

Werk : Verwerkingshal 6 Cat 1 Coevorden  
Wepart b.v  
Project nummer : STP 22004  
Datum: 04-jul-22



Blad 1

Project:	Verwerkingshal 6 Cat 1 Coevorden
Onderwerp:	Statische berekening beton en staal en houtconstructies
Project nummer:	STP 22004
Document nummer:	
Status:	Ter Goedkeuring

Werk : Verwerkingshal 6 Cat 1 Coevorden  
Wepart b.v  
Project nummer : STP 22004  
Datum: 04-jul-22



Blad 2

## Project- en documentgegevens

### Opdrachtgever

Contactpersoon

Adres

Postcode + Plaats

Land

Nederland

### Opsteller rapport

Staalmeesters projects BV

Adviestaak

Hoofdconstructeur

Projectnummer

Contactpersoon

Adres

Nijverheidstraat 39

Postcode + Plaats

7581PV Losser

Telefoon

31-53-4781970

E-mail

[cb@staalmeesters.com](mailto:cb@staalmeesters.com)

### Projectteam

Projectleider

Constructeur

Controle gemeente

### Rapporthistorie

Versie	Datum	Omschrijving
voor controle	28-6-2022	Basisdocument

### Verantwoording

	Datum	Naam	Paraaf auteur	Paraaf controle	Paraaf vrijgave
Auteur	28-6-2022				
Controle					
Vrijgave					

Werk : Verwerkingshal 6 Cat 1 Coevorden  
Wepart b.v  
Project nummer : STP 22004  
Datum: 04-jul-22



Blad 3

## Inhoud opgave

Blad	1	Algemene informatie van gehanteerde voorschriften, kwaliteiten en factoren
Blad	4	Gehanteerde voorschriften en windbelasting
Blad	5	Algemeen omschrijving van de constructie
Blad	6	Berekening Dak
Blad	7	Overzicht dak
Blad	8	Dakbalken as B t/m H tussen de assen 1 en 3
Blad	9	Windschoren
Blad	10	Windschoren
Blad	11	Windbokken in de kopgevels
Blad	13	Windbok in as I van as 1 tot 3
Blad	14	Windbok in as I van as 1 tot 3
Blad	15	Windbokken in de langsgevels Hal tussen assen 1 van A tot C en as 3 van A tot C
Blad	16	Kolommen in de gevel Hal tussen assen 1-3 en A - I
Blad	17	Windverbanden in Dak hal 3a - 10 en A - C
Blad	18	Randbalken
Blad	19	Windschoren in het dak
Blad	20	schoor tussen de assen 10 en 9
Blad	21	schoor tussen de assen 9 en 8
Blad	22	Verdieping vloer
Blad	29	GLP ligger berekening
Blad	30	Kokerligger verdiepingsvloer
Blad	31	Overzicht verdieping vloer
Blad	32	Stabiliteit
Blad	33	Stabiliteit
Blad	34	Windbokken in de kopgevels assen 3a van B tot C1 en as 10 van B tot C1
Blad	35	Windbokken in de kopgevels assen 3a van B tot C1 en as 10 van B tot C1
Blad	36	Kolommen in windbok kopgevels as 3 en 10
Blad	37	Kolommen in windbok kopgevels as 3 en 10
Blad	38	De fundatie en kelder
Blad	39	De fundatie en kelder
Blad	40	Fundatie Hal
Blad	41	Fundering in as A van 3A tot 6 en in as C! van 3A tot 6
Blad	42	Fundering in as A van 7 tot 9 en in as C! van 7 tot 9

### Gehanteerde voorschriften

Alle Europese Euronorm voorschriften en landelijke bijlagen

Staalkwaliteit	Profielstaal	ST	235	/	355
	Plaatstaal	ST	235	/	355
Betonstaal		B	500		A
Beton in het werk gestort		C	30	/	37
Beton als Prefab		C	50	/	60

Milieuklasse	XC2	Beschrijving milieu klasse	Carbonatie	Betondekking =	25	mm
			Nat zelden droog	met referentie periode	50	jaar

### Gevolgsklasse, Betrouwbaarheidsklasse en ontwerplevensduur

Gevolgsklasse:	CC1	ondergeschikte gebouwen , 2 bouwlagen, woningen 3 bouwlagen, landbouw gebouwen
Gevolgsklasse combinatie:	CC1	De combinatie van factoren bij bepaling van de fundatie belastingen
Betrouwbaarheidsklasse:	RC1	eigen controle berekeningen en tekeningen
Referentie periode	50	jaar

### Windbelasting



Stuwdruk NEN-EN1991-1-4		Basiswindsnelheid $v_b = C_{prob}^k C_{dir}^k C_{season}^k v_{b,0}$	
Werkelijke hoogte boven terrein	15,00 m	Waarschijnlijkheidsfactor 4.2 op m 4	$C_{prob} = 1,00$
windgebied	2,00 -	$C_{prot} = 1 - K^* \ln(-\ln)^n$	$k = 0,234$ $n = 0,5$
soort terrein bebouwd	1,00 -	$1 - K^* \ln(-\ln(0,98))$	$p = 0,02$
levensduur	50,00 jaar	Windrichtingfactor	$C_{dir} = 1,00$
Minimum waarde volgens 4.3.2 tabel 4.1	$Z_{min} = 7,00$ m	Seizoen factor	$C_{season} = 1,00$
Minimum rekenwaarde hoogte volgens 7.2.2	$Z_e = 15,00$ m	Basiswindsnelheid 4.2	$v_b = 27,00$ m/s
Maatgevende rekenwaarde hoogte boven terrein	$Z = 15,00$ m	Ruwheidsfactor 4.3.2	$C_{r(z)} = 0,76$
Ruwheidslengte 4.3.2 bijlage	$Z_0 = 0,50$ m	Gemiddelde snelheid op hoogte z 4.3.1	$v_{m(z)} = 20,50$ m/s
Ruwheidslengte 4.3.2	$Z_{0,2} = 0,05$ m	Stuwdruk 4.5	$q_{p(z)} = 0,80$ kN/m <sup>2</sup>
Factor afhankelijk van ruwheidslengte 4.3.2	$K_r = 0,22$ -	$q_p(z) = (1 + 7 * I_{v(z)})^k * 1/2 * \rho * v_m^2$	$\rho = 1,25$ kg/m <sup>3</sup>
Geografische factor 4.3.1	10 $C_{q(z)} = 1,00$ -	Turbulentie-intensiteit 4.4	$I_v(z) = 0,29$
Fundamentele waarde basiswindsnelheid 4.2	$v_{b,0} = 27,00$ m/s		

Dakhelling	<	30	graden	
Sneeuw belasting	1	x	0,7	x 0,8 = 0,56 kN/m <sup>2</sup>
Helling =	45	graden	=	0,28 kN/m <sup>2</sup>

### Belasting factoren

Belastingen	CC1	=	1,2	Gk	+	1,35	Qk
combinatie fundament =	CC1	=	1,2	Gk	+	1,35	Qk + ( 0 x $\Sigma$ Qk x 0 x 0 ) = 0 x $\Sigma$ Qk

## Algemene omschrijving van de constructie

Stuwdruk NEN-EN1991-1-4									
Lengte gebouw =	33 m	Breedte gebouw =	14 m	Basiswindsnelheid $v_b = C_{prob} * C_{dir} * C_{season} * V_{b,0}$					
Werkelijke hoogte boven terrein	15,00 m	Waarschijnlijkheidsfactor 4.2 opm 4		$C_{prob}$	1,00	-			
windgebied	2,00 -	$C_{prob} = 1 - K * \ln(-\ln)^n$		k	0,234	n	0,5		
soort terrein onbebouwd	2,00 -	$1 - K * \ln(-\ln(0,98))$		p	0,02				
levensduur	50,00 jaar	Windrichtingfactor		$C_{dir}$	1,00	-			
Minimum waarde volgens 4.3.2 tabel 4.1	$Z_{min}$ 4,00 m	Seizoen factor		$C_{season}$	1,00	-			
Minimum rekenwaarde hoogte volgens 7.2.2	$Z_e$ 15,00 m	Basiswindsnelheid 4.2		$V_b$	27,00	m/s			
Maatgevende rekenwaarde hoogte boven terrein	Z 15,00 m	Ruwheidsfactor 4.3.2		$C_{r(z)}$	0,90	-			
Ruwheidslengte 4.3.2 bijlage	$Z_0$ 0,20 m	Gemiddelde snelheid op hoogte z 4.3.1		$V_{m(z)}$	24,41	m/s			
Ruwheidslengte 4.3.2	$Z_{0,2}$ 0,05 m	Stuwdruk 4.5		$q_{p(z)}$	0,98	kN/m2			
Factor afhankelijk van ruwheidslengte 4.3.2	$K_r$ 0,21 -	$q_p(z) = (1+7 * I_{w(z)}) * 1/2 * \rho * V_m^2$		p	1,25	kg/m3			
orografische factor 4.3.1	$C_{o(z)}$ 1,00 -	Turbulentie-intensiteit 4.4		$I_v(z)$	0,23				
Fundamentele waarde basiswindsnelheid 4.2	$V_{b,0}$ 27,00 m/s								
Windbelasting op dit object loodrecht op x-x as:		belast	fact	factor	stuwdruk	lengte	hoogte		
Belasting Voorgevel		1,35	x	0,8	x 0,98	x 33,00	x 15,00	=	521,691 kN
Belasting achtergevel		1,35	x	0,4	x 0,98	x 33,00	x 15,00	=	260,845 kN
Wrijving zijgevels		1,35	x	0,02	x 0,98	x 14,00	x 15,00	=	5,533 kN
Wrijving dak		1,35	x	0,02	x 0,98	x 33,00	x 14,00	=	12,173 kN
Winddruk gemiddeld =				1,62	kN/m2	Rekenwaarde			800,242 kN
Windbelasting op dit object loodrecht op y-y as:		belast	fact	factor	stuwdruk	lengte	hoogte		
Belasting Voorgevel		1,35	x	0,8	x 0,98	x 10,00	x 15,00	=	158,088 kN
Belasting achtergevel		1,35	x	0,4	x 0,98	x 10,00	x 15,00	=	79,044 kN
Wrijving zijgevels		1,35	x	0,02	x 0,98	x 33,00	x 15,00	=	13,042 kN
Wrijving dak		1,35	x	0,02	x 0,98	x 10,00	x 33,00	=	8,695 kN
Winddruk gemiddeld =				1,73	kN/m2	Rekenwaarde			258,869 kN

## Dak

Dakbelasting =

variabel	sneeuw =	0,56 kN/m2	v=	1,35	=	0,76 kN/m2
vast	eigen gewicht dakvloer incl. bedekking =	0,37 kN/m2	v=	1,2	=	0,44 kN/m2
	Zonne panelen	0,2 kN/m2				
	statief voor de panelen	0,05 kN/m2				
		0,25 kN/m2	v=	1,35	=	0,34 kN/m2
totaal =		1,18 kN/m2	Vgem =	1,30		1,54 kN/m2

## Dakbalken as 4 t/m 7

De liggers liggen h.o.h. 5000 mm

Staal kwaliteit S 235

**IPE-400**

I = 23128 cm4

W = 1156 cm3

overspanning = 13,80 m

Reactie = 65,27 kN

Moment = 225,19 kNm

Doorbuiging representatief totaal =

Doorbuiging representatief eigen gewicht =

Afschot =

toog =

Dakplaten in verband leggen verhoging door overgangsmoment is dan 1,125

Belasting per ligger = 5 x 1,54 x 1,125 = 8,65 kN/m1

eigen gewicht ligger = 0,68 x 1,2 = 0,81 kN/m1

totaal = = 9,46 kN/m1

W ben = 958 cm3

71 mm

41 mm

75 mm

30 mm

Balk ligt op afschot

## Dakbalken AS 8 en 9

De liggers liggen h.o.h. 4290 mm

Staal kwaliteit S 235

**IPE-360**

I = 29173 cm4

W = 904 cm3

overspanning = 13,80 m

Reactie = 54,74 kN

Moment = 188,84 kNm

Doorbuiging representatief totaal =

Doorbuiging representatief eigen gewicht =

Afschot =

toog =

Dakplaten in verband leggen verhoging door overgangsmoment is dan 1,125

Belasting per ligger = 4,29 x 1,54 x 1,125 = 7,42 kN/m1

eigen gewicht ligger = 0,43 x 1,2 = 0,51 kN/m1

totaal = = 7,93 kN/m1

W ben = 804 cm3

47 mm

26 mm

75 mm

20 mm

Balk ligt op afschot

## Randliggers kopgevels as 3a - 10 van A tot C1 en as A - 3 van 1 tot 3

overspanning = 5,6 m

**HEA-160**

W y = 220 cm3

Moment = 16,53 kNm

buigspanning - 16526 / 220 =

Belasting = 1,54 x 2,5 = 3,84 kN/m1

eigen gewicht balk = 0,31 x 1,2 = 0,37 kN/m1

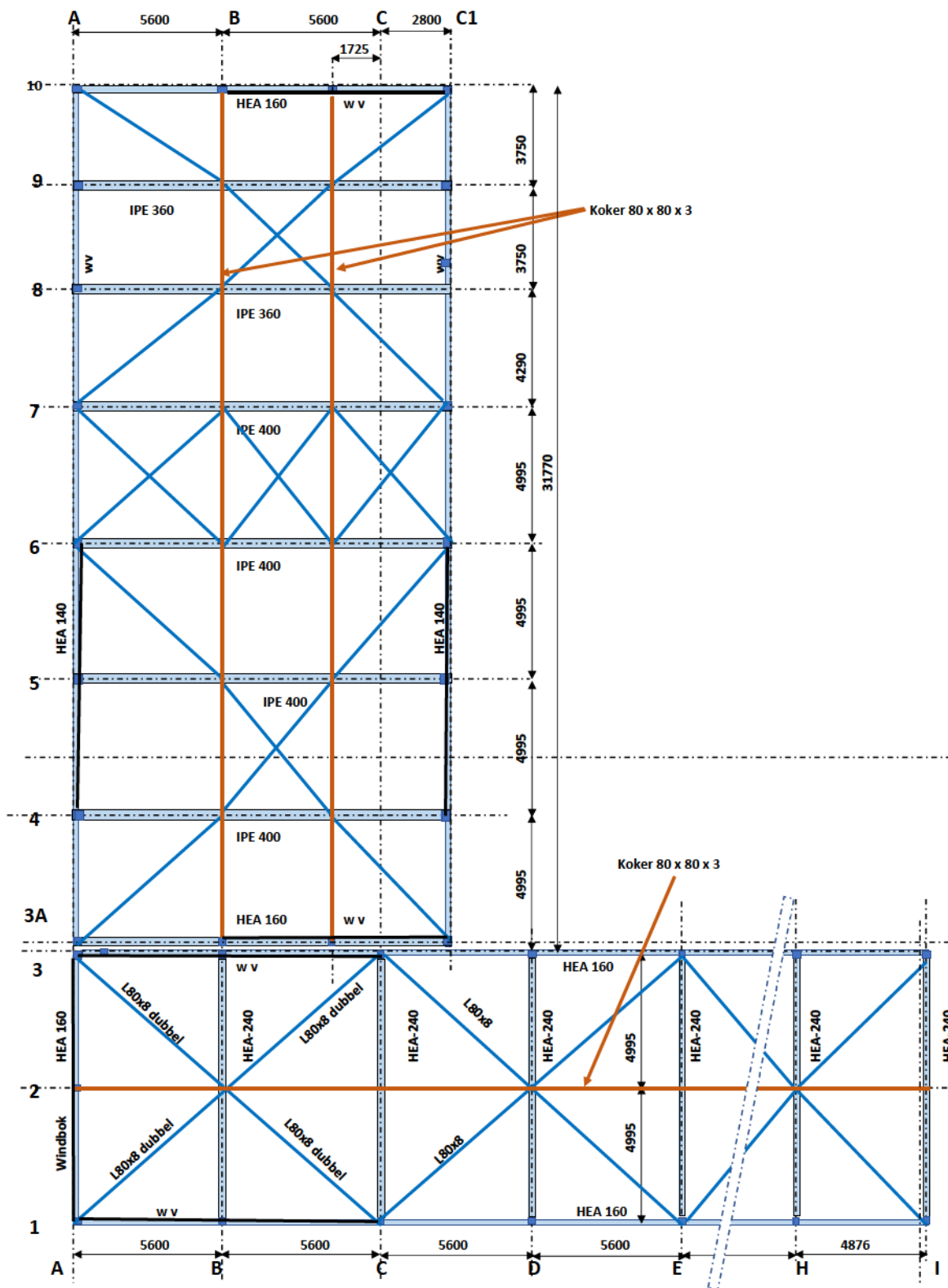
totaal = = 4,22 kN/m1

75 N/mm2 voor knik berekening zie blad 18

u.c= 0,319

Staal kwaliteit S 235

Overzicht dak



### Dakbalken as B t/m H tussen de assen 1 en 3

De liggers liggen h.o.h. 5600 mm	Dakplaten in verband leggen	verhoging door overgangsmoment is dan 1,125
Staal kwaliteit S 235	Belasting per ligger = 5,6 x 1,54 x 1,125 = 9,69 kN/m1	
HEA-240	eigen gewicht ligger = 0,21 x 1,2 = 0,26 kN/m1	
I = 7763 cm4	totaal =	= 9,94 kN/m1
W = 675 cm3		
overspanning = 9,80 m		
Reactie = 48,72 kN		
Moment = 119,37 kNm	W ben = 508 cm3	
Doorbuiging representatief totaal = 56 mm		
Doorbuiging representatief eigen gewicht = 30 mm		
Afschot = 75 mm		
toog = 23 mm	Balk ligt op afschot	

