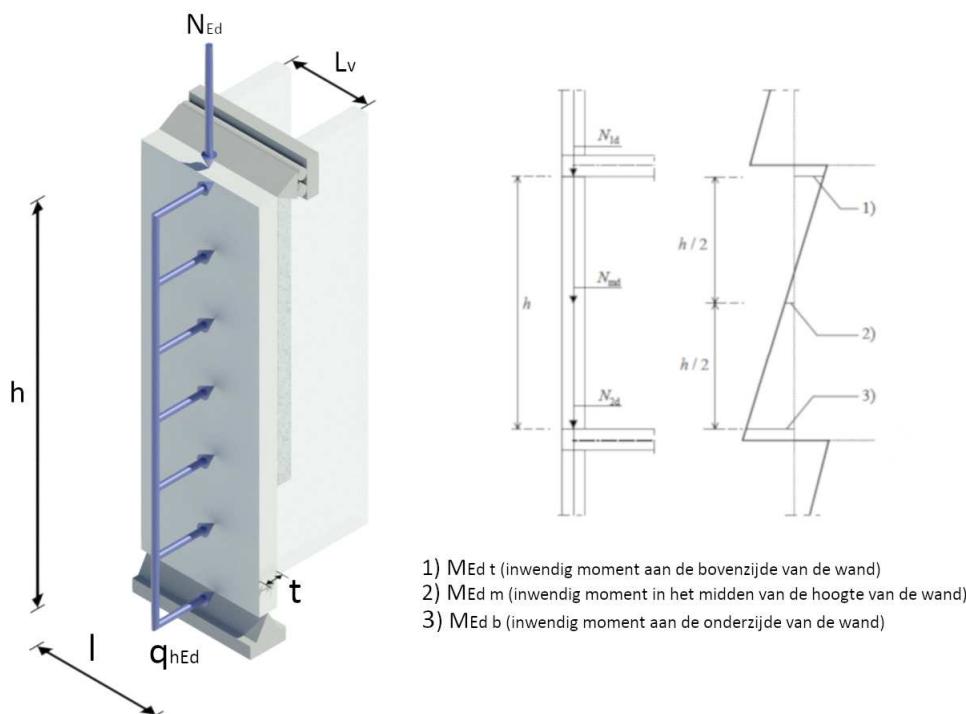
Materiaaleigenschappen:

gevolgklasse: CC1

genormaliseerde gemiddelde druksterkte kalkzandsteen (CS 12)

$$f_b = 12 \text{ N/mm}^2$$

mortelkwaliteit: morteltype: Lijmmortel



Geometrie van de wand:

dikte	$t$	=	100 mm
hoogte	$h$	=	2610 mm
breedte	$\ell$	=	1000 mm

Aantal gesteunde randen: 2

Soort vloeroplegging: betonvloer opgelegd aan één zijde van de wand

Belastingen:

normaalkracht	$N_{Ed}$	=	79,1 kN
maximale normaalkracht	$N_{Ed,max}$	=	79,1 kN
moment aan de top	$M_{Ed,t}$	=	0,00 kNm
moment in het midden	$M_{Ed,m}$	=	0,00 kNm
moment aan de voet	$M_{Ed,b}$	=	0,00 kNm

**BEREKENING****Bepaling capaciteit volgens art. 5.5.1 van NEN-EN 1996-1-1 (nl):****Tussenresultaten**

$$f_k = K (f_b)^\alpha (f_m)^\beta = 0,8 \times 12^{0,85} \times 12,5^0 = 6,61 \text{ N/mm}^2 \quad \dots(3.3)$$

$$f_d = \frac{f_k}{\gamma_M} = \frac{6,61}{1,5} = 4,41 \text{ N/mm}^2$$

$$\rho = 0,75 \quad \dots(5.3)$$

$$h_{ef} = \rho h = 0,75 \times 2610 = 1958 \text{ mm} \quad \dots(5.2)$$

**Artikel 5.5.1.4 (2)**

$$\lambda = \frac{h_{ef}}{t_{ef}} = 19,58 < 27 \text{ u.c.} = 0,73 \quad \text{Slankheid van de wand voldoet.}$$

**Artikel 5.5.1.1 (4)**

$$e_{init} = \frac{h_{ef}}{450} = 4,4 \text{ mm}$$

**Artikel 6.1.2.2****Excentriciteit boven**

$$e_t = \frac{M_{Ed.t}}{N_{Ed}} = 0 \text{ mm} \quad e_{i.t.f} = max(|e_t| + e_{init}; 0,05 t) = 5 \text{ mm} \quad \dots(6.5)$$

$$\frac{N_{Ed}}{\ell t f_d} > 0,1 \quad e_{i.t} = e_{i.t.f} = 5 \text{ mm}$$

$$\Phi_{i.t} = 1 - 2 \frac{e_{i.t}}{t} = 0,9 \quad \dots(6.4) \quad N_{Rd.t} = \Phi_{i.t} \ell t f_d = 396,78 \text{ kN} \quad \dots(6.2)$$

**Excentriciteit onder**

$$e_b = \frac{M_{Ed.b}}{N_{Ed}} = 0 \text{ mm} \quad e_{i.b.f} = max(|e_b| + e_{init}; 0,05 t) = 5 \text{ mm} \quad \dots(6.5)$$

$$\frac{N_{Ed}}{\ell t f_d} > 0,1 \quad e_{i.b} = e_{i.b.f} = 5 \text{ mm}$$

$$\Phi_{i.b} = 1 - 2 \frac{e_{i.b}}{t} = 0,9 \quad \dots(6.4) \quad N_{Rd.b} = \Phi_{i.b} \ell t f_d = 396,78 \text{ kN} \quad \dots(6.2)$$

**Excentriciteit midden**

$$e_{Ed.m} = \frac{M_{Ed.mc}}{N_{Ed}} = 0 \text{ mm} \quad e_m = |e_{Ed.m}| + e_{init} = 4,4 \text{ mm}$$

$$e_k = 0 \text{ mm} \quad \dots(6.8) \quad e_{mk} = max(|e_m| + e_k; 0,05 t_{ef}) = 5 \text{ mm} \quad \dots(6.6)$$

$$A_1 = 1 - 2 \frac{e_{mk}}{t} = 1 - 2 \frac{5}{100} = 0,9 \quad \dots(G.2)$$

$$\lambda_\phi = \frac{h_{ef}}{t_{ef}} \sqrt{\frac{f_k}{E}} = \frac{1957,5}{100} \sqrt{\frac{6,6}{4629,1}} = 0,74 \quad \dots(G.4)$$

$$u = \frac{\lambda_\phi - 0,063}{\frac{e_{mk}}{t_{ef}}} = \frac{0,74 - 0,063}{\frac{5}{100}} = 1,008 \quad \dots(G.3)$$

$$\varPhi_m = A_1 e^{-(u u)/2} = 0,542 \quad \dots(G.1) \qquad N_{Rd,m} = \varPhi_m \ell t f_d = 238,73 \text{ kN} \quad \dots(6.2)$$

*Artikel 6.1.2.1(1)*

$$N_{Ed} = 79,1 \text{ kN} < N_{Rd} = 238,7 \text{ kN} \quad u.c. = 0,33 \quad \text{Capaciteit van de wand voldoet.}$$

*Bij constante minimale eerste-orde excentriciteit*

$$h_{ef2} = \rho_2 h = 1,00 \times 2610 = 2610 \text{ mm} \quad \dots(5.2)$$

*Artikel 5.5.1.4 (2)*

$$\lambda = \frac{h_{ef2}}{t_{ef}} = 26,10 < 27 \quad u.c. = 0,97 \quad \text{Slankheid van de wand voldoet.}$$

$$e_{m2} = \max(10; \frac{h_{ef2}}{300}) = 10 \text{ mm}$$

$$e_k = 0 \text{ mm} \quad \dots(6.8) \qquad e_{mk2} = \max(e_{m2} + e_k; 0,05 t) = 10 \text{ mm} \quad \dots(6.6)$$

$$A_1 = 1 - 2 \frac{e_{mk2}}{t} = 1 - 2 \frac{10}{100} = 0,8 \quad \dots(G.2)$$

$$\lambda_\phi = \frac{h_{ef2}}{t} \sqrt{\frac{f_k}{E}} = \frac{2610}{100} \sqrt{\frac{6,6}{4629,1}} = 0,986 \quad \dots(G.4)$$

$$u = \frac{\lambda_\phi - 0,063}{\frac{e_{mk}}{t}} = \frac{0,986 - 0,063}{\frac{10}{100}} = 1,507 \quad \dots(G.3)$$

$$\varPhi_{m2} = A_1 e^{-(u u)/2} = 0,257 \quad \dots(G.1) \qquad N_{Rd,m2} = \varPhi_{m2} \ell t f_d = 113,39 \text{ kN} \quad \dots(6.2)$$

*Artikel 5.5.1.1(5)*

$$N_{Ed,max} = 79,1 \text{ kN} < N_{Rd,m2} = 113,4 \text{ kN} \quad u.c. = 0,70 \quad \text{Capaciteit van de wand voldoet.}$$

**Resultaten**

$$f_d = 4,41 \text{ N/mm}^2$$

Bij gegeven momenten

$$h_{ef} = \rho \ h = 0,75 \times 2610 = 1958 \text{ mm} \quad \dots(5.2)$$

$$\Phi_{i,t} = 1 - 2 \frac{e_{i,t}}{t} = 0,9 \quad \dots(6.4) \quad N_{Rd,t} = \Phi_{i,t} \ l t f_d = 396,78 \text{ kN} \quad \dots(6.2)$$

$$\Phi_{i,b} = 1 - 2 \frac{e_{i,b}}{t} = 0,9 \quad \dots(6.4) \quad N_{Rd,b} = \Phi_{i,b} \ l t f_d = 396,78 \text{ kN} \quad \dots(6.2)$$

$$\Phi_m = A_1 e^{-(u u)/2} = 0,542 \quad \dots(G.1) \quad N_{Rd,m} = \Phi_m \ l t f_d = 238,73 \text{ kN} \quad \dots(6.2)$$

*Artikel 6.1.2.1(1)*

$$N_{Ed} = 79,1 \text{ kN} < N_{Rd} = 238,7 \text{ kN} \quad u.c. = 0,33 \quad \text{Capaciteit van de wand voldoet.}$$

$$h_{ef2} = \rho_2 \ h = 1,00 \times 2610 = 2610 \text{ mm} \quad \dots(5.2)$$

$$\Phi_{m2} = A_1 e^{-(u u)/2} = 0,257 \quad \dots(G.1) \quad N_{Rd,m2} = \Phi_{m2} \ l t f_d = 113,39 \text{ kN} \quad \dots(6.2)$$

*Artikel 5.5.1.1(5)*

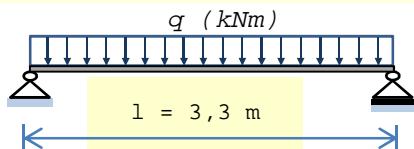
$$N_{Ed,max} = 79,1 \text{ kN} < N_{Rd,m2} = 113,4 \text{ kN} \quad u.c. = 0,70 \quad \text{Capaciteit van de wand voldoet.}$$

**Conclusie : Wand voldoet.**

## Houtconstructie

### balklaag platdak

t.p.v. berging rechter- en linkerzijde



**gebr. functie A** CC1  
 ontwerptijdensduur 50 jaar  
 cat. doorbuiging: daken  
 $\delta_{\text{norm}} = 0,004 \times L$

belastingen:

q t.g.v.	lengte	G <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>	ψ <sub>0</sub>	G <sub>k</sub>	ψ <sub>0</sub> *q <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>
plat dak hout	0,610	* 0,75	(1,30)	(0,0)	0,46	(0,0)	(0,8)

aantal belastingen extreem: **dak extreem**

$$q_{k,1} + \sum q_{k,i} \psi_0 = 0,8 + 0,0 + (0,0) * 0,0 = 0,79 \text{ kN/m}^1$$

### belastingcombinaties

$$q_k = 1,00 * 0,46 + 1,00 * 0,79 = 1,25 \text{ kN/m}^1 \quad (6.14a/b) \text{ SLS karakteristiek}$$

$$q_{Ed,1} = 1,22 * 0,46 + 1,35 * 0,00 = 0,56 \quad " \quad (6.10a) \text{ ULS lange duur}$$

$$q_{Ed,2} = 1,08 * 0,46 + 1,35 * 0,79 = 1,56 \quad " \quad (6.10b) \text{ ULS korte duur}$$

### profiel: 71 x 171 h.o.h. 610 mm

	kwal. C18	gezaagd naaldhout	klimaatklasse: 1
z	h = 171 mm	E <sub>0;mean</sub> = 9000 N/mm <sup>2</sup>	W <sub>yel</sub> : $\frac{1}{6}bh^2$ = 346 E <sup>3</sup> mm <sup>3</sup>
	b = 71 mm	f <sub>m;k</sub> = 18 "	I <sub>y</sub> $\frac{1}{12}bh^3$ = 2958 E <sup>4</sup> mm <sup>4</sup>
	A = 12141 mm <sup>2</sup>	f <sub>v;k</sub> = 3,4 "	W <sub>z</sub> : $\frac{1}{6}bh^2$ = 144 E <sup>3</sup> mm <sup>3</sup>
k <sub>h</sub>	= 1,00	f <sub>t;0;k</sub> = 11 "	I <sub>z</sub> : $\frac{1}{12}bh^3$ = 510 E <sup>4</sup> mm <sup>4</sup>
k <sub>h;b</sub>	= 1,16	f <sub>c;0;k</sub> = 18 "	k <sub>def.</sub> = 0,60
g	= 3,9 kg/m <sup>1</sup>		
Y <sub>m</sub>	= 1,30		

$$f_{x;d} = k_h * k_{\text{mod.}} * f_{x;k} / Y_m \quad (\text{vlgs 3.1.2 / tabel 3})$$

$$f_{m;d} = 1,00 * 0,70 * 18 / 1,30 = 9,7 \text{ N/mm}^2 \quad (\text{lange duur})$$

$$f_{m;d} = 1,00 * 0,90 * 18 / 1,30 = 12,5 \quad " \quad (\text{korte duur})$$

$$f_{t;0;d} = 1,16 * 0,80 * 11 / 1,30 = 7,9 \quad " \quad (\text{korte duur})$$

$$f_{v;d} = 0,90 * 0,90 * 18 / 1,30 = 12,5 \quad " \quad (\text{lange duur})$$

$$f_{c;d} = 0,90 * 0,90 * 3,4 / 1,30 = 2,35 \quad " \quad (\text{korte duur})$$

$$E_{0;u;d} = 0,90 * 9000 / 1,30 = 6231 \text{ N/mm}^2 \quad (\text{korte duur})$$

$$G_k = 1,00 * 560 / 1,00 = 560 \text{ N/mm}^4$$

### oplegreacties

$$\text{afm.tpv. oplegging} \quad R_{Ed} = 0,5 * 1,6 * 3,3 = 2,60 \text{ kN}$$

$$b_r = 30 \text{ mm} \quad V_{red} = (0,5 * b_r + h^*) * q_{Ed}$$

$$h^* = 171 \text{ mm} \quad = (0,5 * 30 + 171) * 1,6 / 10^3 = 0,29 \text{ kN}$$

$$V_{Ed} = 2,60 - 0,29 = 2,3 \text{ kN} \quad (6.13)$$

$$\tau_{Ed} = \frac{3 * V_{Ed}}{2 * b * h^*} = \frac{3 * 2,31 * 10^3}{2 * 71 * 171} = 0,28 < 2,35 \text{ N/mm}^2 \quad \text{u.c. } 0,12 \checkmark$$

### sterkte

$$\text{lange duur (6.10a)} \quad M_{Ed} = \frac{1}{8} * 0,56 * 3,3^2 = 0,8 \text{ kNm} \quad (6.11)$$

$$\sigma_s = 0,8 * 10^3 / 346 = 2,2 < 9,7 \text{ N/mm}^2 \quad \text{u.c. } 0,23 \checkmark$$

$$\text{korte duur (6.10b)} \quad M_{Ed} = \frac{1}{8} * 1,56 * 3,3^2 = 2,2 \text{ kNm} \quad (6.11)$$

$$\sigma_s = 2,2 * 10^3 / 346 = 6,2 < 12,5 \text{ N/mm}^2 \quad \text{u.c. } 0,5 \checkmark$$

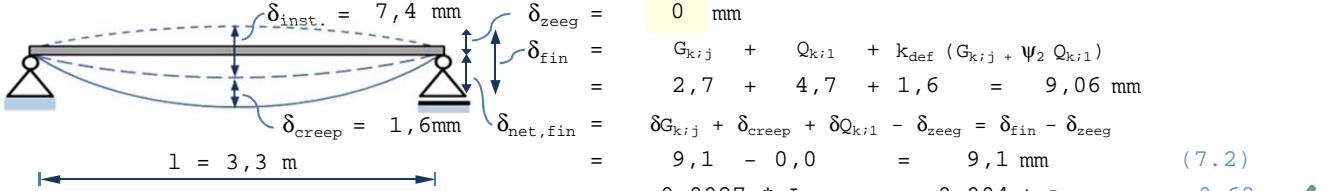
**doorbuiging** $\psi_2 = 0,0$  (wordt gehanteerd voor de kruipberekening)

$$\delta G_{k;j} = 0,46 \cdot \frac{5}{384} \cdot 3320^4 / (9000 \cdot 2958 \cdot 10^4) = 2,72 \text{ mm}$$

$$\delta Q_{k;1} = 0,79 \cdot \frac{5}{384} \cdot 3320^4 / (9000 \cdot 2958 \cdot 10^4) = 4,71 \text{ mm}$$

$$\delta k_{\text{def}}(G_{k;j} + \psi_2 Q_{k;1}) = 0,60 \cdot (0,46 + 0,0 \cdot 0,79) \cdot \frac{5}{384} \cdot 3320^4 / (9000 \cdot 2958 \cdot 10^4) = 1,63 \text{ mm}$$

$$\delta_{\text{inst.}} = G_{k;j} + Q_{k;1} = 2,72 + 4,71$$



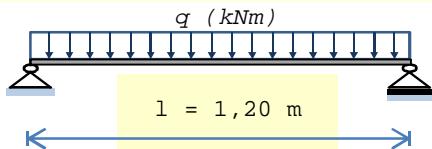
$$\delta_{\text{bij}} = \delta Q_{k;1} + \delta_{\text{creep}} = 4,7 + 1,63 = 6,3 \text{ mm}$$

$$0,0019 * L < 0,004 * L \quad \text{u.c. } 0,48 \quad \checkmark$$



hoeklijn onder 1e verdiepingsvloer

t.p.v. linker- en rechterzijgevel voorkant

**gebr.functie A****CC1**ontwerplevensduur 50 jaar  $\delta_{norm} = 0,004 \times L$   
cat. doorbuiging: vloeren met scheidingswanden**belastingen**

q t.g.v.	lengte	G <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>	ψ <sub>0</sub>	G <sub>k</sub>	ψ <sub>0</sub> *q <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>
1e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	(0,4)	12,4	(8,0)
metselwerk 100 mm	1,40	*	2,00		2,8	(0,0)	(0,0)
e.g. staal					0,2	(0,0)	(0,0)

$$\frac{12,4}{15,4} + \frac{(3,2)}{3,2} + \frac{(8,0)}{8,0} \text{ kN/m}^1$$

aantal belastingen extreem: 1

$$q_{k,1+\sum q_{k,i}\psi_0} = 8,0 + 0,0 + (0,0) \times 0,0 = 8,0 \text{ kN/m}^1$$

**belastingcombinaties**

$$q_k = 1,00 * 15,4 + 1,00 * 8,0 = 23,4 \text{ kN/m}^1 \quad (6.14a/b)$$

$$q_{Ed,1} = 1,22 * 15,4 + 1,35 * 3,2 = 23,1 \text{ kN/m}^1 \quad (6.10a)$$

$$q_{Ed,2} = 1,08 * 15,4 + 1,35 * 8,0 = 27,4 \text{ kN/m}^1 \quad (6.10b)$$

**profiel L150x100x10**

doorbuigingsfactor: 6,2

$$\begin{aligned} h &= 150 \text{ mm} & W_{yel} &= 54 \text{ E3 mm}^3 & f_y &= 235 \text{ N/mm}^2 & E &= 2E+05 \text{ N/mm}^2 \\ b &= 100 \text{ mm} & I_y &= 552,6 \text{ E4 mm}^4 & A &= 2420 \text{ mm}^2 & \sigma &= 19,0 \text{ kg/m} \end{aligned}$$

$$\text{oplegreacties} \quad R_{Ed} = 0,5 * 27,4 * 1,2 = 16,4 \text{ kN}$$

V<sub>pl;Ed</sub> = dwarskracht niet maatgevend

$$\text{sterkte} \quad M_{Ed} = \frac{1}{8} * 27,4 * 1,2^2 = 4,9 \text{ kNm}$$

$$\sigma_s = 4,9 * 10^3 / 54 = 90,9 < 235 \text{ N/mm}^2 \quad u.c. 0,39 \quad \checkmark$$

$$\text{doorbuiging} \quad 0 \text{ mm} \quad \text{zeeg:} \quad w_{tot} = 6,2 * 23,4 * 1,2^4 / 552,6 = 0,5 \text{ mm}$$



$$w_{bijk.} = 0,2 \text{ mm} = 0,0002 * L < 0,002 * L \quad u.c. 0,08 \quad \checkmark$$

$$w_{eind} = 0,5 \text{ mm} = 0,0005 * L < 0,004 * L \quad u.c. 0,11 \quad \checkmark$$

**oplegging L/R**

kalkzandsteen CS12, lijm-mortel

$$f_k = 6,61 \text{ N/mm}^2 \quad \gamma_m = 1,5 \quad (\text{druksterkte stenen vlgs Eurocode 6})$$

$$f_{Ed} = 4,41 \text{ N/mm}^2$$

$$R'_{Ed} L/R = 16,4 \text{ kN}$$

centrisch opleggen: nee 2.0

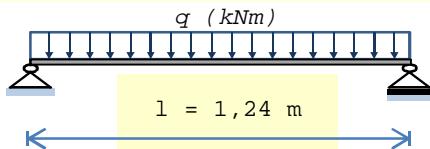
$$A_{b,ben} = 16,4 * 1000 * 1,7 / 4,41 = 6341 \text{ mm}^2$$

$$L_1:\text{eff. breedte: } 85 \text{ mm}$$

$$\text{min. opleglengte: } 75 \text{ mm} \quad \rightarrow \text{toepassen: } L_1 = 200 \text{ mm}$$

hoeklijn onder 1e verdiepingsvloer

t.p.v. linker- en rechterzijgevel (trap)

**gebr.functie A****CC1**ontwerplevensduur 50 jaar  $\delta_{norm} = 0,004 \times L$   
cat. doorbuiging: vloeren met scheidingswanden**belastingen**

q t.g.v.	lengte	G <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>	ψ <sub>0</sub>	G <sub>k</sub>	ψ <sub>0</sub> *q <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>
1e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	(0,4)	12,4	(8,0)
metselwerk 100 mm	2,50	*	2,00		5,0	(0,0)	(0,0)
e.g. staal					0,2	(0,0)	(0,0)

belasting gereduceerd ivm gewelfwerking

aantal belastingen extreem: 1

$$q_{k,1+\sum \psi_0} = 8,0 + 0,0 + (0,0) \times 0,0 = 8,0 \text{ kN/m}^1$$

**belastingcombinaties**

$$q_k = 1,00 * 17,6 + 1,00 * 8,0 = 25,6 \text{ kN/m}^1 \quad (6.14a/b)$$

$$q_{Ed,1} = 1,22 * 17,6 + 1,35 * 3,2 = 25,8 \text{ kN/m}^1 \quad (6.10a)$$

$$q_{Ed,2} = 1,08 * 17,6 + 1,35 * 8,0 = 29,8 \text{ kN/m}^1 \quad (6.10b)$$

**profiel L150x100x10**

doorbuigingsfactor: 6,2

$$\begin{aligned} h &= 150 \text{ mm} & W_{yel} &= 54 \text{ E3 mm}^3 & f_y &= 235 \text{ N/mm}^2 & E &= 2E+05 \text{ N/mm}^2 \\ b &= 100 \text{ mm} & I_y &= 552,6 \text{ E4 mm}^4 & A &= 2420 \text{ mm}^2 & \sigma &= 19,0 \text{ kg/m} \end{aligned}$$

$$\text{oplegreacties} \quad R_{Ed} = 0,5 * 29,8 * 1,2 = 18,4 \text{ kN}$$

V<sub>pl;Ed</sub> = dwarskracht niet maatgevend

$$\text{sterkte} \quad M_{Ed} = \frac{1}{8} * 29,8 * 1,2^2 = 5,7 \text{ kNm}$$

$$\sigma_s = 5,7 * 10^3 / 54 = 104,7 < 235 \text{ N/mm}^2 \quad u.c. 0,45 \quad \checkmark$$

$$\text{doorbuiging} \quad 0 \text{ mm} \quad \text{zeeg:} \quad w_{tot} = 6,2 * 25,6 * 1,2^4 / 552,6 = 0,7 \text{ mm}$$



$$w_{bijk.} = 0,2 \text{ mm} = 0,0002 * L < 0,002 * L \quad u.c. 0,08 \quad \checkmark$$

$$w_{eind} = 0,7 \text{ mm} = 0,0005 * L < 0,004 * L \quad u.c. 0,14 \quad \checkmark$$

**oplegging L/R**

kalkzandsteen CS12, lijm-mortel

$$f_k = 6,61 \text{ N/mm}^2 \quad \gamma_m = 1,5 \quad (\text{druksterkte stenen vlgs Eurocode 6})$$

$$f_{Ed} = 4,41 \text{ N/mm}^2$$

$$R'_{Ed} L/R = 18,4 \text{ kN}$$

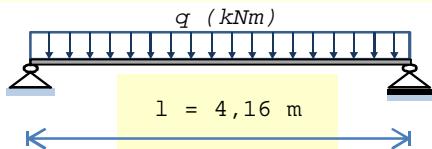
centrisch opleggen: nee 2.0

$$A_{b,ben} = 18,4 * 1000 * 1,7 / 4,41 = 7092 \text{ mm}^2$$

$$L_1:\text{eff. breedte: } 85 \text{ mm}$$

$$\text{min. opleglengte: } 83 \text{ mm} \quad \rightarrow \text{toepassen: } L_1 = 250 \text{ mm}$$

hoeklijn tpv 1e verdiepingsvloer  
t.p.v. voorgevel (buiten)

**gebr.functie A**

CC1  
ontwerplevensduur 50 jaar  $\delta_{norm} = 0,004 \times L$   
cat. doorbuiging: vloeren met scheidingswanden

**belastingen**

q t.g.v.	lengte	G <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>	ψ <sub>0</sub>	G <sub>k</sub>	ψ <sub>0</sub> *q <sub>k</sub>	q <sub>k</sub>
pui	1,30	*	0,50		0,7	(0,0)	(0,0)
plat dak hout	0,30	*	0,75	(1,30) (0,0)	0,2	(0,0)	(0,4)
metselwerk 100 mm	1,20	*	2,00		2,4	(0,0)	(0,0)
e.g. staal					0,2	(0,0)	(0,0)
					3,5	0	0,4
						0,0	kN/m <sup>1</sup>

aantal belastingen extreem: **dak extreem**

$$q_{k,1} + \sum q_{k,i} \psi_0 = 0,4 + 0,0 + (0,0) \times 0,0 = 0,4 \text{ kN/m}^1$$

