

Documentenlijst Triops Advies B.V.

[illegible]

Triops Advies BV
Wilhelminastraat 1a
Postbus 44
6850 AA Huissen
T 026-3886416
F 026-3886417
[redacted]@triopsadvies.nl

36 appartementen Beverdam te Hoevelaken

Map 1

Constructieve uitwerking hoofddraagconstructie

opdrachtgever : De Alliantie Ontwikkeling BV
Jan van der Heijdenstr 36
1221 EJ HILVERSUM

Gecontroleerd
PvdL



Kenmerk: 2023W0643

Datum: 07-04-2023

Project : 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken
Projectnr. : 2022109BR001

Auteur(s)
Gecontroleerd

Datum
Status
Revisie



IN GEBOUWCONSTRUCTIES

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei
Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023



INHOUDSOPGAVE

PAG

Inleiding	2
Constructieve uitgangspunten	3
Constructieve opbouw	4
Overzichten	5
Uitgangspunten en belastingaannamen	6
Windbelasting	11
Brandwerendheid	12
Noodoverlaat	13
Berekening onderdelen	16
Maatgevende vloerstroken	55
Stabiliteit	80
Berekening fundering	88
Berekening fundering trappenhuis	147

INLEIDING

Deze map bevat de constructieve uitwerking voor 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken.

Het project betreft de bouw van 1 woonblok bestaande uit:

- 36 appartementen verdeelt over 3 bouwlagen
- Fietsenstalling op begane grond en inpandige bergingen in de appartementen
- Vloeroppervlak ca. 2750m² BVO

CONSTRUCTIEVE UITGANGSPUNTEN

Gevolgklasse en ontwerplevensduur

- Gebouwfunctie: A, Woongebouw
- Gevolgklasse: CC2
- Ontwerplevensduur: 50 jaar

Vloerbelastingen conform NEN-EN 1909

Zie uitgangspunten en belastingaannamen

Windbelasting

- Windgebied II
- Onbebouwd
- Gebouwhoogte max. 10m
- Zie bijlage voor bepaling windbelasting, de extreme stuwdruk bedraagt: **853N/m²**

Brandwerendheid

- De brandwerendheids eis voor de bouwconstructie bedraagt voor **60min.**
- De compartimentering kan tot gevolg hebben dat de een niet dragende constructie ten behoeve van het in stand houden van de compartimentscheiding een brandwerendheids eis minimaal gelijk aan de WBDBO eis zal hebben. Deze eisen (compartimentering) dienen door de architect en bouwfysicus te worden aangegeven.

Materiaalgegevens

- | | | |
|---------------------|-----------|-------------------------------------|
| • Betonkwaliteit: | C30/37 | fundering |
| | C30/37 | verdiepingsvloeren |
| • Wapeningstaal: | B500A | |
| • Staalkwaliteit: | S235 | walsprofielen en buisprofielen |
| | S275 | kokerprofielen |
| • Houtconstructies: | C18 | voor balklagen en HSB wanden |
| • Kalkzandsteen: | min. CS12 | dragende wanden massaplus elementen |
| | CS20 | tpv liftschacht |
| | CS36 | maatgevende penanten |

Bouwpeil

- Aangenomen op 3,7m+ NAP

Geotechnisch advies

- Geotechnisch onderzoek wordt uitgevoerd in 2 fasen, fase 1 is reeds uitgevoerd, fase 2 moet nog worden uitgevoerd:
 - fase 1- de posities waar momenteel gesondeerd kan worden, om het bestaande gebouw
 - fase 2- De overige sonderingen worden na de sloop van de bestaande bebouwing uitgevoerd.
- Het voorlopig funderingsadvies is uitgevoerd door IJB groep rapportnummer 61222376-FA-I d.d. 19 januari 2023
- Let op: De bestaande woningen zijn op staal gefundeerd!!

CONSTRUCTIEVE OPBOUW

Fundering en Begane Grond

- Balkenrooster op boorpalen i.v.m. de omliggende woningen welke op staal gefundeerd zijn, afhankelijk van het grondonderzoek en funderingsadvies.
- Begane grondvloer uitvoeren in geïsoleerde kanaalplaat **d=200 mm**.

Verdiepingsvloeren

- Uitvoeren in breedplaat d=280mm, i.v.m. geluideis woningscheidende vloer en voorzien met 70mm afwerkvloer (evt. op 20mm isolatie)

Dakvloer

- Uitvoeren in breedplaat d=250mm.

Wanden

- Woningscheidende k.z.st. wanden d=250mm, min CS 12 uitvoeren in massaplus elementen.
- Eindwanden k.z.st. d=175mm min CS 12 uitvoeren in massaplus elementen. Smalle penanten uitvoeren in CS36.

Binnenspouwbladen

- De binnenspouwbladen welke niet dragend zijn worden als gevelsluitende HSB-elementen uitgevoerd

Lift

- De liftschacht uitvoeren in k.z.st. wanden d=214mm CS20, gekoppeld aan iedere verd.vloer en op iedere verdieping voorzien van een in de k.z.st. opgenomen betonnen ringbalk afm. 214x280.
- De liftschacht wordt gedilateerd van het aangrenzende appartement.

Gebouwdilatatie

- I.v.m de lengte van het gebouw (71.5m) en de positie van de stabiliteitswanden in die richting (geheel op het eind van het blok, dit vormt het krimpcentrum van het gebouw) is het beperken van de krimpspanningen een aandachtspunt.
Daarom is gekozen voor een gebouwdilatatie, daarbij wordt een doorgaand L-staal geplaatst waarop de verdiepingsvloeren rechts van de dilatatie glijdend worden opgelegd.
In het linkerdeel naast de dilatatie zijn extra stabiliteitswanden opgenomen.

Stabiliteit

- De stabiliteit wordt voldoende gewaarborgd door de aanwezige wanden in beide richtingen.