### Windverbanden

Windbelasting op het gedeelte 1-3 t/m A-I

stuwdruk = 0,98 kN/m2

Windbelasting op de langsgevel	7,5 x 0,98 x 1,35 x 1,2 = 11,86 kN/m1
gevel 15 m hoog	10 x 0,98 x 1,35 x 0,04 = 0,53 kN/m1
	totaal = 12,38 kN/m1

gebouwlengte = 41318 mm

Moment windverband = 2642,6 kNm

Reactie = 255,83 kN

Trekdruk in de balken = 2642,6 / 10 = 264,3 kN

Kniklengte = 5,6 m

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen

Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	Iy	Iz
	mm2	mm	mm	mm	mm	cm4	cm4
HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134
HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231
HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389
HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616
HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925
HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336
HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955
HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769
HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668
HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763
HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310
HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985
HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436
HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887
HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564
HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465
HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367
HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819
HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179
HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

Lcr,y = 5,6 m	Veiligheidsklasse = RC 2
Lcr,z = 5,6 m	Kfi = 1
staalsoort S 235 N/mm2	staalsoort 235 360
fy = 235 N/mm2	275 430
fu = 360 N/mm2	355 490
E = 210000 N/mm2	450 550
NEd = normaalkracht optredend = 264,3 kN	
Ncr,y = Eulerse kniklast 1.105.704 N = 1106 kN	
Ncr,z = Eulerse kniklast 407.121 N = 407 kN	
Profiel	
gekozen profiel = HEA 160	Pu = 911 kN
A = opp 3877 mm2	H = 152 mm
Iy = traagh m 16730000 mm4	W = 220132 mm3
Iz = traagh m 6160000 mm4	
Relatieve slankheid λy = A · fy / Ncr,y = 0,91	
λz = A · fz / Ncr,z = 1,50	
Knikkromme 0 a b c d	
inperfectiefactor α 0,13 0,21 0,34 0,49 0,76	
Profiel soort a,y = a 0,21 Φy = 0,99 χy = 0,73	
a,z = b 0,34 Φz = 1,84 χz = 0,34	
Max belasting	
Nb,Rd,y = 664028 N = 664 kN belasting % = u.c= 0,398	
Nb,Rd,z = 313166 N = 313 kN belasting % = u.c= 0,844	





3e schoor =

$$\text{Dwarskracht} = 255,83 - 12,38 \times 14 = 82,462$$

$$\text{schoorkracht} = 7504 / 4995 \times 82,462 = 123,88 \text{ kN} \quad \text{L 80 x 80 x 8}$$

Berekening toelaatbare trekkracht op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)									
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm2	dikte	8	Staalsoort	fu	
Staalqualiteit	S 235	=	360	l/mm2	e1/3*d0	0,556	s	235	360
L	80	x	80	x	8	mm	s	275	430
A net - boutgat	1083	mm2	A =	1227	mm2	1/3*d0-0,2	s	355	510
bouten	08.8	16	mm	L opp		αd			
As Bout	157	mm2	40	308		8*e2/d0-1			
aantal	3	stuks	50	480		< Fb of Fv	51,2		
e1	30	mm	60	691		bouten Σ Fb / Fv	153,6	Bout opp kern =	
p1	50	mm	70	940		β2	0,433	12	84,3
αb	0,556		80	1227		β2	0,433	16	157,0
k1	2,500		90	1552		β3	0,522	20	245,0
Fb,Rd	51,2		100	1920		β3	0,522	24	353,0
Fv,Rd	60,3		120	2750		L-lijn Nu,Rd	162,9		
Ft,Rd	90,4								
β	0,522								
Nu,Rd	153,6	kN							

controle op de ligger HEA 240

$$\text{Drukkraft} = 203,74 \text{ kN} \quad \text{Kniklengte Lx} = 10 \text{ m}$$

$$\text{Kniklengte Ly} = 5 \text{ m}$$

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen									
Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	Iy	Iz		
	mm2	mm	mm	mm	mm	cm4	cm4		
HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134		
HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231		
HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389		
HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616		
HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925		
HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336		
HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955		
HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769		
HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668		
HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763		
HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310		
HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985		
HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436		
HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887		
HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564		
HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465		
HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367		
HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819		
HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271		
HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724		
HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179		
HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639		
HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547		

$$\text{Moment zonder sneeuw} = 60,7 \text{ kNm} \quad \text{spanning} = 89,88 + 42,487 = 132,37 \text{ N/mm2}$$

spanning = 166,43 N/mm2 < 235

## Drukkracht in de horizontale HEA 200

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen

Combinatie van spanningen is niet van toepassing

Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	Iy	Iz
	mm2	mm	mm	mm	mm	cm4	cm4
HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134
HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231
HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389
HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616
HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925
HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336
HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955
HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769
HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668
HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763
HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310
HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985
HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436
HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887
HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564
HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465
HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367
HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819
HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179
HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

## Kolommen kniklengte =

5860 m

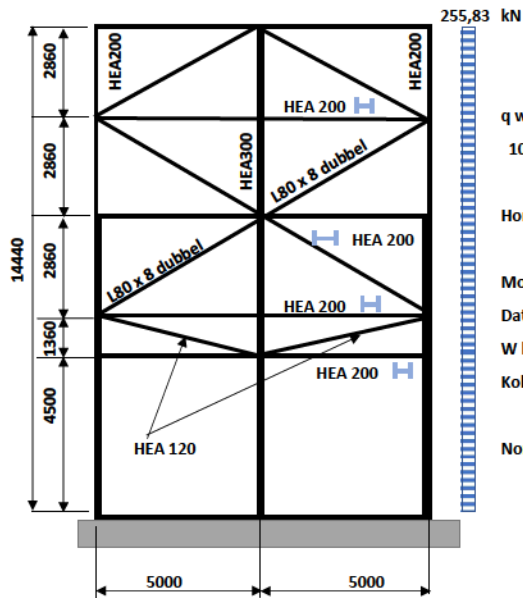
Max belasting = 370,44

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen

Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	Iy	Iz
	mm2	mm	mm	mm	mm	cm4	cm4
HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134
HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231
HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389
HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616
HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925
HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336
HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955
HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769
HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668
HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763
HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310
HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985
HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436
HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887
HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564
HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465
HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367
HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819
HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179
HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

### Windbok in as I van as 1 tot 3



q wind wrijving langs de gevel =

$$10 \times 0,98 \times 0,04 = 0,39 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{Horizontaalkracht onderin} = 255,8 + 5,6 = 261,5 \text{ kN}$$

$$\text{Moment in de kolommen} = 261,5 \times 4,5 = 1176,6 \text{ kNm}$$

$$\text{Dat is per kolom} = 3 \text{ kolommen} \quad 392,2 \text{ kNm}$$

$$W_{ben} = 1668,9 \text{ cm}^3$$

Kolommen HEA 400

$$\text{Normaalkracht in de hoek kolommen} = 370,44 \text{ kN}$$

Kolommen kniklengte = 9 m Max belasting = 370,44

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen

Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	I <sub>y</sub>	I <sub>z</sub>
	mm <sup>2</sup>	mm	mm	mm	mm	cm <sup>4</sup>	cm <sup>4</sup>
HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134
HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231
HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389
HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616
HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925
HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336
HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955
HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769
HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668
HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763
HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310
HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985
HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436
HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887
HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564
HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465
HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367
HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819
HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179
HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

Lcr,y = 9 m	Veiligheidsklasse = RC 2
Lcr,z = 4,5 m	Kfi = 1

staalsoort S 235 N/mm <sup>2</sup>	staalsoort 235 360
f <sub>y</sub> = 235 N/mm <sup>2</sup>	275 430
f <sub>u</sub> = 360 N/mm <sup>2</sup>	355 490
E = 210000 N/mm <sup>2</sup>	450 550

NEd = normaalkracht optredend = 370,4 kN	
Ncr,y = Eulerse kniklast 11.532.194 N = 11532 kN	
Ncr,z = Eulerse kniklast 8.765.378 N = 8765 kN	

Profiel	
gekozen profiel = HEA 400	P <sub>u</sub> = 3757 kN
A = opp 15989 mm <sup>2</sup>	H = 390 mm
I <sub>y</sub> = traagh m 450690000 mm <sup>4</sup>	W = 2311231 mm <sup>3</sup>
I <sub>z</sub> = traagh m 85640000 mm <sup>4</sup>	

Relatieve slankheid	λ <sub>y</sub> = A <sub>y</sub> f <sub>y</sub> / Ncr,y = 0,57
	λ <sub>z</sub> = A <sub>z</sub> f <sub>z</sub> / Ncr,z = 0,65
Knikkromme	0 a b c d
inperfectiefactor α	0,13 0,21 0,34 0,49 0,76
Profiel soort	a <sub>y</sub> = a → 0,21 Φ <sub>y</sub> = 0,70 χ <sub>y</sub> = 0,90
	a <sub>z</sub> = b → 0,34 Φ <sub>z</sub> = 0,79 χ <sub>z</sub> = 0,81

Max belasting			
Nb,Rd,y = 3384405 N = 3384 kN	belasting % = u <sub>c</sub> = 0,109		
Nb,Rd,z = 3038424 N = 3038 kN	belasting % = u <sub>c</sub> = 0,122		

$$\text{Spanning totaal} = 28,651 + 392203 \text{ kNm} / 2311 = 169,71 + 28,651 = 198,36 \text{ N/mm}^2 \quad u_c = 0,844$$

$$\text{Normaalkracht in de regels op} \quad 4500 + \text{en} \quad 8720 + = 392203 / 4,22 = 92939 \text{ N} = 92,939 \text{ kN}$$

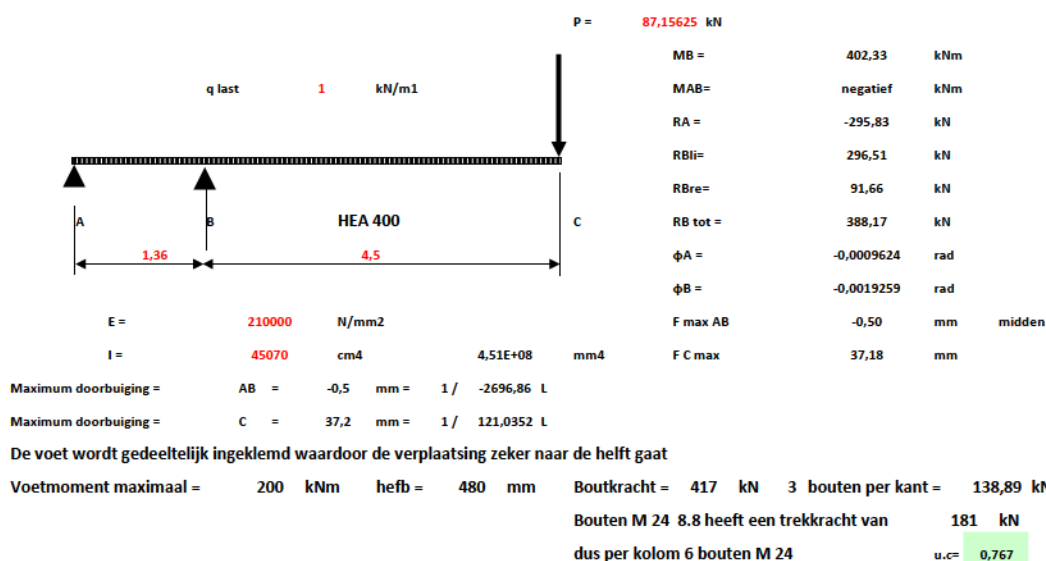
Kolommen kniklengte = 10 m Max belasting = 92,939

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen

Profiel	Doorsn. mm <sup>2</sup>	B mm	H mm	t mm	lijf mm	I <sub>y</sub> cm <sup>4</sup>	I <sub>z</sub> cm <sup>4</sup>
HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134
HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231
HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389
HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616
HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925
HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336
HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955
HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769
HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668
HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763
HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310
HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985
HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436
HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887
HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564
HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465
HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367
HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819
HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179
HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