**belastingcombinaties**

$$q_k = 1,00 * 3,5 + 1,00 * 0,4 = 3,9 \text{ kN/m}^1 \quad (6.14a/b)$$

$$q_{Ed,1} = 1,22 * 3,5 + 1,35 * 0,0 = 4,3 \text{ kN/m}^1 \quad (6.10a)$$

$$q_{Ed,2} = 1,08 * 3,5 + 1,35 * 0,4 = 4,3 \text{ kN/m}^1 \quad (6.10b)$$

**profiel L200x100x10**

h = 200 mm	W <sub>yel</sub> = 93 E3 mm <sup>3</sup>	f <sub>y</sub> = 235 N/mm <sup>2</sup>	E = 20+05 N/mm <sup>2</sup>
b = 100 mm	I <sub>y</sub> = 1219 E4 mm <sup>4</sup>	A = 2920 mm <sup>2</sup>	G = 23,0 kg/m

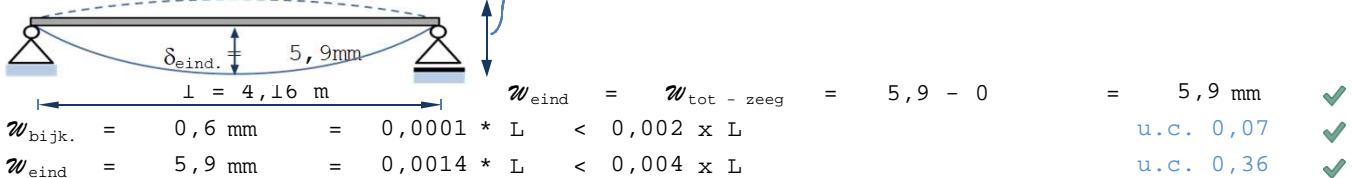
doorbuigingsfactor: 6,2

$$\text{oplegreacties} \quad R_{Ed} = 0,5 * 4,3 * 4,2 = 9,0 \text{ kN}$$

V<sub>pl;Ed</sub> = dwarskracht niet maatgevend

$$\text{sterkte} \quad M_{Ed} = \frac{1}{8} * 4,3 * 4,2^2 = 9,3 \text{ kNm}$$

$$\sigma_s = 9,3 * 10^3 / 93 = 100,0 < 235 \text{ N/mm}^2 \quad \text{u.c. } 0,43 \quad \checkmark$$

**doorbuiging** 0 mm zeeg:**oplegging L/R**baksteen 10,0 N/mm<sup>2</sup>, metselmortel M10

$$f_k = 4,77 \text{ N/mm}^2 \quad \gamma_m = 1,5 \quad (\text{druksterkte stenen vlg Eurocode 6})$$

$$f_{Ed} = 3,18 \text{ N/mm}^2$$

$$R'_{Ed} L/R = 9,0 \text{ kN}$$

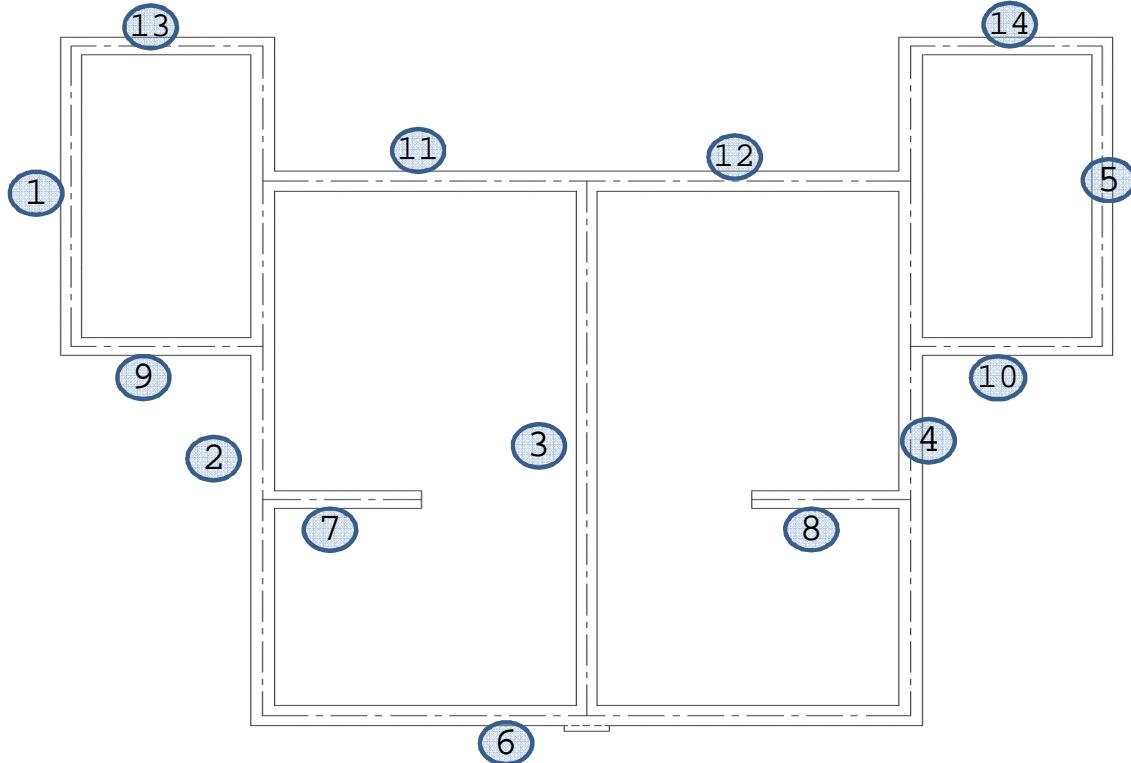
centrisch opleggen: nee 2.0

$$A_{b,ben} = 9 * 1000 * 1,7 / 3,18 = 4795 \text{ mm}^2$$

L<sub>1</sub>:eff. breedte: 85 mmmin. opleglengte: 56 mm --> toepassen: L<sub>1</sub> = 150 mm

## **Belastingen op fundering**

schema balkenrooster fundering:



**Balk 1:**

$q_1 = t.g.v.$	plat dak hout	1,70	*	0,75	(1,30)	=	$G_k$	$q_{lk}$
"	beg.gr.vl	1,60	*	3,90	(2,95)	=	6,2	(4,7)
"	metselwerk 100 mm	3,20	*	2,00		=	6,4	
"	beton	0,35	*	0,50	* 25,00	=	4,4	
$a = 0,00$	$l = 1$						<u>18,3</u>	$kN/m^1$

**Balk 2:**

$q_1 = t.g.v.$	dak 37 gr.	3,40	*	1,19	(0,43)	=	$G_k$	$q_{lk}$
"	2e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	=	12,4	(8,0)
"	1e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	=	12,4	(8,0)
"	beg.gr.vl	2,70	*	3,90	(2,95)	=	10,5	(8,0)
"	spouwmw 100-xx-100 (gem)	8,50	*	4,00		=	34,0	
"	beton	0,40	*	0,50	* 25,00	=	5,0	
$a = 0,00$	$l = 7,345$						<u>78,4</u>	$kN/m^1$

$q_2 = t.g.v.$	dak 37 gr.	3,40	*	1,19	(0,43)	=	$G_k$	$q_{lk}$
"	2e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	=	12,4	(8,0)
"	1e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	=	12,4	(8,0)
"	plat dak hout	1,70	*	0,75	(1,30)	=	1,3	(2,2)
"	beg.gr.vl	4,30	*	3,90	(2,95)	=	16,8	(12,7)
"	spouwmw 100-xx-100 (gem)	7,30	*	4,00		=	29,2	
"	beton	0,40	*	0,50	* 25,00	=	5,0	
$a = 7,345$	$l = 3,275$						<u>81,1</u>	$kN/m^1$

$q_3 = t.g.v.$	plat dak hout	1,70	*	0,75	(1,30)	=	$G_k$	$q_{lk}$
"	beg.gr.vl	1,60	*	3,90	(2,95)	=	6,2	(4,7)
"	metselwerk 100 mm	3,20	*	2,00		=	6,4	
"	beton	0,40	*	0,50	* 25,00	=	5,0	
$a = 10,62$	$l = 1$						<u>18,9</u>	$kN/m^1$

**Balk 3:**

$q_1 = t.g.v.$	dak 37 gr.	6,00	*	1,19	(0,43)	=	$G_k$	$q_{lk}$
"	2e verd.vl	5,40	*	4,60	(2,95)	=	24,8	(15,9)
"	1e verd.vl	5,40	*	4,60	(2,95)	=	24,8	(15,9)
"	beg.gr.vl	5,40	*	3,90	(2,95)	=	21,1	(15,9)
"	bouwmuur 120-xx-120 (gem)	8,70	*	4,80		=	41,8	
"	beton	0,35	*	0,50	* 25,00	=	4,4	
$a = 0,00$	$l = 1$						<u>124,0</u>	$kN/m^1$

**Balk 4:**

$q_1 = t.g.v.$	dak 37 gr.	3,40	*	1,19	(0,43)	=	$G_k$	$q_{lk}$
"	2e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	=	12,4	(8,0)
"	1e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	=	12,4	(8,0)
"	beg.gr.vl	2,70	*	3,90	(2,95)	=	10,5	(8,0)
"	spouwmw 100-xx-100 (gem)	8,50	*	4,00		=	34,0	
"	beton	0,40	*	0,50	* 25,00	=	5,0	
$a = 0,00$	$l = 7,345$						<u>78,4</u>	$kN/m^1$

$q_2 = t.g.v.$	dak 37 gr.	3,40	*	1,19	(0,43)	=	$G_k$	$q_{lk}$
"	2e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	=	12,4	(8,0)
"	1e verd.vl	2,70	*	4,60	(2,95)	=	12,4	(8,0)
"	plat dak hout	1,70	*	0,75	(1,30)	=	1,3	(2,2)
"	beg.gr.vl	4,30	*	3,90	(2,95)	=	16,8	(12,7)
"	spouwmw 100-xx-100 (gem)	7,30	*	4,00		=	29,2	
"	beton	0,40	*	0,50	* 25,00	=	5,0	
$a = 7,345$	$l = 3,275$						<u>81,1</u>	$kN/m^1$

q 3 = t.g.v.	plat dak hout	1,70	*	0,75	(1,30)	=	1,3	kN/m <sup>1</sup>	(2,2)
"	beg.gr.vl	1,60	*	3,90	(2,95)	=	6,2		(4,7)
"	metselwerk 100 mm	3,20	*	2,00		=	6,4		
"	beton	0,40	*	0,50	* 25,00	=	5,0		
a = 10,62	l						18,9	kN/m <sup>1</sup>	

**Balk 5:**

q 1 = t.g.v.	plat dak hout	1,70	*	0,75	(1,30)	=	1,3	kN/m <sup>1</sup>	(2,2)
"	beg.gr.vl	1,60	*	3,90	(2,95)	=	6,2		(4,7)
"	metselwerk 100 mm	3,20	*	2,00		=	6,4		
"	beton	0,35	*	0,50	* 25,00	=	4,4		
a = 0,00	l						18,3	kN/m <sup>1</sup>	

**Balk 6:**

q 1 = t.g.v.	dak 37 gr.	1,00	*	1,19	(0,43)	=	1,2	kN/m <sup>1</sup>	(0,4)
"	plat dak hout	0,25	*	0,75	(1,30)	=	0,2		(0,3)
"	beg.gr.vl	(toev)	0,50	*	3,90	(2,95)	=	2,0	v.w.b.
"	spouwmw 100-xx-100	5,70	*	4,00		=	22,8		
"	beton	0,40	*	0,50	* 25,00	=	5,0		
a = 0,00	l						31,1	kN/m <sup>1</sup>	

af t.p.v. kozijnen:

q = t.g.v.	spouwmw 100-xx-100	3,20	*	4,00	-/-	=	-12,8	kN/m <sup>1</sup>	
"	pui	3,20	*	0,50		=	1,6		
a = 1,11	l = 3,960						-11,2	kN/m <sup>1</sup>	

af t.p.v. kozijnen:

q = t.g.v.	spouwmw 100-xx-100	3,20	*	4,00	-/-	=	-12,8	kN/m <sup>1</sup>	
"	pui	3,20	*	0,50		=	1,6		
a = 5,83	l = 3,960						-11,2	kN/m <sup>1</sup>	

**Balk 7:**

q 1 = t.g.v.	beg.gr.vl	(toev)	1,00	*	3,90	(2,95)	=	3,9	kN/m <sup>1</sup>	v.w.b.
"	metselwerk 100 mm		5,40	*	2,00		=	10,8		
"	beton	0,35	*	0,50	* 25,00		=	4,4		
a = 0,00	l						19,1	kN/m <sup>1</sup>		

**Balk 8:**

q 1 = t.g.v.	beg.gr.vl	(toev)	1,00	*	3,90	(2,95)	=	3,9	kN/m <sup>1</sup>	v.w.b.
"	metselwerk 100 mm		5,40	*	2,00		=	10,8		
"	beton	0,35	*	0,50	* 25,00		=	4,4		
a = 0,00	l						19,1	kN/m <sup>1</sup>		

**Balk 9:**

q 1 = t.g.v.	plat dak hout	(toev)	0,50	*	0,75	(1,30)	=	0,4	kN/m <sup>1</sup>	v.w.b.
"	beg.gr.vl	(toev)	0,50	*	3,90	(2,95)	=	2,0		v.w.b.
"	metselwerk 210 mm		3,20	*	4,20		=	13,4		
"	beton	0,35	*	0,50	* 25,00		=	4,4		
a = 0,00	l = 3,225						20,1	kN/m <sup>1</sup>		

af t.p.v. kozijnen:

q = t.g.v.	metselwerk 210 mm	2,40	*	4,20	-/-	=	-10,1	kN/m <sup>1</sup>	
"	pui	2,40	*	0,50		=	1,2		
a = 0,23	l = 2,375						-8,9	kN/m <sup>1</sup>	

q = t.g.v.	verkeerslast	1,00	*	0,00	(7,50)	=	0,0	kN/m <sup>1</sup>	(7,5)
a = 0,23	l = 2,375						0,0	kN/m <sup>1</sup>	

**Balk 10:**

							$G_k$	$q_k$
q 1 = t.g.v.	plat dak hout	(toev)	0,50	*	0,75	(1,30)	= 0,4 kN/m <sup>1</sup>	v.w.b.
"	beg.gr.vl	(toev)	0,50	*	3,90	(2,95)	= 2,0	v.w.b.
"	metselwerk 210 mm		3,20	*	4,20		= 13,4	
"	beton	0,35 *	0,50	*	25,00		= 4,4	
a = 0,00							<u>20,1</u> kN/m <sup>1</sup>	

**af t.p.v. kozijnen:**

q = t.g.v.	metselwerk 210 mm	2,40	*	4,20	-/-	= -10,1 kN/m <sup>1</sup>	
"	pui	2,40	*	0,50		= 1,2	
a = 0,395						<u>-8,9</u> kN/m <sup>1</sup>	

q = t.g.v.	verkeerslast	1,00	*	0,00	(7,50)	= 0,0 kN/m <sup>1</sup>	(7,5)
a = 0,395						<u>0,0</u> kN/m <sup>1</sup>	

**Balk 11:**

							$G_k$	$q_k$
q 1 = t.g.v.	dak 37 gr.	1,00	*	1,19	(0,43)	= 1,2 kN/m <sup>1</sup>	(0,4)	
"	beg.gr.vl	(toev)	0,50	*	3,90	(2,95)	= 2,0	v.w.b.
"	pui	0,30 *	5,70 *	0,50		= 0,9		
"	spouwmw 100-xx-100	0,70 *	5,70 *	4,00		= 16,0		
"	beton	0,40 *	0,50 *	25,00		= 5,0		
a = 0,00						<u>25,0</u> kN/m <sup>1</sup>		

**Balk 12:**

							$G_k$	$q_k$
q 1 = t.g.v.	dak 37 gr.	1,00	*	1,19	(0,43)	= 1,2 kN/m <sup>1</sup>	(0,4)	
"	beg.gr.vl	(toev)	0,50	*	3,90	(2,95)	= 2,0	v.w.b.
"	pui	0,30 *	5,70 *	0,50		= 0,9		
"	spouwmw 100-xx-100	0,70 *	5,70 *	4,00		= 16,0		
"	beton	0,40 *	0,50 *	25,00		= 5,0		
a = 0,00						<u>25,0</u> kN/m <sup>1</sup>		

**Balk 13:**

							$G_k$	$q_k$
q 1 = t.g.v.	plat dak hout	(toev)	0,50	*	0,75	(1,30)	= 0,4 kN/m <sup>1</sup>	v.w.b.
"	beg.gr.vl	(toev)	0,50	*	3,90	(2,95)	= 2,0	v.w.b.
"	metselwerk 100 mm		3,20	*	2,00		= 6,4	
"	beton	0,35 *	0,50	*	25,00		= 4,4	
a = 0,00							<u>13,1</u> kN/m <sup>1</sup>	

**Balk 14:**

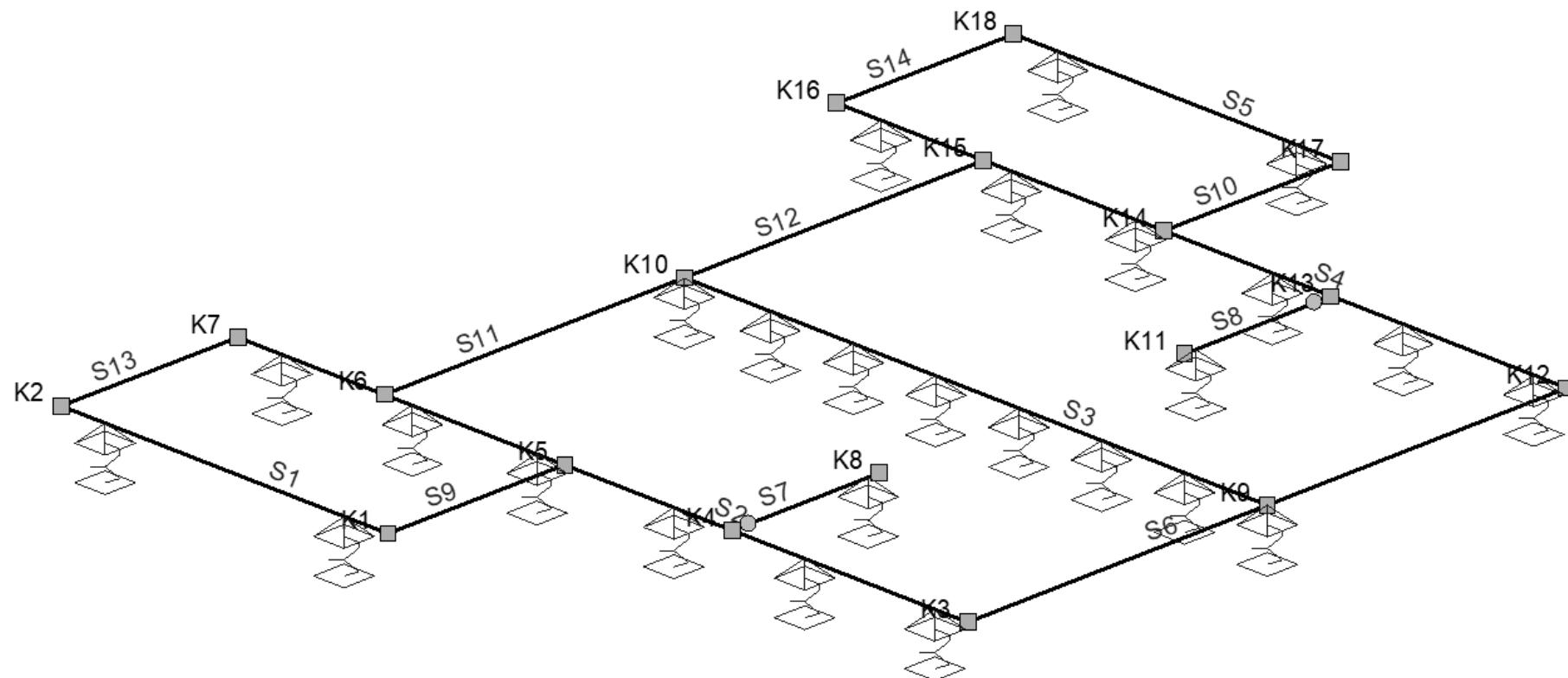
							$G_k$	$q_k$
q 1 = t.g.v.	plat dak hout	(toev)	0,50	*	0,75	(1,30)	= 0,4 kN/m <sup>1</sup>	v.w.b.
"	beg.gr.vl	(toev)	0,50	*	3,90	(2,95)	= 2,0	v.w.b.
"	metselwerk 100 mm		3,20	*	2,00		= 6,4	
"	beton	0,35 *	0,50	*	25,00		= 4,4	
a = 0,00							<u>13,1</u> kN/m <sup>1</sup>	

Projectomschrijving	3 woningen aan de Visweg / Meeuwenlaan te Egmond - Binnen	Projectnummer	23951
Onderdeel	Fundering	Constructeur	J. Steeksma
Opdrachtgever	Aannemingsbedrijf J. Th. Kuin B.V.	Eenheden	m, mm, kN, kNm
Bestand	\wfo-srv\teken\TEKACAD\0rd-23000\23951\documenten\berekeningen\Twee-onder-een-kap\23951-Matrix fundering.mxf		

## CONSTRUCTIEGEGEVENS

Projecttype	Knopen	Staven	Opleggingen	Profielen	Belastingsgevallen	Belastingscombinaties
Balkrooster	18	14	26	2	7	25

Constructie

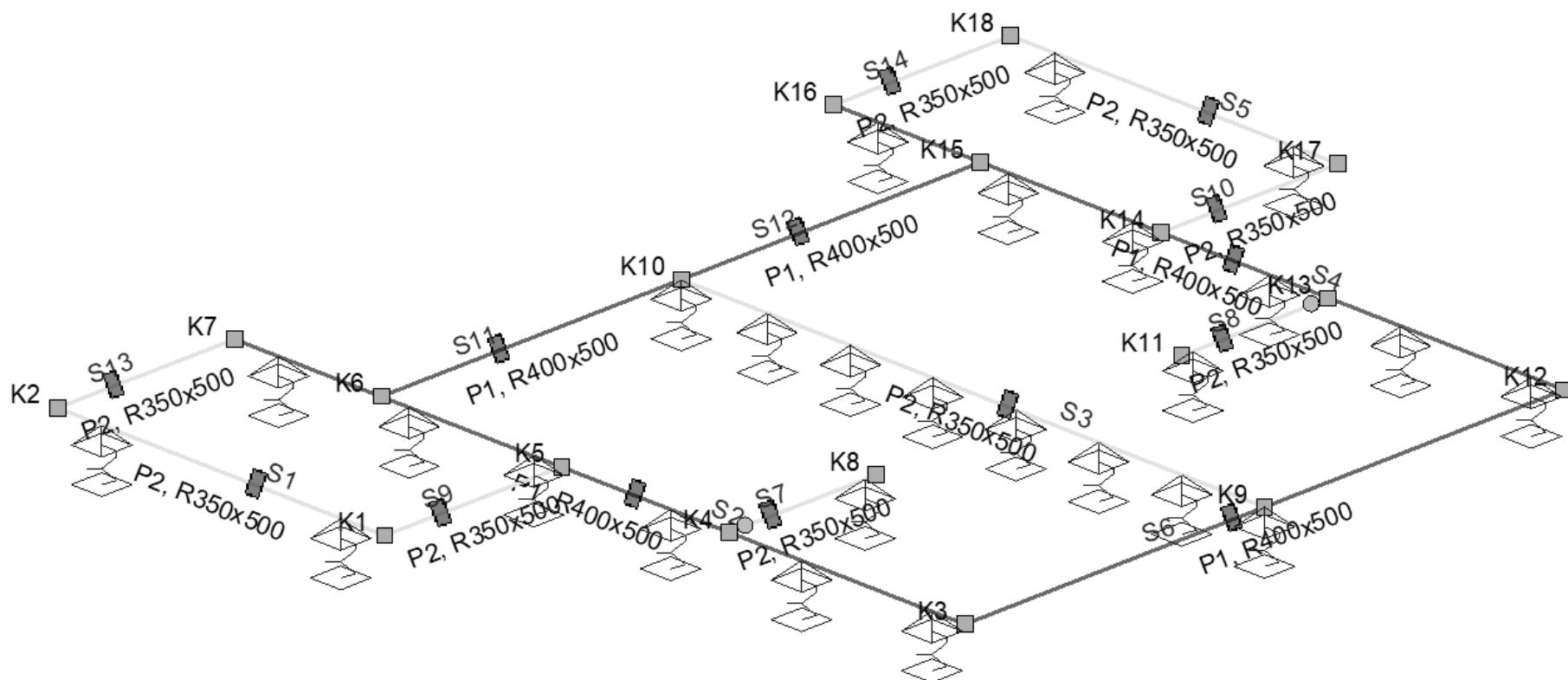


## STAVEN

Staaf	Knoop-B	Knoop-E	X-B	X-E	Y-B	Y-E	Lengte	Profiel	Positie
S1	K1	K2	0.000	0.000	-7.345	-13.295	5.950	P2	0.000 - 5.950 (L)
S2	K3	K7	3.220	3.220	-0.000	-13.295	13.295	P1	0.000 - 13.295 (L)
S3	K9	K10	8.675	8.675	-0.000	-10.620	10.620	P2	0.000 - 10.620 (L)
S4	K12	K16	14.125	14.125	-0.000	-13.295	13.295	P1	0.000 - 13.295 (L)
S5	K17	K18	17.350	17.350	-7.345	-13.295	5.950	P2	0.000 - 5.950 (L)
S6	K3	K12	3.220	14.125	-0.000	-0.000	10.905	P1	0.000 - 10.905 (L)
S7	K4	K8	3.220	5.895	-4.290	-4.290	2.675	P2	0.000 - 2.675 (L)
S8	K11	K13	11.455	14.125	-4.290	-4.290	2.670	P2	0.000 - 2.670 (L)
S9	K1	K5	0.000	3.220	-7.345	-7.345	3.220	P2	0.000 - 3.220 (L)
S10	K14	K17	14.125	17.350	-7.345	-7.345	3.225	P2	0.000 - 3.225 (L)
S11	K6	K10	3.220	8.675	-10.620	-10.620	5.455	P1	0.000 - 5.455 (L)
S12	K10	K15	8.675	14.125	-10.620	-10.620	5.450	P1	0.000 - 5.450 (L)
S13	K2	K7	0.000	3.220	-13.295	-13.295	3.220	P2	0.000 - 3.220 (L)
S14	K16	K18	14.125	17.350	-13.295	-13.295	3.225	P2	0.000 - 3.225 (L)

m m m m m m m m

## Profielen



## PROFIELEN

Profiel	Profielnaam	It mm <sup>4</sup>	Iz mm <sup>4</sup>	Materiaal	Hoek
P1	R400x500	5.4742e+09	2.6667e+09	C20/25	0
P2	R350x500	4.0576e+09	1.7865e+09	C20/25	0

## PROFIELVORMEN

Profiel	Verl. h.	hB mm	hE mm	tf mm	tw mm	tf2 mm	B mm	bL mm	bR mm	Raatl.	Hoogte mm
P1	Nee	500.0	500.0	0.0	0.0	0.0	400.0	0.0	0.0	Nee	0.0
P2	Nee	500.0	500.0	0.0	0.0	0.0	350.0	0.0	0.0	Nee	0.0