Balkons en galerijen

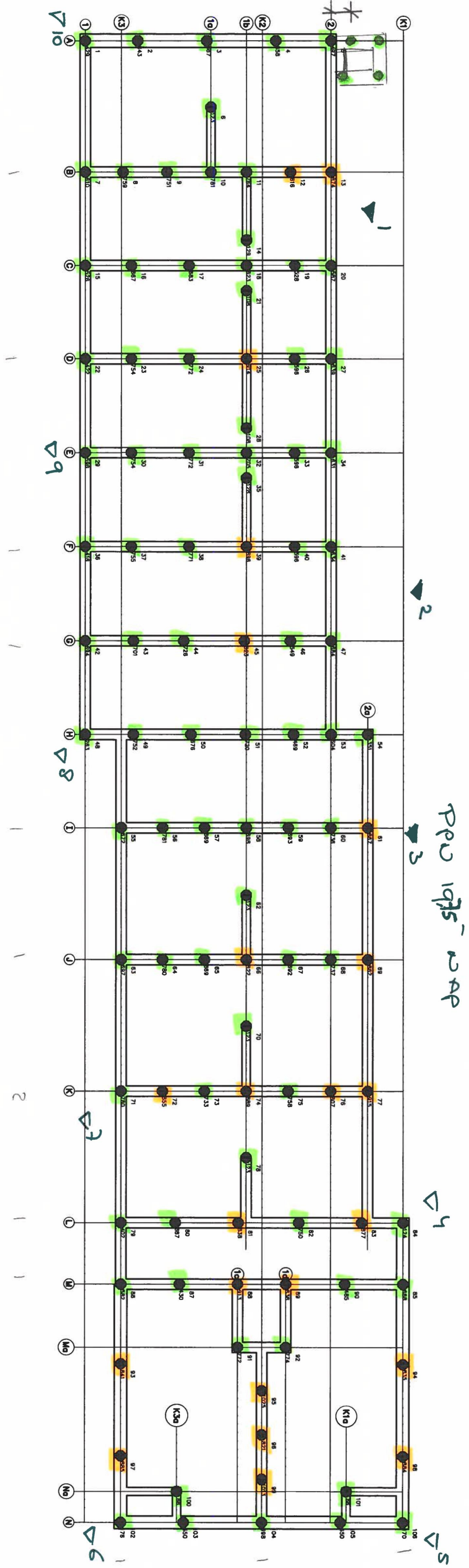
- Uitkragende balkons en galerijplaten met Isokorf aanstorten.

Gevelvoorzieningen

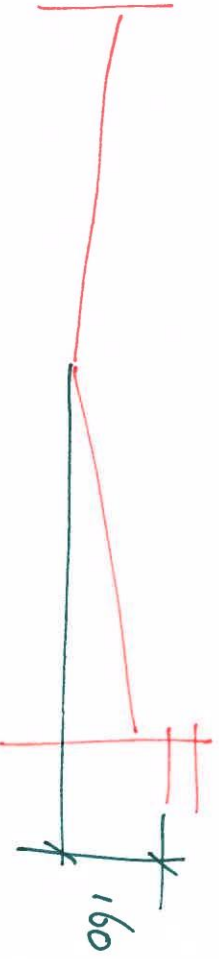
- In de gevels zijn de benodigde gevelvoorzieningen, zoals lateien en borstweringsteunen, aangegeven. Knipvoegen in het metselwerk dienen door de steenfabrikant bepaald te worden. De knipvoegen vanuit constructief oogpunt zijn op onze tekeningen aangegeven.

Overzicht

$\phi 350$ < 800 195"
 $\phi 400$ < 1025

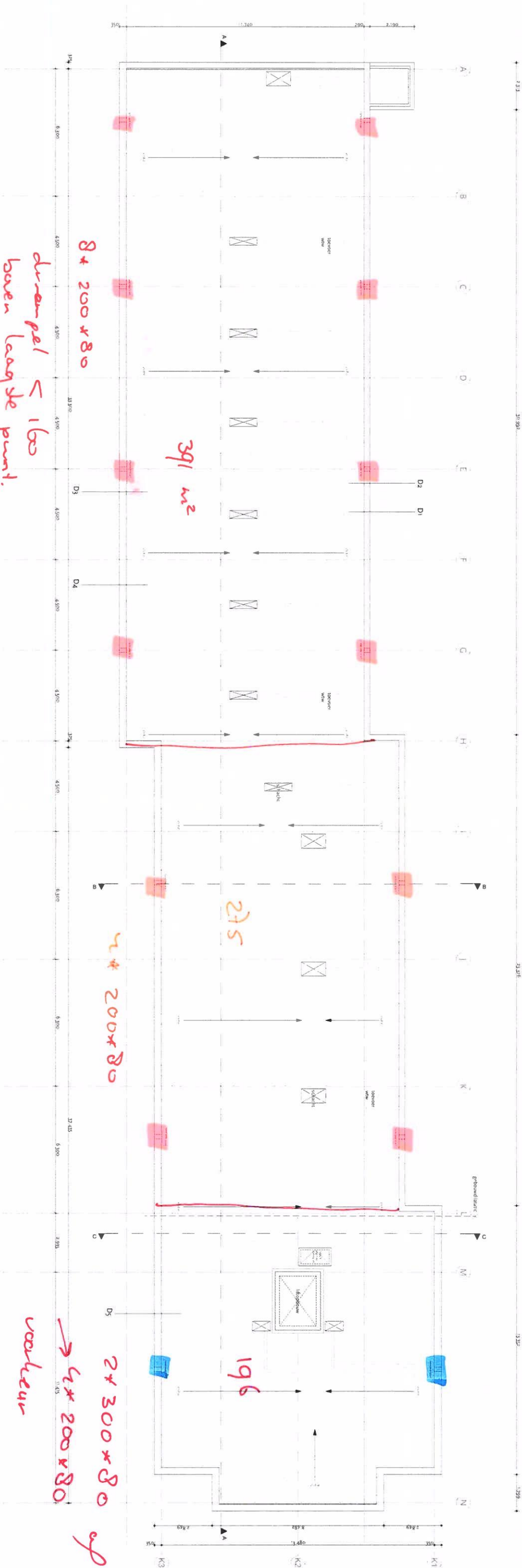


Paalplan



nodoverlaten dak.

durangpel < 160
boven laagste punt.



Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 02-03-2023

printdatum : 02-03-2023

werk: **36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken**
 werknummer: **2022109**

onderdeel: **uitgangspunten en belastingaanne**

soort gebouwfunctie 5:

soort gebouwfunctie 4:

soort gebouwfunctie 3:

soort gebouwfunctie 2:

soort gebouwfunctie 1:

maatgevend:

onderverdeling		
ontwerplevens- duurklasse	ook cnfm 1991-1-7	gebruiks- gevolgklasse
3	CC2a	A
3	CC2a	

toegepaste norm = NEN-EN 1990 eurocode nieuwbouw
 gevolgklasse = CC2a (Consequence Class = gevolgklasse)
 ontwerplevensduurklasse = 3 => ontwerplevensduur = 50 jaar
 huidige ouderdom gebouw = 50 jaar => restlevensduur = 50 jaar
 referentieperiode = 50 jaar
 correctiefactor $\xi = 0,89$ correctiefactor eigen gewicht voor formule 6.10.b
 Keuze voor 6.10b: combinatie met: 2 vloeren extreem in de gebouwfunctie A t/m G of H (NEN-EN 1991-1-1+C1/NB:2011)

omschrijving = CC2a: Middelmatige gevolgen t.a.v. verlies van mensenlevens, of aanzienlijke economische of sociale gevolgen of voor de omg
 toepassing = gebouwen en andere gewone constructies
 voorbeelden = woon- en kantoorgebouwen max 4 lagen, openbare gebouwen < 2000m² per laag, onderwijsgebouwen met 1 laag, eengezinswo
 betrouwbaarheidsklasse = RC2 (Reliability Class = betrouwbaarheidsklasse)
 betrouwbaarheidsfactor $\beta = 3,80$ (tabel B2 blz 87 NEN-EN 1990 voor een referentieperiode van 50 jaar)
 K_{FI} -factor = 1 (tabel B3 blz 87 NEN-EN 1990)
 sneeuwbelasting op de grond (incl. f) $s_n = 0,70$ kN/m²

ψ -waarden voor gebouwen

gebruikscategorie =	A	B	C	D	E	F	G	H
factor combinatie-waarde van de veranderlijke belasting: $\psi_0 =$	0,4	0,5	0,4	0,4	1	0,7	0,7	0
factor frequent aanwezigte veranderlijke belasting: $\psi_1 =$	0,5	0,5	0,7	0,7	0,9	0,7	0,5	0
factor quasi-blijvende veranderlijke belasting: $\psi_2 =$	0,3	0,3	0,6	0,6	0,8	0,6	0,3	0
correctiefactor voor levensduur $F_t/F_{t0} =$	1	1	1	1	1	1	1	1

(gelijktijdigheid belastingen tbv uiterste grenstoestand)
 (bijv. schok, brand, noodherstel, scheurwijdte)
 (ange termijn effect, bijv. kruip)
 $\{1 + (1 - \psi_0) / 9 \cdot \ln(t/t_0)\}$ (niet voor wind-, sneeuw-, thermische belasting)

belastingfactoren γ (NEN-EN 1990)	blijvende belasting		overheersend variabele belasting	gelijktijdig optredende variabele belasting		
	ongunstig	gunstig		belangrijk	andere ongunstig	andere gunstig
formules van belastingcombinaties	$1,0 \cdot G_{k1,sup}$	$1,0 \cdot G_{k1,inf}$	γ	$\gamma \cdot Q_{k1}$	γ	γ
tabel A1.2(A) (EQU) (groep A) formule 6.10	1,10	0,9	1,50 Q_{k1}	0	1,50 $\psi_{0,1} Q_{k1}$	0
tabel A1.2(B) (STR/GEO) (groep B) formule 6.10a	1,35	0,9		0	1,50 $\psi_{0,1} Q_{k1}$	0
tabel A1.2(B) (STR/GEO) (groep B) formule 6.10b	1,20	0,9	1,50 Q_{k1}	0	1,50 $\psi_{0,1} Q_{k1}$	0
tabel A1.3 buitengewone sit. form. 6.11b (brand, schok, herstel)	1	1	1 A_d	1 $\psi_{1,1} Q_{k1}$	1 $\psi_{2,1} Q_{k1}$	0
tabel A1.3 buitengewone sit. form. 6.12b (aardbeving)	1	1	1 A_{ak}	0	1 $\psi_{2,1} Q_{k1}$	0
tabel A1.4 bruikbaarheidsgrenstoestand form. 6.14b	1	1	1 Q_{k1}	0	1 $\psi_{0,1} Q_{k1}$	0
tabel A1.4 frequente waarde formule 6.15b	1	1	1 $\psi_{1,1} Q_{k1}$	0	1 $\psi_{2,1} Q_{k1}$	0
tabel A1.4 quasi blijvend formule 6.16b	1	1	1 $\psi_{2,1} Q_{k1}$	0	1 $\psi_{2,1} Q_{k1}$	0

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 02-03-2023

printdatum : 02-03-2023

werk : **36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken**
 werkinummer : **2022109**
 onderdeel : **uitgangspunten en belastingaanne**