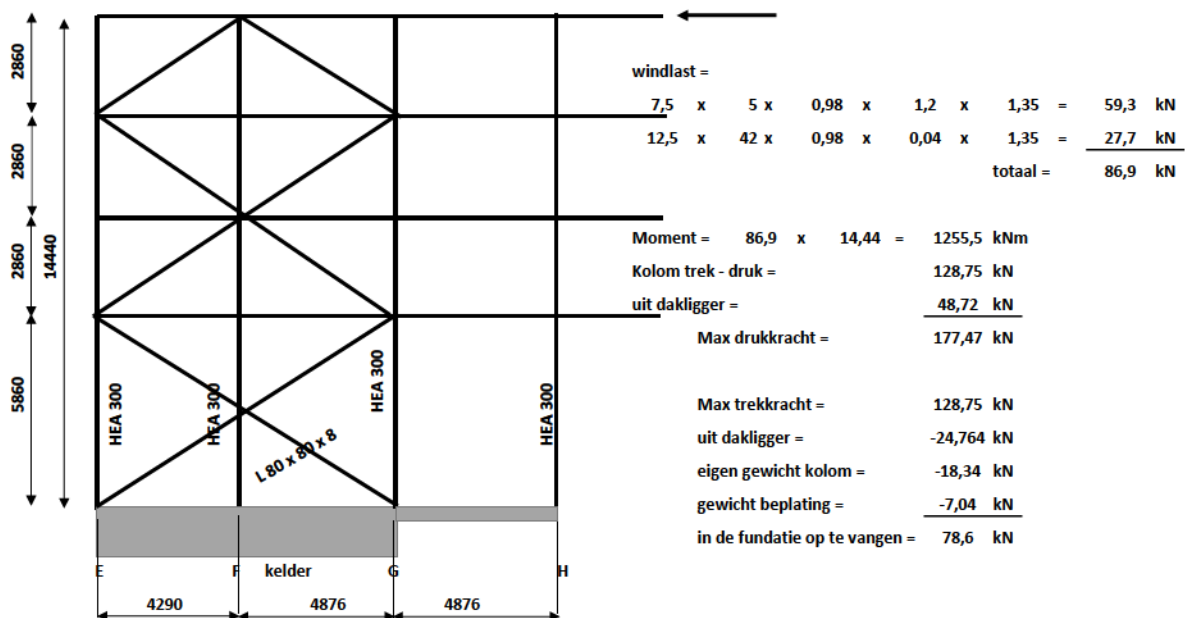
L <sub>cr,y</sub> = 10 m	Veiligheidsklasse = RC 2
L <sub>cr,z</sub> = 5 m	K <sub>fi</sub> = 1
staalsoort S 235 N/mm <sup>2</sup>	staalsoort 235 360
f <sub>y</sub> = 235 N/mm <sup>2</sup>	275 430
f <sub>u</sub> = 360 N/mm <sup>2</sup>	355 490
E = 210000 N/mm <sup>2</sup>	450 550
N <sub>Ed</sub> = normaalkracht optredend = 370,4 kN	
N <sub>cr,y</sub> = Eulerse kniklast 765.210 N = 765 kN	
N <sub>cr,z</sub> = Eulerse kniklast 1.107.606 N = 1108 kN	
Profiel	
gekozen profiel = HEA 200	P <sub>e</sub> = 1265 kN
A = opp 5383 mm <sup>2</sup>	H = 190 mm
I <sub>y</sub> = traagh m 36920000 mm <sup>4</sup>	W = 388632 mm <sup>3</sup>
I <sub>z</sub> = traagh m 13360000 mm <sup>4</sup>	
Relatieve slankheid λ <sub>y</sub> = A <sub>y</sub> f <sub>y</sub> / N <sub>cr,y</sub> = 1,29	
λ <sub>z</sub> = A <sub>z</sub> f <sub>z</sub> / N <sub>cr,z</sub> = 1,07	
Knikkromme 0 a b c d	
inperfectiefactor α 0,13 0,21 0,34 0,49 0,76	
Profiel soort a <sub>y</sub> = a → 0,21 Φ <sub>y</sub> = 1,44 χ <sub>y</sub> = 0,48	
a <sub>z</sub> = b → 0,34 Φ <sub>z</sub> = 1,22 χ <sub>z</sub> = 0,55	
Max belasting	
N <sub>b,Rd,y</sub> = 605184 N = 605 kN belasting % = u <sub>c</sub> = 0,612	
N <sub>b,Rd,z</sub> = 701003 N = 701 kN belasting % = u <sub>c</sub> = 0,528	



Schoorkracht in het gedeelte van 1,36 m hoogte = 388,17 x 5,1817 / 5 = 402,27 kN F ben = 1711,8 mm<sup>2</sup>

HEA 120 F = 2534 mm<sup>2</sup> u<sub>c</sub> = 0,676

Windbokken in de langsgevels Hal tussen assen 1 van A tot C en as 3 van A tot C



Schoorkracht =  $86,9 \text{ kN} \times 5652,9 / 4876 = 100,8 \text{ kN}$  L 80 x 80 x 8

Berekening toelaatbare trekkracht op een L-profiel met boutverbinding (gatverzwakking)									
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm <sup>2</sup>	dikte	8	Staalsoort	fu	
Staalqualiteit	S	235	=	360	l/mm <sup>2</sup>	e1/3*d0	s	235	360
L	80	x	80	x	8	mm	s	275	430
A net - boutgat	1083	mm <sup>2</sup>	A =	1227	mm <sup>2</sup>	1/3*d0-0,2	s	355	510
bouten	08.8	16	mm	L opp		αd			
As	Bout	157	mm <sup>2</sup>	40	308	8*e2/d0-1			
aantal	2	stuks	50	480	60	691	< Fb of Fv	51,2	
e1	30	mm	70	940	70	940	bouten	Σ Fb / Fv	102,4
p1	50	mm	80	1227	80	1227	β2	0,433	
αb	0,556		90	1552	90	1552	β2	0,433	
k1	2,500		100	1920	100	1920	β3	0,522	
Fb,Rd	51,2		120	2750	120	2750	β3	0,522	
Fv,Rd	60,3						L-lijn	Nu,Rd	135,2
Ft,Rd	90,4								
β	0,433								
Nu,Rd	102,4	kN							

u,c= 0,984

Werk : Verwerkingshal 6 Cat 1 Coevorden  
Wepart b.v  
Project nummer : STP 22004  
Datum: 04-jul-22



Blad 16

## Kolommen in de gevel Hal tussen assen 1-3 en A-I

Hoogte = 14,44 m h.o.h. 5,6 m

Belasting op de kolom horizontaal =  $5,6 \times 0,98 \times 1,2 \times 1,35 = 8,9 \text{ kN/m1}$   
Kolommoment =  $8,9 \times 14,44^2 / 8 = 230,74 \text{ kNm}$   
verticaalst max = 177,47 kN

Kolommen kniklengte = 14,44 m Max belasting = 177,47

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen

Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	ly	lz
	mm2	mm	mm	mm	mm	cm4	cm4
HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134
HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231
HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389
HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616
HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925
HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336
HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955
HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769
HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668
HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763
HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310
HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985
HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436
HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887
HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564
HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465
HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367
HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819
HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179
HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

spanning =  $0,095 \times 235 = 22 \text{ N/mm2}$

Buigspanning =  $230745 / 1260 = 183 \text{ N/mm2}$

totaal = 206 N/mm2 u.c= 0,875

Doorbuiging kolom =  $130,7 \text{ mm} = 1 / 111 \text{ L}$  rekenbelasting

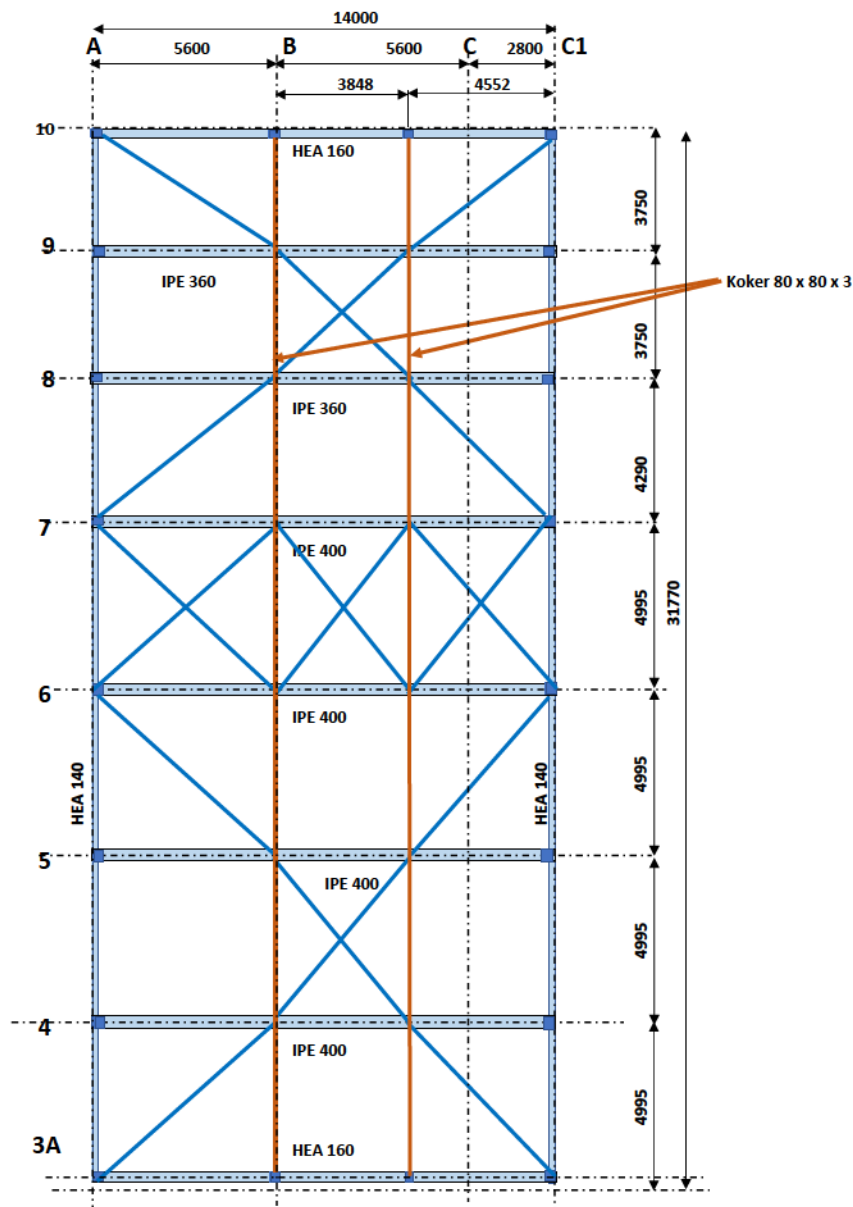
I =  $182630000 \text{ mm} = 1 / 149 \text{ L}$  representatief

E = 210000

belasting = 8,9 kN/m1



# Windverbanden in Dak hal 3a - 10 en A - C



## Windbelasting

Windbelasting op het gedeelte 3A-10 t/m A-C

stuwdruk = 0,98 kN/m<sup>2</sup>

Windbelasting op de langsgewel	7,5	x	0,98	x	1,35	x	1,2	=	11,86 kN/m1
gevel 15 m hoog	14	x	0,98	x	1,35	x	0,04	=	<u>0,74 kN/m1</u>
totaal =								=	12,59 kN/m1

gebouwlengte = 31770 mm

Moment windverband = 1589 kNm

Reactie = 200,06 kN

Trekdruk in de balken = 1589 / 14 = 113,5 kN

Kniklengte = 5,6 m

## Randbalken

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen

Langsbalken belast door wind

Lcr,y = 5,6 m	Veiligheidsklasse = RC 2	Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	Iy	Iz
Lcr,z = 5,6 m	Kfi = 1		mm2	mm	mm	mm	mm	cm4	cm4
staalsoort S 235 N/mm2	staalsoort	HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134
fy = 235 N/mm2	235 360	HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231
fu = 360 N/mm2	275 430	HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389
E = 210000 N/mm2	355 490	HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616
NEd = normaalkracht optredend = 113,5 kN	450 550	HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925
Ncr,y = Eulerse kniklast 682.721 N = 683 kN		HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336
Ncr,z = Eulerse kniklast 257.094 N = 257 kN		HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955
Profiel		HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769
gekozen profiel = HEA 140	Pe = 738 kN	HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668
A = opp 3142 mm2	H = 133 mm	HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763
Iy = traagh m 10330000 mm4	W = 155338 mm3	HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310
Iz = traagh m 3890000 mm4		HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985
Relatieve slankheid $\lambda_y = \frac{A \cdot fy}{N_{cr,y}} = 1,04$		HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436
$\lambda_z = \frac{A \cdot fz}{N_{cr,z}} = 1,69$		HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887
Knikkromme 0 a b c d		HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564
inperfectiefactor $\alpha$ 0,13 0,21 0,34 0,49 0,76		HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465
Profiel soort a,y = a $\rightarrow$ 0,21 $\Phi_y = 1,13$ $\chi_y = 0,64$		HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367
a,z = b $\rightarrow$ 0,34 $\Phi_z = 2,19$ $\chi_z = 0,28$		HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819
Max belasting		HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
Nb,Rd,y = 470812 N = 471 kN belasting % = u.c = 0,241		HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
Nb,Rd,z = 206401 N = 206 kN belasting % = u.c = 0,550		HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179
		HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
		HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

## Randbalk kopgevel

Bepaling knik volgens Euronorm

HEA profielen

Langsbalken belast door wind

Lcr,y = 5,6 m	Veiligheidsklasse = RC 2	Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	Iy	Iz
Lcr,z = 5,6 m	Kfi = 1		mm2	mm	mm	mm	mm	cm4	cm4
staalsoort S 235 N/mm2	staalsoort	HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134
fy = 235 N/mm2	235 360	HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231
fu = 360 N/mm2	275 430	HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389
E = 210000 N/mm2	355 490	HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616
NEd = normaalkracht optredend = 200,1 kN	450 550	HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925
Ncr,y = Eulerse kniklast 1.105.704 N = 1106 kN		HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336
Ncr,z = Eulerse kniklast 407.121 N = 407 kN		HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955
Profiel		HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769
gekozen profiel = HEA 160	Pe = 911 kN	HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668
A = opp 3877 mm2	H = 152 mm	HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763
Iy = traagh m 16730000 mm4	W = 220132 mm3	HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310
Iz = traagh m 6160000 mm4		HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985
Relatieve slankheid $\lambda_y = \frac{A \cdot fy}{N_{cr,y}} = 0,91$		HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436
$\lambda_z = \frac{A \cdot fz}{N_{cr,z}} = 1,50$		HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887
Knikkromme 0 a b c d		HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564
inperfectiefactor $\alpha$ 0,13 0,21 0,34 0,49 0,76		HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465
Profiel soort a,y = a $\rightarrow$ 0,21 $\Phi_y = 0,99$ $\chi_y = 0,73$		HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367
a,z = b $\rightarrow$ 0,34 $\Phi_z = 1,84$ $\chi_z = 0,34$		HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819
Max belasting		HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
Nb,Rd,y = 664028 N = 664 kN belasting % = u.c = 0,301		HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
Nb,Rd,z = 313166 N = 313 kN belasting % = u.c = 0,639		HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179
		HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
		HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

$$\text{Spanning door knik windbelasting} = 0,6388 \times 235 = 150,13 \text{ N/mm}^2$$

**Buigmoment zonder sneeuw =**

$$0,5083 \times 16,53 = 8,3999 \text{ kNm} / 220132 = 38,159 \text{ N/mm}^2$$

totaal	=	188,28 N/mm <sup>2</sup>	u.c=	0,801
--------	---	--------------------------	------	-------

## Windschoren in het dak

**schoor tussen de assen 3A en 4**

$$\text{Dwarskracht} = 200,06 - 12,59 \times 2,4975 = 31,454 = 168,61 \text{ kN}$$

$$\text{schoorkracht} = 6758 / 4552 \times 168,61 = 250,32 \text{ kN} \quad \text{Dubbel L 80 x 80 x 8}$$

**schoor tussen de assen 4 en 5**

$$\text{Dwarskracht} = 200,06 - 12,59 \times 7,4925 = 94,363 = 105,7 \text{ kN}$$

$$\text{schoorkracht} = 6305,3 / 3848 \times 105,7 = 173,2 \text{ kN} \quad \text{Dubbel L 80 x 80 x 8}$$