## MATERIALEN

Materiaalnaam	Poison	Dichtheid kN/m <sup>3</sup>	E-Modulus N/mm <sup>2</sup>	Uitzettingcoeff C°m
C20/25	0.20	25.00	3.0000e+04	10.0000e-06

## SCHARNIEREN

Staaf	Positie	Scharnier	Z	Xr	Yr
S7	0.000	A1	Vast	Vast	Vrij
S8	2.670 (L)	A1	Vast	Vast	Vrij

m kN/m kNm/rad kNm/rad

## OPLEGGINGEN

Oplegging	Object	Positie	Z	Xr	Yr
O1	S1	0.800	40000.00	Vrij	Vrij
O2	S1	5.150	40000.00	Vrij	Vrij
O3	S2	0.600	40000.00	Vrij	Vrij
O4	S2	2.980	40000.00	Vrij	Vrij
O5	S2	5.360	40000.00	Vrij	Vrij
O6	S2	7.850	40000.00	Vrij	Vrij
O7	S2	10.120	40000.00	Vrij	Vrij
O8	S2	12.495	40000.00	Vrij	Vrij
O9	S3	0.000	40000.00	Vrij	Vrij
O10	S3	1.510	40000.00	Vrij	Vrij

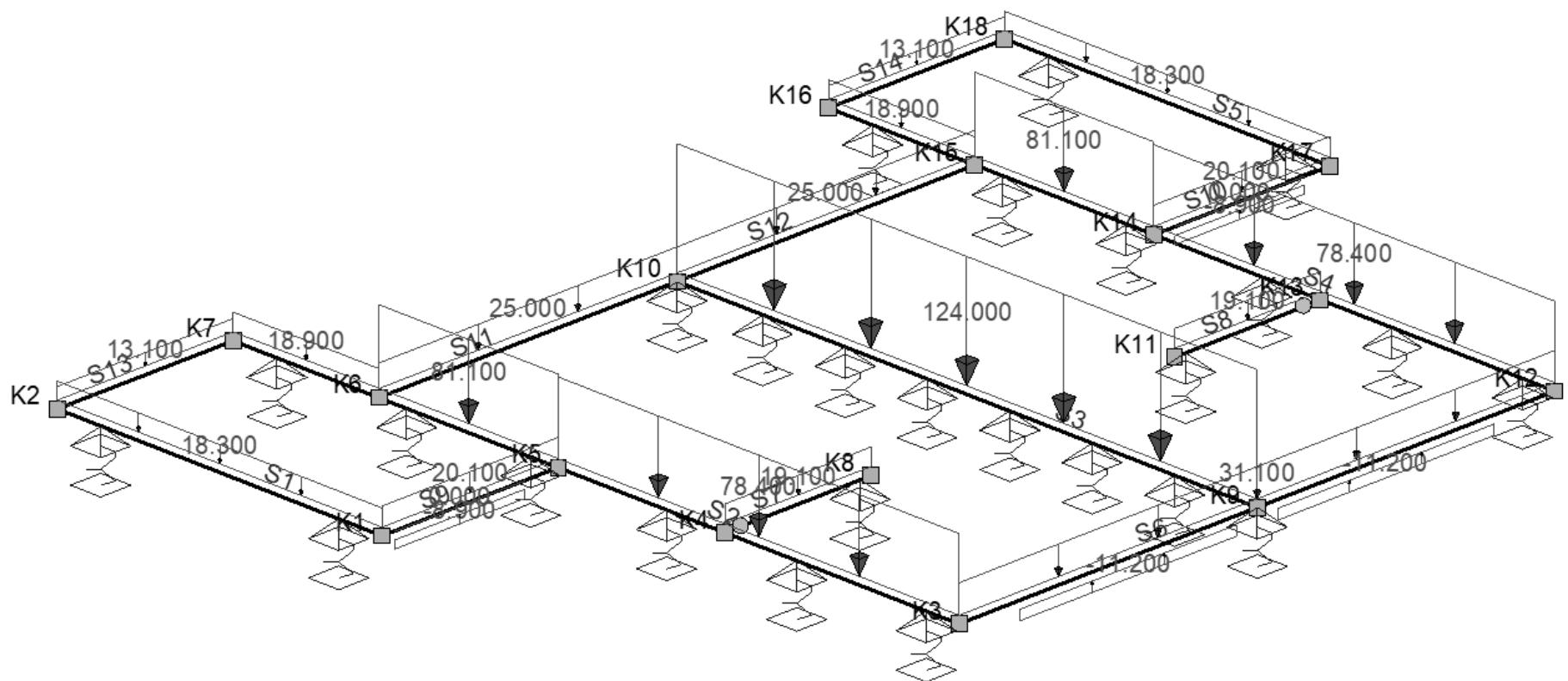
m kN/m kNm/rad kNm/rad

--	--	--

Oplegging	Object	Positie	Z	Xr	Yr
O11	S3	3.020	40000.00	Vrij	Vrij
O12	S3	4.530	40000.00	Vrij	Vrij
O13	S3	6.040	40000.00	Vrij	Vrij
O14	S3	7.550	40000.00	Vrij	Vrij
O15	S3	9.060	40000.00	Vrij	Vrij
O16	S3	10.620 (L)	40000.00	Vrij	Vrij
O17	S4	0.600	40000.00	Vrij	Vrij
O18	S4	2.980	40000.00	Vrij	Vrij
O19	S4	5.360	40000.00	Vrij	Vrij
O20	S4	7.850	40000.00	Vrij	Vrij
O21	S4	10.120	40000.00	Vrij	Vrij
O22	S4	12.495	40000.00	Vrij	Vrij
O23	S5	0.800	40000.00	Vrij	Vrij
O24	S5	5.150	40000.00	Vrij	Vrij
O25	S7	2.470	40000.00	Vrij	Vrij
O26	S8	0.200	40000.00	Vrij	Vrij

m      kN/m    kNm/rad    kNm/rad

#### B.G.1: Permanent



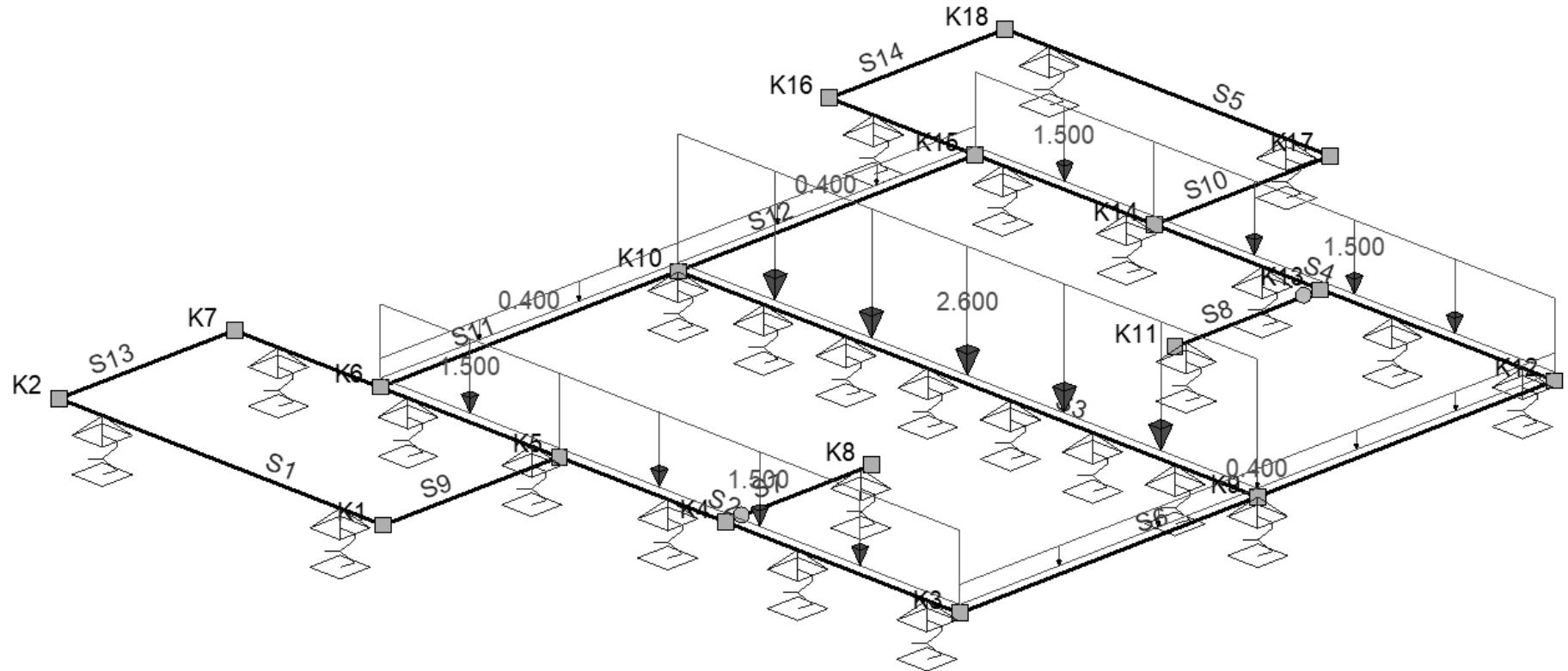
#### B.G.1: PERMANENT

Type	Beginwaarde	Eindwaarde	Beginafstand	Eindafstand	Richting	Staaf of knoop	Omschrijving
q	18.300	18.300	0.000		L	Z	S1,S5
q	78.400	78.400	0.000	7.345		Z	S2,S4
q	81.100	81.100	7.345	10.620		Z	S2,S4
q	18.900	18.900	10.620		L	Z	S2,S4
q	124.000	124.000	0.000	10.620 (L)		Z	S3
q	31.100	31.100	0.000	10.905 (L)		Z	S6
q	-11.200	-11.200	1.110	5.070		Z	S6
q	-11.200	-11.200	5.830	9.790		Z	S6
q	19.100	19.100	0.000		L	Z	S7-S8
q	20.100	20.100	0.000	3.225		Z	S9-S10
q	-8.900	-8.900	0.230	2.605		Z	S9
q	0.000	0.000	0.230	2.605		Z	S9
q	-8.900	-8.900	0.395	2.770		Z	S10
q	0.000	0.000	0.395	2.770		Z	S10
q	25.000	25.000	0.000		L	Z	S11-S12
q	13.100	13.100	0.000		L	Z	S13-S14

**Som lasten**      Z: 4115.621 Xr: -0.000 Yr: -13.459

m      m

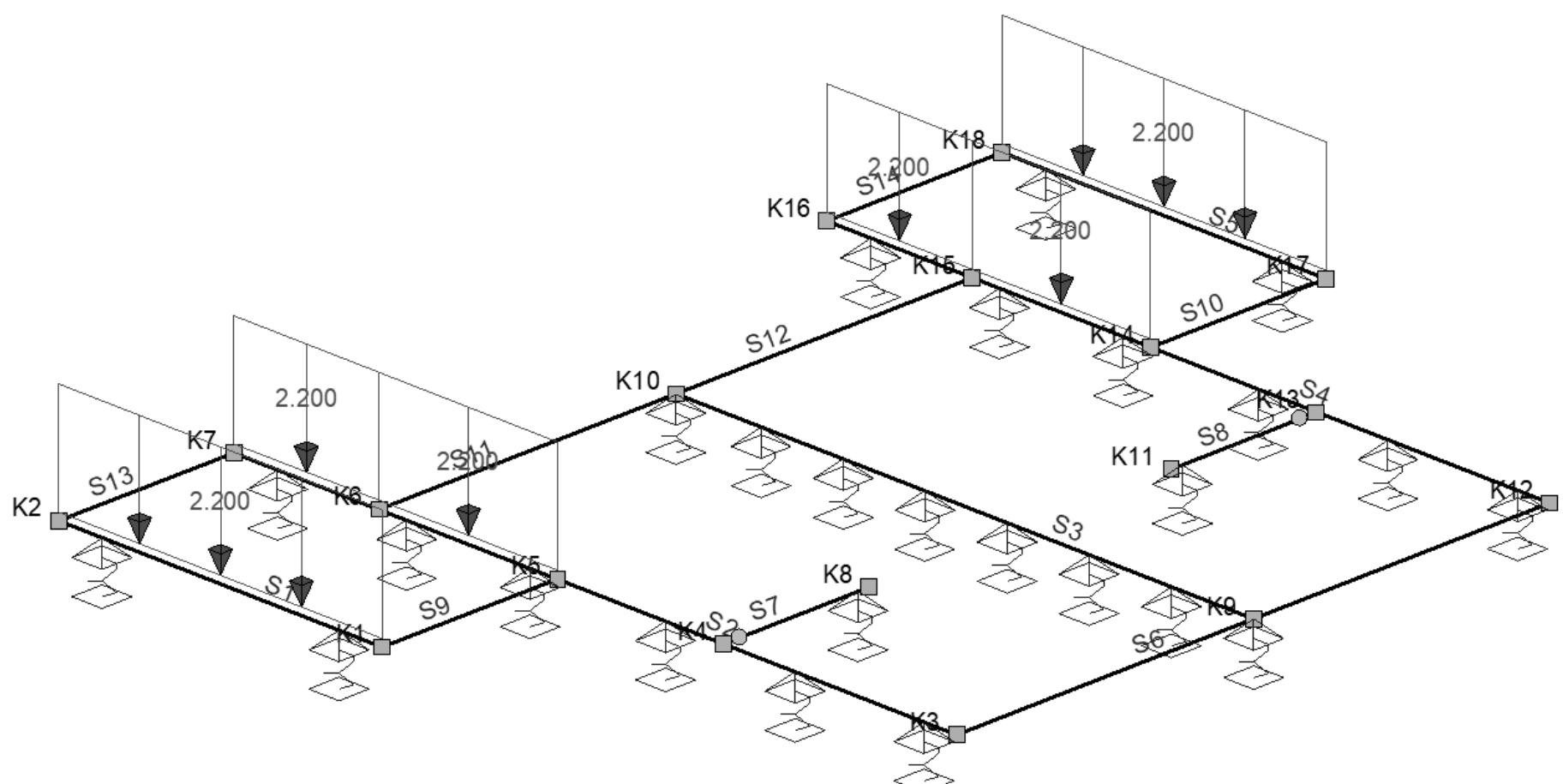
B.G.2: o.b. hellend dak



### B.G.2: O.B. HELLEND DAK

Type	Beginwaarde	Eindwaarde	Beginafstand	Eindafstand	Richting	Staaf of knoop	Omschrijving
q	1.500	1.500	0.000	7.345	Z	S2,S4	
q	1.500	1.500	7.345	10.620	Z	S2,S4	
q	2.600	2.600	0.000	10.620 (L)	Z	S3	
q	0.400	0.400	0.000	L	Z	S6,S11-S12	
<b>Som lasten</b>		<b>Z: 68.196 Xr: -0.000 Yr: -0.000</b>			m	m	

B.G.3: o.b. plat dak



### B.G.3: O.B. PLAT DAK

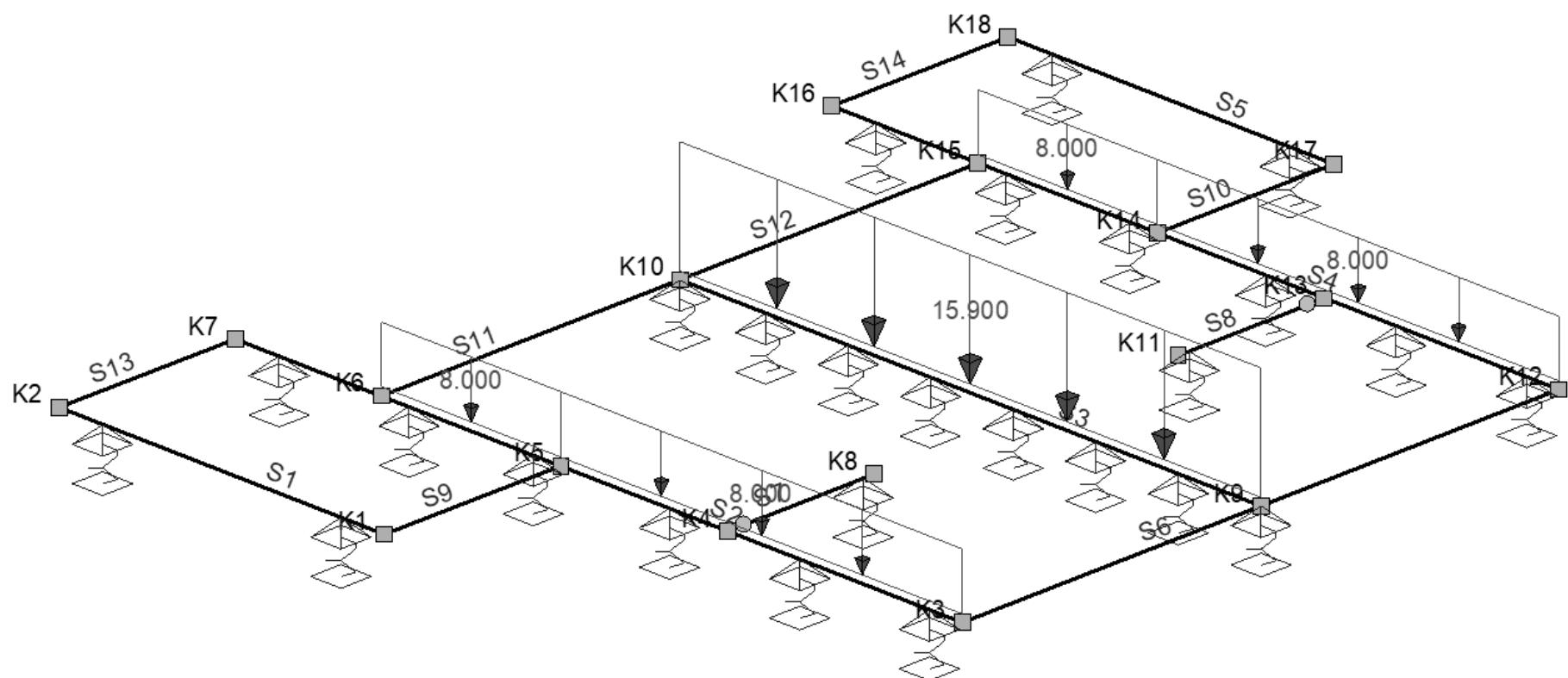
Type	Beginwaarde	Eindwaarde	Beginafstand	Eindafstand	Richting	Staaf of knoop	Omschrijving
q	2.200	2.200	0.000	L	Z	S1,S5	

--	--	--

Type	Beginwaarde	Eindwaarde	Beginafstand	Eindafstand	Richting	Staaf of knoop	Omschrijving
q	2.200	2.200	7.345	10.620	Z	S2,S4	
q	2.200	2.200	10.620		L	Z S2,S4	
<b>Som lasten</b>						<b>Z: 52.360 Xr: -0.000</b>	

m                                    m

B.G.4: o.b. 2e verd.vl

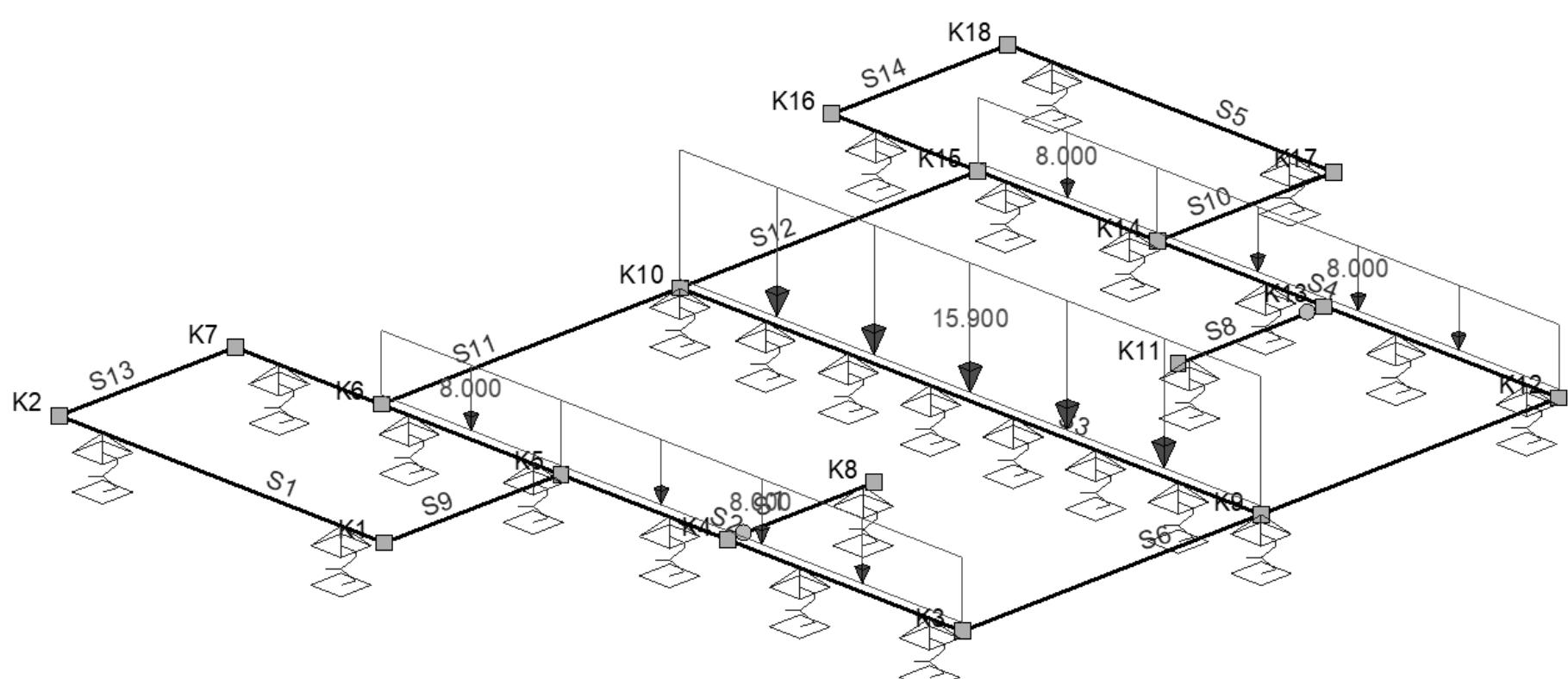


**B.G.4: O.B. 2E VERD.VL**

Type	Beginwaarde	Eindwaarde	Beginafstand	Eindafstand	Richting	Staaf of knoop	Omschrijving
q	8.000	8.000	0.000	7.345	Z	S2,S4	
q	8.000	8.000	7.345	10.620	Z	S2,S4	
q	15.900	15.900	0.000	10.620 (L)	Z	S3	
<b>Som lasten</b>						<b>Z: 338.778 Xr: -0.000</b>	

m                                    m

B.G.5: o.b. 1e verd.vl



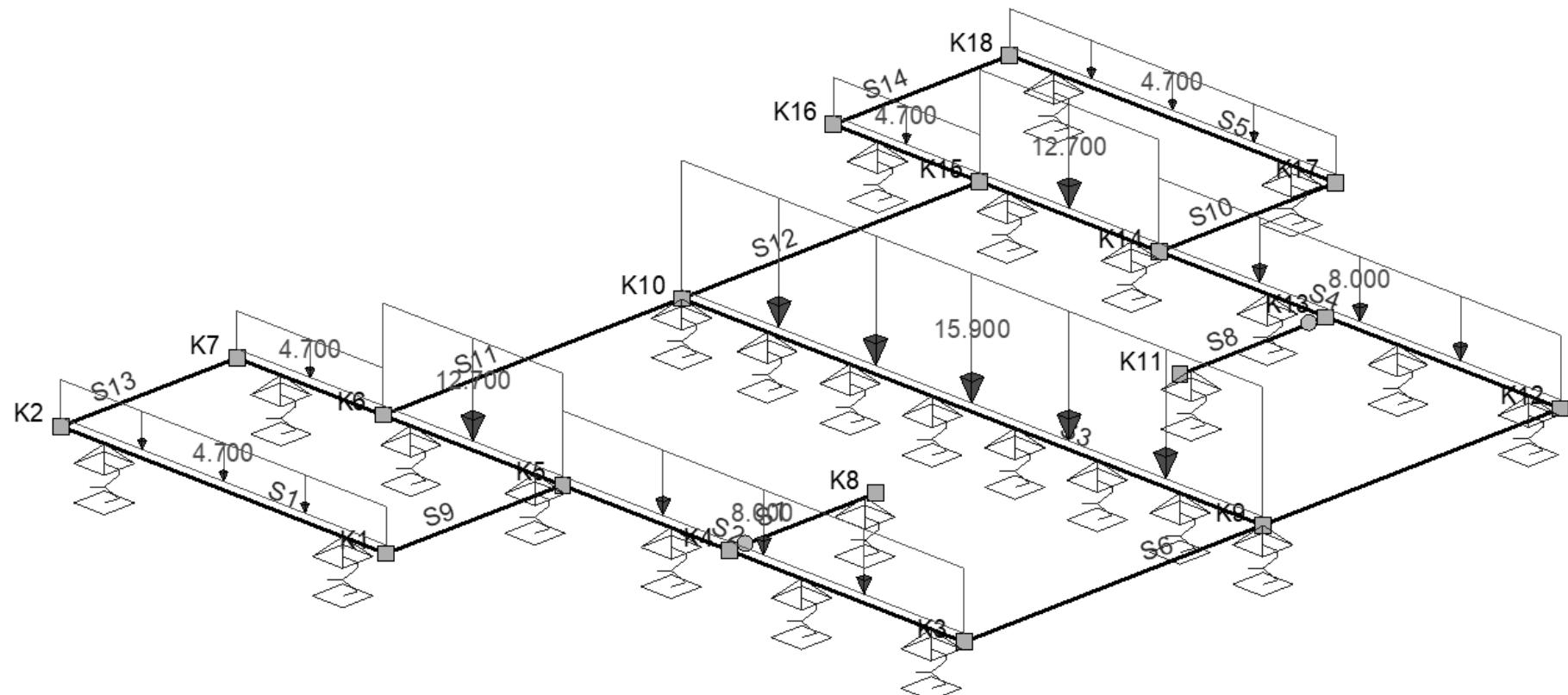
--	--	--

### B.G.5: O.B. 1E VERD.VL

Type	Beginwaarde	Eindwaarde	Beginafstand	Eindafstand	Richting	Staaf of knoop	Omschrijving
q	8.000	8.000	0.000	7.345	Z	S2,S4	
q	8.000	8.000	7.345	10.620	Z	S2,S4	
q	15.900	15.900	0.000	10.620 (L)	Z	S3	
<b>Som lasten</b>		<b>Z: 338.778 Xr: -0.000</b>					

m                            m

### B.G.6: o.b. beg.gr.vl



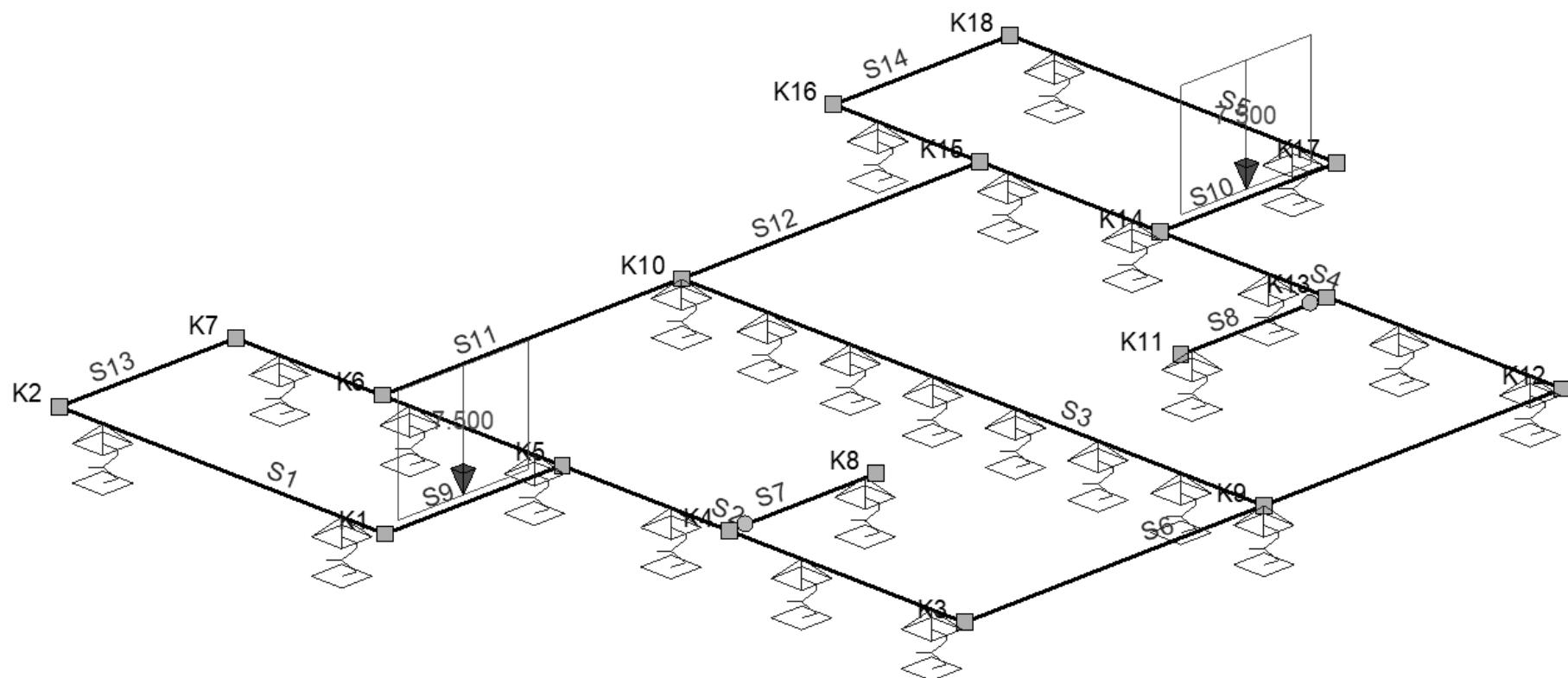
### B.G.6: O.B. BEG.GR.VL

Type	Beginwaarde	Eindwaarde	Beginafstand	Eindafstand	Richting	Staaf of knoop	Omschrijving
q	4.700	4.700	0.000		L	S1,S5	
q	8.000	8.000	0.000	7.345	Z	S2,S4	
q	12.700	12.700	7.345	10.620	Z	S2,S4	
q	4.700	4.700	10.620		L	S2,S4	
q	15.900	15.900	0.000	10.620 (L)	Z	S3	
<b>Som lasten</b>		<b>Z: 450.638 Xr: 0.000</b>					

m                            m

--	--	--

B.G.7: o.b. verkeerslast



### B.G.7: O.B. VERKEERSLAST

Type	Beginwaarde	Eindwaarde	Beginafstand	Eindafstand	Richting	Staaf of knoop	Omschrijving
q	7.500	7.500	0.230	2.605	Z	S9	
q	7.500	7.500	0.395	2.770	Z	S10	
<b>Som lasten</b>							<b>Z: 35.625 Yr: -0.879</b>
			m	m			