1. belastingen

1.1 belastingaannamen vloeren e.d. kN/m²

			G [kN/m ²]	Q [kN/m ²]	ψ_0
	helling van vlak				
1	plattendak				H
	beton (gewapend)	h/d = 250 mm	6,25		
	dakbedekking en isolatie		0,15		
	grind (los als balast) of zonnepanelen (pv)	h/d = 60 mm	0,99		
	H1 t/m H3: dakhelling $0 \leq \alpha < 20$ onderhoud of sneeuw	categorie: H	$\psi_t = 1,00$	v.b. = 2,00	
	Totaal plattendak :		7,39	2,00	
2	verdiepingsvloer				A
	beton (gewapend)	h/d = 280 mm	7,00		
	cementdekvloer	h/d = 70 mm	1,40		
	scheidingswanden ($\leq 2,0$ kN/m) in v.b.			0,80	
	A1: Kamer in een woongebouw	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. = 1,75	
	Totaal verdiepingsvloer :		8,40	2,55	0,40
3	begane grondvloer				A
	VBI (geisol.) kanaalplaat 200		3,02		
	cementdekvloer	h/d = 70 mm	1,40		
	scheidingswanden ($\leq 2,0$ kN/m) in v.b.			0,80	
	A1: Kamer in een woongebouw	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. = 1,75	
	Totaal begane grondvloer :		4,42	2,55	0,40
4	balkon				A
	beton (gewapend)	h/d = 340 mm	8,50		
	A: Balkons, Terrassen (niet gemeenschappelijk)	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. = 2,50	
	Totaal balkon :		8,50	2,50	0,40
5	bordessen en trappen				A
	beton (gewapend)	h/d = 250 mm	6,25		
	A: Gemeenschappelijke Vloeren, Galerijen, Trappen en Balkon	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. = 3,00	
	Totaal bordessen en trappen :		6,25	3,00	0,40
6	galerij				A
	beton (gewapend)	h/d = 340 mm	8,50		
	A: Gemeenschappelijke Vloeren, Galerijen, Trappen en Balkon	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. = 3,00	
	Totaal galerij :		8,50	3,00	0,40

Triops Advies BV

Huisen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 02-03-2023

printdatum : 02-03-2023

7	liftput vloer								E
	beton (gewapend)		h/d = 250 mm	6,25					
	E2: Ruimte voor overig industrieel gebruik	categorie: E	$\psi_t = 1,00$	v.b. =	3,00				
			Totaal liftput vloer :	6,25	3,00	1,00			
8	dak liftopbouw								H
	kanaalplaatvloer d=200			3,30					
	dakbedekking en isolatie			0,15					
	grind (los als balast)		h/d = 60 mm	0,99					
	H1 t/m H3: dakhelling $0 \leq a < 20$ onderhoud of sneeuw	categorie: H	$\psi_t = 1,00$	v.b. =	1,00				
			Totaal dak liftopbouw :	4,44	1,00				
9	verd.vloer ontsluiting								A
	beton (gewapend)		h/d = 280 mm	7,00					
	cementdekvloer		h/d = 70 mm	1,40					
	A: Gemeenschappelijke Vloeren, Galerijen, Trappen en Balkor	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. =	3,00				
			Totaal verd.vloer ontsluiting :	8,40	3,00	0,40			
10	begane grondvloer ontsluiting								A
	VBI (geisol.)kanaalplaat 200			3,02					
	cementdekvloer		h/d = 70 mm	1,40					
	A: Gemeenschappelijke Vloeren, Galerijen, Trappen en Balkor	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. =	3,00				
			Totaal begane grondvloer ontsluiting :	4,42	3,00	0,40			
11	bg terras								A
	beton (gewapend)		h/d = 200 mm	5,00					
	afwerking			1,40					
	A: Balkons, Terrassen (niet gemeenschappelijk)	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. =	2,50				
			Totaal bg terras :	6,40	2,50	0,40			
12	staal trap								A
	trap			2,00					
	A: Gemeenschappelijke Vloeren, Galerijen, Trappen en Balkor	categorie: A	$\psi_t = 1,00$	v.b. =	3,00				
			Totaal staal trap :	2,00	3,00	0,40			
13									
			$\psi_t =$						

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 02-03-2023

printdatum : 02-03-2023

1.2 eigen gewichten van materialen gevels en bouwmuren e.d. [kN/m²]

	% kozijnen	Buitenblad			Binnenblad				afw.	e.g.
		bakst	ispo	betimm.	kzst CS36	kzst CS12 / 20	beton	houten bi.bl.		
	kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ³	
21 bouwmuren (won.scheidend)					250					5,50 kN/m ²
22 binnenspouwbladen dr.					175					3,85 kN/m ²
23 niet dragende bin.sp.bl.				1						0,70 kN/m ²
24 stab wanden					175					3,85 kN/m ²
25 liftschacht						214				3,96 kN/m ²
26 pui	100%									0,50 kN/m ²
27 liftputwand							400			10,00 kN/m ²
28 afsch. balkon/galerij		100						1		2,50 kN/m ²
29 niet dr. gevel		100						1		2,50 kN/m ²
30 niet dr.gevel open	30%	100						1		1,90 kN/m ²
31 dragende gevel		100			175					5,85 kN/m ²
32 dragende gevel open	15%	100			175					5,05 kN/m ²
33 mw		100								2,00 kN/m ²
34 mw open	30%	100								1,55 kN/m ²

1.3 eigen gewichten van materialen kolommen / balken e.d. [kN/m¹]

	beton			hout		staal	kalkzandsteen		aluminium	e.g.
	25,0 kN/m ³			4,5 kN/m ³		78,5 kN/m ³	18,5 kN/m ³		27,0 kN/m ³	
	afm b [mm]	afm h [mm]	diamtr [mm]	afm b [mm]	afm h [mm]	opp [mm ²]	afm b [mm]	afm h [mm]	opp [mm ²]	
35 fund.niet dr.gevels	500	600								7,50 kN/m ¹
36 fund.balken bouwmuur	500	600								7,50 kN/m ¹
37 fund.dr.gevels	650	600								9,75 kN/m ¹
38										kN/m ¹
39										kN/m ¹
40										kN/m ¹
41										kN/m ¹
42										kN/m ¹
43										kN/m ¹
44										kN/m ¹
45										kN/m ¹
46										kN/m ¹
47										kN/m ¹
48										kN/m ¹