Berekening toelaatbare trekkracht op een L profiel met boutverbinding (gatverzakking)										
Boutkwaliteit		08.8	=	800	N/mm <sup>2</sup>	dikte		8	Staalsoort	fu
Staalkwaliteit		S 235	=	360	l/mm <sup>2</sup>	e1/3*d0		0,556	s 235	360
L 80 x 80 x 8 mm		A = 1227 mm <sup>2</sup>				1/3*d0-0,2		0,676	s 275	430
A net - boutgat		1083	mm <sup>2</sup>			αd		0,556	s 355	510
bouten 08.8		16	mm			8*e2/d0-1		7,633		
As Bout		157	mm <sup>2</sup>			< Fb of Fv		51,2		
aantal 3 stuks						bouten Σ Fb / Fv		153,6	Bout opp kern =	
e1 30 mm						β2		0,433	12 84,3	
p1 50 mm						β2		0,433	16 157,0	
αb 0,556						β3		0,522	20 245,0	
k1 2,500						β3		0,522	24 353,0	
Fb,Rd 51,2						L-lijn Nu,Rd		162,9		
Fv,Rd 60,3										
Ft,Rd 90,4										
β 0,522										
Nu,Rd 153,6 kN		x 2 = 307,2 kN								

### schoor tussen de assen 5 en 6

$$\text{Dwarskracht} = 200,06 - 12,59 \times 12,488 = 157,27 = 42,789 \text{ kN}$$

$$\text{schoorkracht} = 6758 / 3848 \times 42,789 = 75,148 \text{ kN} \quad \text{Enkele L 80 x 80 x 8}$$

Berekening toelaatbare trekkraft op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)									
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm2	dikte	8	Staalsoort	fu	
Staalqualiteit	S 235	=	360	l/mm2	e1/3*d0	0,556	s 235	360	
L 80 x 80 x 8 mm					1/3*d0-0,2	0,676	s 275	430	
A net - boutgat	1083	mm2	A =	1227	mm2	αd	0,556	s 355	510
bouten 08.8	16	mm	L opp	40 308		8*e2/d0-1	7,633	Bout opp kern =	
As Bout	157	mm2	50 480		< Fb of Fv	51,2			
aantal	2	stuks	60 691		bouten Σ Fb / Fv	102,4	12	84,3	
e1	30	mm	70 940		β2	0,433	16	157,0	
p1	50	mm	80 1227		β2	0,433	20	245,0	
αb	0,556		90 1552		β3	0,522	24	353,0	
k1	2,500		100 1920		β3	0,522	kwaliteit		
Fb,Rd	51,2		120 2750		L-lijn Nu,Rd	135,2			
Fv,Rd	60,3						4.6	400	
Ft,Rd	90,4						8.8	800	
β	0,433						10.9	1000	
Nu,Rd	102,4	kN	x 1 =	102,4	kN		u.c=	0,734	

### schoor tussen de assen 10 en 9

$$\text{Dwarskracht} = 200,06 - 12,59 \times 2,4975 = 31,454 = 168,61 \text{ kN}$$

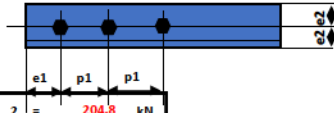
$$\text{schoorkracht} = 6758 / 4552 \times 168,61 = 250,32 \text{ kN} \quad \text{Dubbel L 80 x 80 x 8}$$

Berekening toelaatbare trekkraft op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)									
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm2	dikte	8	Staalsoort	fu	
Staalkwaliteit	S 235	=	360	l/mm2	e1/3*d0	0,556	s 235	360	
L 80 x 80 x 8 mm					1/3*d0-0,2	0,676	s 275	430	
A net - boutgat	1083	mm2	A =	1227	mm2	αd	0,556	s 355	510
bouten 08.8	16	mm	L opp	40 308		8*e2/d0-1	7,633	Bout opp kern =	
As Bout	157	mm2	50 480		< Fb of Fv	51,2			
aantal	3	stuks	60 691		bouten Σ Fb / Fv	153,6	12	84,3	
e1	30	mm	70 940		β2	0,433	16	157,0	
p1	50	mm	80 1227		β2	0,433	20	245,0	
αb	0,556		90 1552		β3	0,522	24	353,0	
k1	2,500		100 1920		β3	0,522	kwaliteit		
Fb,Rd	51,2		120 2750		L-lijn Nu,Rd	162,9			
Fv,Rd	60,3						4.6	400	
Ft,Rd	90,4						8.8	800	
β	0,522						10.9	1000	
Nu,Rd	153,6	kN	x 2	=	307,2	kN	u.c=	0.815	

### schoor tussen de assen 9 en 8

Dwarskracht =  $200,06 - 12,59 \times 7,4925 = 94,363 = 105,7 \text{ kN}$

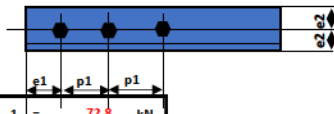
schoorkracht =  $6305,3 / 3848 \times 105,7 = 173,2 \text{ kN}$  **Dubbel L 80 x 80 x 8**

Berekening toelaatbare trekkkracht op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)									
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm2	dikte	8	Staalsoort	fu	
Staalkwaliteit	S 235	=	360	l/mm2	e1/3*d0	0,556	s 235	360	
L 80 x 80 x 8 mm					1/3*d0-0,2	0,676	s 275	430	
A net - boutgat	1083	mm2	A =	1227	mm2	αd	0,556	s 355	510
bouten 08.8	16	mm	L opp	40 308		8*e2/d0-1	7,633	Bout opp kern =	
As Bout	157	mm2	50 480		< Fb of Fv	51,2			
aantal	2	stuks	60 691		bouten Σ Fb / Fv	102,4	12	84,3	
e1	30	mm	70 940		β2	0,433	16	157,0	
p1	50	mm	80 1227		β2	0,433	20	245,0	
αb	0,556		90 1552		β3	0,522	24	353,0	
k1	2,500		100 1920		β3	0,522	kwaliteit		
Fb,Rd	51,2		120 2750		L-lijn Nu,Rd	135,2			
Fv,Rd	60,3						4.6	400	
Ft,Rd	90,4						10.9	1000	
β	0,433						u.c=	0,846	
Nu,Rd	102,4	kN	x 2	=	204,8	kN			

### schoor tussen de assen 8 en 7

Dwarskracht =  $200,06 - 12,59 \times 12,488 = 157,27 = 42,789 \text{ kN}$

schoorkracht =  $6758 / 4552 \times 42,789 = 63,526 \text{ kN}$  **Enkele L 80 x 80 x 8**

Berekening toelaatbare trekkraft op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)									
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm2	dikte	6	Staalsoort	fu	
Staalkwaliteit	S 235	=	360	l/mm2	e1/3*d0	0,556	s 235	360	
L 60 x 60 x 6 mm					1/3*d0-0,2	0,676	s 275	430	
A net - boutgat	583	mm2	A =	691	mm2	αd	0,556	s 355	510
bouten 08.8	16	mm	L opp	40 308	8*e2/d0-1	7,633	Bout opp kern =		
As Bout	157	mm2	50 480	< Fb of Fv	38,4				
aantal	2	stuks	60 691	bouten Σ Fb / Fv	76,8	12	84,3		
e1	30	mm	70 940	β2	0,433	16	157,0		
p1	50	mm	80 1227	β2	0,433	20	245,0		
αb	0,556		90 1552	β3	0,522	24	353,0		
k1	2,500		100 1920	β3	0,522	kwaliteit			
Fb,Rd	38,4		120 2750	L-lijn Nu,Rd	72,8				
Fv,Rd	60,3						4.6	400	
Ft,Rd	90,4						8.8	800	
β	0,433		e1 p1 p1			10.9	1000		
Nu,Rd	72,8	kN	x 1 =	72,8	kN	u.c=	0,873		

Belasting =	167,4	kN/m1
e.g. =	<u>2</u>	kN/m1
	169,4	kN/m1
var =	93	kN/m1
vast =	76,4	kN/m1

Ligger op 4 steunpunten met puntlasten

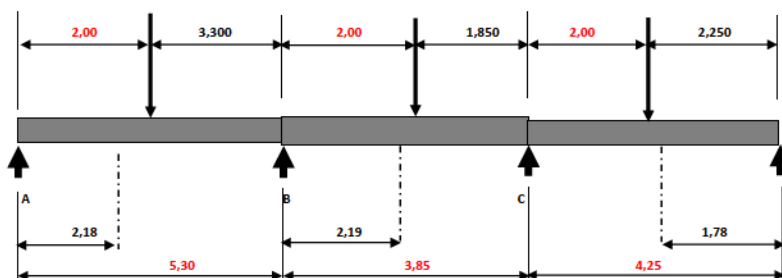
Alle waarden in kN en kNm

a= 9,15 b= 8,10 c= 8721,713 d= 5667,796 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0  
a= 9,15 b= 8,1 c= 8721,713 d= 5667,796 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0

Veld AB				
	kN/m!	v	rek.w	
vast	g1	76,40	1,00	76,40
var	q1	93,00	1,00	93,00
	tot	169,40	1,00	169,40
vast	Pg	0,00	1,00	0,00
var	pq	0,00	1,00	0,00
	P1	0,00	0,00	0,00

Veld BC				
	kN/m1	v	rek.w	
	g2	76,40	1,00	76,40
	q2	93,00	1,00	93,00
	tot	169,40	1,00	169,40
	Pg	0,00	1,00	0,00
	pq	0,00	1,00	0,00
	P2	0,00	0,00	0,00

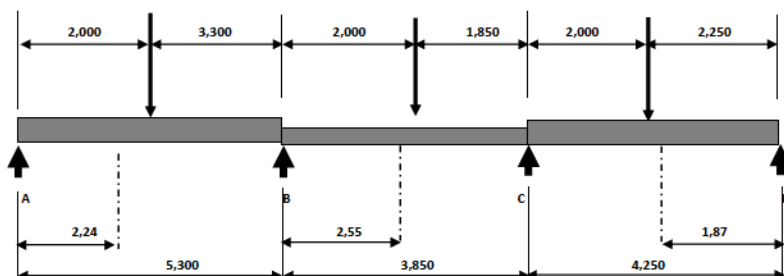
Veld CD				
	kN/m1	v	rek.w	
	g3	76,40	1,00	76,40
	q3	93,00	1,00	93,00
	tot	169,40	1,00	169,40
	Pg	0,00	1,00	0,00
	pq	0,00	1,00	0,00
	P3	0,00	0,00	0,00



MA	E = 210000 N/mm <sup>2</sup>	Profiel	HEA-400	MD
0	I = 45,069 cm <sup>4</sup>	W = 2311,230769 cm <sup>3</sup>		0
Rekenwaarden		Representatieve waarden		
MA =	0,00 kNm	MA =	0,00 kNm	
MB =	-424,20 kNm	MB =	-424,20 kNm	spanning = -184 N/mm <sup>2</sup>
MC =	-249,05 kNm	MC =	-249,05 kNm	spanning = -108 N/mm <sup>2</sup>
MD =	0,00 kNm	MD =	0,00 kNm	
Rekenwaarden		Representatieve waarden		
RAr =	368,87 kN	RAr =	368,87 kN	
RBI =	528,95 kN	RBI =	528,95 kN	
RBr =	371,59 kN	RBr =	371,59 kN	
RB =	900,54 kN	RB =	900,54 kN	
RCI =	284,88 kN	RCI =	284,88 kN	
RCr =	418,58 kN	RCr =	418,58 kN	
RC =	703,46 kN	RC =	703,46 kN	
RDI =	301,37 kN	RDI =	301,37 kN	
MAB=	401,6 kNm	MAB=	401,6 kNm	spanning = 174 N/mm <sup>2</sup>
f =	10,5 mm	f =	10,5 mm	
	1 / 504 L		1 / 504 L	
MBC=	-16,7 kNm	MBC=	-16,7 kNm	
f =	-1,5 mm	f =	-1,5 mm	
	1 / 0 L		1 / 0 L	
MCD=	268,1 kNm	MCD=	268,1 kNm	spanning = 116 N/mm <sup>2</sup>
f =	4,6 mm	f =	4,6 mm	
	1 / 917 L		1 / 917 L	

a= 9,15 b= 8,10 c= 7394,913 d= 4340,997 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0  
a= 9,15 b= 8,10 c= 7394,913 d= 4340,997 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0

	Veld AB					Veld BC					Veld CD			
		kN/m!	v	rek.w			kN/m1	v	rek.w			kN/m1	v	rek.w
vast	g1	76,40	1,00	76,40		g2	76,40	1,00	76,40		g3	76,40	1,00	76,40
var	q1	93,00	1,00	93,00		q2	0,00	1,00	0,00		q3	93,00	1,00	93,00
	tot	169,40	1,00	169,40		tot	76,40	1,00	76,40		tot	169,40	1,00	169,40
vast	Pg	0,00	1,00	0,00		Pg	0,00	1,00	0,00		Pg	0,00	1,00	0,00
var	pq	0,00	1,00	0,00		pq	0,00	1,00	0,00		pq	0,00	1,00	0,00
	P1	0,00	0,00	0,00		P2	0,00	0,00	0,00		P3	0,00	0,00	0,00



MA	E = 210000 N/mm2	MD
0,00	I = 45.069 cm4	0,00

Rekenwaarden		Representatieve waarden	
MA =	0,00 kNm	MA =	0,00 kNm
MB =	-366,02 kNm	MB =	-366,02 kNm
MC =	-180,98 kNm	MC =	-180,98 kNm
MD =	0,00 kNm	MD =	0,00 kNm

Rekenwaarden		Representatieve waarden	
RAr =	379,85 kN	RAr =	379,85 kN
RBI =	517,97 kN	RBI =	517,97 kN
RBr =	195,13 kN	RBr =	195,13 kN
RB =	713,10 kN	RB =	713,10 kN
RCI =	103,53 kN	RCI =	103,53 kN
RCr =	402,56 kN	RCr =	402,56 kN
RC =	506,09 kN	RC =	506,09 kN
RDI =	317,39 kN	RDI =	317,39 kN

MAB=	425,9 kNm	MAB=	721,0 kNm
f =	11,6 mm	f =	11,6 mm
1 /	457 L	1 /	457 L

MBC=	-116,8 kNm	MBC=	-116,8 kNm
f =	-3,0 mm	f =	-3,0 mm
1 /	0 L	1 /	0 L

MCD=	297,3 kNm	MCD=	297,3 kNm
f =	5,4 mm	f =	5,4 mm
1 /	781 L	1 /	781 L



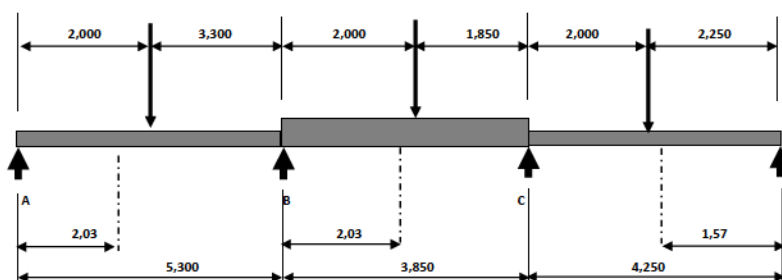
Veld BC volbelast

a= 9,15 b= 8,10 c= 5260,322 d= 3882,995 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0  
a= 9,15 b= 8,1 c= 5260,322 d= 3882,995 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0

Veld AB				
	kN/m!	v	rek.w	
vast	g1	76,40	1,00	76,40
var	q1	0,00	1,00	0,00
	tot	76,40	1,00	76,40
vast	Pg	0,00	1,00	0,00
var	pq	0,00	1,00	0,00
	P1	0,00	0,00	0,00

Veld BC				
	kN/m1	v	rek.w	
	g2	76,40	1,00	76,40
	q2	93,00	1,00	93,00
	tot	169,40	1,00	169,40
	Pg	0,00	1,00	0,00
	pq	0,00	1,00	0,00
	P2	0,00	0,00	0,00