### BELASTINGSCOMBINATIES

#### Fundamenteel

B.G.	Omschrijving	Fu.C.1	Fu.C.2	Fu.C.3	Fu.C.4	Fu.C.5	Fu.C.6	Fu.C.7	Fu.C.8	Fu.C.9	Fu.C.10
B.G.1	Permanent	1.08	1.08	1.08	1.08	1.08	1.08	1.08	1.22	1.08	1.08
B.G.2	o.b. hellend dak	1.35								1.35	
B.G.3	o.b. plat dak	0.54	1.35	1.35	1.35	0.54	0.54	0.54	0.54	1.35	0.54
B.G.4	o.b. 2e verd.vl	0.54	1.35	0.54	0.54	1.35	1.35	0.54	0.54	0.54	1.35
B.G.5	o.b. 1e verd.vl	0.54	0.54	1.35	0.54	1.35	0.54	1.35	0.54	0.54	0.54
B.G.6	o.b. beg.gr.vl	0.54	0.54	0.54	1.35	0.54	1.35	1.35	0.54	0.54	0.54
B.G.7	o.b. verkeerslast	0.95	1.35	1.35	1.35	0.95	0.95	0.95	0.95	1.35	0.95

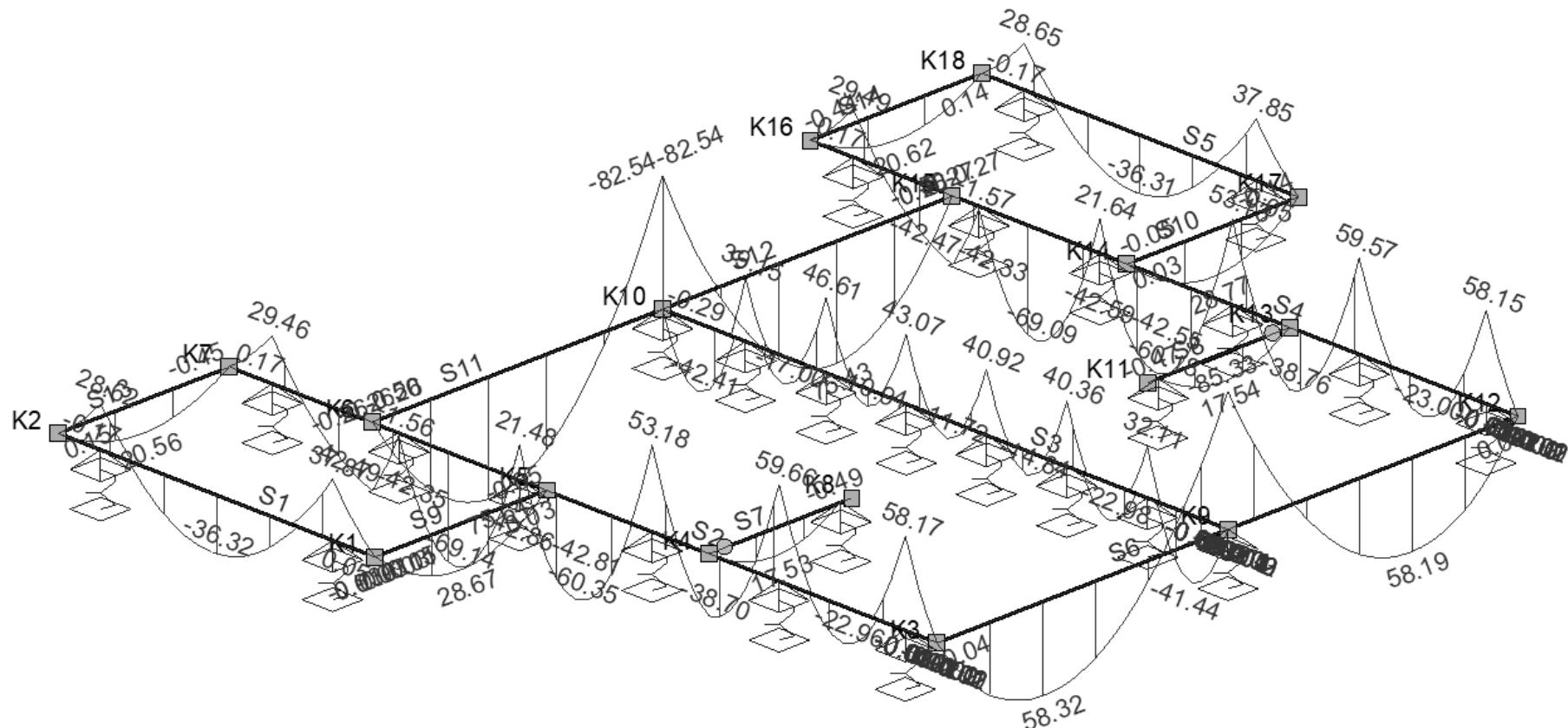
#### B.G. Omschrijving

B.G.	Omschrijving	Fu.C.11	Fu.C.12
B.G.1	Permanent	1.08	1.08
B.G.2	o.b. hellend dak		
B.G.3	o.b. plat dak	0.54	0.54
B.G.4	o.b. 2e verd.vl	0.54	0.54
B.G.5	o.b. 1e verd.vl	1.35	0.54
B.G.6	o.b. beg.gr.vl	0.54	1.35
B.G.7	o.b. verkeerslast	0.95	0.95

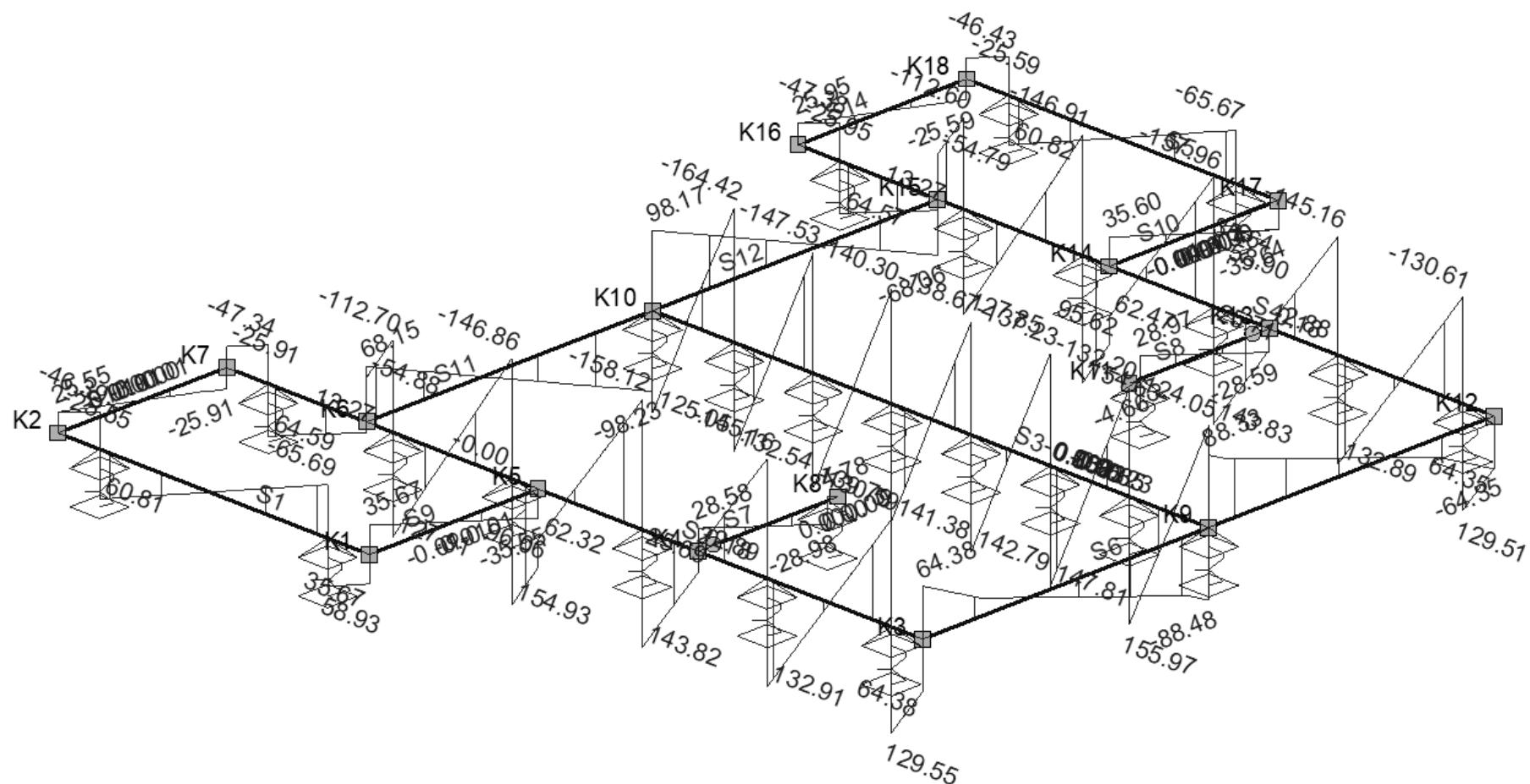
#### Karakteristiek

B.G.	Omschrijving	Ka.C.(w1)	Ka.C.1	Ka.C.2	Ka.C.3	Ka.C.4	Ka.C.5
B.G.1	Permanent	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
B.G.2	o.b. hellend dak			1.00			
B.G.3	o.b. plat dak		0.40	1.00	0.40	0.40	0.40
B.G.4	o.b. 2e verd.vl		0.40	0.40	1.00	0.40	0.40
B.G.5	o.b. 1e verd.vl		0.40	0.40	0.40	1.00	0.40
B.G.6	o.b. beg.gr.vl		0.40	0.40	0.40	0.40	1.00
B.G.7	o.b. verkeerslast		0.70	1.00	0.70	0.70	0.70

Fu.C. Omhullende Momenten (My)



Fu.C. Omhullende Dwarskracht (Vz)



### OMHULLENDE (FUNDAMENTEEL)

Staaf	Vz-	Vz+	Mx-	Mx+	My-	My+
	kN	kN	kNm	kNm	kNm	kNm
S1	-65.69	60.81	-0.15	0.00	-36.32	37.87
S2	-158.12	154.93	<b>-0.45</b>	0.06	-69.14	59.66
S3	<b>-164.42</b>	<b>155.97</b>	-0.00	0.00	-42.41	46.61
S4	-157.96	154.63	-0.06	<b>0.44</b>	-69.09	59.57
S5	-65.67	60.82	0.00	0.14	-36.31	37.85
S6	-88.48	88.33	-0.02	0.02	<b>-85.33</b>	58.32
S7	-28.98	28.58	0.00	0.00	-0.49	17.53
S8	-28.59	28.97	0.00	0.00	-0.47	17.54

--	--	--

Staaf	Vz-	Vz+	Mx-	Mx+	My-	My+
S9	-35.55	35.67	0.00	0.05	-0.15	28.67
S10	-35.64	35.60	-0.05	0.00	-0.14	28.77
S11	-98.23	68.15	-0.15	0.00	-82.54	<b>75.64</b>
S12	-68.06	98.17	0.00	0.15	-82.54	75.43
S13	-25.91	25.55	0.00	0.17	-0.45	20.56
S14	-25.59	25.95	-0.17	0.00	-0.44	20.62
	kN	kN	kNm	kNm	kNm	kNm

### EXTREME STAAFKRACHTEN

Staaf	Veld	B.C.	M <sub>b</sub>	M <sub>max</sub>	xM <sub>max</sub>	M <sub>e</sub>	xM0	xM0	V <sub>b</sub>	V <sub>max</sub>	V <sub>e</sub>	Mx <sub>b</sub>	Mx <sub>e</sub>
<b>Fundamenteel</b>													
S1	Veld 1 (0.000 - 0.800)	Fu.C.2	0.03			36.65			<b>35.67</b>	55.88	55.88	-0.13	-0.13
	Veld 1 (0.000 - 0.800)	Fu.C.4	0.03			<b>37.87</b>			35.67	<b>58.93</b>	58.93	-0.13	-0.13
	Veld 2 (0.800 - 5.150)		<b>37.87</b>	<b>-36.32</b>	3.059	27.26	1.478	4.639	<b>-65.69</b>	<b>-65.69</b>	<b>60.81</b>	-0.13	-0.13
	Veld 1 (0.000 - 0.800)	Fu.C.5	0.04			32.92			31.70	50.49	50.49	<b>-0.15</b>	<b>-0.15</b>
	Veld 3 (5.150 - 5.950)		25.43			<b>-0.17</b>	5.942		-41.40	-41.40	-22.60	-0.15	-0.15
	Veld 3 (5.150 - 5.950)	Fu.C.8	28.62			-0.16	5.944		-46.39	-46.39	<b>-25.55</b>	-0.14	-0.14
S2	Veld 2 (0.600 - 2.980)	Fu.C.6	54.15	-22.61	1.778	57.27	1.139	2.418	-130.29	<b>132.91</b>	132.91	0.04	0.04
	Veld 4 (5.360 - 7.850)		53.18	-59.86	6.790	19.95	5.749	7.714	<b>-158.12</b>	<b>-158.12</b>	<b>154.93</b>	0.04	0.01
	Veld 5 (7.850 - 10.120)		19.95	<b>-69.14</b>	9.063	<b>-1.56</b>	7.994		-146.86	-146.86	127.91	0.01	0.01
	Veld 6 (10.120 - 12.495)		<b>-1.56</b>	-41.60	10.620	27.46	12.006		-110.11	-110.11	63.03	0.01	-0.40
	Veld 1 (0.000 - 0.600)	Fu.C.8	-0.01			58.17	0.000		<b>64.38</b>	129.55	129.55	0.02	0.02
	Veld 2 (0.600 - 2.980)		58.17	-17.99	1.784	<b>59.66</b>	1.209	2.360	-128.62	129.87	129.87	0.02	0.02
	Veld 3 (2.980 - 5.360)		<b>59.66</b>	-37.31	4.290	52.36	3.487	4.915	-145.16	-145.16	141.90	0.02	0.02
	Veld 6 (10.120 - 12.495)		-0.45	-42.49	10.620	29.46	11.974		-112.70	-112.70	63.49	0.06	<b>-0.45</b>
	Veld 7 (12.495 - 13.295)		29.46			0.16			-47.34	-47.34	<b>-25.91</b>	<b>-0.45</b>	-0.45
	Veld 4 (5.360 - 7.850)	Fu.C.9	49.09	-54.98	6.805	18.42	5.755	7.715	-144.03	-144.03	143.95	0.01	<b>0.06</b>
	Veld 5 (7.850 - 10.120)		18.42	-61.04	9.063	-0.62	8.000		-131.06	-131.06	114.29	<b>0.06</b>	0.06
S3	Veld 1 (0.000 - 1.510)	Fu.C.5	0.05	-41.43	0.669	24.16	0.000	1.337	-124.04	<b>155.97</b>	<b>155.97</b>	-0.00	-0.00
	Veld 7 (9.060 - 10.620)		30.32	<b>-42.41</b>	9.946	-0.24	9.269		-164.24	-164.24	125.05	-0.00	-0.00
	Veld 7 (9.060 - 10.620)	Fu.C.6	30.62	-42.28	9.947	-0.24	9.271		<b>-164.42</b>	<b>-164.42</b>	124.86	-0.00	-0.00
	Veld 1 (0.000 - 1.510)	Fu.C.8	0.02	-35.67	0.635	32.11	0.000	1.270	-112.41	154.92	154.92	<b>-0.00</b>	<b>-0.00</b>
	Veld 5 (6.040 - 7.550)		43.07	-5.63	6.782	<b>46.61</b>	6.530	7.034	-131.32	136.01	136.01	-0.00	-0.00
	Veld 6 (7.550 - 9.060)		<b>46.61</b>	-7.65	8.333	39.15	8.039	8.627	-138.60	-138.60	128.72	-0.00	-0.00
	Veld 7 (9.060 - 10.620)		39.15	-36.23	9.983	<b>-0.29</b>	9.343		-163.37	-163.37	112.81	-0.00	-0.00
S4	Veld 2 (0.600 - 2.980)	Fu.C.6	54.13	-22.65	1.778	57.20	1.138	2.418	-130.32	<b>132.89</b>	132.89	-0.04	-0.04
	Veld 4 (5.360 - 7.850)		53.13	-59.68	6.788	20.06	5.749	7.713	<b>-157.96</b>	<b>-157.96</b>	<b>154.63</b>	-0.04	-0.01
	Veld 5 (7.850 - 10.120)		20.06	<b>-69.09</b>	9.064	<b>-1.57</b>	7.995		-146.91	-146.91	127.85	-0.01	-0.01
	Veld 6 (10.120 - 12.495)		<b>-1.57</b>	-41.57	10.620	27.49	12.006		-110.03	-110.03	63.03	-0.01	0.40
	Veld 1 (0.000 - 0.600)	Fu.C.8	-0.01			58.15	0.000		<b>64.35</b>	129.51	129.51	-0.02	-0.02
	Veld 2 (0.600 - 2.980)		58.15	-18.04	1.785	<b>59.57</b>	1.208	2.361	-128.65	129.84	129.84	-0.02	-0.02
	Veld 3 (2.980 - 5.360)		<b>59.57</b>	-37.39	4.290	52.29	3.486	4.916	-145.16	-145.16	141.92	-0.02	-0.02
	Veld 6 (10.120 - 12.495)		-0.48	-42.47	10.620	29.49	11.973		-112.60	-112.60	63.49	-0.06	<b>0.44</b>
	Veld 7 (12.495 - 13.295)		29.49			0.16			-47.38	-47.38	<b>-25.95</b>	<b>0.44</b>	0.44
	Veld 4 (5.360 - 7.850)	Fu.C.9	49.08	-55.00	6.805	18.41	5.755	7.715	-144.03	-144.03	143.97	-0.01	<b>-0.06</b>
	Veld 5 (7.850 - 10.120)		18.41	-61.02	9.062	-0.57	8.000		-131.03	-131.03	114.31	<b>-0.06</b>	-0.06
S5	Veld 1 (0.000 - 0.800)	Fu.C.2	0.03			36.62			<b>35.64</b>	55.85	55.85	0.13	0.13
	Veld 1 (0.000 - 0.800)	Fu.C.4	0.03			<b>37.85</b>			35.64	<b>58.90</b>	58.90	0.13	0.13
	Veld 2 (0.800 - 5.150)		<b>37.85</b>	<b>-36.31</b>	3.058	27.29	1.478	4.639	<b>-65.67</b>	<b>-65.67</b>	<b>60.82</b>	0.13	0.13
	Veld 1 (0.000 - 0.800)	Fu.C.5	0.04			33.28			32.16	50.95	50.95	<b>0.14</b>	<b>0.14</b>
	Veld 3 (5.150 - 5.950)		25.46			<b>-0.17</b>	5.942		-41.43	-41.43	-22.64	0.14	0.14
	Veld 3 (5.150 - 5.950)	Fu.C.8	28.65			-0.16	5.944		-46.43	-46.43	<b>-25.59</b>	0.13	0.13
S6	Veld 1 (0.000 - 10.905)	Fu.C.5	<b>0.04</b>	-74.97	5.455	<b>0.04</b>	4.228	6.683	57.09	-78.23	-57.07	-0.02	0.02
	Veld 1 (0.000 - 10.905)	Fu.C.6	0.04	-74.90	5.455	0.04	4.230	6.682	57.11	-78.21	-57.08	<b>-0.02</b>	<b>0.02</b>
	Veld 1 (0.000 - 10.905)	Fu.C.8	0.02	<b>-85.33</b>	5.4								

--	--	--

Staaf	Veld	B.C.	M <sub>b</sub>	M <sub>max</sub>	xM <sub>max</sub>	M <sub>e</sub>	xM <sub>0</sub>	xM <sub>0</sub>	V <sub>b</sub>	V <sub>max</sub>	V <sub>e</sub>	Mx <sub>b</sub>	Mx <sub>e</sub>
S10	Veld 1 (0.000 - 3.220)	Fu.C.4	-0.13	<b>28.67</b>	1.610	-0.02	0.004	3.219	35.67	35.67	-35.45	0.03	0.03
	Veld 1 (0.000 - 3.220)	Fu.C.5	<b>-0.15</b>	25.12	1.619	0.03	0.005		31.70	-32.30	-32.30	0.04	0.04
	Veld 1 (0.000 - 3.220)	Fu.C.6	-0.14	25.12	1.619	<b>0.03</b>	0.005		31.70	-32.30	-32.30	<b>0.05</b>	<b>0.05</b>
	Veld 1 (0.000 - 3.220)	Fu.C.8	-0.14	27.26	1.621	-0.04	0.004	3.219	34.55	<b>-35.55</b>	<b>-35.55</b>	0.04	0.04
	Veld 1 (0.000 - 3.220)	Fu.C.9	-0.12	28.66	1.610	<b>-0.05</b>	0.003	3.219	35.66	35.66	-35.46	0.02	0.02
	Veld 1 (0.000 - 3.225)	Fu.C.2	-0.02	28.77	1.611	-0.13	0.001	3.221	35.59	<b>-35.64</b>	<b>-35.64</b>	-0.03	-0.03
	Veld 1 (0.000 - 3.225)	Fu.C.4	-0.02	<b>28.77</b>	1.611	-0.13	0.001	3.221	35.59	-35.64	-35.64	-0.03	-0.03
	Veld 1 (0.000 - 3.225)	Fu.C.5	0.03	25.16	1.611	<b>-0.14</b>	3.221		31.94	-32.16	-32.16	-0.04	-0.04
	Veld 1 (0.000 - 3.225)	Fu.C.6	<b>0.03</b>	25.16	1.611	-0.14	3.221		31.94	-32.16	-32.16	<b>-0.05</b>	<b>-0.05</b>
	Veld 1 (0.000 - 3.225)	Fu.C.9	<b>-0.05</b>	28.76	1.611	-0.12	0.001	3.222	<b>35.60</b>	-35.63	-35.63	-0.02	-0.02
S11	Veld 1 (0.000 - 5.455)	Fu.C.8	<b>-0.50</b>	<b>75.64</b>	2.234	<b>-82.54</b>	0.007	4.461	<b>68.15</b>	<b>-98.23</b>	<b>-98.23</b>	<b>-0.15</b>	<b>-0.15</b>
S12	Veld 1 (0.000 - 5.450)		<b>-82.54</b>	<b>75.43</b>	3.219	<b>-0.50</b>	0.994	5.443	<b>98.17</b>	<b>98.17</b>	<b>-68.06</b>	<b>0.15</b>	<b>0.15</b>
S13	Veld 1 (0.000 - 3.220)	Fu.C.5	<b>0.15</b>	18.20	1.598	-0.41	3.202		22.60	-22.95	-22.95	<b>0.17</b>	<b>0.17</b>
	Veld 1 (0.000 - 3.220)	Fu.C.8	0.14	<b>20.56</b>	1.599	<b>-0.45</b>	3.203		<b>25.55</b>	<b>-25.91</b>	<b>-25.91</b>	0.16	0.16
S14	Veld 1 (0.000 - 3.225)	Fu.C.5	-0.41	18.26	1.625	<b>0.14</b>	0.018		22.99	22.99	-22.64	<b>-0.17</b>	<b>-0.17</b>
	Veld 1 (0.000 - 3.225)	Fu.C.8	<b>-0.44</b>	<b>20.62</b>	1.624	0.13	0.017		<b>25.95</b>	<b>25.95</b>	<b>-25.59</b>	-0.16	-0.16
		m			kNm	kNm	m	kNm	m	m	kN	kN	kNm

### EXTREME OPLEGREACTIONS

Oplegging	Positie	B.C.	Z <sub>max</sub>	X <sub>r</sub>	Y <sub>r</sub>	B.C.	Z	X <sub>rmax</sub>	Y <sub>r</sub>	B.C.	Z	X <sub>r</sub>	Y <sub>rmax</sub>
-----------	---------	------	------------------	----------------	----------------	------	---	-------------------	----------------	------	---	----------------	-------------------