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 02-03-2023

printdatum : 02-03-2023

1.4 Belastingsfactoren en belastingen (Eurocode 0 en 1))

gevolgklasse	γ_{fg}	γ_{fq}	
CC1a/b - CC2a/b - CC3	1,00	1,00	SLS: Serviceability Limit State
	gunstig ongunstig	ongunstig gunstig	
CC2a	0,9 1,35	1,50 0	ULS(a): Ultimate Limit State (formule 6.10a)
CC2a	0,9 1,20	1,50 0	ULS(b): Ultimate Limit State (formule 6.10b)

1.5	Belastingen	categorie	G _k	Q _k	ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂	P _d [kN/m ²]			
					combinatie- waarde vb tbv gelijktijdigheid in uiterste arenstoestand	frequent aanwezige vb tbv bijv. elast. vervorming, scheurwijdte	quasi- blijvende vb tbv bijv. brand, kruip	ongunstig	stabiliteit / opdrijven		
								6.10a	6.10b		
								1.35 G + 1.50 * Qcomb	1.20 G + 1.50 * Qextr	1.20 G + 0.90 G	
1	platdak	H	7,39	2,00				10,0	11,9	8,9	6,7
2	verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	0,50	0,30	12,9	13,9	11,6	7,6
3	begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	0,50	0,30	7,5	9,1	6,8	4,0
4	balkon	A	8,50	2,50	0,40	0,50	0,30	13,0	14,0	11,7	7,7
5	bordessen en trappen	A	6,25	3,00	0,40	0,50	0,30	10,2	12,0	9,3	5,6
6	galerij	A	8,50	3,00	0,40	0,50	0,30	13,3	14,7	12,0	7,7
7	liftput vloer	E	6,25	3,00	1,00	0,90	0,80	12,9	12,0	12,0	5,6
8	dak liftopbouw	H	4,44	1,00				6,0	6,8	5,3	4,0
9	verd.vloer ontsluiting	A	8,40	3,00	0,40	0,50	0,30	13,1	14,6	11,9	7,6
10	begane grondvloer ontsluiting	A	4,42	3,00	0,40	0,50	0,30	7,8	9,8	7,1	4,0
11	bg terras	A	6,40	2,50	0,40	0,50	0,30	10,1	11,4	9,2	5,8
12	staal trap	A	2,00	3,00	0,40	0,50	0,30	4,5	6,9	4,2	1,8
13											
14											
15											
16											
17											
18											
19											
20											
21	bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzst CS36		5,50					7,4	6,6	6,6	5,0
22	binnenspouwbladen dr.; 175mm kzst CS36		3,85					5,2	4,6	4,6	3,5
23	niet dragende bin.sp.bl.; betimm.		0,70					0,9	0,8	0,8	0,6
24	stab wanden; 175mm kzst CS36		3,85					5,2	4,6	4,6	3,5
25	liftschacht; 214mm kzst CS12 / 20		3,96					5,3	4,8	4,8	3,6
26	pui; pui 100%		0,50					0,7	0,6	0,6	0,5
27	liftputwand; 400mm beton		10,00					13,5	12,0	12,0	9,0
28	afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; houten bi.bl.		2,50					3,4	3,0	3,0	2,3
29	niet dr. gevel ; 100mm bakst; houten bi.bl.		2,50					3,4	3,0	3,0	2,3
30	niet dr.gevel open; 100mm bakst; houten bi.bl.; pui 3		1,90					2,6	2,3	2,3	1,7
31	dragende gevel; 100mm bakst; 175mm kzst CS36		5,85					7,9	7,0	7,0	5,3
32	dragende gevel open; 100mm bakst; 175mm kzst C		5,05					6,8	6,1	6,1	4,5
33	mw; 100mm bakst		2,00					2,7	2,4	2,4	1,8
34	mw open; 100mm bakst; pui 30%		1,55					2,1	1,9	1,9	1,4
35	fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 600 mm		7,50					10,1	9,0	9,0	6,8
36	fund.balken bouwmuur; beton b x h = 500 x 600 mm		7,50					10,1	9,0	9,0	6,8
37	fund.dr.gevels; beton b x h = 650 x 600 mm		9,75					13,2	11,7	11,7	8,8
38											
39											
40											
41											
42											
43											
44											
45											
46											
47											
48											

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-



A wind EC

Versie : 1.19.12 ; NDP : NL

printdatum : 02-03-2023

Eurocode 1991-1-4 windbelastingen					
36 appartementen Beverdam te Hoev. 2022109				windbelasting	
gebouwbreedte	71,5	m	art. 4.5 extreme stuwdruk	$q_{p(z)}$	= 853 N/m ²
gebouwdiepte	14,2	m	art. 7.5 wrijvingscoëfficiënten		
gebouwhoogte	10	m	oppervlak dak		= glad
referentieperiode	50	jaar	wrijving op dakvlak	$C_{fr,dak}$	= 0,01 -
gebied in NL	II		oppervlak gevels		= zeer ruw
omgeving	II		wrijving op gevelvlak	$C_{fr,gevel}$	= 0,04 -
hoogte	10	m	bijlage D $c_s c_d$ -waarden	fig. D.2 betonnen rechthoekig bouwwerk	
				$c_s c_d$	= 0,85 -

art. 7.2.1 uitwendige drukcoëfficiënt gebouwen met oppervlak tussen 1 en 10 m²zone A zijgevel, eerste zone A= 10 m² c_{pe} = -1,20 combineren met overdruk!

art. 7.2.2 verticale gevels van gebouwen met rechthoekige plattegrond figuur 7.5

tabel NB.6 - 7.1 uitwendige drukcoëfficiënten verticale gevels

zone	gebied	-A	-B	-C	D	-E
1	$C_{pe,10}$	-1,2	-0,8	n.v.t.	0,8	-0,305
2	$C_{pe,10}$	-1,2	-0,8	n.v.t.	0,605	-0,5
3	$C_{pe,10}$	-1,2	-0,8	n.v.t.	1,11	