Veld CD				
	kN/m1	v	rek.w	
	g3	76,40	1,00	76,40
	q3	0,00	1,00	0,00
	tot	76,40	1,00	76,40
	Pg	0,00	1,00	0,00
	pq	0,00	1,00	0,00
	P3	0,00	0,00	0,00



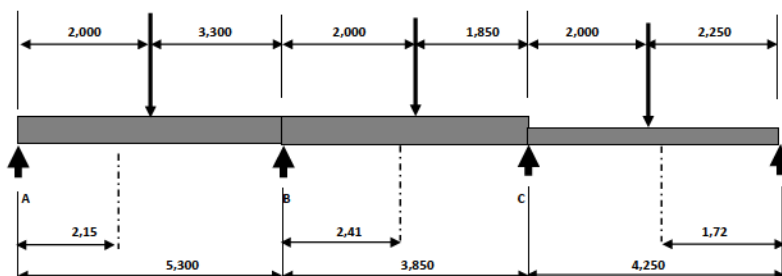
MA	E = 210000 N/mm2	MD
0	I = 45.069 cm4	0

Rekenwaarden		Representatieve waarden	
MA =	0,00 kNm	MA =	0,00 kNm
MB =	-249,50 kNm	MB =	-249,50 kNm
MC =	-180,40 kNm	MC =	-180,40 kNm
MD =	0,00 kNm	MD =	0,00 kNm
Rekenwaarden		Representatieve waarden	
RAr =	155,39 kN	RAr =	155,39 kN
RBI =	249,53 kN	RBI =	249,53 kN
RBr =	344,04 kN	RBr =	344,04 kN
RB =	593,58 kN	RB =	593,58 kN
RCI =	309,84 kN	RCI =	309,84 kN
RCr =	204,80 kN	RCr =	204,80 kN
RC =	514,63 kN	RC =	514,63 kN
RDI =	119,90 kN	RDI =	119,90 kN
MAB=	158,0 kNm	MAB=	-33,8 kNm
f =	3,7 mm	f =	3,7 mm
1 /	1446 L	1 /	1446 L
MBC=	99,9 kNm	MBC=	99,9 kNm
f =	0,9 mm	f =	0,9 mm
1 /	4220 L	1 /	4220 L
MCD=	94,1 kNm	MCD=	94,1 kNm
f =	1,3 mm	f =	1,3 mm
1 /	3327 L	1 /	3327 L

De velden AB en BC volbelast

a= 9,15 b= 8,10 c= 8721,713 d= 3882,995 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0  
a= 9,15 b= 8,1 c= 8721,713 d= 3882,995 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0

	Veld AB					Veld BC					Veld CD			
		kN/m!	v	rek.w			kN/m1	v	rek.w			kN/m1	v	rek.w
vast	g1	76,40	1,00	76,40		g2	76,40	1,00	76,40		g3	76,40	1,00	76,40
var	q1	93,00	1,00	93,00		q2	93,00	1,00	93,00		q3	0,00	1,00	0,00
	tot	169,40	1,00	169,40		tot	169,40	1,00	169,40		tot	76,40	1,00	76,40
vast	Pg	0,00	1,00	0,00		Pg	0,00	1,00	0,00		Pg	0,00	1,00	0,00
var	pq	0,00	1,00	0,00		pq	0,00	1,00	0,00		pq	0,00	1,00	0,00
	P1	0,00	0,00	0,00		P2	0,00	0,00	0,00		P3	0,00	0,00	0,00



MA	E = 210000	N/mm2	MD
0	I = 45.069	cm4	0

Rekenwaarden		Representatieve waarden	
MA =	0,00 kNm	MA =	0,00 kNm
MB =	-448,60 kNm	MB =	-448,60 kNm
MC =	-133,08 kNm	MC =	-133,08 kNm
MD =	0,00 kNm	MD =	0,00 kNm
Rekenwaarden		Representatieve waarden	
RAr =	364,27 kN	RAr =	364,27 kN
RBI =	533,55 kN	RBI =	533,55 kN
RBr =	408,05 kN	RBr =	408,05 kN
RB =	941,60 kN	RB =	941,60 kN
RCI =	251,86 kN	RCI =	251,86 kN
RCr =	193,66 kN	RCr =	193,66 kN
RC =	445,52 kN	RC =	445,52 kN
RDI =	131,04 kN	RDI =	131,04 kN
MAB=	391,7 kNm	MAB=	386,0 kNm
f =	10,1 mm	f =	10,1 mm
1 /	526 L	1 /	526 L
MBC=	42,9 kNm	MBC=	42,9 kNm
f =	-0,6 mm	f =	-0,6 mm
1 /	0 L	1 /	0 L
MCD=	112,4 kNm	MCD=	112,4 kNm
f =	1,8 mm	f =	1,8 mm
1 /	2307 L	1 /	2307 L

spanning = -194,095

spanning = -194,095

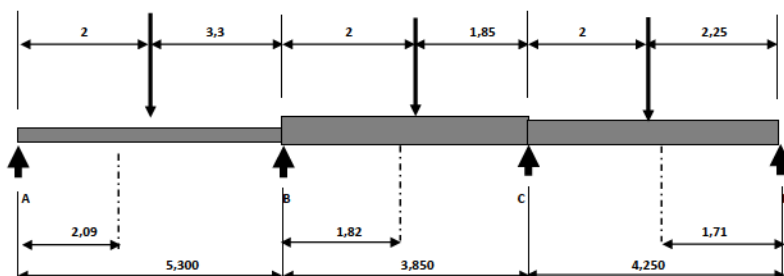
De velden BC en CD volbelast

a= 9,15 b= 8,10 c= 5260,322 d= 5667,796 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0  
a= 9,15 b= 8,1 c= 5260,322 d= 5667,796 e= 0 f= 0 g= 0 h= 0 i= 0 j= 0

Veld AB				
	kN/m!	v	rek.w	
vast	g1	76,40	1,00	76,40
var	q1	0,00	1,00	0,00
	tot	76,40	1,00	76,40
vast	Pg	0,00	1,00	0,00
var	pq	0,00	1,00	0,00
	P1	0,00	0,00	0,00

Veld BC				
	kN/m1	v	rek.w	
	g1	76,40	1,00	76,40
	q2	93,00	1,00	93,00
	tot	169,40	1,00	169,40
	Pg	0,00	1,00	0,00
	pq	0,00	1,00	0,00
	P2	0,00	0,00	0,00

Veld CD				
	kN/m1	v	rek.w	
	g1	76,40	1,00	76,40
	q3	93,00	1,00	93,00
	tot	169,40	1,00	169,40
	Pg	0,00	1,00	0,00
	pq	0,00	1,00	0,00
	P3	0,00	0,00	0,00



MA	E = 210000	N/mm2	MD
0,00	I = 45.069	cm4	0,00

Rekenwaarden			Representatieve waarden		
MA =	0,00	kNm	MA =	0,00	kNm
MB =	-225,10	kNm	MB =	-225,10	kNm
MC =	-296,37	kNm	MC =	-296,37	kNm
MD =	0,00	kNm	MD =	0,00	kNm

Rekenwaarden			Representatieve waarden		
RAr =	159,99	kN	RAr =	159,99	kN
RBI =	244,93	kN	RBI =	244,93	kN
RBr =	307,58	kN	RBr =	307,58	kN
RB =	552,51	kN	RB =	552,51	kN
RCI =	342,86	kN	RCI =	342,86	kN
RCr =	429,71	kN	RCr =	429,71	kN
RC =	772,57	kN	RC =	772,57	kN
RDI =	290,24	kN	RDI =	290,24	kN

MAB=	167,5	kNm	MAB=	167,5	kNm
f =	4,1	mm	f =	4,1	mm
1 /	1287	L	1 /	1287	L

MBC=	54,1	kNm	MBC=	54,1	kNm
f =	0,0	mm	f =	0,0	mm
1 /	239274	L	1 /	239274	L

MCD=	248,6	kNm	MCD=	248,6	kNm
f =	4,1	mm	f =	4,1	mm
1 /	1045	L	1 /	1045	L

Werk : Verwerkingshal 6 Cat 1 Coevorden  
Wepart b.v  
Project nummer : STP 22004  
Datum: 04-jul-22



Blad 28

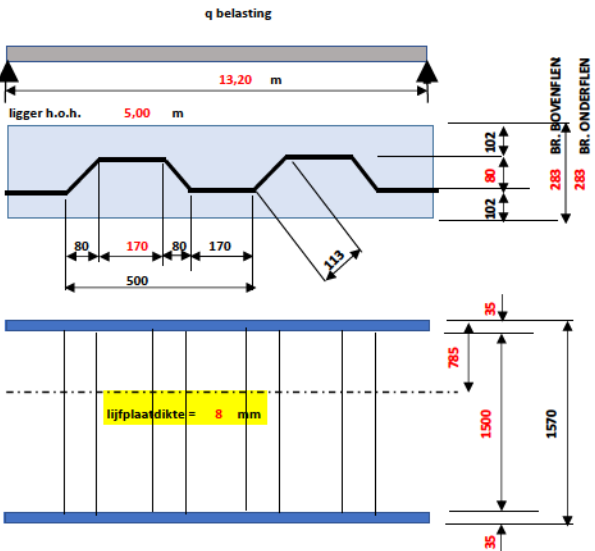
Maximaal omhullende rekenwaarden										enkel vaste belasting	
MA =	0,00	kNm								RAr =	379,85 kN
MB =	-449	kNm	Spanning =	-194	N/mm2	u.c=	0,826			RBI =	533,55 kN
MC =	-296	kNm								RBr =	408,05 kN
MD =	0,00	kNm								RB =	941,60 kN
MAB =	425,87	kNm	spanning =	184	N/mm2	u.c=	0,784			RCl =	342,86 kN
MBC =	99,87	kNm								RCr =	429,71 kN
MCD =	297,34	kNm								RC =	772,57 kN
Max doorbuiging representatief										RDI =	317,39 kN
veld AB =	11,6	mm	1 /	457	L						
veld BC =	0,9	mm	1 /	4220	L						
veld CD =	5,4	mm	1 /	781	L						

## Onderslagbalk GLP ligger

overspanning = 13,4 m  
Belasting = 202,3 kN/m1  
eg, = 2 kN/m1  
totaal = 217,7 kN/m1

GLP ligger berekening

Alle waarden in zwart zijn totale belasting waarden	variabele belasting = 20 kN/m <sup>2</sup> = 100 kN/m <sup>1</sup> v = 1,35 = 135,00 kN/m <sup>1</sup>
Alle waarden in groen zijn variabele belasting waarden representatief	Belasting vloer. = 9 kN/m <sup>2</sup> = 45 kN/m <sup>1</sup> v = 1,20 = 54,00 kN/m <sup>1</sup>
Alle waarden in blauw zijn vaste belasting waarden representatief	eigen gewicht ligger = 2,62 kN/m <sup>1</sup> + 0,00 kN/m <sup>1</sup> v = 1,20 = 3,15 kN/m <sup>1</sup>
Alle waarde in rood zijn te veranderen waarden	Moment = 4184,9 kNm V gem = 1,30 totaal 192,15 kN/m1



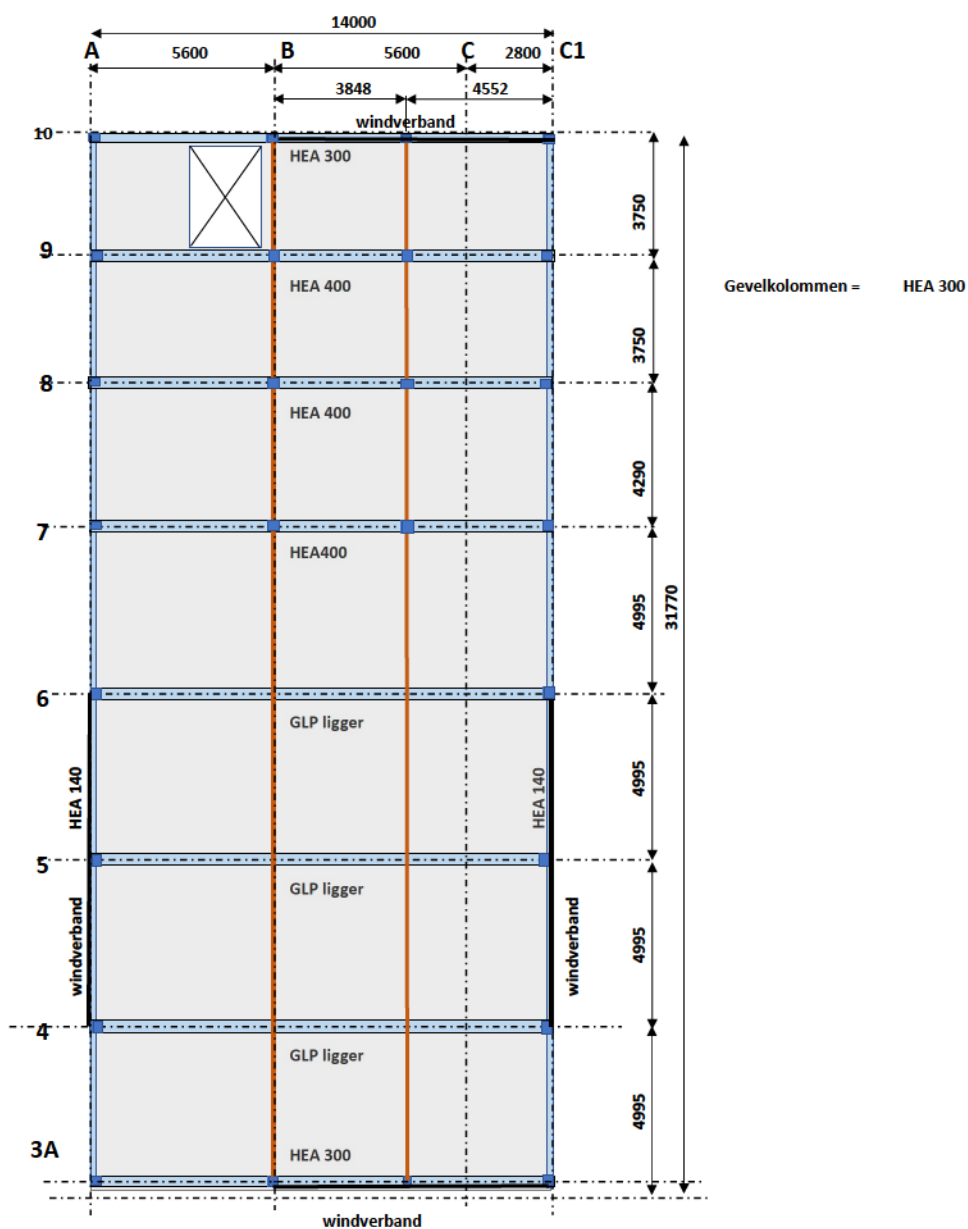
R = 1268,2 kN reken belasting	R variabel = 891,0 kN
E = 210.000 N/mm <sup>2</sup>	R Vaste belast. 377,2 kN
Doorbuiging t.g.v., eigen gewicht = 8 mm representatief	Plaat afmeting
Doorbuiging t.g.v., var belasting = 16 mm representatief	breedte dikte
Invoer gegevens	Lijfplaat f <sub>y,w</sub> = 355 N/mm <sup>2</sup>
E <sub>d</sub> = 210000 N/mm <sup>2</sup>	f <sub>y,w,d</sub> = 355 N/mm <sup>2</sup>
Y <sub>M0</sub> = 1	V <sub>d</sub> = 0,3 f <sub>y,z,d</sub> = 355 N/mm <sup>2</sup>
steunen drukrand h.o.h.	c = 1000 mm
Moment rekenwaarde	M <sub>y,z,d</sub> = 4184,9 kNm
Normaalkracht rekenwaarde	N <sub>c,z,d</sub> = 50,0 kN
Dwarskracht rekenwaarde	V <sub>z,z,d</sub> = 1268,2 kN
gewicht flenzen	155,5 kg/m <sup>1</sup>
gewicht lijf	106,7 kg/m <sup>1</sup>
Gewicht ligger	G 262,2 kg/m <sup>1</sup>
i = 11.671.226.583 mm <sup>4</sup>	W onder = 14.867.805 mm <sup>3</sup>
	W boven = 14.867.805 mm <sup>3</sup>