#### Fundamenteel

O1	S1 0.800	Fu.C.4	<b>-124.62</b>	0.00	0.00								
O2	S1 5.150	Fu.C.4	<b>-106.69</b>	0.00	0.00								
O3	S2 0.600	Fu.C.8	<b>-258.16</b>	0.00	0.00								
O4	S2 2.980	Fu.C.5	<b>-277.77</b>	0.00	0.00								
O5	S2 5.360	Fu.C.6	<b>-301.94</b>	0.00	0.00								
O6	S2 7.850	Fu.C.6	<b>-301.79</b>	0.00	0.00								
O7	S2 10.120	Fu.C.6	<b>-238.02</b>	0.00	0.00								
O8	S2 12.495	Fu.C.4	<b>-111.31</b>	0.00	0.00								
O9	S3 0.000	Fu.C.8	<b>-289.22</b>	0.00	0.00								
O10	S3 1.510	Fu.C.5	<b>-288.17</b>	0.00	0.00								
O11	S3 3.020	Fu.C.5	<b>-285.04</b>	0.00	0.00								
O12	S3 4.530	Fu.C.5	<b>-281.45</b>	0.00	0.00								
O13	S3 6.040	Fu.C.5	<b>-281.64</b>	0.00	0.00								
O14	S3 7.550	Fu.C.6	<b>-287.26</b>	0.00	0.00								
O15	S3 9.060	Fu.C.6	<b>-296.96</b>	0.00	0.00								
O16	S3 10.620	Fu.C.8	<b>-309.20</b>	0.00	0.00	(L)							
O17	S4 0.600	Fu.C.8	<b>-258.16</b>	0.00	0.00								
O18	S4 2.980	Fu.C.5	<b>-277.74</b>	0.00	0.00								
O19	S4 5.360	Fu.C.7	<b>-301.79</b>	0.00	0.00								
O20	S4 7.850	Fu.C.7	<b>-301.54</b>	0.00	0.00								
O21	S4 10.120	Fu.C.6	<b>-237.88</b>	0.00	0.00								
O22	S4 12.495	Fu.C.4	<b>-111.32</b>	0.00	0.00								
O23	S5 0.800	Fu.C.4	<b>-124.57</b>	0.00	0.00								
O24	S5 5.150	Fu.C.4	<b>-106.74</b>	0.00	0.00								
O25	S7 2.470	Fu.C.8	<b>-33.75</b>	0.00	0.00								
O26	S8 0.200	Fu.C.8	<b>-33.63</b>	0.00	0.00								

#### Globale extreme waarden

O16	S3 10.620	Fu.C.8	<b>-309.20</b>	0.00	0.00	(L)							
-----	-----------	--------	----------------	------	------	-----	--	--	--	--	--	--	--

#### Karakteristiek

O1	S1 0.800	Ka.C.5	<b>-99.84</b>	0.00	0.00								
O2	S1 5.150	Ka.C.5	<b>-90.73</b>	0.00	0.00								
O3	S2 0.600	Ka.C.3	<b>-218.34</b>	0.00	0.00								
O4	S2 2.980	Ka.C.3	<b>-234.37</b>	0.00	0.00								
O5	S2 5.360	Ka.C.5	<b>-253.94</b>	0.00	0.00								
O6	S2 7.850	Ka.C.5</td											

--	--	--

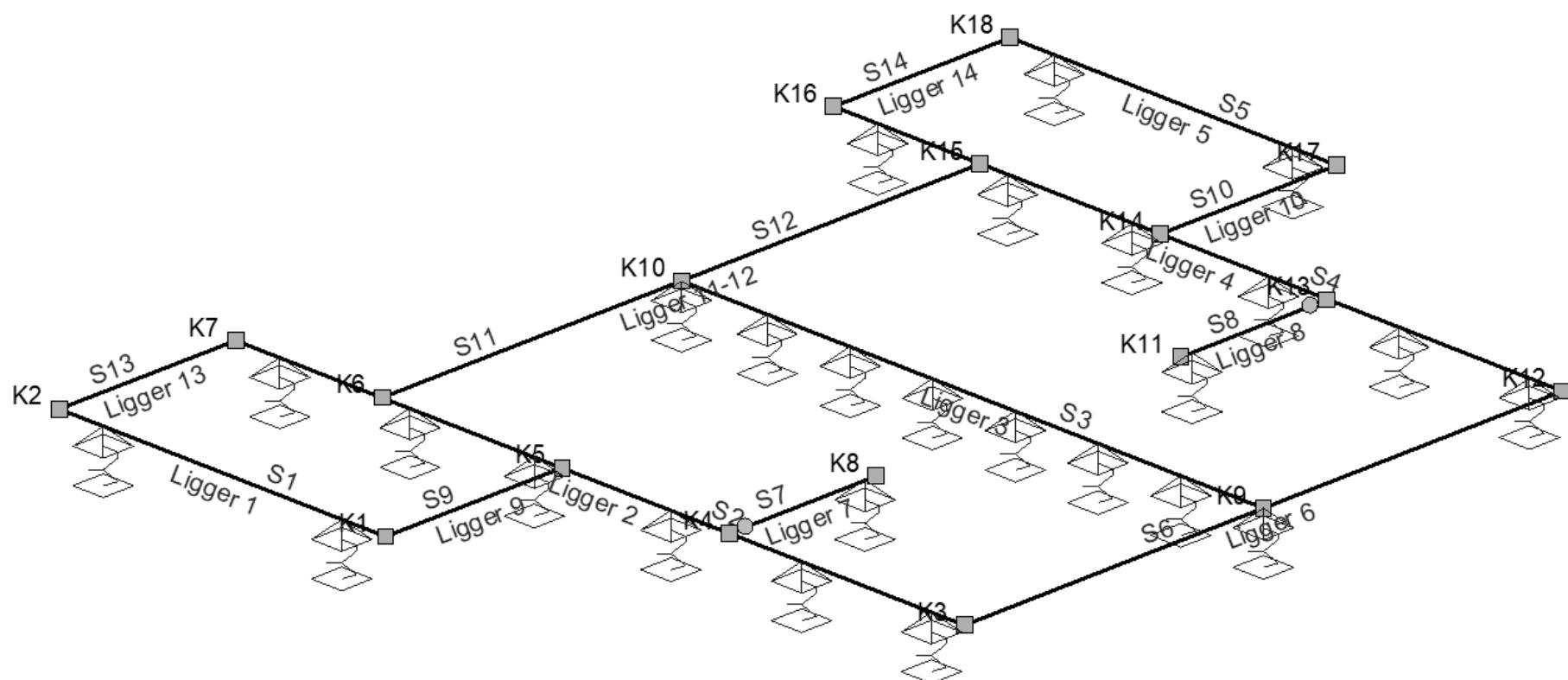
Oplegging	Positie	B.C.	Z_max	Xr	Yr	B.C.	Z	Xr <sub>max</sub>	Yr	B.C.	Z	Xr	Yr <sub>max</sub>
O8	S2 12.495	Ka.C.5	<b>-96.54</b>	0.00	0.00								
O9	S3 0.000	Ka.C.3	<b>-243.43</b>	0.00	0.00								
O10	S3 1.510	Ka.C.3	<b>-241.88</b>	0.00	0.00								
O11	S3 3.020	Ka.C.3	<b>-234.77</b>	0.00	0.00								
O12	S3 4.530	Ka.C.3	<b>-230.21</b>	0.00	0.00								
O13	S3 6.040	Ka.C.3	<b>-230.35</b>	0.00	0.00								
O14	S3 7.550	Ka.C.5	<b>-236.65</b>	0.00	0.00								
O15	S3 9.060	Ka.C.5	<b>-249.55</b>	0.00	0.00								
O16	S3 10.620	Ka.C.5 (L)	<b>-260.28</b>	0.00	0.00								
O17	S4 0.600	Ka.C.3	<b>-218.34</b>	0.00	0.00								
O18	S4 2.980	Ka.C.3	<b>-234.33</b>	0.00	0.00								
O19	S4 5.360	Ka.C.5	<b>-253.73</b>	0.00	0.00								
O20	S4 7.850	Ka.C.5	<b>-253.87</b>	0.00	0.00								
O21	S4 10.120	Ka.C.5	<b>-202.66</b>	0.00	0.00								
O22	S4 12.495	Ka.C.5	<b>-96.58</b>	0.00	0.00								
O23	S5 0.800	Ka.C.5	<b>-100.60</b>	0.00	0.00								
O24	S5 5.150	Ka.C.5	<b>-90.65</b>	0.00	0.00								
O25	S7 2.470	Ka.C.3	<b>-27.67</b>	0.00	0.00								
O26	S8 0.200	Ka.C.5	<b>-27.56</b>	0.00	0.00								
<b>Globale extreme waarden</b>													
O16	S3 10.620	Ka.C.5 (L)	<b>-260.28</b>	0.00	0.00								
			kN	kNm	kNm								
						kN	kNm	kNm					
									kN	kNm	kNm		

## EXTREME DOORBUIGINGEN

Staaf	Veld	B.C.	Knoop Begin			Staaf			Knoop Eind			
			Z	Z'afst	Z'	Z' glb dist	Z' glb	Z				
<b>Karakteristiek</b>												
S1	Veld 1 (0.000 - 0.800)	Ka.C.2	-2.5	0.468	<b>0.0</b>	0.000	-2.5	-2.5				
	Veld 2 (0.800 - 5.150)	Ka.C.5	-2.5	3.008	<b>-0.4</b>	2.813	-2.8	-2.3				
S2	Veld 2 (0.600 - 2.980)	Ka.C.(w1)	-4.8	0.911	<b>0.0</b>	2.959	-5.0	-5.0				
	Veld 6 (10.120 - 12.495)	Ka.C.1	-4.7	11.084	<b>-0.1</b>	0.000	0.0	-2.3				
	Veld 2 (0.600 - 2.980)	Ka.C.3	-5.5	1.782	<b>-0.0</b>	0.000	0.0	-5.9				
	Veld 3 (2.980 - 5.360)		-5.9	4.203	<b>-0.1</b>	0.000	0.0	-6.3				
	Veld 4 (5.360 - 7.850)		-6.3	6.687	<b>-0.2</b>	6.618	-6.5	-6.3				
	Veld 5 (7.850 - 10.120)		-6.3	9.017	<b>-0.2</b>	0.000	0.0	-4.9				
S3	Veld 5 (6.040 - 7.550)	Ka.C.(w1)	-4.6	7.042	<b>0.0</b>	0.000	0.0	-4.8				
	Veld 6 (7.550 - 9.060)		-4.8	8.187	<b>0.0</b>	0.000	0.0	-5.3				
	Veld 1 (0.000 - 1.510)	Ka.C.1	-5.9	0.695	<b>-0.1</b>	0.282	-5.9	-5.7				
	Veld 2 (1.510 - 3.020)		-5.7	2.228	<b>-0.0</b>	0.000	0.0	-5.5				
	Veld 7 (9.060 - 10.620)		-5.9	9.915	<b>-0.1</b>	10.620	-6.3	-6.3				
S4	Veld 2 (0.600 - 2.980)	Ka.C.(w1)	-4.8	0.907	<b>0.0</b>	2.959	-5.0	-5.0				
	Veld 6 (10.120 - 12.495)	Ka.C.1	-4.7	11.084	<b>-0.1</b>	0.000	0.0	-2.3				
	Veld 2 (0.600 - 2.980)	Ka.C.3	-5.5	1.782	<b>-0.0</b>	0.000	0.0	-5.9				
	Veld 3 (2.980 - 5.360)		-5.9	4.203	<b>-0.1</b>	0.000	0.0	-6.3				
	Veld 4 (5.360 - 7.850)		-6.3	6.686	<b>-0.2</b>	6.614	-6.5	-6.2				
	Veld 5 (7.850 - 10.120)		-6.2	9.018	<b>-0.2</b>	0.000	0.0	-4.9				
S5	Veld 1 (0.000 - 0.800)	Ka.C.1	-2.3	0.468	<b>0.0</b>	0.000	-2.3	-2.3				
	Veld 2 (0.800 - 5.150)	Ka.C.5	-2.5	3.012	<b>-0.4</b>	2.796	-2.8	-2.3				
S6	Veld 1 (0.000 - 10.905)	Ka.C.2	5.3	2.678	<b>1.3</b>	2.678	6.6	5.3				
S7	Veld 1 (0.000 - 2.470)	Ka.C.(w1)	5.3	1.232	<b>0.1</b>	0.000	5.3	0.7				
S8	Veld 2 (0.200 - 2.670)		0.7	1.438	<b>0.1</b>	2.670	5.3	5.3				
S9	Veld 1 (0.000 - 3.220)	Ka.C.2	2.5	1.612	<b>0.2</b>	3.220	6.3	6.3				
S10	Veld 1 (0.000 - 3.225)		6.3	1.612	<b>0.2</b>	0.000	6.3	2.5				
S11	Veld 1 (0.000 - 5.455)	Ka.C.(w1)	3.8	2.477	<b>1.3</b>	3.304	6.2	5.9				
S12	Veld 1 (0.000 - 5.450)		5.9	2.976	<b>1.3</b>	2.142	6.2	3.8				
S13	Veld 1 (0.000 - 3.220)		1.8	1.606	<b>0.2</b>	0.553	1.8	1.4				
S14	Veld 1 (0.000 - 3.225)		1.4	1.616	<b>0.2</b>	2.615	1.8	1.8				
	<b>m</b>			<b>mm</b>		<b>m</b>	<b>mm</b>		<b>m</b>	<b>mm</b>		<b>mm</b>

--	--	--

## Betondefinitie



## BETON EIGENSCHAPPEN(NEN-EN1992-1-1:2015\NB:2016)

Naam	Waarde	Eenheden	Naam	Waarde	Eenheden
Hoek drukdiagonaal	21.80	°	Scheur	Afstand+diameter (#7.3.3)	

## CONSTRUCTIEDELEN

Staaf	Profiel	Omschrijving	Materiaal	Constr.Dl.	Type	Begin	Eind	Extra begin	Extra eind	Groep
S1	P2	R350x500	C20/25	Ligger 1	Ligger	0.000	5.950	0.175	0.175	G1
S2	P1	R400x500	C20/25	Ligger 2	Ligger	0.000	13.295	0.200	0.175	G2
S3	P2	R350x500	C20/25	Ligger 3	Ligger	0.000	10.620	0.200	0.200	G1
S4	P1	R400x500	C20/25	Ligger 4	Ligger	0.000	13.295	0.200	0.175	G2
S5	P2	R350x500	C20/25	Ligger 5	Ligger	0.000	5.950	0.175	0.175	G1
S6	P1	R400x500	C20/25	Ligger 6	Ligger	0.000	10.905	0.200	0.200	G2
S7	P2	R350x500	C20/25	Ligger 7	Ligger	0.000	2.675	0.200	0.110	G1
S8	P2	R350x500	C20/25	Ligger 8	Ligger	0.000	2.670	0.110	0.200	G1
S9	P2	R350x500	C20/25	Ligger 9	Ligger	0.000	3.220	0.175	0.200	G1
S10	P2	R350x500	C20/25	Ligger 10	Ligger	0.000	3.225	0.200	0.175	G1
S11	P1	R400x500	C20/25	Ligger 11-12	Ligger	0.000	5.455	0.200	0.200	G2
S12	P1	R400x500	C20/25	Ligger 11-12	Ligger	0.000	5.450	0.200	0.200	G2
S13	P2	R350x500	C20/25	Ligger 13	Ligger	0.000	3.220	0.175	0.200	G1
S14	P2	R350x500	C20/25	Ligger 14	Ligger	0.000	3.225	0.200	0.175	G1

m m m m

## GROEPEN

Groep	Type	Fabric.	L1	L2	Staal	N.Kor.	Stortsl.	Scheur	Toetsing
G1	Ligger	I.h.w.	N/B	N/B	B500B	31.5	0.0	Ja	b,min 350 >= 100 NEN-EN1992-1-1#9.2(1)
G2	Ligger	I.h.w.	N/B	N/B	B500B	31.5	0.0	Ja	b,min 400 >= 100 NEN-EN1992-1-1#9.2(1)

m m mm mm mm

## KRUIPCOEFF.

Groep	Cement	Klasse	Rel.V. (%)	Ouderdom	Tijd T	Kruipcoeff. Type	Kruipcoeff.
G1	S	A	60	28 Dagen	50 Jaren	Berekend	2.65
G2	S	A	60	28 Dagen	50 Jaren	Berekend	2.62

--	--	--

### DEKKING BOVEN

Groep	Mil.	Constr.klasse	Ruw	Meting	Cmin.	C <sub>nom.</sub>	C <sub>toe.</sub>
G1	S4	XC2	Nee	Normaal	25	30	40
G2	S4	XC2	Nee	Normaal	25	30	40

mm mm mm

### DEKKING ONDER

Groep	Mil.	Constr.klasse	Ruw	Meting	Cmin.	C <sub>nom.</sub>	C <sub>toe.</sub>
G1	S4	XC2	Nee	Normaal	25	30	40
G2	S4	XC2	Nee	Normaal	25	30	40

mm mm mm

### DEKKING ZIJDE

Groep	Mil.	Constr.klasse	Ruw	Meting	Cmin.	C <sub>nom.</sub>	C <sub>toe.</sub>
G1	S4	XC2	Nee	Normaal	25	30	40
G2	S4	XC2	Nee	Normaal	25	30	40

mm mm mm

### OPLEGGINGEN

Positie	Constr.DI.	Label	Type	Afmeting	M <sub>pf</sub>	M <sub>pf</sub> boven	M <sub>pf</sub> ond.	Dwarskr.	Moment
0.000	Ligger 1	S9	n.v.t.	0.350	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.800		O1	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
5.150		O2	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
5.950		S13	n.v.t.	0.350	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 2	S6	n.v.t.	0.400	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.600		O3	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
2.980		O4	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
4.290		S7	n.v.t.	0.350	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
5.360		O5	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
7.345		S9	n.v.t.	0.350	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
7.850		O6	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
10.120		O7	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
10.620		S11	n.v.t.	0.400	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
12.495		O8	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
13.295		S13	n.v.t.	0.350	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 3	O9	n.v.t.	0.000	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000		S6	n.v.t.	0.400	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
1.510		O10	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
3.020		O11	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
4.530		O12	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
6.040		O13	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
7.550		O14	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
9.060		O15	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
10.620		O16	n.v.t.	0.000	Ja	6.36	0.00	Niet afgetopt	Niet afgetopt
10.620		S11	n.v.t.	0.400	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 4	S6	n.v.t.	0.400	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.600		O17	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
2.980		O18	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
4.290		S8	n.v.t.	0.350	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
5.360		O19	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
7.345		S10	n.v.t.	0.350	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
7.850		O20	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
10.120		O21	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
10.620		S12	n.v.t.	0.400	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
12.495		O22	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt
13.295		S14	n.v.t.	0.350	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 5	S10	n.v.t.	0.350	Nee			Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.800		O23	n.v.t.	0.000	N/B			Niet afgetopt	Niet afgetopt

m

m

kNm

kNm

--	--	--

Positie	Constr.DI.	Label	Type	Afmeting	M <sub>pf</sub>	M <sub>pf</sub> boven	M <sub>pf</sub> ond.	Dwarskr.	Moment
5.150		O24	n.v.t.		0.000	N/B		Niet afgetopt	Niet afgetopt
5.950		S14	n.v.t.		0.350	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 6	S2	Monoliet		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
5.455		S3	n.v.t.		0.350	N/B		Niet afgetopt	Niet afgetopt
10.905		S4	Monoliet		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 7	S2	n.v.t.		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
2.470		O25	n.v.t.		0.000	N/B		Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.200	Ligger 8	O26	n.v.t.		0.000	N/B		Niet afgetopt	Niet afgetopt
2.670		S4	n.v.t.		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 9	S1	Monoliet		0.350	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
3.220		S2	n.v.t.		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 10	S4	n.v.t.		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
3.225		S5	Monoliet		0.350	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 11-12	S2	n.v.t.		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
5.455		S3	Monoliet		0.350	N/B		Niet afgetopt	Niet afgetopt
10.905		S4	n.v.t.		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 13	S1	Monoliet		0.350	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
3.220		S2	Monoliet		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
0.000	Ligger 14	S4	Monoliet		0.400	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt
3.225		S5	Monoliet		0.350	Nee		Niet afgetopt	Niet afgetopt

m

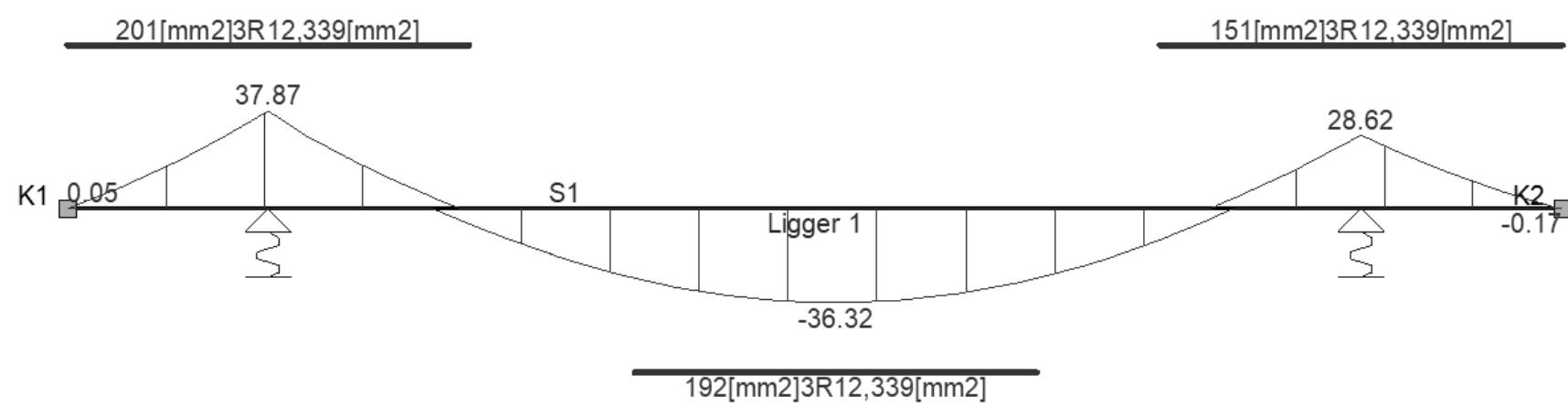
m

kNm

kNm

Langswap. (Capaciteit) Ligger 1

0.800      0.654      3.185      0.511      0.792      0.008



0.800      0.768      2.973      0.608      0.794      0.006

DOORSNEDE BOVENWAPENING										Ligger 1		
Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
0.800	37.87	3R12		201	339					23.0	300	
5.150	28.62	3R12		151	339					28.1	300	
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

DOORSNEDE ONDERWAPENING										Ligger 1		
Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
3.059	36.32	3R12		192	339					27.0	300	
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

--	--	--

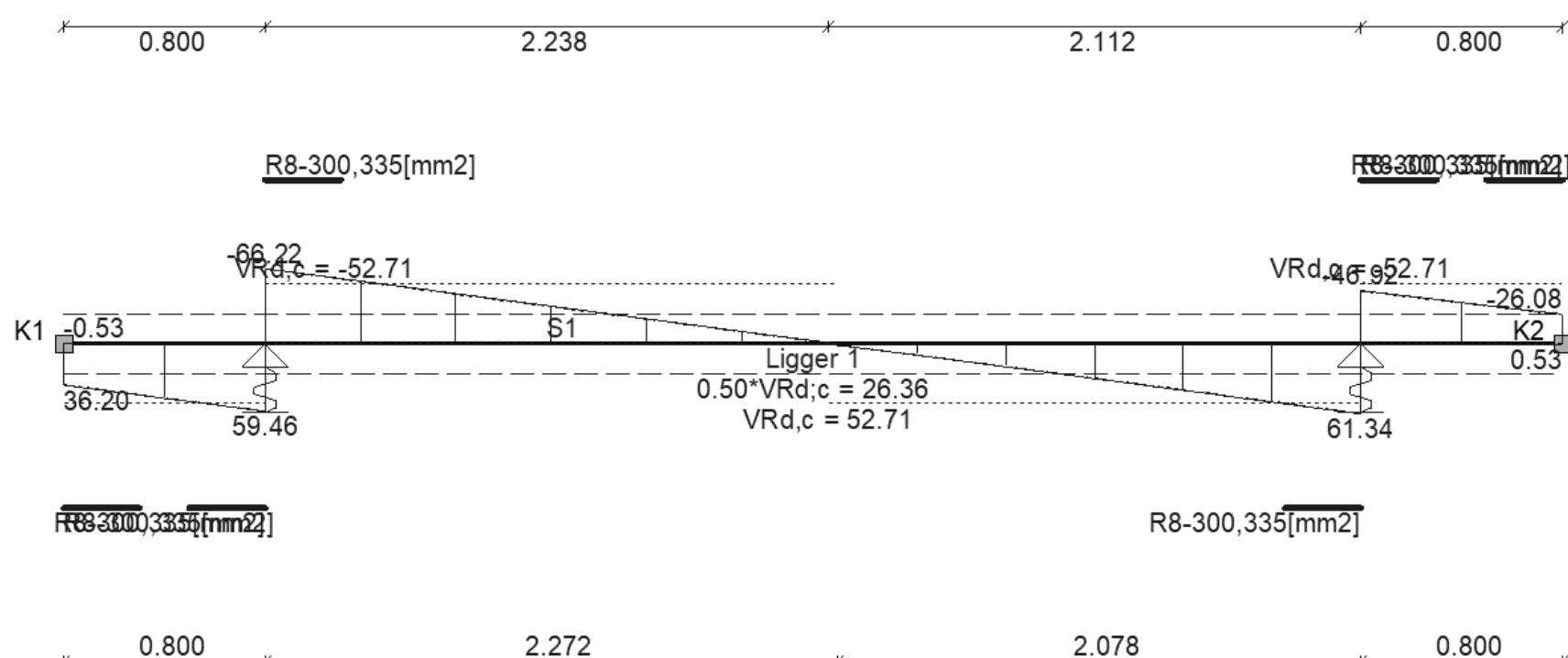
### DOORSNEDE FLANKWAPENING

Ligger 1

Positie	M <sub>x</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>
0.800 m	0.15	1R8 kNm		2 mm <sup>2</sup>	50 mm <sup>2</sup>

Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 1



### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

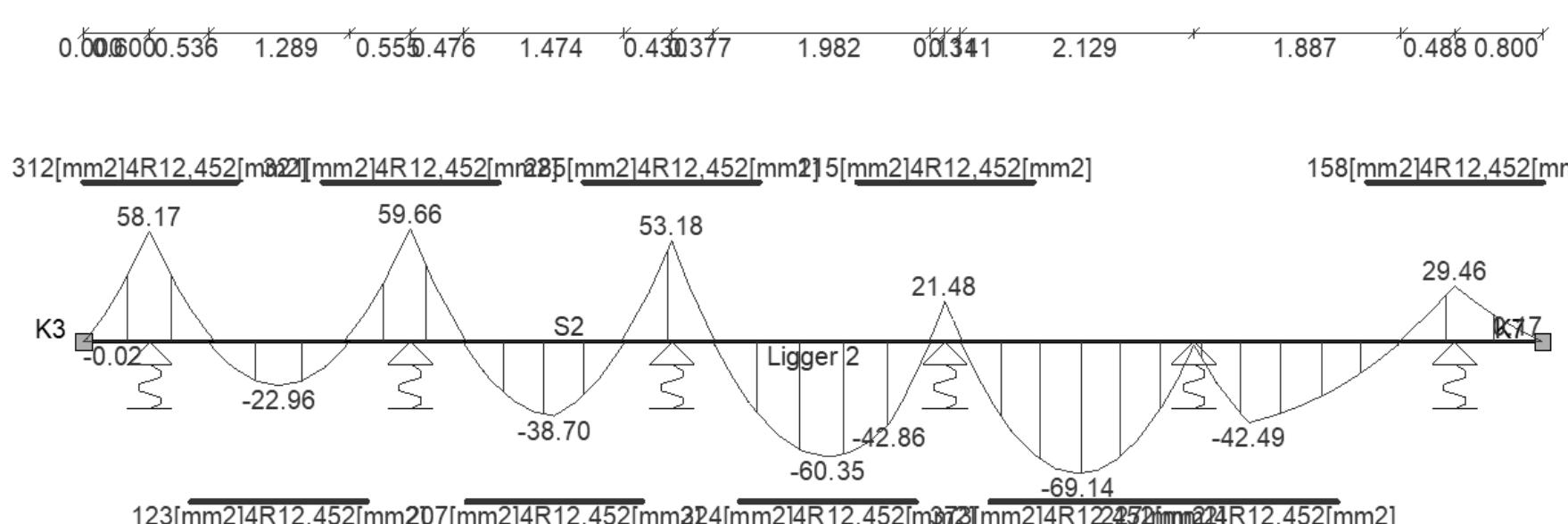
Ligger 1

Positie	Zijde	V <sub>Ed</sub>	Basis	Totaal	A <sub>s;benV</sub>	A <sub>s;benT</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	V <sub>Rd,c</sub>	V <sub>Rd</sub>	V <sub>Rdi</sub>	V <sub>Edi</sub>
0.000	Rechts	35.67	R8-300	R8-300	83	0	335	52.71	143.97		
0.800	Links	58.93	R8-300	R8-300	137	1	335	52.71	143.97		
0.800	Rechts	65.69	R8-300	R8-300	153	1	335	52.71	143.97		
5.150	Links	60.81	R8-300	R8-300	142	1	335	52.71	143.97		
5.150	Rechts	46.39	R8-300	R8-300	108	0	335	52.71	143.97		
5.950	Links	25.55	R8-300	R8-300	59	0	335	52.71	143.97		

m kN mm<sup>2</sup> mm<sup>2</sup> mm<sup>2</sup> kN kN kN kN

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 2



0.00 0.609 1.149 0.622 0.516 1.397 0.460 0.401 1.942 0.01463 2.107 1.854 0.521 0.800

--	--	--

### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 2

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s;toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
0.600	58.17	4R12		312	452				13.8	244	
2.980	59.66	4R12		321	452				13.4	237	
5.360	53.18	4R12		285	452				18.7	277	
7.850	21.48	4R12		115	452				28.2	300	
12.495	29.46	4R12		158	452				28.2	300	
	m	kNm		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 2

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s;toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
1.780	22.96	4R12		123	452				28.2	300	
4.290	38.70	4R12		207	452				28.2	300	
6.782	60.35	4R12		324	452				14.1	249	
9.063	69.14	4R12		373	452				12.3	217	
10.620	42.49	4R12		227	452				25.5	300	
	m	kNm		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

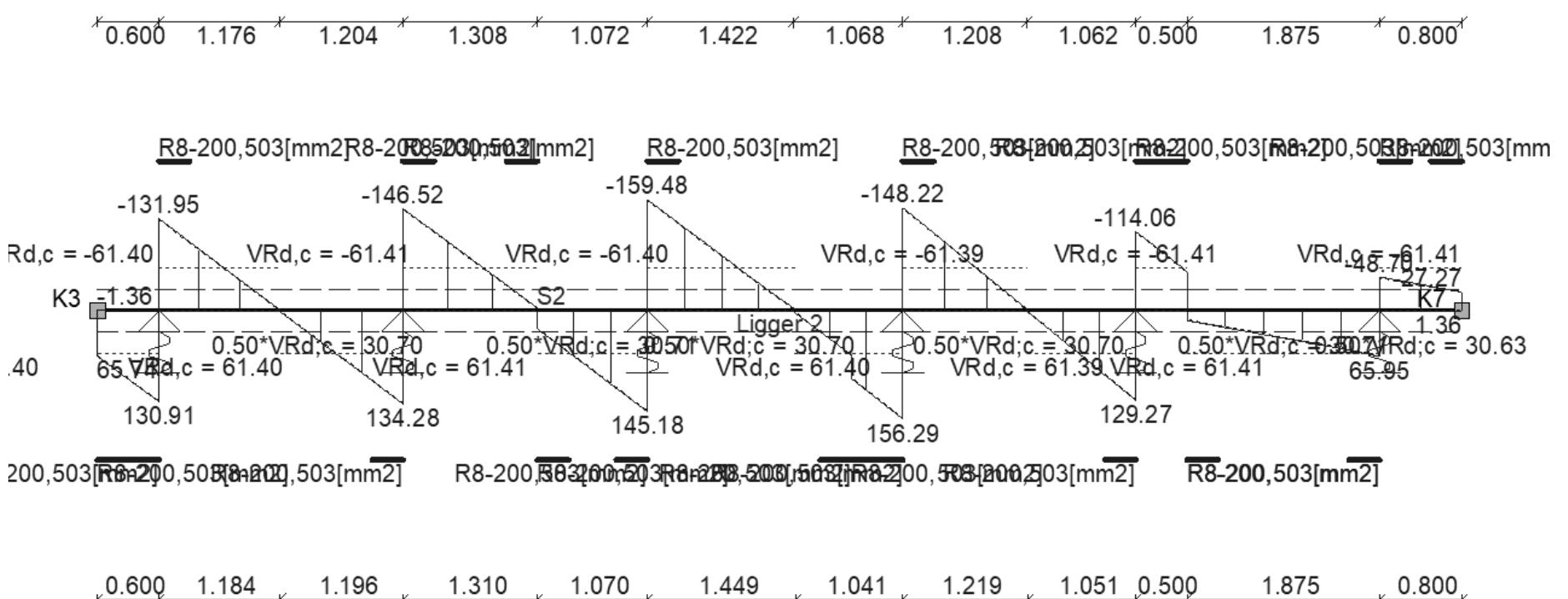
### DOORSNEDE FLANKWAPENING

Ligger 2

Positie	M <sub>x</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s;toegepast</sub>
12.495	0.45	1R8		4	50
	m	kNm		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>

### Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 2



### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

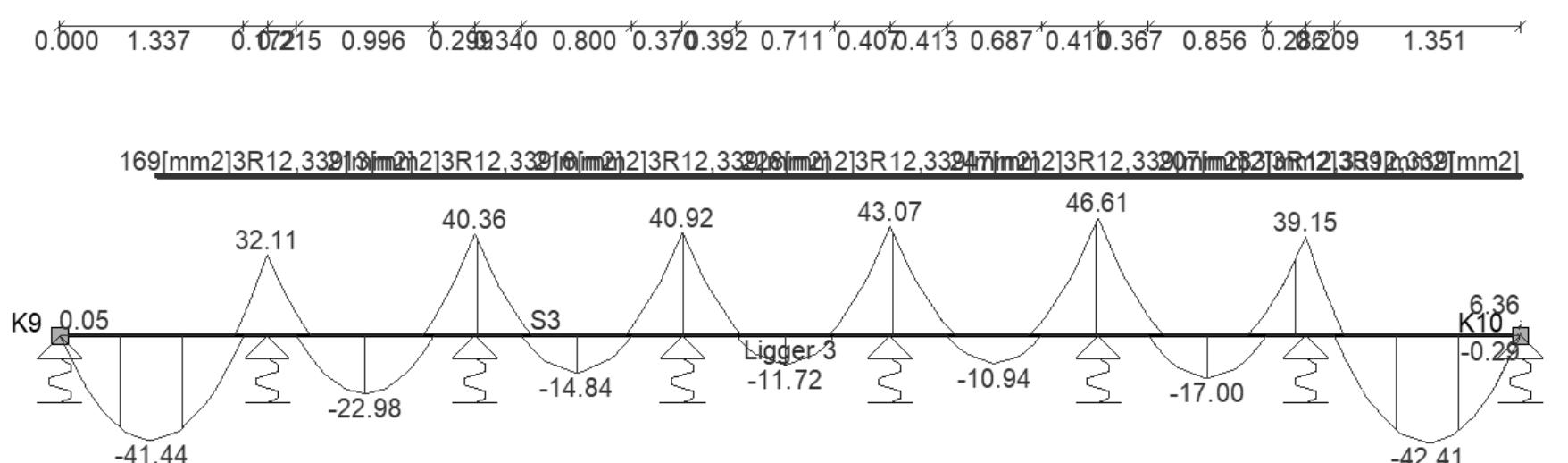
Ligger 2

Positie	Zijde	V <sub>Ed</sub>	Basis	Totaal	A <sub>s;benV</sub>	A <sub>s;benT</sub>	A <sub>s;toegepast</sub>	V <sub>Rd,c</sub>	V <sub>Rd</sub>	V <sub>Rdi</sub>	V <sub>Edi</sub>
0.000	Rechts	64.38	R8-200	R8-200	151	0	503	61.40	214.59		
0.600	Links	129.55	R8-200	R8-200	303	0	503	61.40	214.59		
0.600	Rechts	130.59	R8-200	R8-200	306	0	503	61.40	214.59		
2.980	Links	132.91	R8-200	R8-200	311	0	503	61.40	214.59		
2.980	Rechts	145.16	R8-200	R8-200	340	0	503	61.40	214.59		
4.290	Links	2.89	R8-200	R8-200	7	0	503	61.41	214.59		
	m	kN		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN

Positie	Zijde	V <sub>Ed</sub>	Basis	Totaal	A <sub>s;benV</sub>	A <sub>s;benT</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	V <sub>Rd,c</sub>	V <sub>Rd</sub>	V <sub>Rdi</sub>	V <sub>Edi</sub>
4.290	Rechts	25.69	R8-200	R8-200	60	0	503	61.41	214.59		
5.360	Links	143.82	R8-200	R8-200	337	0	503	61.40	214.59		
5.360	Rechts	158.12	R8-200	R8-200	370	0	503	61.40	214.59		
7.345	Links	62.32	R8-200	R8-200	146	0	503	61.40	214.59		
7.345	Rechts	96.06	R8-200	R8-200	225	0	503	61.39	214.59		
7.850	Links	154.93	R8-200	R8-200	363	0	503	61.39	214.59		
7.850	Rechts	146.86	R8-200	R8-200	344	0	503	61.39	214.59		
10.120	Links	127.91	R8-200	R8-200	300	0	503	61.39	214.59		
10.120	Rechts	112.70	R8-200	R8-200	264	0	503	61.39	214.59		
10.620	Links	54.88	R8-200	R8-200	129	0	503	61.41	214.59		
10.620	Rechts	13.27	R8-200	R8-200	31	0	503	61.41	214.59		
12.495	Links	64.59	R8-200	R8-200	151	3	503	61.26	214.59		
12.495	Rechts	47.34	R8-200	R8-200	111	0	503	61.41	214.59		
13.295	Links	25.91	R8-200	R8-200	61	0	503	61.41	214.59		

## Langswap. (Capaciteit)

## Ligger 3



DOORSNEDF BOVENWAPENING

Lijger 3

Positie	MEd	Hoofd				Verdeel				Scheur		
		Basis	bijleg	As;ben	As,toegepast	Basis	bijleg	As;ben	As,toegepast	Dmax	Smax	Toetsing
1.510	32.11	3R12		169	339					24.3	300	
3.020	40.36	3R12		213	339					16.9	266	
4.530	40.92	3R12		216	339					16.9	267	
6.040	43.07	3R12		228	339					14.4	252	
7.550	46.61	3R12		247	339					12.6	223	
9.060	39.15	3R12		207	339					16.9	266	
10.620	6.36	M <sub>pf</sub>	3R12	33	339					28.2	300	
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

## DOORSNEDE ONDERWAPENING

Lijger 3

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd					Verdeel			Scheur		
		Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s;toegepast</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s;toegepast</sub>	D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
0.669	41.44	3R12		219	339					24.3	300	
2.223	22.98	3R12		120	339					28.2	300	
3.760	14.84	3R12		77	339					28.2	300	
5.278	11.72	3R12		61	339					28.2	300	
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

--	--	--

Positie	$M_{Ed}$	Hoofd Basis	Verdeel			Scheur			Toetsing
			bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	
6.797	10.94	3R12		57	339				28.2 300
8.346	17.00	3R12		89	339				28.2 300
9.946	42.41	3R12		224	339				23.9 300
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm mm

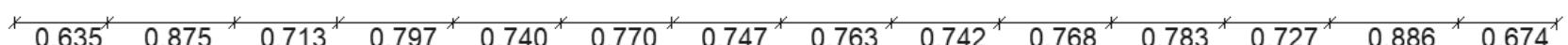
### DOORSNEDE FLANKWAPENING

Ligger 3

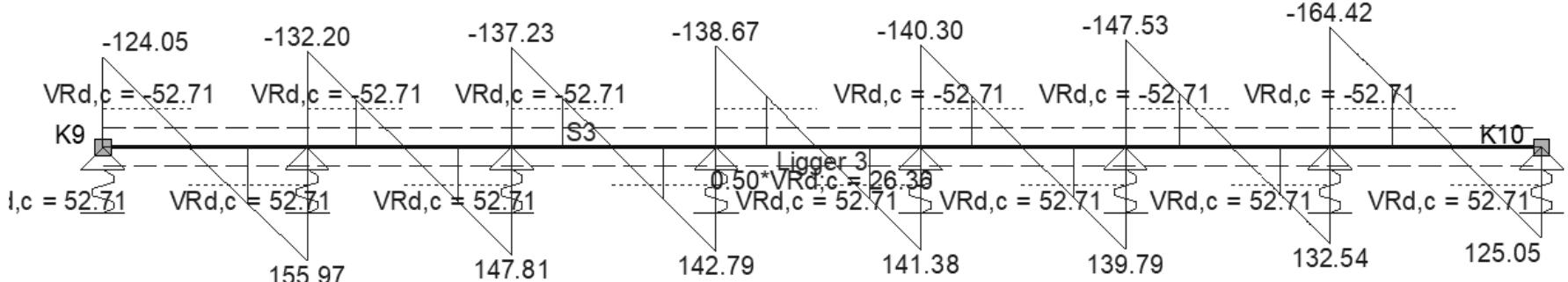
Positie	$M_x$	Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$
0.000	0.00	1R8		0	50
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>

### Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

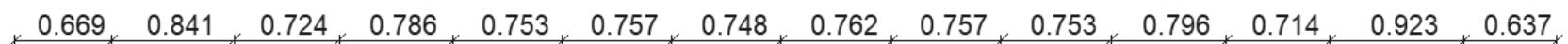
Ligger 3



R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]



R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]R8-200,503[mm<sup>2</sup>]



### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

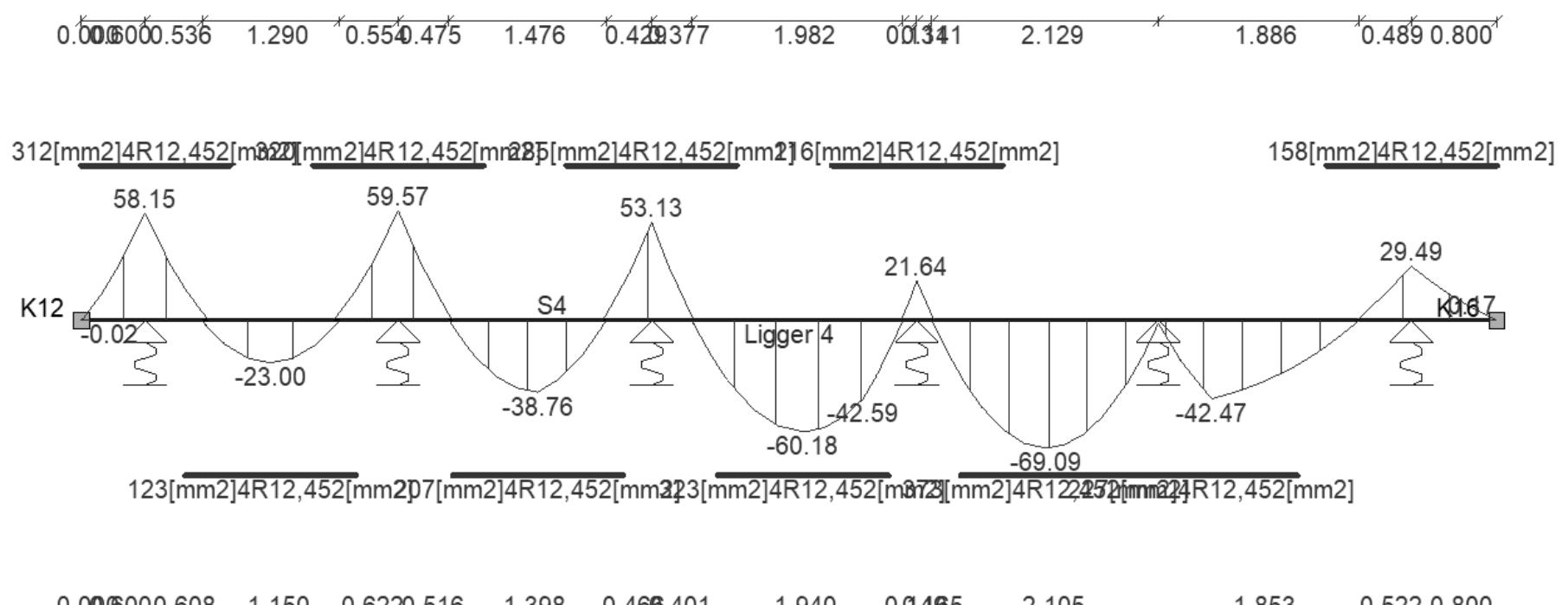
Ligger 3

Positie	Zijde	$V_{Ed}$	Basis	Totaal	$A_{s,benV}$	$A_{s,benT}$	$A_{s,toegepast}$	$V_{Rd,c}$	$V_{Rd}$	$V_{Rdi}$	$V_{Edi}$
0.000	Rechts	124.05	R8-200	R8-200	289	0	503	52.71	215.96		
1.510	Links	155.97	R8-200	R8-200	363	0	503	52.71	215.96		
1.510	Rechts	132.20	R8-200	R8-200	308	0	503	52.71	215.96		
3.020	Links	147.81	R8-200	R8-200	344	0	503	52.71	215.96		
3.020	Rechts	137.23	R8-200	R8-200	319	0	503	52.71	215.96		
4.530	Links	142.79	R8-200	R8-200	332	0	503	52.71	215.96		
4.530	Rechts	138.67	R8-200	R8-200	323	0	503	52.71	215.96		
6.040	Links	141.38	R8-200	R8-200	329	0	503	52.71	215.96		
6.040	Rechts	140.30	R8-200	R8-200	327	0	503	52.71	215.96		
7.550	Links	139.79	R8-200	R8-200	325	0	503	52.71	215.96		
7.550	Rechts	147.53	R8-200	R8-200	343	0	503	52.71	215.96		
9.060	Links	132.54	R8-200	R8-200	308	0	503	52.71	215.96		
9.060	Rechts	164.42	R8-200	R8-200	383	0	503	52.71	215.96		
10.620	Links	125.05	R8-200	R8-200	291	0	503	52.71	215.96		
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN

--	--	--

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 4



0.00 0.600 0.608 1.150 0.622 0.516 1.398 0.466 0.401 1.940 0.0485 2.105 1.853 0.522 0.800

**DOORSNEDE BOVENWAPENING**

Ligger 4

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	Verdeel Basis		bijleg	Scheur D <sub>max</sub> S <sub>max</sub>		Toetsing
				A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>		A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	
0.600	58.15	4R12		312	452				13.8 244
2.980	59.57	4R12		320	452				13.4 238
5.360	53.13	4R12		285	452				18.8 277
7.850	21.64	4R12		116	452				28.2 300
12.495	29.49	4R12		158	452				28.2 300
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm mm

**DOORSNEDE ONDERWAPENING**

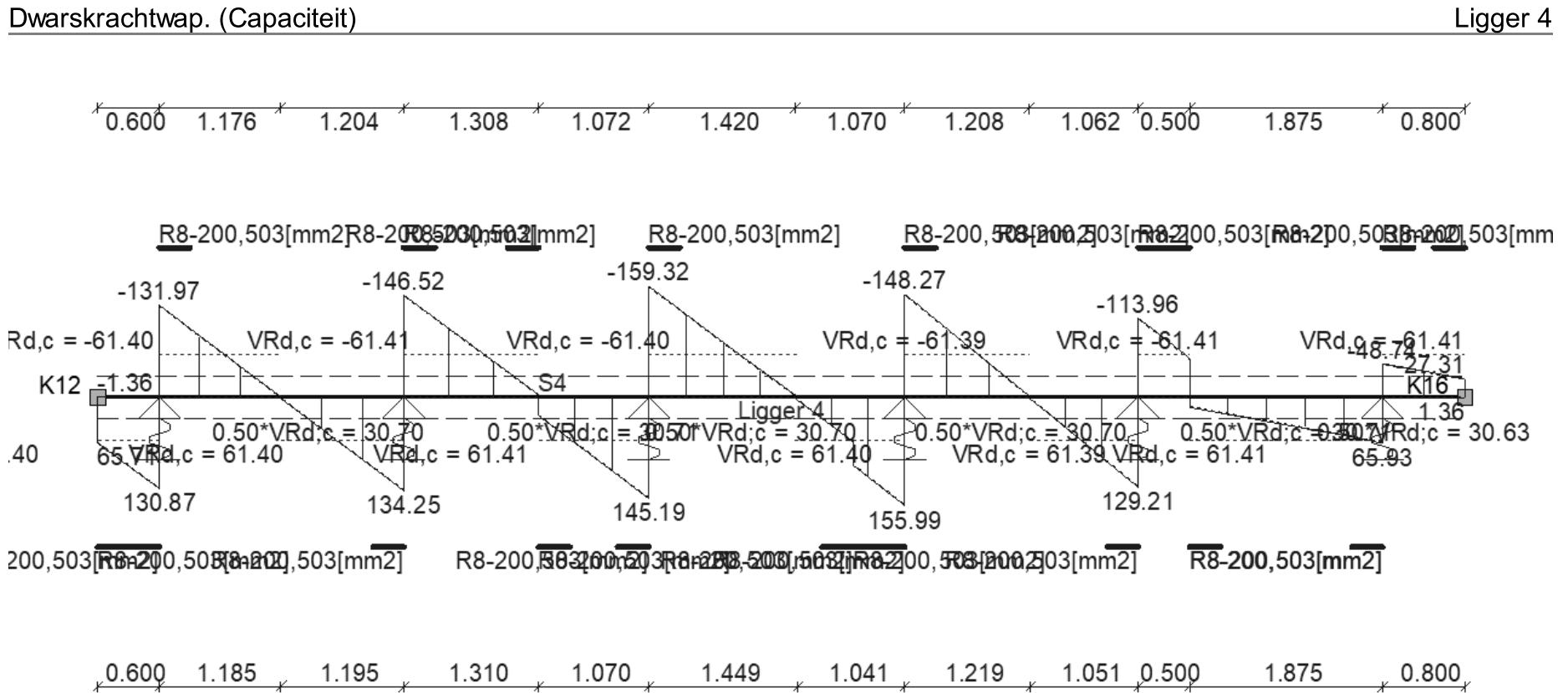
Ligger 4

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	Verdeel Basis		bijleg	Scheur D <sub>max</sub> S <sub>max</sub>		Toetsing
				A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>		A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	
1.781	23.00	4R12		123	452				28.2 300
4.290	38.76	4R12		207	452				28.2 300
6.780	60.18	4R12		323	452				14.3 251
9.064	69.09	4R12		373	452				12.3 218
10.620	42.47	4R12		227	452				25.5 300
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm mm

**DOORSNEDE FLANKWAPENING**

Ligger 4

Positie	M <sub>x</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>
12.495	0.44	1R8		4	50



## **DOORSNEDE BEUGELWAPENING**

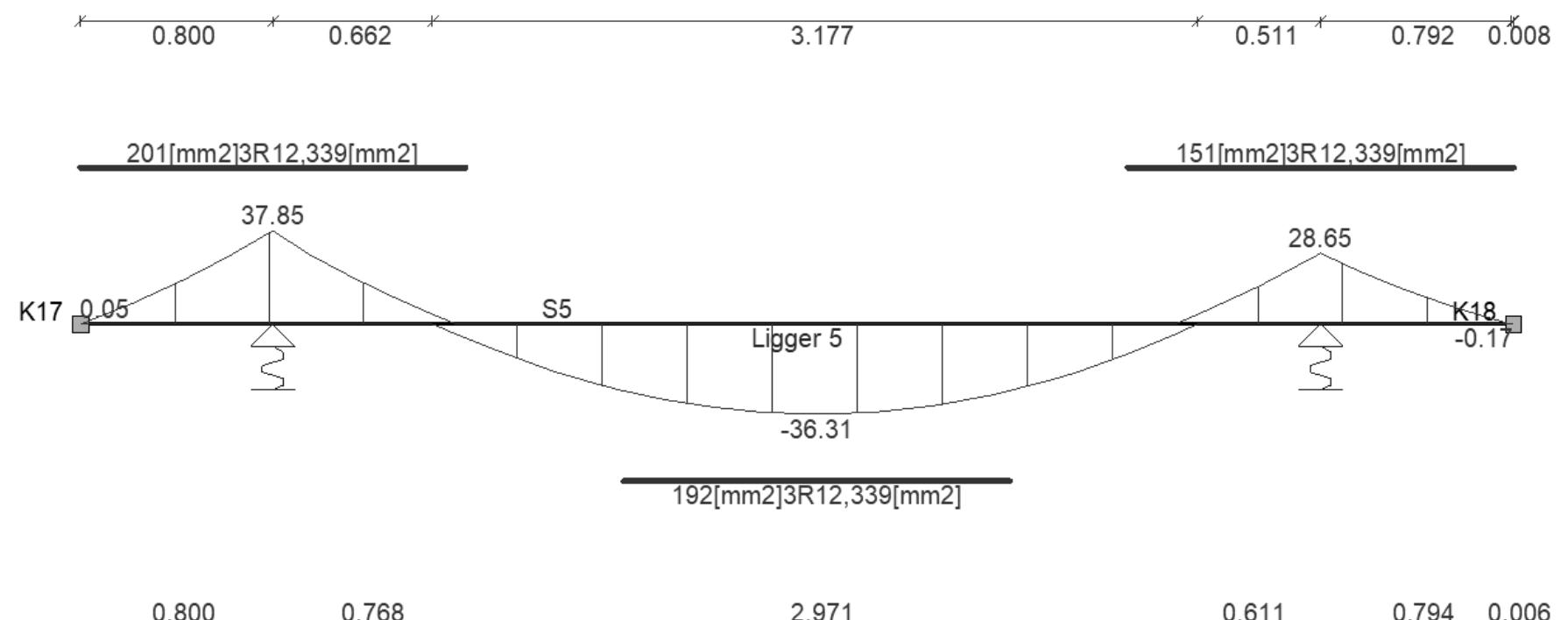
## Ligger 4

Positie	Zijde	V <sub>Ed</sub>	Basis	Totaal	A <sub>s;benV</sub>	A <sub>s;benT</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	V <sub>Rd,c</sub>	V <sub>Rd</sub>	V <sub>Rdi</sub>	V <sub>Edi</sub>
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN
0.000	Rechts	64.35	R8-200	R8-200	151	0	503	61.40	214.59		
0.600	Links	129.51	R8-200	R8-200	303	0	503	61.40	214.59		
0.600	Rechts	130.61	R8-200	R8-200	306	0	503	61.40	214.59		
2.980	Links	132.89	R8-200	R8-200	311	0	503	61.40	214.59		
2.980	Rechts	145.16	R8-200	R8-200	340	0	503	61.40	214.59		
4.290	Links	2.88	R8-200	R8-200	7	0	503	61.41	214.59		
4.290	Rechts	25.71	R8-200	R8-200	60	0	503	61.41	214.59		
5.360	Links	143.83	R8-200	R8-200	337	0	503	61.40	214.59		
5.360	Rechts	157.96	R8-200	R8-200	370	0	503	61.40	214.59		
7.345	Links	62.47	R8-200	R8-200	146	0	503	61.40	214.59		
7.345	Rechts	95.62	R8-200	R8-200	224	0	503	61.39	214.59		
7.850	Links	154.63	R8-200	R8-200	362	0	503	61.39	214.59		
7.850	Rechts	146.91	R8-200	R8-200	344	0	503	61.39	214.59		
10.120	Links	127.85	R8-200	R8-200	299	0	503	61.39	214.59		
10.120	Rechts	112.60	R8-200	R8-200	264	0	503	61.39	214.59		
10.620	Links	54.79	R8-200	R8-200	128	0	503	61.41	214.59		
10.620	Rechts	13.27	R8-200	R8-200	31	0	503	61.41	214.59		
12.495	Links	64.57	R8-200	R8-200	151	3	503	61.26	214.59		
12.495	Rechts	47.38	R8-200	R8-200	111	0	503	61.41	214.59		
13.295	Links	25.95	R8-200	R8-200	61	0	503	61.41	214.59		