 α = 90,0 graden

art. 7.2.3 platte daken

zone	-F	-G	-H	-I	+I
$C_{pe,10}$	-1,4	-0,9	-0,7	-0,2	0,2

 α = 0,0 graden

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



A brandwerendheidseis bouwbesluit

Versie : 1.3.12 ; NDP : NL

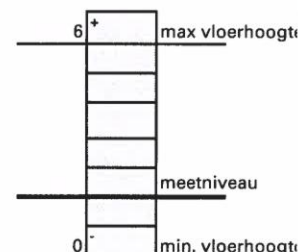
printdatum : 31-12-2013

bouwbesluit 2012, brandwerendheid mbt bezwijken van bouwconstructies

hetgeen voortschrijdende instorting tot gevolg heeft. incl. WDBDO en excl. berekening vuurbelasting.

werk 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken
 werknummer 2022109
 onderdeel Brandwerendheid
 gebruiksfuncti 1b woonfunctie andere woonfunctie

maximum vloerhoogte van een verblijfsgebied boven meetniveau in meters 6
 maximum vloerhoogte onder meetniveau in meters 0
 reductie i.v.m. beperkte vuurbelasting toepassen? nee
 nieuwbouw, verbouw of bestaand? nieuwbouw

**tijdsduur bezwijken (= brandwerendheidseis)**

afdeling	artikel	lid		nvt	personen
1	1.2	1	bezettingsgraad (aantal personen per m2)		
2.2	2.10	1	brandwerendheid vloer, trap, hellingbaan van vluchtweg	30	min
		2	brandwerendheid bouwconstructie	60	min
		3	reductie brandwerendheid bouwconstructie	0	min
			resulterende brandwerendheid bouwconstructie	60	min
2.10	2.83		maximum omvang brandcompartiment	1000	m ²

nieuwbouw en verbouw art. 2.84: WDBDO

1. WDBDO=60 min bij brandcompartimenten, besloten beschermde vluchtroute, niet besloten veiligheidsroute en brandweerlift
2. WDBDO=30 min tussen brandcompartiment en besloten ruimte met extra beschermde vluchtroute
3. WDBDO=30 min bij permanente vuurbelasting < 500 MJ/m2 en vloeren <= 7m boven meetniveau
7. het tweede tot en met vierde lid geldt niet voor een ruimte waardoor een veiligheidsvluchtroute voert
8. bij het bepalen van de WDBDO wordt gerekend met spiegelsymmetrie tov de perceelsgrens of as weg e.d.

De brandwerendheidseis geldt voor constructies buiten het brandcompartiment waar de brand is! Als een bouwconstructie bezwijkt in een brandcompartiment waar de brand niet is ontstaan, als gevolg van het bezwijken van een bouwconstructie die zich bevindt in het brandcompartiment waar de brand is ontstaan, wordt dit gezien als voortschrijdende instorting. de brandwerendheid geldt niet voor bouwconstructies van een aangrenzend (sub) brandcompartiment!

opmerkingen:

berekening noodoverlaken

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



A noodoverstort EC

Versie : 1.8.12 ; NDP : NL

printdatum : 07-02-2023

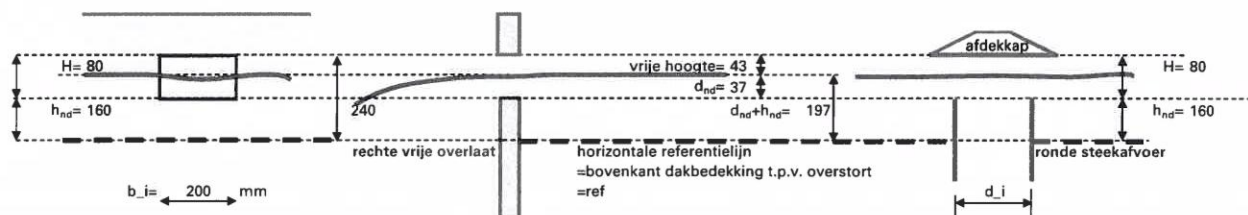
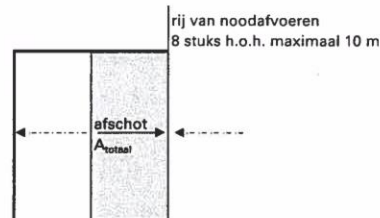
Belasting door regenwater

berekening noodoverstorten volgens hoofdstuk 7 NEN-EN 1991-1-3 sneeuw

rechte vrije overlaat b x h: 200 mm x 80 mm
 onderkant op 160 mm boven laatste punt dakbedekking (ref.)

werk = 36 app Beverdam hoevelaken
 werknummer = 2022109
 onderdeel = Dakvlak deel 1
 referentieperiode = 50 jaar

vorm van de noodafvoer = rechte vrije overlaat
 breedte noodafvoer b_i = 200 mm
 hoogte (rechthoekige) noodafvoer H = 80 mm
 hoogte boven dakbedekking h_{nd} = 160 mm
 aantal noodafvoeren dat afvoert op A_{totaal} n = 8 stuk
 Σ dakoppervlak naar één gevelzijde A_{totaal} = 391 m²
 maximaal afwaterend op één noodafvoer $A_{1 \text{ noodafvoer}}$ = 48,875 m²
 maximale h.o.h. noodafvoer bij A_{totaal} h.o.h. = 10 m



debiet (7.2) en (7.3) Q_h = $A \cdot i_r$ = 48,875 0,05 10^{-3} = 0,002 m³/s
 maximum (7.6) (bij ronde steekafvoer) $Q_{h,u}$ = 2,5 $d_i^{5/2}$ = 2,5 0,2^{5/2} = 0,045 m³/s
 waterhoogte boven noodafvoer (7.4) of (7.7) $d_{nd,i}$ = $0,7 \left(\frac{Q_h}{b_i} \right)^{2/3}$ = $0,7 \left(\frac{0,002}{0,2} \right)^{2/3}$ = 0,037 m
 waterhoogte, t.o.v horizontale referentielijn (7.8) d_{hw} = $d_{nd} + h_{nd}$ = 37,1 + 160 = 197,1 mm

unitycheck: maximale h.o.h. afstand (figuur NB.4)