Toetsing van de flenzen	612 mm	Toetsing van het lijf	op lokaal plooiën	hoogte-lijf	141
Meewerkende breedte = b <sub>ef,1</sub>	= 283 mm	Ploioëfficiënt:	k <sub>c</sub> = 5,35	500	132
Traagheid straal = i <sub>ef,1</sub>	= 81,7 mm	Eulerse knikspanning:	σ <sub>E</sub> = 420,3 N/mm <sup>2</sup>	750	124
Slankheden	λ = 12,2	Kritieke schuifspanning:	τ <sub>k,1</sub> = 2248,7 N/mm <sup>2</sup>	1000	staalsoort vloeisp.
	λ <sub>e</sub> = 76,4	Relatieve slankheid:	λ <sub>ploo</sub> = 0,30	1250	235 360
	λ <sub>rel</sub> = 0,16	Ploofactor:	σ <sub>ploo</sub> = 1	1500	275 430
Knikfactoren	α <sub>k</sub> = 0,49	Plooispanning:	τ <sub>ploo</sub> = 205,0 N/mm <sup>2</sup>	2000	355 490
	λ <sub>0</sub> = 0,2	Correctiefactor C <sub>t</sub> :	C <sub>t</sub> = 1,00	2500	450 550
	ω <sub>z,bu</sub> = 1,00	Rekenwaarde plooispanning:	τ <sub>ploo</sub> = 205,0 N/mm <sup>2</sup>	3000	
Flensbuiging M <sub>pl</sub> vereenvoudigd geldt:		Capaciteit van het lijf:	V <sub>R,z,1</sub> = 2090,6 kN	Dwarskrachtcapaciteit van een vlak lijf	
factor <sub>M</sub> = 1,5		Rekenwaarde dwarskracht:	V <sub>z,z,d</sub> = 1268,2 kN	Materiaal grootheden: Elast E <sub>d</sub> = 210000	
factor <sub>F</sub> = 0,13 m		Toetsing van het lijf:	u.c. = 0,61	G = 8100	
MaxF <sub>y</sub> = 67,64 kN		Toetsing van het lijf op globaal plooiën		Poiss v <sub>d</sub> = 0,3	
MaxM <sub>1</sub> = 5,75 kNm		Orthotrope plaatstijfheid D <sub>x</sub> = 7,91 kNm		Vloei f <sub>y,w,d</sub> = 355	
M <sub>z</sub> = 17,42 kNm		D <sub>y</sub> = 2233,3 kNm		Ligger afmetingen: Lijf h h <sub>w</sub> = 1500	
σ = 37,3 N/mm <sup>2</sup>		Kritieke schuifspanning:	τ <sub>k,z,g</sub> = 981 N/mm <sup>2</sup>	t <sub>w</sub> = 8,00	
Gereduceerde toelaatbare spanning in de flenzen:		Relatieve slankheid:	λ <sub>ploo</sub> = 0,46	Ploioëfficiënt:	k <sub>c</sub> = 5,35
f <sub>y,z,1</sub> = 309 N/mm <sup>2</sup>		Ploofactor:	σ <sub>ploo</sub> = 1,00	Eulerse knikspanning:	σ <sub>E</sub> = 5,40 N/mm <sup>2</sup>
Capaciteit drukflens: N <sub>R,z,1</sub> = 3060 kN		Plooispanning:	τ <sub>ploo</sub> = 205 N/mm <sup>2</sup>	Kritieke schuifspanning:	τ <sub>k,z,1</sub> = 28,88 N/mm <sup>2</sup>
Capaciteit trekflens: N <sub>R,z,2</sub> = 3060 kN		Correctiefactor C <sub>t</sub> :	C <sub>t</sub> = 1,00	Relatieve slankheid:	λ <sub>ploo</sub> = 2,66
Rekenwaarde van de normaalkracht in de flenzen:		Rekenwaarde plooispanning:	τ <sub>ploo</sub> = 205 N/mm <sup>2</sup>	Ploofactor:	σ <sub>ploo</sub> = 0,14
N <sub>z,z,d</sub> = 2751 kN		Capaciteit van het lijf:	V <sub>R,z,g</sub> = 1476 kN	Plooispanning:	τ <sub>ploo</sub> = 28,88 N/mm <sup>2</sup>
N <sub>z,z,d</sub> = 2751 kN spanning = 278 N/mm <sup>2</sup>		Rekenwaarde dwarskracht:	V <sub>z,z,d</sub> = 1268 kN	Correctiefactor C <sub>t</sub> :	C <sub>t</sub> = 0,87
Toetsing drukflens = u.c. = 0,90		Toetsing van het lijf:	u.c. = 0,86	Rekenwaarde plooispanning:	τ <sub>ploo</sub> = 33,15 N/mm <sup>2</sup>
Toetsing trekflens = u.c. = 0,78				Capaciteit van het lijf:	V <sub>z,z,d</sub> = 397,75 kN
Vergelijking: = 5,26 x bet GLP voldoet				Minimum capaciteit van GLP-pr V <sub>z,z,d</sub> = 2091 kN	

Eigen frequentie van de ligger	r = soortgelijke massa var bel = 2000 kg/m <sup>2</sup>
L = liggerlengte 13,200 m	A <sub>1</sub> = doorsnede v/d ligger 0,0334 m <sup>2</sup>
E = elasticiteitsmodules 210.000 N/mm <sup>2</sup>	e.g.= 262
I = traagheidsmoment 11.671.226.583 mm <sup>4</sup>	var bel= 10000
El = stijfheidsmodules 2.450.957.583 kN/m <sup>2</sup>	bijkom bel= 4500
F = eigen frequentie Hz 3,64 hertz	



### Overzicht verdieping vloer



### Randliggers in as 3A en 10

Belasting = 89,91 kN/m1  
e.g. = 1,6 kN/m1  
totaal = 91,51 kN/m1

Moment max =  $91,5 / 169,4 \times 449 = 242,33$  kNm  
HEA 300 W = 1260 spanning = 192,33 N/mm2

u.c = 0,818

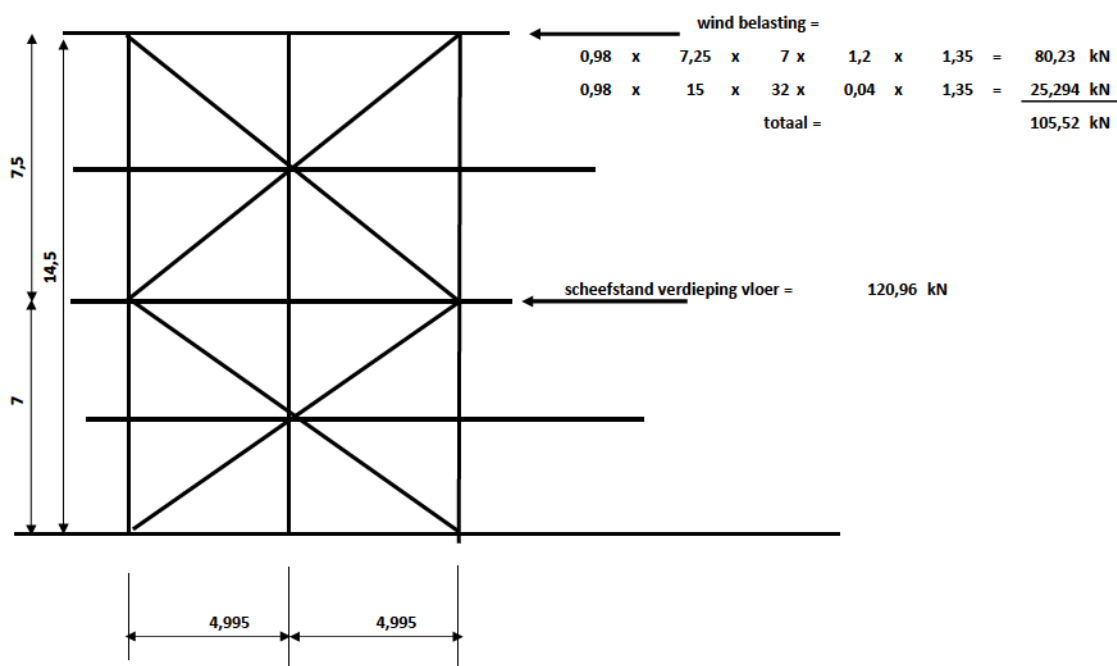
## Stabiliteit

De verdiepingvloer is een schijf opgesloten in de staalconstructie.

De vloer kan zwaar belast zijn en het is daarom nuttig om 1,5 % van deze belasting horizontaal in te voeren.

Dit is  $36 \text{ kN} \times 14 \times 32 = 16128 \text{ kN} \times 1,50\% = 241,92 \text{ kN}$  Per windbok dus  $120,96 \text{ kN}$

## Windverband in de langswanden as A van 4 tot 6 en C1 van 4 tot 6



Moment- windbok =  $105,52 \times 14,5 = 1530,1 \text{ kNm}$   
 $120,96 \times 7 = 846,7 \text{ kNm}$   
totaal =  $2376,8 \text{ kNm}$  Kolom normaalkracht =  $237,92 \text{ kN}$   
schoorkracht = bovenste gedeelte =  $12,492 / 9,99 \times 105,52 = 131,95 \text{ kN}$

Berekening toelaatbare trekkracht op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)									
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm <sup>2</sup>	dikte	8	Staalsoort	fu	
Staalqualiteit	S 235	=	360	I/mm <sup>2</sup>	e1/3*d0	0,556	s	235	360
L 80 x 80 x 8 mm				A = 1227 mm <sup>2</sup>	1/3*d0-0,2	0,676	s	275	430
A net - boutgat	1083	mm <sup>2</sup>		L opp	ad	0,556	s	355	510
bouten 08.8	16	mm		40 308	8*e2/d0-1	7,633	Bout opp kern =		
As Bout	157	mm <sup>2</sup>		50 480	< Fb of Fv	51,2			
aantal	3	stuks		60 691	bouten $\sum Fb / Fv$	153,6			
e1	30	mm		70 940	β2	0,433			
p1	50	mm		80 1227	β2	0,433	12	84,3	
αb	0,556			90 1552	β3	0,522	16	157,0	
k1	2,500			100 1920	β3	0,522	20	245,0	
Fb,Rd	51,2			120 2750	L-lijn Nu,Rd	162,9	24	353,0	
Fv,Rd	60,3						kwaliteit		
Ft,Rd	90,4								
β	0,522								
Nu,Rd	153,6	kN	x	1	=	153,6	4.6	400	
							8.8	800	
							10.9	1000	
							u.c=	0,859	



schoren onderste gedeelte =  $12,1984 / 9,99 \times 226,48 = 276,55 \text{ kN}$

toepassen een dubbele L 80 x 80 x 8

Berekening toelaatbare trekkracht op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)									
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm <sup>2</sup>				dikte =	8
Staalqualiteit	S 235	=	360	I/mm <sup>2</sup>				$e1/3 \cdot d0 =$	0,556
L	80 x 80 x 8	mm			A =	1227	mm <sup>2</sup>	$p1/3 \cdot d0 - 0,25 =$	0,676
A net - boutgat	1083	mm <sup>2</sup>			L opp			$\alpha d =$	0,556
bouten	08.8	16	mm		40	308		$2,8 \cdot e2 / d0 - 1,7 =$	7,633
As	Bout	157	mm <sup>2</sup>		50	480		< Fb of Fv =	51,2
aantal	3	stuks			60	691		bouten $\sum Fb / Fv$	153,6
e1	30	mm			70	940		$\beta 2$	0,433
p1	50	mm			80	1227		$\beta 2$	0,433
$\alpha b$	0,556				90	1552		$\beta 3$	0,522
k1	2,500				100	1920		$\beta 3$	0,522
Fb,Rd	51,2				120	2750		L-lijn	Nu,Rd 162,9
Fv,Rd	60,3								
Ft,Rd	90,4								
$\beta$	0,522								
Nu,Rd	153,6	kN							

Bout opp kern =	
12	84,3
16	157,0
20	245,0
24	353,0

kwiteit	
4.6	400
8.8	800
10.9	1000

u.c =	0,900
-------	-------

Trekkracht in de kolom = -237,92 kN

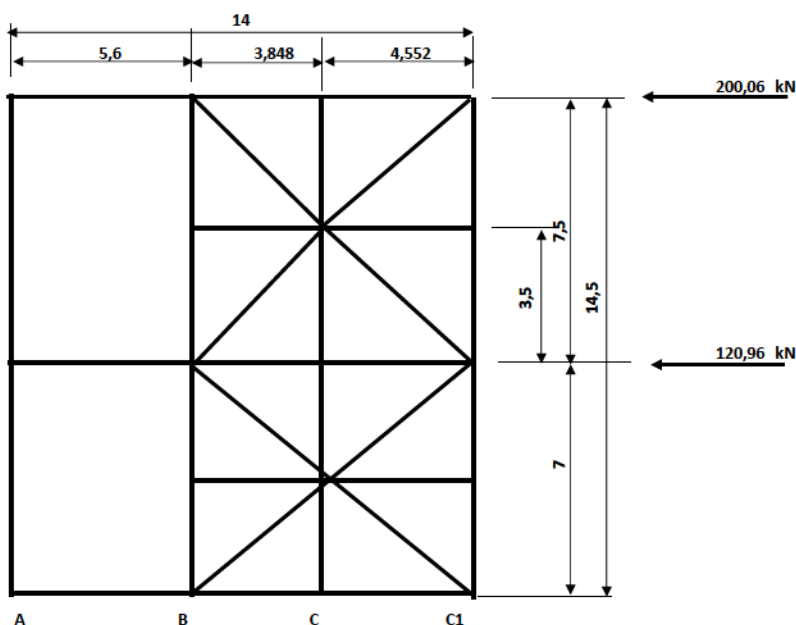
uit verd vloer eigen gewicht =GLP ligger = 377,2 kN

uit dak = eigen gewicht = 18,849 kN

totaal = 158,1 kN dus voldoende bovenbelasting

**Windbokken in de kopgevels assen 3a van B tot C1 en as 10 van B tot C1**

Windbelasting op dak niveau = 200,06 kN  
stabiliteit belasting verdiepingvloer = 120,96 kN