--	--	--

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 5



#### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 5

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
0.800	37.85	3R12		201	339					22.5	299	
5.150	28.65	3R12		151	339					28.1	300	

#### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 5

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
3.058	36.31	3R12		192	339					27.3	300	

#### DOORSNEDE FLANKWAPENING

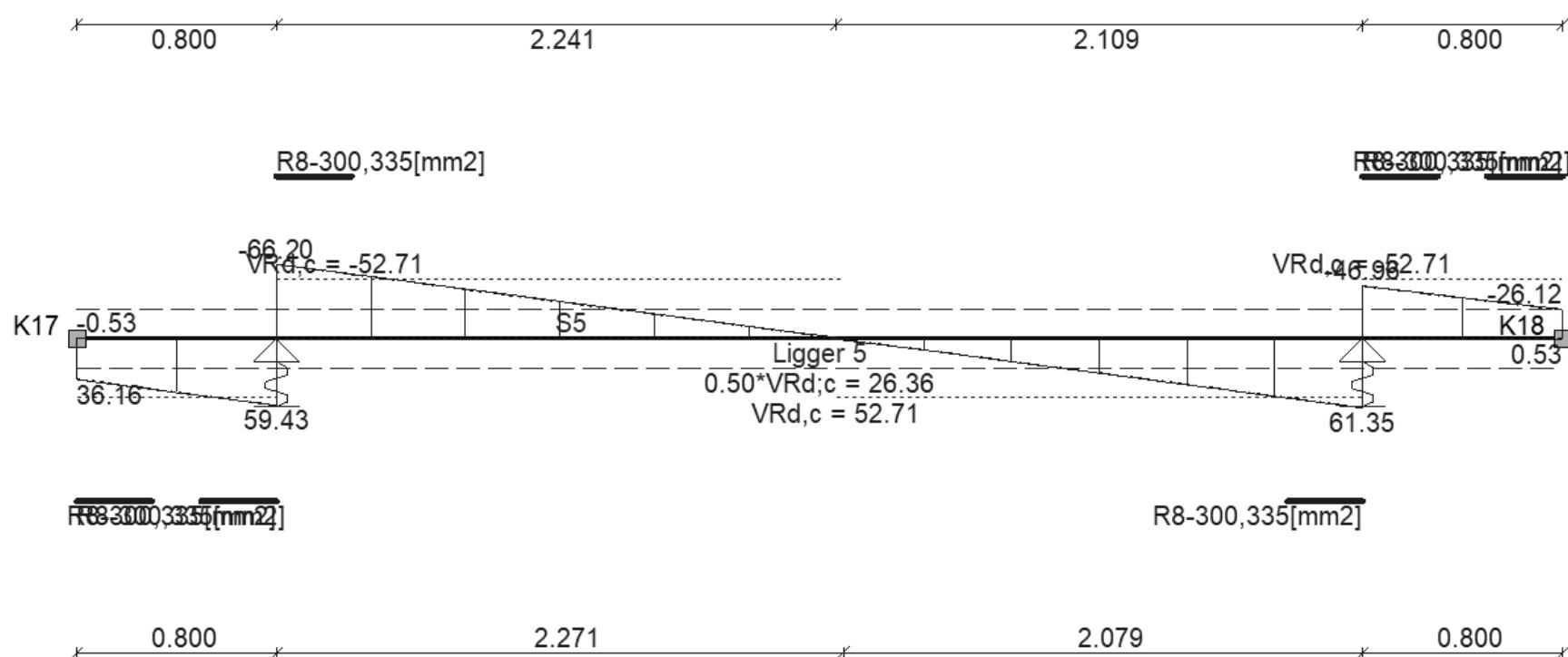
Ligger 5

Positie	M <sub>x</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>
0.800	0.14	1R8		2	50

--	--	--

### Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 5



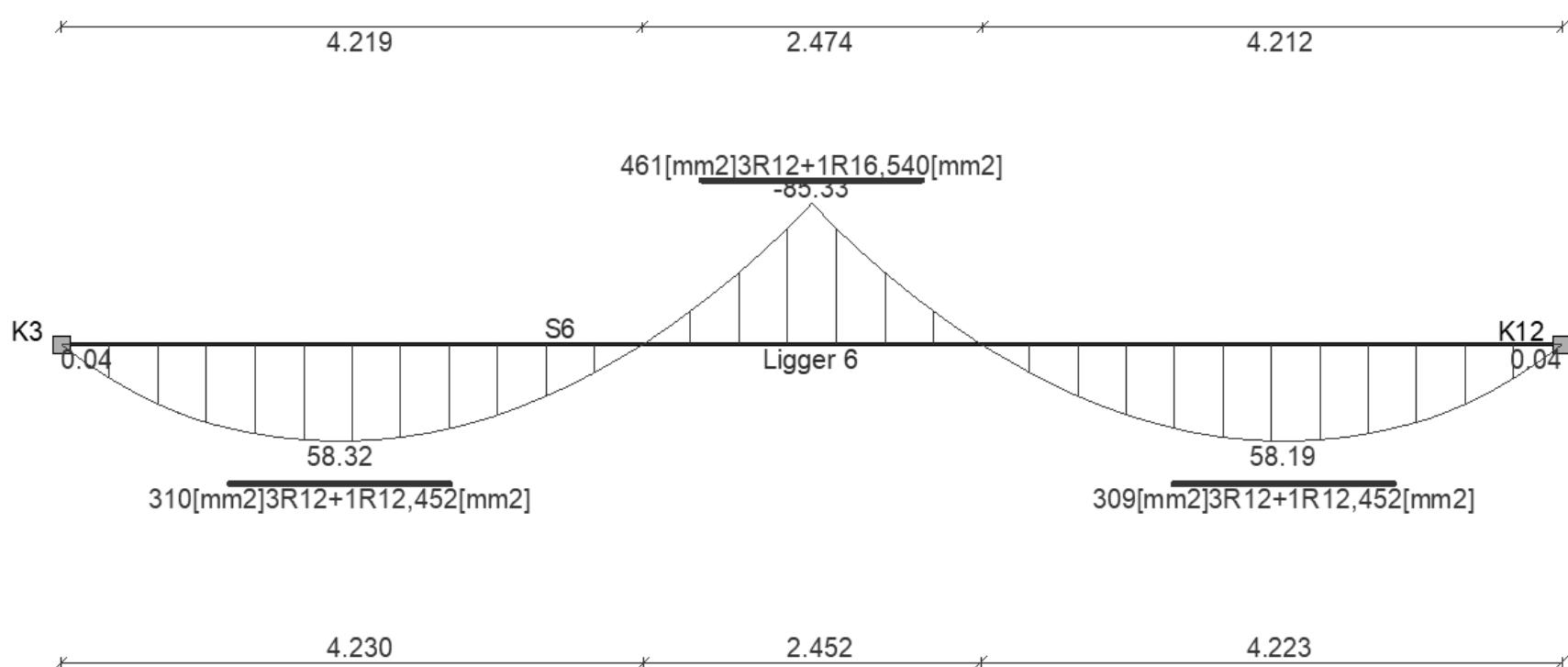
### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

Ligger 5

Positie	Zijde	VEd	Basis	Totaal	As;benV	As;benT	As,toegepast	VRd,c	VRd	VRdi	VEdi
m		kN			mm²	mm²	mm²	kN	kN	kN	kN
0.000	Rechts	35.64	R8-300	R8-300	83	0	335	52.71	143.97		
0.800	Links	58.90	R8-300	R8-300	137	1	335	52.71	143.97		
0.800	Rechts	65.67	R8-300	R8-300	153	1	335	52.71	143.97		
5.150	Links	60.82	R8-300	R8-300	142	1	335	52.71	143.97		
5.150	Rechts	46.43	R8-300	R8-300	108	0	335	52.71	143.97		
5.950	Links	25.59	R8-300	R8-300	60	0	335	52.71	143.97		

### Langswap. (Capaciteit)

Ligger 6



--	--	--

### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 6

Positie	$M_{Ed}$	Hoofd		Verdeel		Scheur		$S_{max}$	Toetsing			
		Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	$D_{max}$		
5.455	85.33	3R12	1R16	461	540					9.3	166	Niet Ok
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 6

Positie	$M_{Ed}$	Hoofd		Verdeel		Scheur		$S_{max}$	Toetsing			
		Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	$D_{max}$		
2.027	58.32	3R12	1R12	310	452					13.6	241	Niet Ok
8.882	58.19	3R12	1R12	309	452					13.6	242	Niet Ok

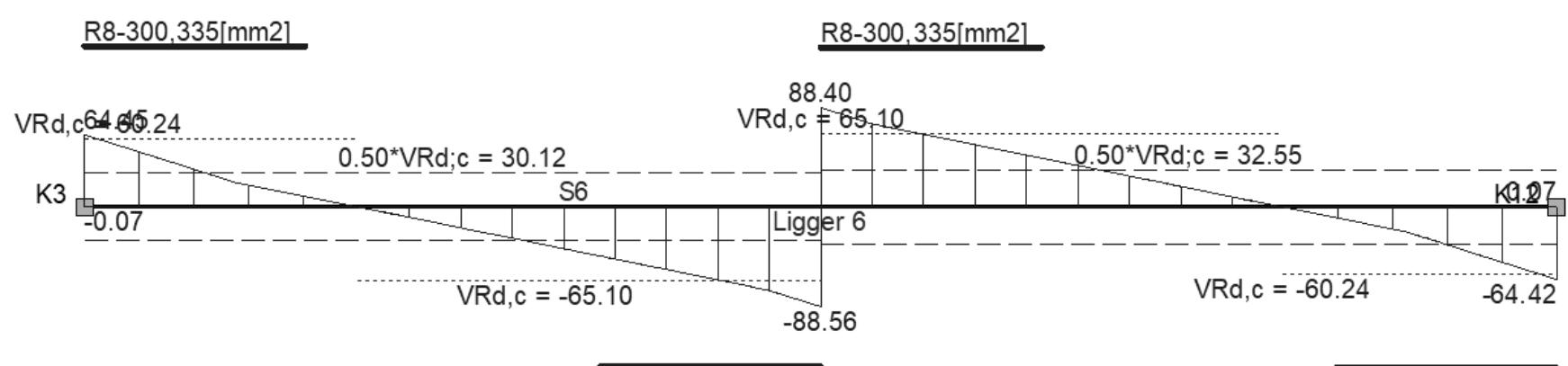
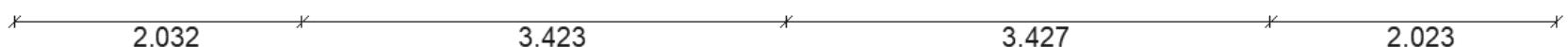
### DOORSNEDE FLANKWAPENING

Ligger 6

Positie	$M_x$	Basis	bijleg		$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$
5.455	0.02	1R8			0	50
m	kNm				mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>

### Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 6



### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

Ligger 6

Positie	Zijde	$V_{Ed}$	Basis	Totaal	$A_{s,benV}$	$A_{s,benT}$	$A_{s,toegepast}$	$V_{Rd,c}$	$V_{Rd}$	$V_{Rdi}$	$V_{Edi}$
0.000	Rechts	64.38	R8-300	R8-300	151	0	335	60.24	143.06		
5.455	Links	88.48	R8-300	R8-300	209	0	335	65.10	141.56		
5.455	Rechts	88.33	R8-300	R8-300	209	0	335	65.10	141.56		
10.905	Links	64.35	R8-300	R8-300	151	0	335	60.24	143.06		
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN

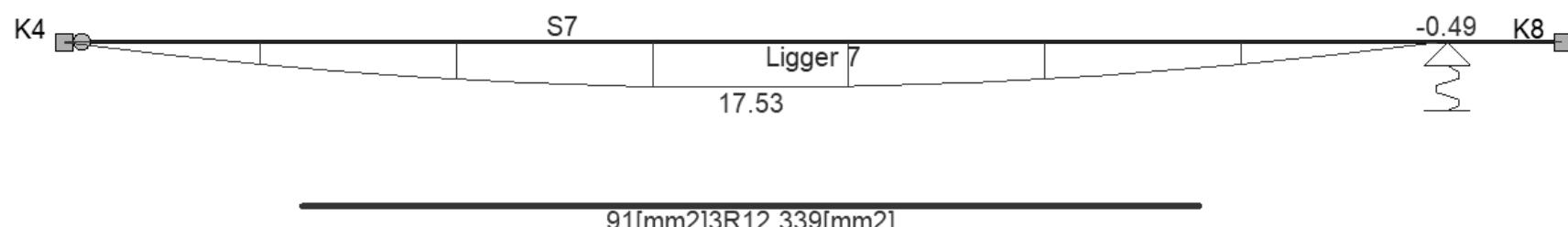
--	--	--

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 7

2.453 0.0170.205

0[mm<sup>2</sup>]3R12,339[mm<sup>2</sup>]



2.453 0.0170.205

#### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 7

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd		Verdeel		Scheur		Toetsing				
		Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
0.000	0.00	3R12		0	339							
		m	kNm	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

#### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 7

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd		Verdeel		Scheur		Toetsing				
		Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
1.226	17.53	3R12		91	339					28.2	300	
		m	kNm	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

#### DOORSNEDE FLANKWAPENING

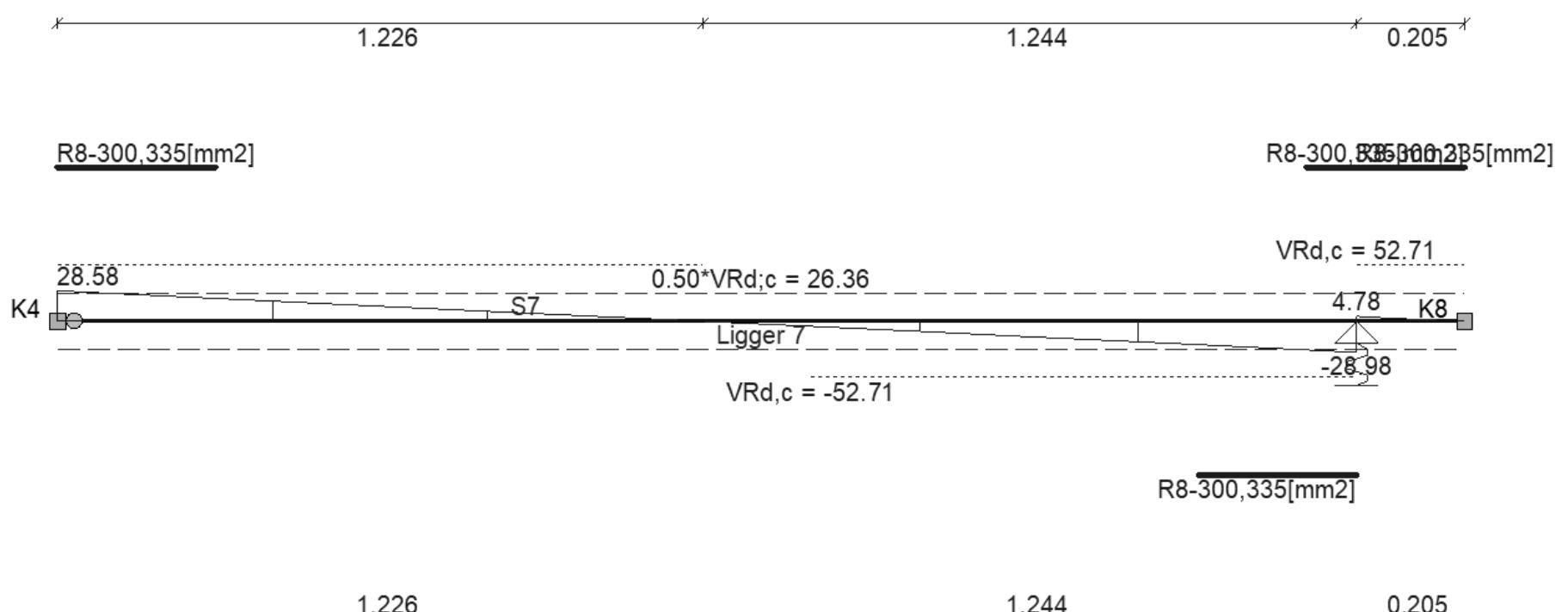
Ligger 7

Positie	M <sub>x</sub>	Basis	bijleg		A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>
			bijleg	A <sub>s;ben</sub>		
0.000	0.00	1R8			0	50
		m	kNm		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>

--	--	--

Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 7



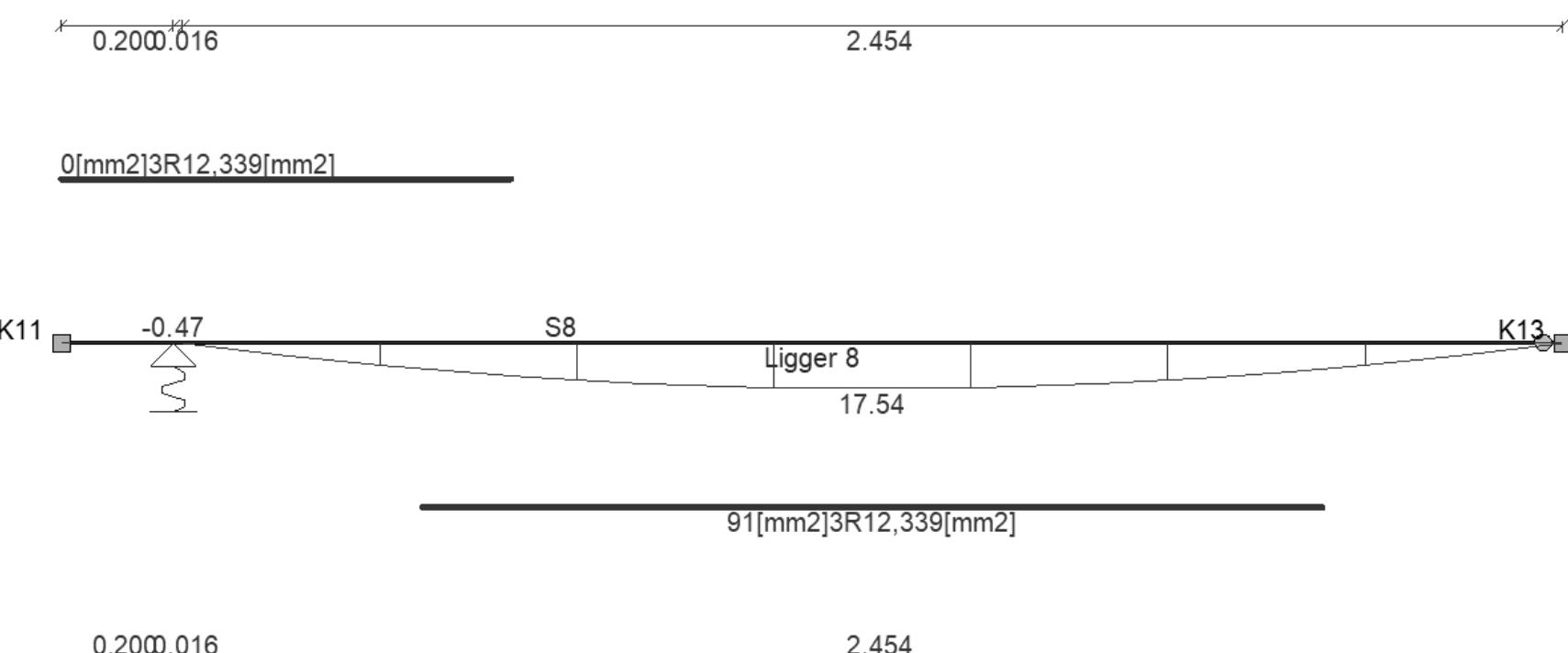
#### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

Ligger 7

Positie	Zijde	V <sub>Ed</sub>	Basis	Totaal	A <sub>s;benV</sub>	A <sub>s;benT</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	V <sub>Rd,c</sub>	V <sub>Rd</sub>	V <sub>Rdi</sub>	V <sub>Edi</sub>
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN
0.000	Rechts	28.58	R8-300	R8-300	0	0	335	52.71	143.97		
2.470	Links	28.98	R8-300	R8-300	0	0	335	52.71	143.97		
2.470	Rechts	4.78	R8-300	R8-300	0	0	335	52.71	143.97		
2.675	Links	0.00	R8-300	R8-300	0	0	335	52.71	143.97		

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 8



#### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 8

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd		Verdeel		Scheur		Toetsing			
		Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>
m	kNm			mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>		mm	mm
0.000	0.00	3R12		0	339						

--	--	--

### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 8

Positie	$M_{Ed}$	Hoofd Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	Verdeel		$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	Scheur $D_{max}$	$S_{max}$	Toetsing
						Basis	bijleg					
1.443	17.54	3R12		91	339					28.2	300	
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

### DOORSNEDE FLANKWAPENING

Ligger 8

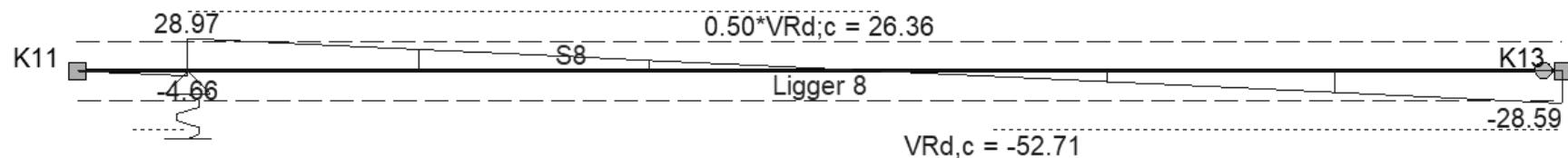
Positie	$M_x$	Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$
0.000	0.00	1R8		0	50
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>

Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 8



R8-300,335[mm<sup>2</sup>]



R8-300,335[mm<sup>2</sup>]

R8-300,335[mm<sup>2</sup>]



### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

Ligger 8

Positie	Zijde	$V_{Ed}$	Basis	Totaal	$A_{s,benV}$	$A_{s,benT}$	$A_{s,toegepast}$	$V_{Rd,c}$	$V_{Rd}$	$V_{Rdi}$	$V_{Edi}$
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN
0.000	Rechts	0.00	R8-300	R8-300	0	0	335	52.71	143.97		
0.200	Links	4.66	R8-300	R8-300	0	0	335	52.71	143.97		
0.200	Rechts	28.97	R8-300	R8-300	0	0	335	52.71	143.97		
2.670	Links	28.59	R8-300	R8-300	0	0	335	52.71	143.97		

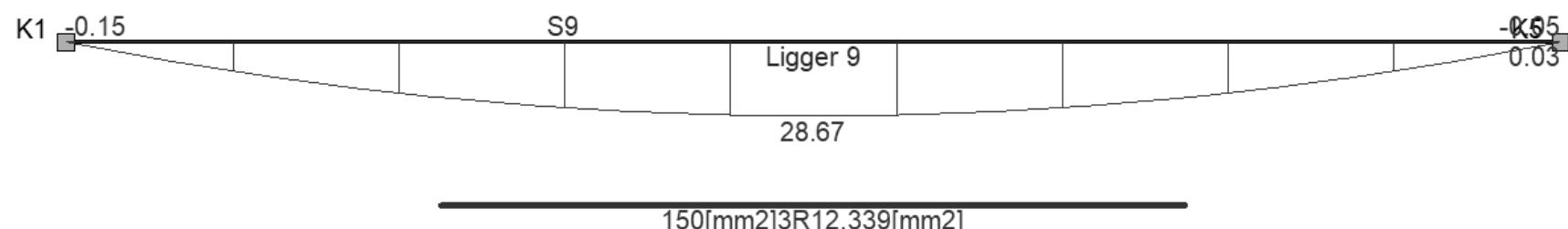
--	--	--

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 9

0.005 3.214 0.001

0[mm<sup>2</sup>]3R12,339[mm<sup>2</sup>]



0.003 3.217

#### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 9

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	Verdeel		Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
			bijleg	A <sub>s;ben</sub>			
0.000	0.00	3R12	0	339			
			m kNm	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm mm

#### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 9

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	Verdeel		Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
			bijleg	A <sub>s;ben</sub>			
1.610	28.67	3R12	150	339	28.2	300	
			m kNm	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm mm