10	/	30	=	0,33
30	/	43	=	0,70

unitycheck: minimum vrije hoogte / werkelijke vrije hoog



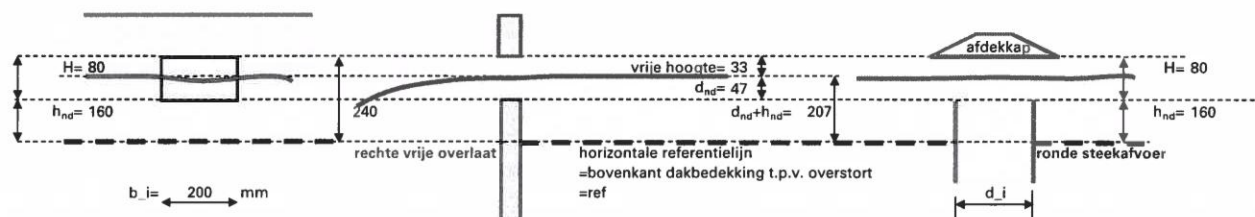
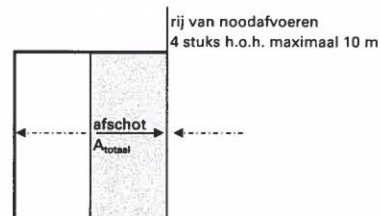
Belasting door regenwater

berekening noodoverstorten volgens hoofdstuk 7 NEN-EN 1991-1-3 sneeuw

rechte vrije overlaat b x h: 200 mm x 80 mm
onderkant op 160 mm boven laatste punt dakbedekking (ref.)

werk = 36 app Beverdam hoevelaken
werknummer = 2022109
onderdeel = Dakvlak deel 2
referentieperiode = 50 jaar

vorm van de noodafvoer = rechte vrije overlaat
breedte noodafvoer b_i = 200 mm
hoogte (rechthoekige) noodafvoer H = 80 mm
hoogte boven dakbedekking h_{nd} = 160 mm
aantal noodafvoeren dat afvoert op A_{totaal} n = 4 stuk
 Σ dakoppervlak naar één gevelzijde A_{totaal} = 275 m²
maximaal afwaterend op één noodafvoer A_1 noodafvoer = 68,75 m²
maximale h.o.h. noodafvoer bij A_{totaal} h.o.h. = 10 m



debiet (7.2) en (7.3)	Q_h	=	A	i_r	=	68,75	0,05	10^{-3}	=	0,003	m ³ /s
maximum (7.6) (bij ronde steekafvoer)	$Q_{h,u}$	=	2,5	$d_i^{5/2}$	=	2,5	$0,2^{5/2}$		=	0,045	m ³ /s
waterhoogte boven noodafvoer (7.4) of (7.7)	$d_{nd,i}$	=	$0,7 \left(\frac{Q_h}{b_i} \right)^{2/3}$		=	$0,7 \left(\frac{0,003}{0,2} \right)^{2/3}$			=	0,047	m
waterhoogte, t.o.v horizontale referentielijn (7.8)	d_{hw}	=	$d_{nd} + h_{nd}$		=	46,6	+	160	=	206,6	mm

unitycheck: maximale h.o.h. afstand (figuur NB.4)	=	10	/	30	=	0,33
unitycheck: minimum vrije hoogte / werkelijke vrije hoog	=	30	/	33	=	0,90



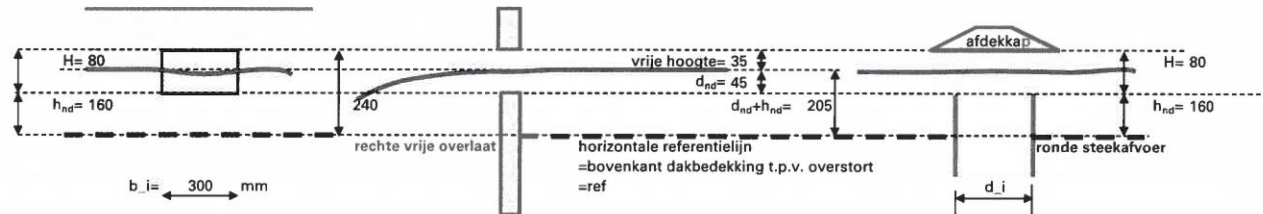
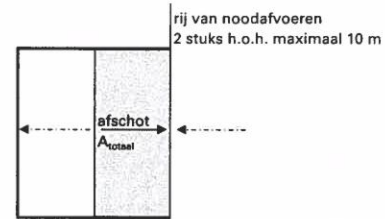
Belasting door regenwater

berekening noodoverstorten volgens hoofdstuk 7 NEN-EN 1991-1-3 sneeuw

rechte vrije overlaat b x h: 300 mm x 80 mm
onderkant op 160 mm boven laatste punt dakbedekking (ref.)

werk = 36 app Beverdam hoevelaken
werknummer = 2022109
onderdeel = Dakvlak deel 3
referentieperiode = 50 jaar

vorm van de noodafvoer = rechte vrije overlaat
breedte noodafvoer b_i = 300 mm
hoogte (rechthoekige) noodafvoer H = 80 mm
hoogte boven dakbedekking h_{nd} = 160 mm
aantal noodafvoeren dat afvoert op A_{totaal} n = 2 stuk
 Σ dakoppervlak naar één gevelzijde A_{totaal} = 196 m²
maximaal afwaterend op één noodafvoer A_1 noodafvoer = 98 m²
maximale h.o.h. noodafvoer bij A_{totaal} h.o.h. = 10 m



debiet (7.2) en (7.3)	Q_h	=	A	i_r	=	98	0,05	10^{-3}	=	0,005	m ³ /s
maximum (7.6) (bij ronde steekafvoer)	$Q_{h,u}$	=	2,5	$d_i^{5/2}$	=	2,5	0,3	$5/2$	=	0,123	m ³ /s
waterhoogte boven noodafvoer (7.4) of (7.7)	$d_{nd,i}$	=	$0,7 \left(\frac{Q_h}{b_i} \right)^{2/3}$	=	$0,7 \left(\frac{0,005}{0,3} \right)^{2/3}$	=	0,045	m			
waterhoogte, t.o.v horizontale referentielijn (7.8)	d_{hw}	=	$d_{nd} + h_{nd}$	=	45,1 + 160	=	205,1	mm			

unitycheck: maximale h.o.h. afstand (figuur NB.4)	=	10	/	30	=	0,33
unitycheck: minimum vrije hoogte / werkelijke vrije hoog	=	30	/	35	=	0,86