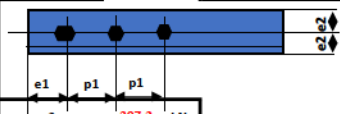
$$\begin{aligned}
 \text{Moment} &= 200,06 \times 14,5 & \text{trekdruk in B en C1} &= 345,34 \text{ kN} &= 2900,9 \text{ kNm} \\
 \text{Moment uit verd vloer} &= 120,96 + 200,061 & &= 321,02 \text{ kN} & \times 7 &= 2247,1 \text{ kNm} \\
 & & \text{totaal} &= & &= 5148 \text{ kNm} \\
 & & \text{trekdruk in B en C1} &= & &= 612,86 \text{ kN} \\
 \text{N in de kolom} &= 2247,1 / (3,848 + 4,552) & &= & &= -267,52 \text{ kN} \\
 \text{eigen gewicht verdiepingvloer} & & & & &= 94,406 \text{ kN} \\
 \text{eigen gewicht staal en dak} &= 1,776 + 3 & & & &= 4,776 \text{ KN} \\
 \text{begane grondvloer en randbalk} & & & & & \\
 \text{vloer} &= 300 \text{ mm dik} & \text{eigen gewicht} &= 7,5 \text{ kN/m}^2 \times 4 &= 30 \text{ kN} \\
 \text{randbalk} &800 \times 800 & &= 16 \text{ kN/m} \times 4 &= 64 \text{ kN} \\
 \text{TOTAAL} & & & & &= -74,336 \text{ KN} \\
 \\ 
 \text{Moment in de betonbalk als as C ook meewerkt} &= -74,336 \times 4,552 & &= & &= -338,38 \text{ kNm} \\
 \text{Wapening} &= -1196,7 \text{ mm}^2 & \text{neem} &6 \text{ } \varnothing 20 & \text{i.v.m. de veiligheid.}
 \end{aligned}$$

Ter plaatse van de kelder is geen extra maatregelen nodig.

$$\text{Schoorbelasting bovenste gedeelte} = 200,061 \times 11,261 / 8,4 = 268,2 \text{ kN}$$

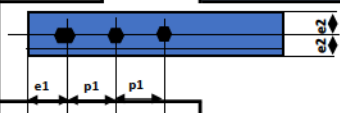
toepassen een dubbele L 80 x 80 x 8 zie blad 35

toepassen een dubbele L 80 x 80 x 8

Berekening toelaatbare trekkracht op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)											
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm2	dikte = 8			Staalsoort	fu		
Staalkwaliteit	S	235	=	360	l/mm2	e1/3*d0 = 0,556			s 235 360		
L	80	x	80	x	8	mm	A = 1227	mm2	s 275 430		
A net - boutgat	1083	mm2	L	opp	p1/3*d0-0,25= 0,676			s 355 510			
bouten	08.8	16	mm	40	308	αd = 0,556					
As Bout	157	mm2	50	480	2,8*e2/d0-1,7 = 7,633						
aantal	3	stuks	60	691	< Fb of Fv = 51,2			Bout opp kern =			
e1	30	mm	70	940	bouten Σ Fb / Fv 153,6			12	84,3		
p1	50	mm	80	1227	β2 0,433			16	157,0		
αb	0,556		90	1552	β2 0,433			20	245,0		
k1	2,500		100	1920	β3 0,522			24	353,0		
Fb,Rd	51,2		120	2750	β3 0,522						
Fv,Rd	60,3					L-lijn	Nu,Rd	162,9	kwaliteit		
Ft,Rd	90,4									4.6	400
β	0,522									8.8	800
Nu,Rd	153,6	kN								10.9	1000
											u.c= 0,873

Schoorbelasting onderste gedeelte =  $321,021 \times 10,934 / 8,4 = 417,88 \text{ kN}$

toepassen een dubbele L 100 x 100 x 10

Berekening toelaatbare trekkracht op een L profiel met boutverbinding (gatverzwakking)										
Boutkwaliteit	08.8	=	800	N/mm2	dikte = 10			Staalsoort	fu	
Staalkwaliteit	S	235	=	360	l/mm2	e1/3*d0 = 0,606			s 235 360	
L	100	x	100	x	10 mm	A = 1920 mm2			s 275 430	
A net - boutgat	1700	mm2	L opp		p1/3*d0-0,25= 0,659			s 355 510		
bouten	08.8	20	mm	40	308	αd = 0,606				
As Bout	245	mm2	50	480	2,8*e2/d0-1,7 = 5,936					
aantal	3	stuks	60	691	< Fb of Fv = 87,3			Bout opp kern =		
e1	40	mm	70	940	bouten Σ Fb / Fv 261,8			12	84,3	
p1	60	mm	80	1227	β2 0,427			16	157,0	
αb	0,606		90	1552	β2 0,427			20	245,0	
k1	2,500		100	1920	β3 0,518			24	353,0	
Fb,Rd	87,3		120	2750	β3 0,518					
Fv,Rd	94,1					L-lijn Nu,Rd 253,7			kwaliteit	
Ft,Rd	141,1								4.6	400
β	0,518								8.8	800
Nu,Rd	253,7	kN							10.9	1000
										
x 2 = 507,4 kN										
								u.c=	0,824	

Kolommen belasting = 612,86 kN

belasting verd vloer =  $36 \times 2,5 \times 5 = 450 \text{ kN}$

uit dak en gevel = 10 kN

totaal = 1072,9 kN

Kniklengte = 7 m

## Kolommen in windbok kopgevels as 3 en 10

Bepaling knik volgens Euronorm						HEA profielen		Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	ly	lz			
Langsbalken belast door wind									mm2	mm	mm	mm	mm	cm4	cm4			
Lcr,y	=	7	m			Veiligheidsklasse =		RC 2	HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134		
Lcr,z	=	7	m			Kfi =		1	HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231		
staalsoort	S	235	N/mm2			staalsoort			HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389		
fy	=	235	N/mm2					235 360	HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616		
fu	=	360	N/mm2					275 430	HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925		
E	=	210000	N/mm2					355 490	HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336		
NEd = normaalkracht optredend =						1072,9	kN	450 550	HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955		
Ncr,y = Eulerse kniklast				7.724.939	N	=	7725	kN	HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769		
Ncr,z = Eulerse kniklast				2.669.023	N	=	2669	kN	HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668		
Profiel									HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763		
gekozen profiel =				HEA 300	Py =		2644	kN	HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310		
A = opp				11253	mm2	H =		290	mm	HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985	
ly = traagh m				182630000	mm4	W =		1259517	mm3	HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436	
lz = traagh m				63100000	mm4				HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887		
Relatieve slankheid				λy =	$\sqrt{A_y \cdot fy / N_{cr,y}}$		0,59	HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564			
				λz =	$\sqrt{A_z \cdot fz / N_{cr,z}}$		1,00	HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465			
Knikkromme				0	a	b	c	d	HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367		
inperfectiefactor				α	0,13	0,21	0,34	0,49	0,76	HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819	
Profiel soort				a,y =	a	0,21	Φy =	0,71	χy =	0,90	HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
				a,z =	b	0,34	Φz =	1,13	χz =	0,60	HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
Max belasting									HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179		
Nb,Rd,y =				2368265	N	=	2368	kN	belasting % = u.c=	0,453	HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639
Nb,Rd,z =				1586550	N	=	1587	kN	belasting % = u.c=	0,676	HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547

## Gevelkolommen

Kolom normaalkracht uit windbok	=	237,92	kN
Uit verdieping vloerbalk	=	1268,2	kN
Uit dakbalk	=	65,27	kN
eigen gewicht	=	10	kN
Totaal	=	1581,4	kN

Kniklengte = 8 m

Horizontaalkracht uit windbelasting = 5 x 0,98 x 1,2 x 1,35 = 7,9044 kN/m1

Moment t.g.v. wind = 63,235 kNm

Spanning in de kolom = 63235 Nm / 1260 = 50,206 N/mm2

### Kolommen in windbok kopgevels as 3 en 10

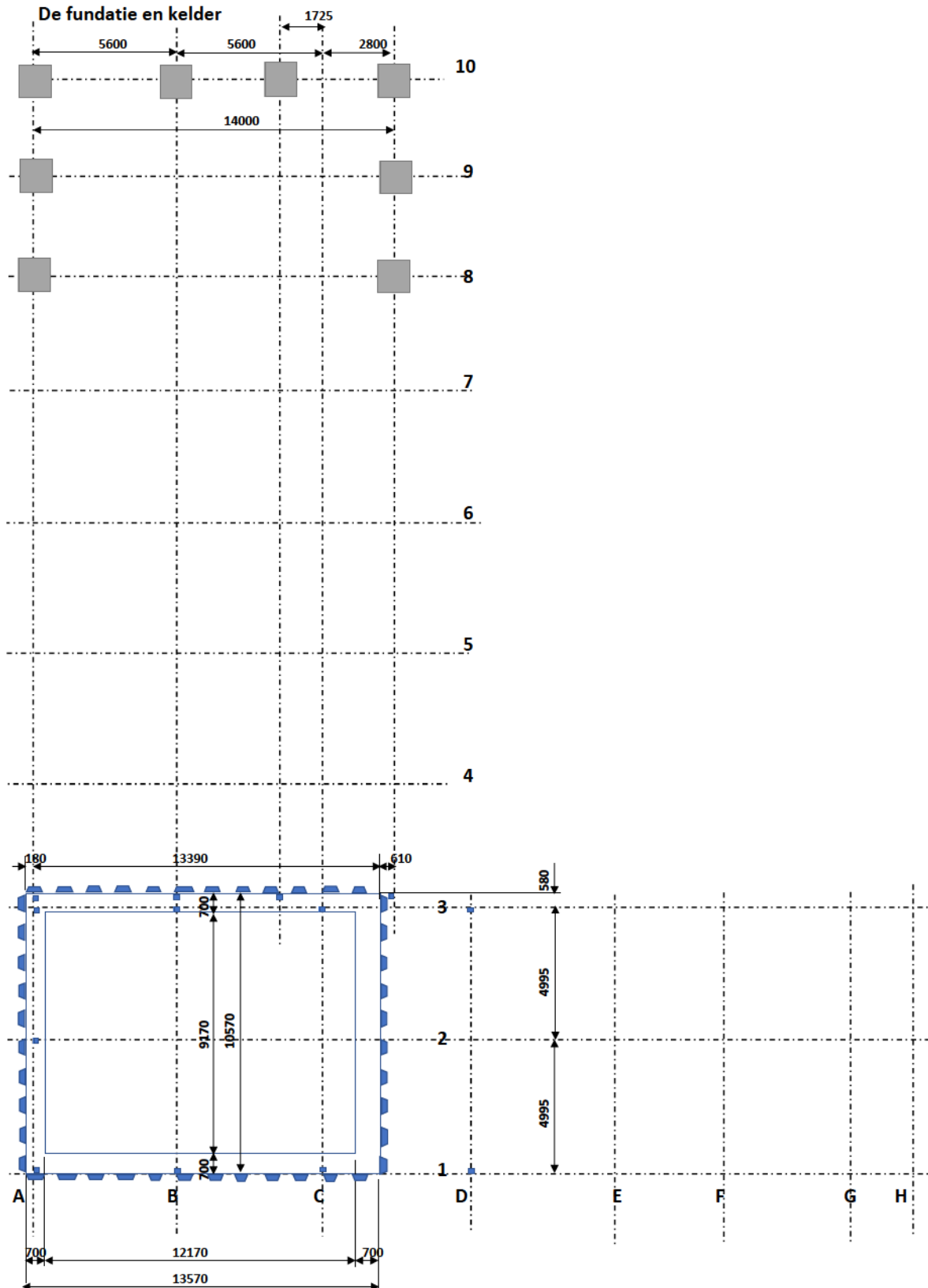
Bepaling knik volgens Euronorm					HEA profielen		Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	I <sub>y</sub>	I <sub>z</sub>					
Langsbalken belast door wind								mm <sup>2</sup>	mm	mm	mm	mm	cm <sup>4</sup>	cm <sup>4</sup>					
L <sub>cr,y</sub>	=	8	m		Veiligheidsklasse =	RC 2	HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134					
L <sub>cr,z</sub>	=	4	m		K <sub>fi</sub> =	1	HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231					
staalsoort	S	235	N/mm <sup>2</sup>		staalsoort		HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389					
f <sub>y</sub>	=	235	N/mm <sup>2</sup>				HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616					
f <sub>u</sub>	=	360	N/mm <sup>2</sup>				HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925					
E	=	210000	N/mm <sup>2</sup>				HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336					
N <sub>Ed</sub>	=	normaalkracht optredend =			1581,4	kN	HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955					
N <sub>cr,y</sub>	=	Eulerse kniklast		5.914.407	N	=	5914	kN	HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769			
N <sub>cr,z</sub>	=	Eulerse kniklast		8.173.883	N	=	8174	kN	HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668			
Profiel							HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763					
gekozen profiel =	HEA 300				P <sub>e</sub> =	2644	kN	HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310				
A	=	opp	11253	mm <sup>2</sup>	H	=	290	mm	HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985			
I <sub>y</sub>	=	traagh m	182630000	mm <sup>4</sup>	W	=	1259517	mm <sup>3</sup>	HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436			
I <sub>z</sub>	=	traagh m	63100000	mm <sup>4</sup>				HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887				
Relatieve slankheid	λ <sub>y</sub>	=	A <sub>y</sub> · f <sub>y</sub> / N <sub>cr,y</sub>		0,67		HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564					
	λ <sub>z</sub>	=	A <sub>z</sub> · f <sub>z</sub> / N <sub>cr,z</sub>		0,57		HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465					
Knikkromme		0	a	b	c	d	HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367					
inperfectiefactor	α	0,13	0,21	0,34	0,49	0,76	HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819					
Profiel soort	a <sub>y</sub>	=	a	→	0,21	Φ <sub>y</sub>	=	0,77	χ <sub>y</sub>	=	0,86	HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
	a <sub>z</sub>	=	b	→	0,34	Φ <sub>z</sub>	=	0,72	χ <sub>z</sub>	=	0,85	HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
Max belasting							HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179					
N <sub>b,Rd,y</sub>	=	2279430	N	=	2279	kN	belasting % =	u <sub>c</sub>	=	0,694	HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639	
N <sub>b,Rd,z</sub>	=	2254175	N	=	2254	kN	belasting % =	u <sub>c</sub>	=	0,702	HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547	

spanning door normaalkracht = 163,03 N/mm<sup>2</sup> + spanning door moment = 50,206 N/mm<sup>2</sup> = 213,24 N/mm<sup>2</sup> u<sub>c</sub> = 0,907