#### DOORSNEDE FLANKWAPENING

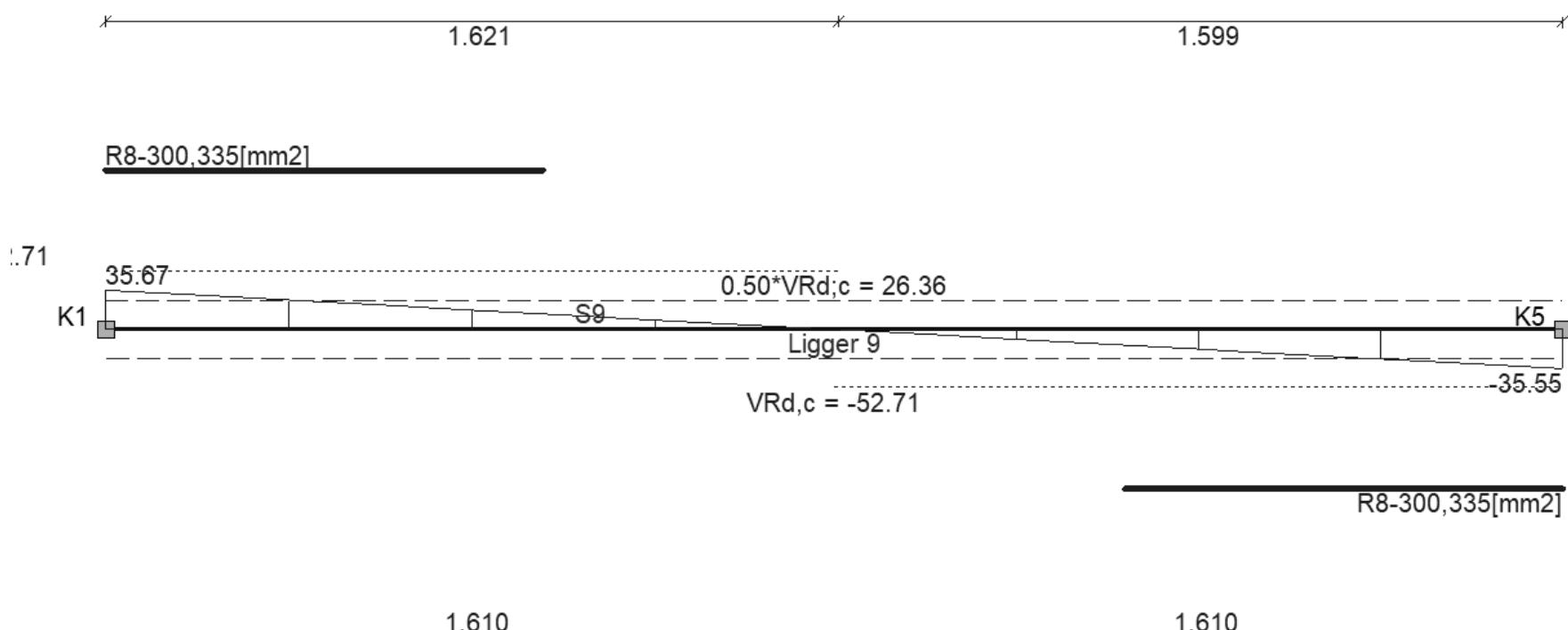
Ligger 9

Positie	M <sub>x</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s;toegepast</sub>
0.000	0.05	1R8		0	50
				mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>

--	--	--

Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 9



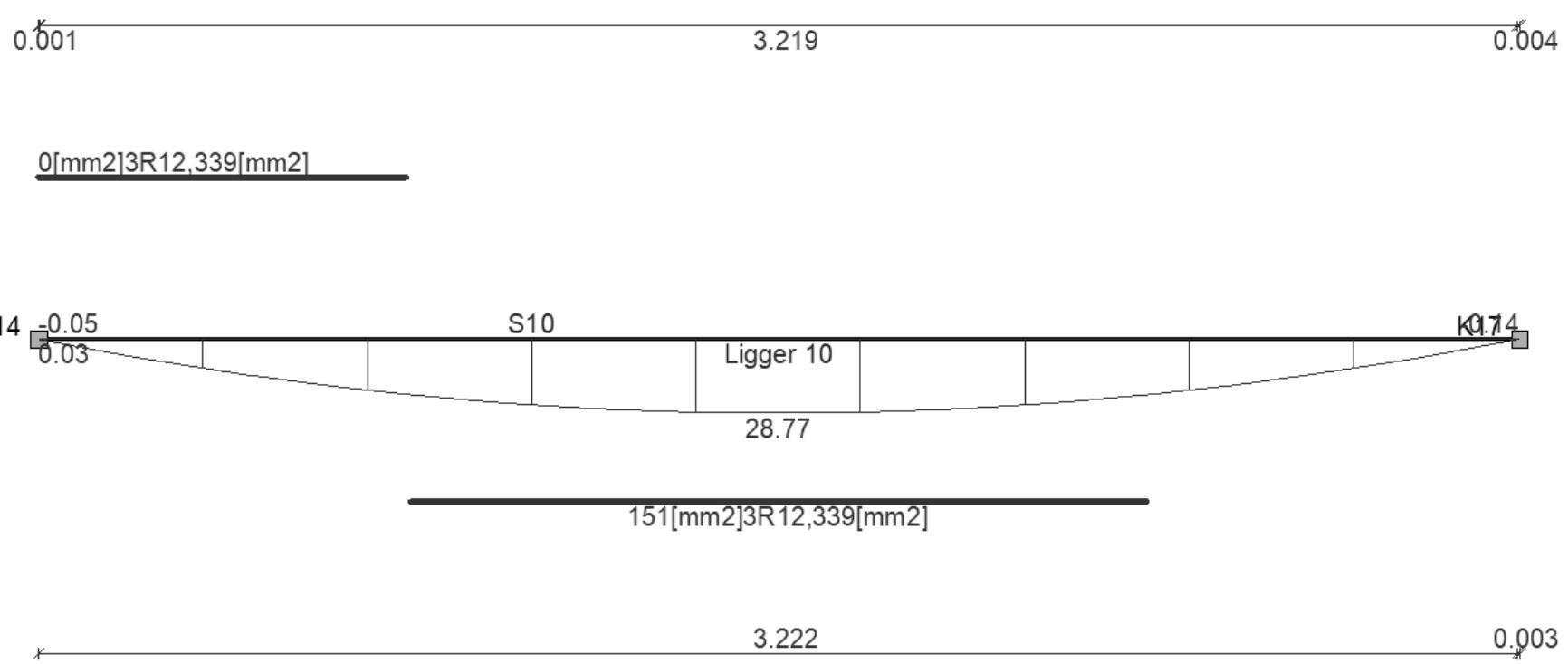
#### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

Ligger 9

Positie	Zijde	V <sub>Ed</sub>	Basis	Totaal	A <sub>s;benV</sub>	A <sub>s;benT</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	V <sub>Rd,c</sub>	V <sub>Rd</sub>	V <sub>Rdi</sub>	V <sub>Edi</sub>
		m	kN		mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN
0.000	Rechts	35.67	R8-300	R8-300	83	0	335	52.71	143.97		
3.220	Links	35.55	R8-300	R8-300	83	0	335	52.71	143.97		

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 10



#### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 10

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd		A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel		A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur		
		Basis	bijleg			Basis	bijleg			D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
0.000	0.00	3R12		0	339							
		m	kNm		mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>		mm <sup>2</sup>	mm	mm	

--	--	--

### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 10

Positie	$M_{Ed}$	Hoofd Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	Verdeel		$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$	Scheur $D_{max}$	$S_{max}$	Toetsing
						Basis	bijleg					
1.611	28.77	3R12		151	339					28.2	300	
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

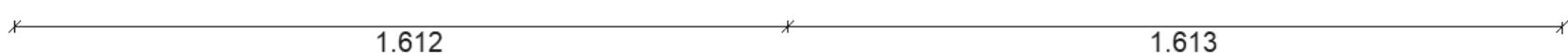
### DOORSNEDE FLANKWAPENING

Ligger 10

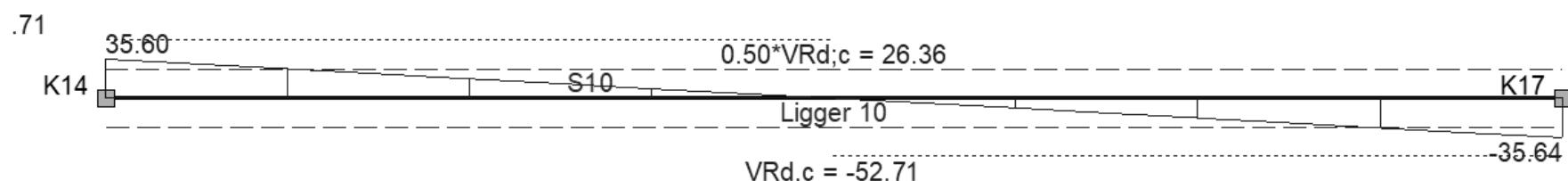
Positie	$M_x$	Basis	bijleg	$A_{s,ben}$	$A_{s,toegepast}$
0.000	0.05	1R8		0	50
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>

Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 10



R8-300,335[mm<sup>2</sup>]



R8-300,335[mm<sup>2</sup>]



### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

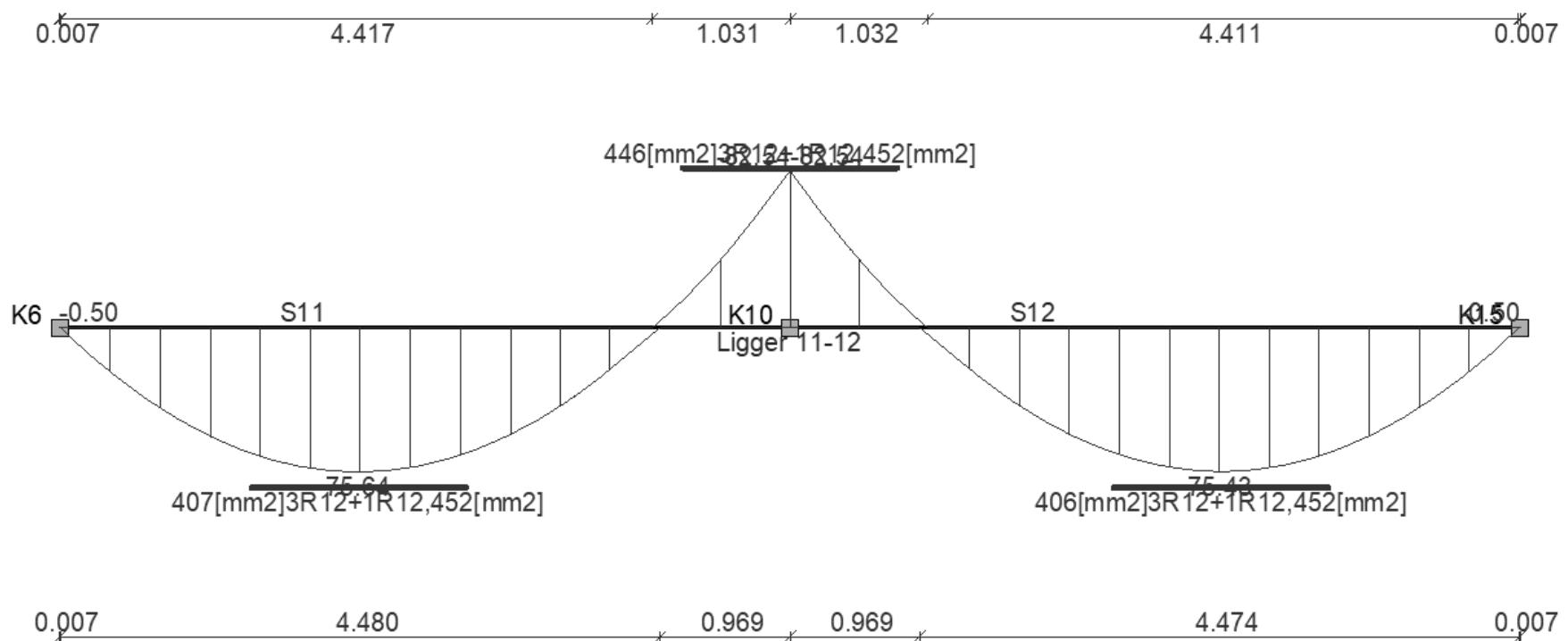
Ligger 10

Positie	Zijde	$V_{Ed}$	Basis	Totaal	$A_{s,benV}$	$A_{s,benT}$	$A_{s,toegepast}$	$V_{Rd,c}$	$V_{Rd}$	$V_{Rdi}$	$V_{Edi}$
0.000	Rechts	35.60	R8-300	R8-300	83	0	335	52.71	143.97		
3.225	Links	35.64	R8-300	R8-300	83	0	335	52.71	143.97		
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN

--	--	--

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 11-12



#### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 11-12

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
5.455	82.54	3R12	1R12	446	452					7.4	111	Niet Ok

#### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 11-12

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
2.234	75.64	3R12	1R12	407	452					8.4	148	Niet Ok
8.674	75.43	3R12	1R12	406	452					8.4	149	Niet Ok

#### DOORSNEDE FLANKWAPENING

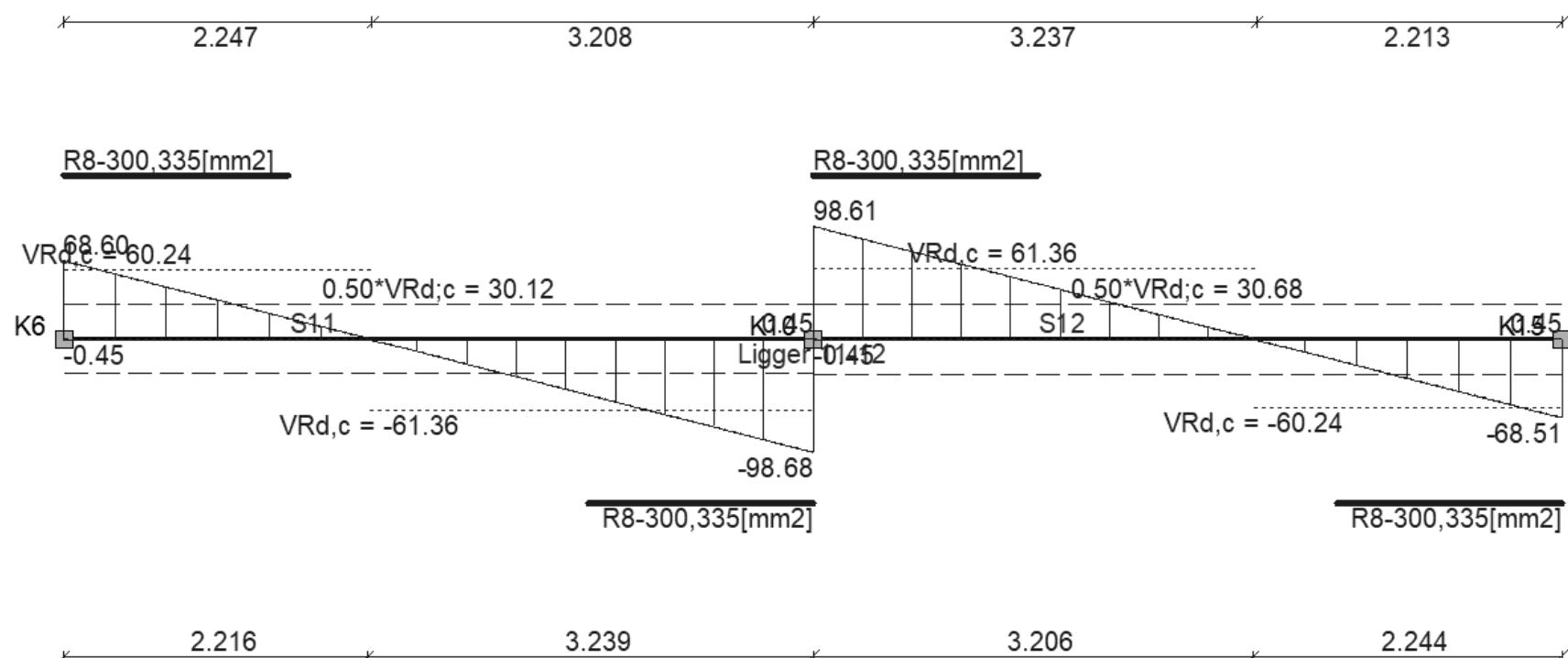
Ligger 11-12

Positie	M <sub>x</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>
0.000	0.15	1R8		1	50
5.455	0.15	1R8		1	50

--	--	--

Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 11-12



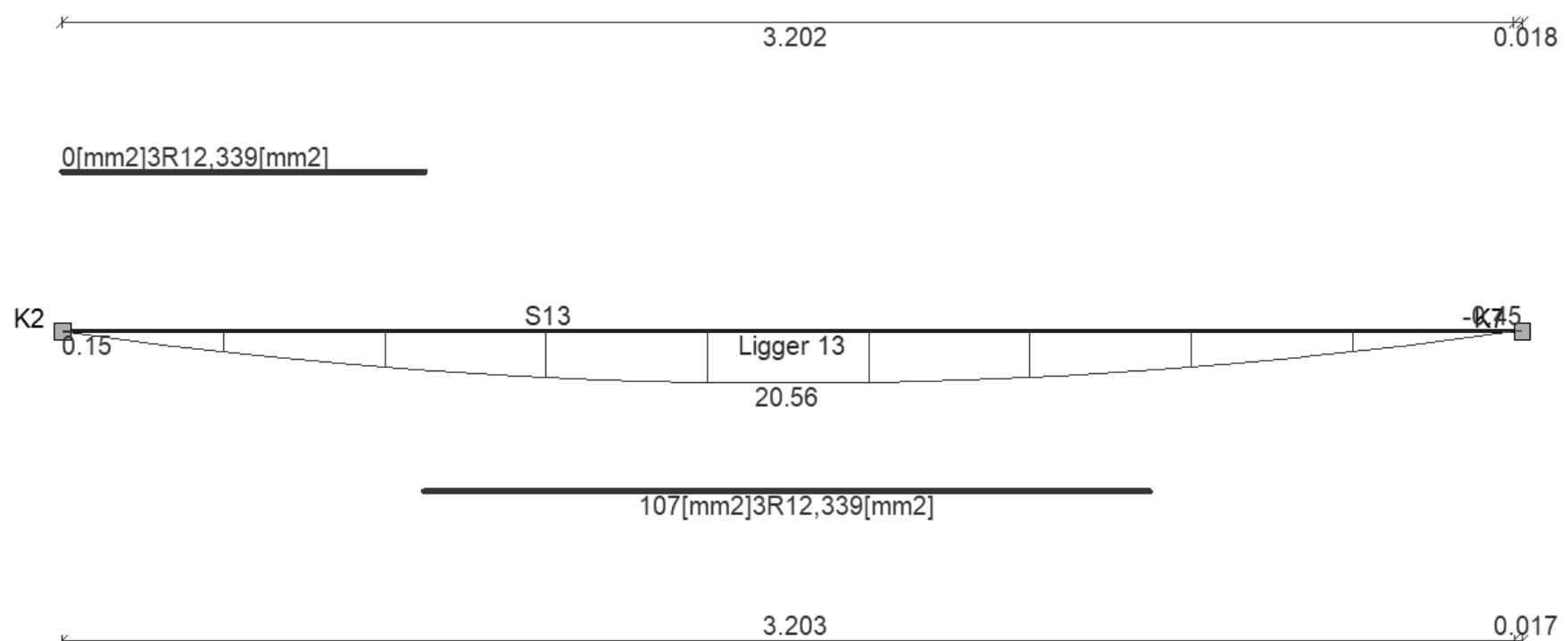
### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

Ligger 11-12

Positie	Zijde	VEd	Basis	Totaal	A <sub>s;benV</sub>	A <sub>s;benT</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	VRd,c	VRd	VRdi	VEDi
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN
0.000	Rechts	68.15	R8-300	R8-300	160	1	335	60.24	143.06		
5.455	Links	98.23	R8-300	R8-300	230	1	335	61.36	143.06		
5.455	Rechts	98.17	R8-300	R8-300	230	1	335	61.36	143.06		
10.905	Links	68.06	R8-300	R8-300	159	1	335	60.24	143.06		

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 13



### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 13

Positie	MEd	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	Verdeel basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
m	kNm			mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	
0.000	0.00	3R12		0	339						

--	--	--

### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 13

Positie	$M_{Ed}$	Hoofd Basis	bijleg	$A_s;ben$	$A_s;toegepast$	Verdeel		$A_s;ben$	$A_s;toegepast$	Scheur $D_{max}$	$S_{max}$	Toetsing
						Basis	bijleg					
1.599	20.56	3R12		107	339					28.2	300	
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm	mm	

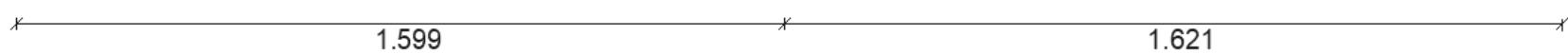
### DOORSNEDE FLANKWAPENING

Ligger 13

Positie	$M_x$	Basis	bijleg	$A_s;ben$	$A_s;toegepast$
0.000	0.17	1R8		0	50
m	kNm			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>

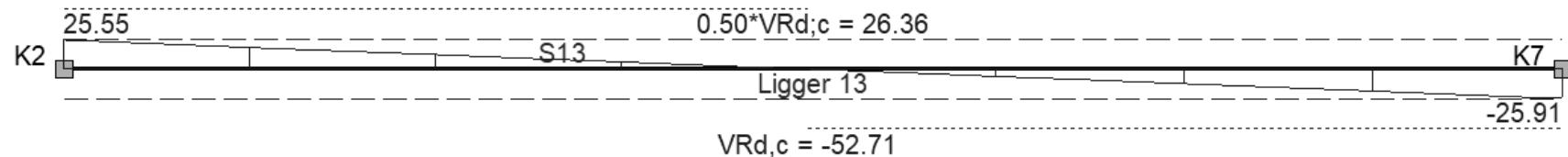
Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 13



R8-300,335[mm<sup>2</sup>]

71



R8-300,335[mm<sup>2</sup>]



### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

Ligger 13

Positie	Zijde	$V_{Ed}$	Basis	Totaal	$A_s;benV$	$A_s;benT$	$A_s;toegepast$	$V_{Rd,c}$	$V_{Rd}$	$V_{Rdi}$	$V_{Edi}$
0.000	Rechts	25.55	R8-300	R8-300	59	0	335	52.71	143.97		
3.220	Links	25.91	R8-300	R8-300	60	0	335	52.71	143.97		
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN

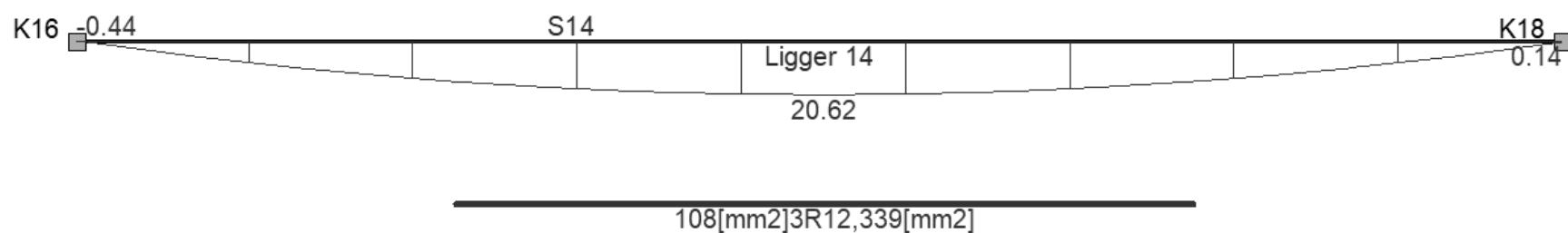
--	--	--

Langswap. (Capaciteit)

Ligger 14

0.018 3.207

0[mm<sup>2</sup>]3R12,339[mm<sup>2</sup>]



0.017 3.208

#### DOORSNEDE BOVENWAPENING

Ligger 14

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
0.000	0.00	3R12		0	339							

m kNm mm<sup>2</sup> mm<sup>2</sup> mm<sup>2</sup> mm<sup>2</sup> mm mm

#### DOORSNEDE ONDERWAPENING

Ligger 14

Positie	M <sub>Ed</sub>	Hoofd Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Verdeel Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	Scheur D <sub>max</sub>	S <sub>max</sub>	Toetsing
1.624	20.62	3R12		108	339					28.2	300	

m kNm mm<sup>2</sup> mm<sup>2</sup> mm<sup>2</sup> mm mm

#### DOORSNEDE FLANKWAPENING

Ligger 14

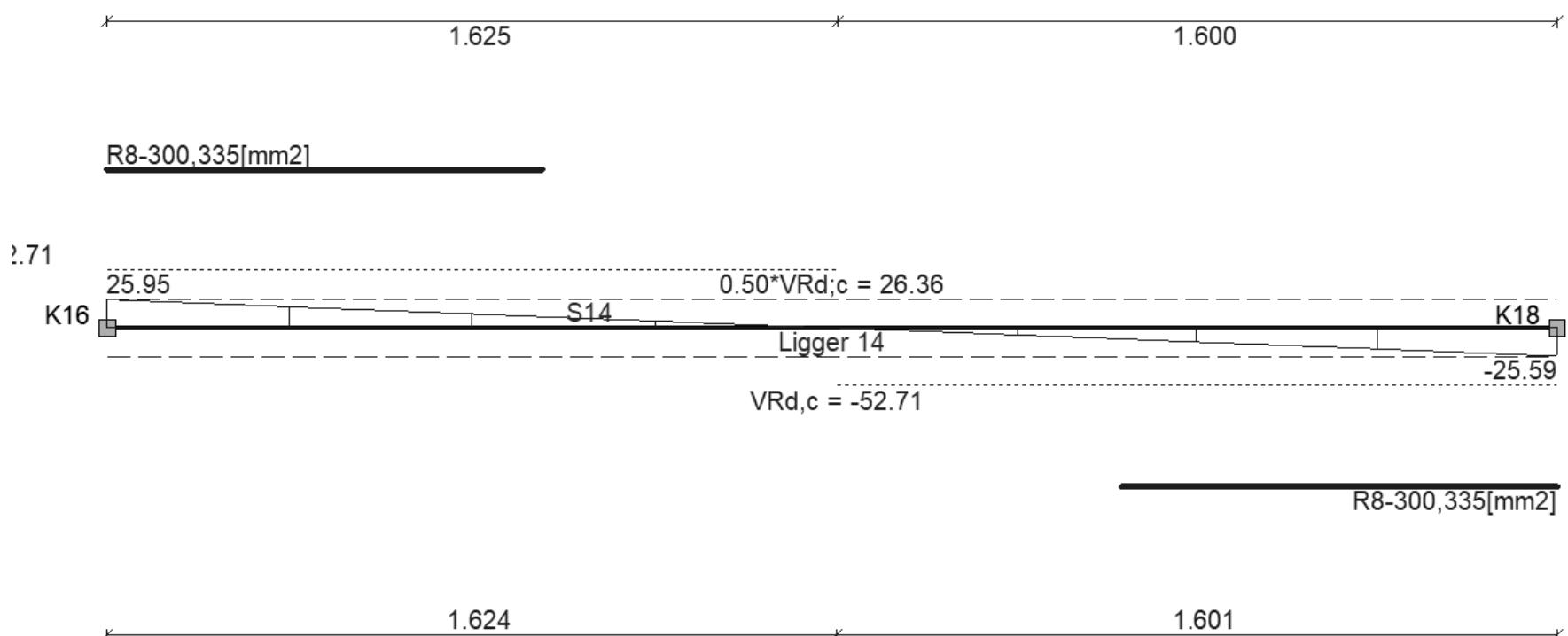
Positie	M <sub>x</sub>	Basis	bijleg	A <sub>s;ben</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>
0.000	0.17	1R8		0	50

m kNm mm<sup>2</sup> mm<sup>2</sup>

--	--	--

Dwarskrachtwap. (Capaciteit)

Ligger 14



#### DOORSNEDE BEUGELWAPENING

Ligger 14

Positie	Zijde	V <sub>Ed</sub>	Basis	Totaal	A <sub>s;benV</sub>	A <sub>s;benT</sub>	A <sub>s,toegepast</sub>	V <sub>Rd,c</sub>	V <sub>Rd</sub>	V <sub>Rdi</sub>	V <sub>Edi</sub>
m		kN			mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	mm <sup>2</sup>	kN	kN	kN	kN
0.000	Rechts	25.95	R8-300	R8-300	60	0	335	52.71	143.97		
3.225	Links	25.59	R8-300	R8-300	60	0	335	52.71	143.97		