### Kolommen onder de verd vloer as B 7-9 en BC 7-9

Bepaling knik volgens Euronorm					HEA profielen		Profiel	Doorsn.	B	H	t	lijf	I <sub>y</sub>	I <sub>z</sub>						
Langsbalken belast door wind								mm <sup>2</sup>	mm	mm	mm	mm	cm <sup>4</sup>	cm <sup>4</sup>						
L <sub>cr,y</sub>	=	7	m		Veiligheidsklasse =	RC 2	HEA 100	2124	100	96	8	5	349	134						
L <sub>cr,z</sub>	=	7	m		K <sub>fi</sub> =	1	HEA 120	2534	120	114	8	5	606	231						
staalsoort	S	235	N/mm <sup>2</sup>		staalsoort		HEA 140	3142	140	133	9	6	1033	389						
f <sub>y</sub>	=	235	N/mm <sup>2</sup>			235 360	HEA 160	3877	160	152	9	6	1673	616						
f <sub>u</sub>	=	360	N/mm <sup>2</sup>			275 430	HEA 180	4525	180	171	10	6	2510	925						
E	=	210000	N/mm <sup>2</sup>			355 490	HEA 200	5383	200	190	10	7	3692	1336						
N <sub>Ed</sub>	=	normaalkracht optredend =		895,8	kN	450 550	HEA 220	6434	220	210	11	7	5410	1955						
N <sub>cr,y</sub>	=	Eulerse kniklast	7.724.939	N	=	7725	kN	HEA 240	7684	240	230	12	8	7763	2769					
N <sub>cr,z</sub>	=	Eulerse kniklast	2.669.023	N	=	2669	kN	HEA 260	8682	260	250	13	8	10455	3668					
Profiel							HEA 280	9726	280	270	13	8	13673	4763						
gekozen profiel =	HEA 300			P <sub>e</sub>	=	2644	kN	HEA 300	11253	300	290	14	9	18263	6310					
A	=	opp	11253	mm <sup>2</sup>	H	=	290	mm	HEA 320	12437	300	310	16	9	22929	6985				
I <sub>y</sub>	=	traagh m	182630000	mm <sup>4</sup>	W	=	1259517	mm <sup>3</sup>	HEA 340	13347	300	330	17	10	27693	7436				
I <sub>z</sub>	=	traagh m	63100000	mm <sup>4</sup>			HEA 360	14276	300	350	18	10	33090	7887						
Relatieve slankheid		λ <sub>y</sub>	=	A <sub>y</sub> · f <sub>y</sub> / N <sub>cr,y</sub>		0,59	HEA 400	15989	300	390	19	11	45069	8564						
		λ <sub>z</sub>	=	A <sub>z</sub> · f <sub>z</sub> / N <sub>cr,z</sub>		1,00	HEA 450	17803	300	440	21	12	63722	9465						
Knikkromme		0	a	b	c	d	HEA 500	19754	300	490	23	12	86975	10367						
inperfectiefactor	α	0,13	0,21	0,34	0,49	0,76	HEA 550	21176	300	540	24	13	111932	10819						
Profiel soort		a <sub>y</sub>	=	a	→	0,21	Φ <sub>y</sub>	=	0,71	χ <sub>y</sub>	=	0,90	HEA 600	22646	300	590	25	13	141208	11271
		a <sub>z</sub>	=	b	→	0,34	Φ <sub>z</sub>	=	1,13	χ <sub>z</sub>	=	0,60	HEA 650	24164	300	640	26	14	175178	11724
Max belasting							HEA 700	26048	300	690	27	15	215301	12179						
N <sub>b</sub> ,R <sub>d</sub> ,y	=	2368265	N	=	2368	kN	belasting % =	u <sub>c</sub>	=	0,378	HEA 800	28583	300	790	28	15	303443	12639		
N <sub>b</sub> ,R <sub>d</sub> ,z	=	1586550	N	=	1587	kN	belasting % =	u <sub>c</sub>	=	0,565	HEA 900	32053	300	890	30	16	422075	13547		

**De fundatie en kelder**



Werk : Verwerkingshal 6 Cat 1 Coevorden  
 Wepart b.v  
 Project nummer : STP 22004  
 Datum: 04-jul-22



Blad 39

$$\begin{aligned} \text{Gewicht kelder met wanden} &= 13570 \times 10570 \times 5550 = 796,06 \text{ m}^3 \\ &12170 \times 9170 \times 4750 = 530,09 \text{ m}^3 \\ &265,97 \text{ m}^3 \times 2,4 = 638,33 \text{ ton} \end{aligned}$$

water niveau = op 1,5 m

$$\text{opwaartse druk} = 13570 \times 10570 \times 4050 = 580,91 \text{ ton}$$

$$\text{waterdruk} = 4500 \text{ mm} \quad \text{Moment in de wand t.g.v. water en gronddruk} = 172,13 \text{ kNm} \quad h = 600$$

$$\text{wapening} = 989,22 \text{ mm}^2$$

$$\text{horizontale opvang} = \text{te rekenen op } 30 \text{ kN/m} \quad \text{Wanden verder wapenen met } \emptyset 12 - 150 = 754 \text{ mm}^2$$

$$\text{lange kant} \quad 30 \times 12,2^2 / 12 = 372,1 \text{ kNm}$$

$$\text{wapening} = 2138,5 \text{ mm}^2 = 8 \emptyset 20 = 2513,3 \text{ mm}^2$$

$$\text{Korte kant} \quad 30 \times 9,2^2 / 12 = 211,6 \text{ kNm}$$

$$\text{wapening} = 1216,1 \text{ mm}^2 = 8 \emptyset 16 = 1608,5 \text{ mm}^2$$

**Vloer = kruisvloer dikte 700 mm**

$$\text{opwaartse druk} = 3,75 \times 10 = 37,5 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{eigen gewicht vloer} = 0,7 \times 14 = 9,8 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{belasting} = 27,7 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{overspanning} = 12170 \times 9170 \quad x = 1,33 \quad \text{Kruisvloer factor} = 0,053 \quad \text{alle zijden ingeklemd}$$

$$\text{Moment max} = 0,053 \times 27,7 \times 9,17^2 = 123 \text{ kNm} \quad h = 600 \quad A = 472,99 \times 1,5 = 709,49 \text{ mm}^2$$

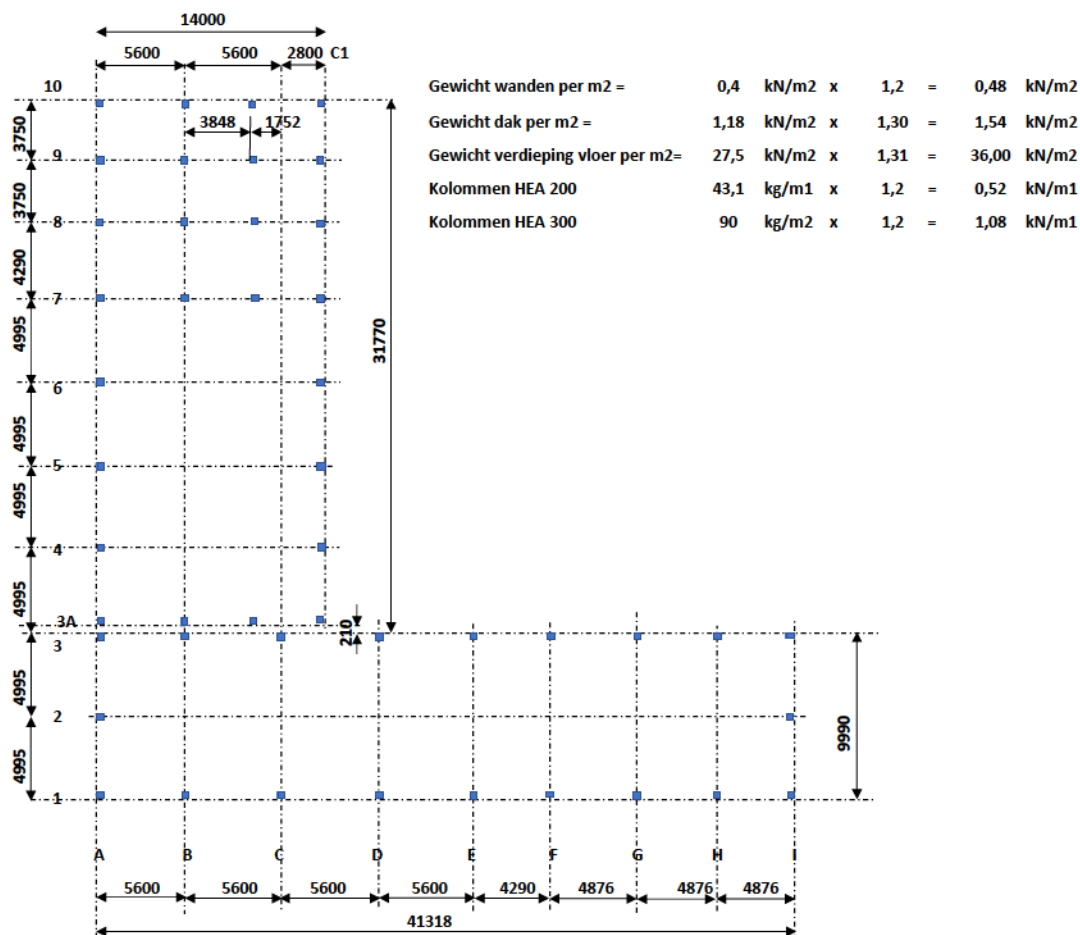
$$\emptyset 12 - 150 = 754 \text{ mm}^2$$

onder en boven

## Fundatie Hal

Onder de kolommen komen betonnen voetplaten die op staal worden gefundeerd

Toelaatbare grondspanning = 0,2 N/mm<sup>2</sup>



## Belastingen op de begane grond

Kolom	dak	verd vl.	wand	windbok	e.g.	totaal	
A10	8	189	34	0	8	238	kN
B 10	15	359	34	370	8	786	kN Trekkkracht = 370 - 60 - 125 = 185 kN
BC 10	8	319	30	0	8	365	kN Ballast = 8 m3 beton
C1 10	7	154	30	370	8	568	kN Trekkkracht = 370 - 60 - 125 = 185 kN
A 9	55	378	27	0	16	476	kN Ballast = 8 m3 beton
B 9	0	717	0	0	8	725	kN
BC 9	0	638	0	0	8	645	kN
C1 9	55	307	27	0	16	405	kN
A 8	55	405	29	0	16	505	kN
B 8	0	769	0	0	8	777	kN
BC 8	0	684	0	0	8	691	kN
C1 8	55	329	29	0	16	429	kN
A 7	65	468	33	0	16	583	kN
B 7	0	888	0	0	8	896	kN
BC 7	0	790	0	0	8	797	kN
C1 7	65	380	33	0	16	495	kN
A 6	65	1283	36	238	16	1638	kN Trekkkracht = -160,56 kN voldoende bovenbelasting
C1 6	65	1283	36	238	16	1638	kN Trekkkracht = -160,56 kN voldoende bovenbelasting





Kolom	dak	verd vl.	wand	wind	e.g.	totaal			
A 5	65	1283	36	0	16	1400 kN			
C1 5	65	1283	36	0	16	1400 kN			
A 4	65	1283	36	238	16	1638 kN	Trekkracht = -160,56 kN	voldoende bovenbelasting	
C1 4	65	1283	36	238	16	1638 kN	Trekkracht = -160,56 kN	voldoende bovenbelasting	
A 3A	8	252	34	613	16	923 kN			
B 3A	20	478	34	613	16	1161 kN			
BC 3A	11	425	30	0	16	482 kN			
C1 3A	9	205	30	613	16	872 kN	Trekkracht = 512 kN	vastgezet aan de kelderwand	
A 3	11	0	38	370	16	436 kN	Trekkracht = 316 kN	vastgezet aan de kelderwand	
B 3	49	0	40	0	16	105 kN			
C 3	49	0	40	129	16	234 kN			
D 3	49	0	40	0	16	105 kN			
E 3	49	0	40	0	16	105 kN			
F 3	49	0	40	0	16	105 kN			
G 3	49	0	40	0	16	105 kN			
H 3	49	0	40	0	16	105 kN			
I 3	49	0	40	370	16	476 kN	trekkracht = 310 kN	Ballast 10 m3 beton	
A 2	49	0	40	0	16	105 kN			
I 2	49	0	40	0	16	105 kN			
A 1	11	0	40	370	16	438 kN	Trekkracht = 310 kN	vastgezet aan de kelderwand	
B 1	49	0	40	0	16	105 kN			
C 1	49	0	40	129	16	234 kN	Trekkracht = 72 kN	vastgezet aan de kelderwand	
D 1	49	0	40	0	16	105 kN			
F 1	49	0	40	0	16	105 kN			
G 1	49	0	40	0	16	105 kN			
H 1	49	0	40	0	16	105 kN			
I 1	11	0	40	370	16	438 kN	trekkracht = 310 kN		

gewicht vloer = 31,25 kN

Betonbalken 31,25 kN

Ballast = 247 kN = 10 m3 beton

### Fundering in as A van 3A tot 6 en in as C! van 3A tot 6

Maximale belasting = 1638 kN benodigd oppervlak =  $1637994,09 \text{ N} / 0,2 = 8189970,45 \text{ mm}^2 = 8,19 \text{ m}^2$

Breedte sloof =  $8,19 / 5 = 1,638 \text{ m}$

De begane grondvloer wordt als fundatieplaat beschouwd.

De fundatiebalken zijn 500 x 900 mm groot Moment in de balk =  $1/1 \cdot x \cdot 1638 \cdot x \cdot 5 = 682 \text{ kNm}$

breedte = 500 mm

hoogte = 900 mm

betondekking = 40 mm

beugels = Ø 10 mm

wapening balk = Ø 20 mm

h = 780 mm

N = N' = 874997 N

wapening = 2011,5 mm<sup>2</sup> ST 500 toel. Sp. = 435 N/mm<sup>2</sup>

7 Ø 20 = 2199,1 mm<sup>2</sup> onder en boven

Dwarskracht = 819 kN

directe afdracht = 524 kN d spanning = 1,344

opname beugels rond 10 - 125 over 780 mm = 546,64 kN

deze beugels over de eerste 1500 mm

### Fundering in as A van 7 tot 9 en in as C! van 7 tot 9

Maximale belasting = 583 kN benodigd oppervlak =  $582861,499 \text{ N} / 0,2 = 2914307,49 \text{ mm}^2 = 2,9143 \text{ m}^2$   
Breedte sloof =  $2,9143 / 5 = 0,5829 \text{ m}$

De beganegrondvloer wordt als fundatieplaat beschouwd.

De fundatiebalken zijn 500 x 900 mm groot Moment in de balk =  $1/1 \times 583 \times 5 = 243 \text{ kNm}$   
breedte = 500 mm  
hoogte = 900 mm  
betondekking = 40 mm  
beugels = Ø 10 mm  
wapening balk = Ø 16 mm  
h = 784 mm  
N = N' = 309769 N  
wapening =  $712,11 \text{ mm}^2$  ST 500 toel. Sp. = 435 N/mm<sup>2</sup>  
4 Ø 16 = 804,25 mm<sup>2</sup> onder en boven

Dwarskracht = 291,43 kN

directe afdracht = 524 kN d spanning = negatief opname beugels rond 8 - 250 over 784 mm = 174,92 kN

### Fundatie onder kolom A-1 en C1-10

Hier 8 m<sup>3</sup> beton toevoegen inclusief de randbalk is een driehoek Van  $4,3 \times 4,3 \times 0,9 = 8,3205 \text{ m}^3$

### Fundatie onder de kolommen I-1 en I-3

Hier 10 m<sup>3</sup> beton toevoegen inclusief de randbalk is een driehoek Van  $4,8 \times 4,8 \times 0,9 = 10,368 \text{ m}^3$

### Fundatie onder de kolommen as 1 en 3 van D to H

max belasting = 105 kN  
Balk 400 x 600 mm grondspanning =  $105 \times 1000 / 400 / 4876 = 0,054 \text{ N/mm}^2$   
Moment = 42,763 kNm wapening = 218,46 mm<sup>2</sup> 4 Ø 12 onder en boven

### Fundatie onder de kolommen in as B van 7 tot 9 en as BC van 7 tot 9

Kolombelasting = 797 kN oppervlak van toelaatbare grondspanning =  $3,9862 \text{ m}^2 = 2 \times 2 \text{ m}$   
Moment = 100 kNm breedte = 2000 mm  
dikte = 500 mm  
betondekking = 30 mm  
wapening = Ø 16 mm  
h = 424 mm  
N = N' = 235038 N  
wapening = 540,32 mm<sup>2</sup> neem 6 rond 12 in beide richtingen  
stalen voetplaat = 400 x 400 x 30 mm  
Ponsspanning =  $797 \times 1000 / 424 / 900 / 4 = 0,5223 \text{ N/mm}^2$   
verdikking van 500 mm over 1500 mm in het vierkant  
de vloer doet de rest over 250 mm