Berekening onderdelen

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 24-11-2022

printdatum : 24-11-2022

① kolom 1e verd. trappenhuis

HE120A

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar	kar	factor					rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
		[kN/m²]	[kN/m²]	comb wa	-	[m]	[m]	-	perm.	comb	(ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	+ 50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb
plafdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	1,50	1	11,09		3,00	15,0	17,8	13,3	10,0
verd.vloer ontsluiting	A	8,40	3,00	0,40	1,00	1,00	1,50	1	12,60	1,80	1,80	19,7	17,8	17,8	11,3
niet dragende bin.sp.bl.; betimm.		0,70			1,00	2,50	9,00	1	15,75			21,3	18,9	18,9	14,2
F 1 [kN]									39,4	1,8	4,8	55,9	54,5	50,0	35,5
afstand tot begin schema: [m]									UGT / Frequentie aanw			1,37	1,34		

			ongunstig		stabiliteit / opdrijven	
Σ G _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ 6.10a	Σ 6.10b	Σ	Σ
rep. perm.	rep. comb	rep. extr+comb	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
39	2	5	56	55	50	35

Totale belasting op kolom 1e verd. trappenhuis [kN]



prismatische op buiging en druk belaste staven volgens art. 6.3.3

HE120A

werk
werknummer
onderdeel

= 36 appartementen Beverdam Hoevelaken
= 2022109
= kolom

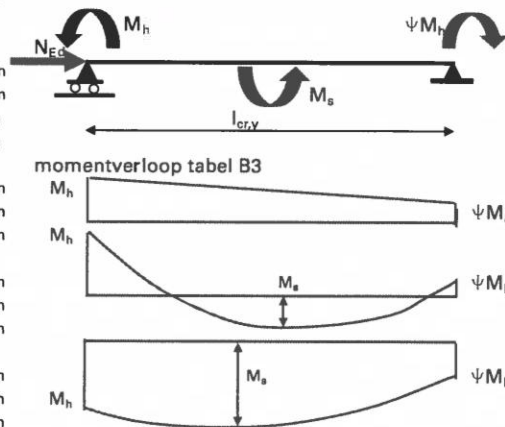
materiaal S235

klasse 1 flensdikte <40

art. 6.3.3 prismatische op buiging en druk belaste staven

kniklengte y-richting	$I_{cr,y}$	=	3000	mm	staalkwaliteit	S235	E	=	210000	N/mm ²		
kniklengte z-richting	$I_{cr,z}$	=	3000	mm	f_y	=	235	N/mm ²	G	=	80769	N/mm ²
reductie doorsnede	A_{red}	=	0,0	cm ²	f_u	=	360	N/mm ²	A	=	25,3	cm ²
reductie weerstandsmoment	$W_{y,red}$	=	0,0	cm ³	α	=	1E-07	m	=	19,9	kg/m'	
reductie weerstandsmoment	$W_{z,red}$	=	0,0	cm ³								
uitwendige krachten												
rekenwaarde normaalkracht	N_{Ed}	=	70	kN								
maximale moment om y-as	$M_{y,Ed}$	=	1	kNm								
maximale moment om z-as	$M_{z,Ed}$	=	1	kNm								
excentriciteit bij klasse 4 in y-richting	$e_{N,y}$	=	0	mm								
excentriciteit bij klasse 4 in z-richting	$e_{N,z}$	=	0	mm								
t.b.v. berekening van coefficient	C_{my}											
grootste steunpuntmoment y-richting	M_h	=	0	kNm								
kleinste steunpuntmoment y-richting	ψM_h	=	0	kNm								
veldmoment in y-richting	M_s	=	0	kNm								
t.b.v. berekening van coefficient	C_{mz}											
grootste steunpuntmoment in z-richting	M_h	=	0	kNm								
kleinste steunpuntmoment in z-richting	ψM_h	=	0	kNm								
veldmoment in z-richting	M_s	=	0	kNm								
t.b.v. berekening van coefficient	C_{mLT}											
grootste steunpuntmoment y-richting	M_h	=	0,1	kNm								
kleinste steunpuntmoment y-richting	ψM_h	=	0,1	kNm								
veldmoment in y-richting	M_s	=	0,1	kNm								

momentverloop tabel B3

invoer voor 6.3.1 op druk belaste staven (berekening λ_y en λ_z)

soort profiel I - of H - profiel
torsiegevoelig ja
soort belasting geconcentreerd
momentverloop tabel B3 lineair

y-richting		z-richting	
h	= 114 mm	b	= 120 mm
t _f	= 8 mm	t _w	= 5 mm
I _y	= 606 cm ⁴	I _z	= 231 cm ⁴
S _y	= 60 cm ³	S _z	= 29 cm ³
W _{y,el}	= 106 cm ³	W _{z,el}	= 38 cm ³
W _{y,pl}	= 120 cm ³	W _{z,pl}	= 59 cm ³
i _y	= 48,9 mm	i _z	= 30,2 mm
kromme	= 2	kromme	= 3
kromme	= b	kromme	= c
I _t	= 6 cm ⁴	γ_{M1}	= 1,00

invoer voor 6.3.2 prismatische op buiging belaste staven (berekening λ_{LT})

basisgeval uit NEN 6771 tabel 9, geval 7: puntlast op uitkraging
momentenverloop driehoek scharnierend
soort profiel gewalste I- en H-profielen
aangrijpingspunt belasting zwaartepunt bovenflens
wijze zijdelingse steunen tussen 2 gaffels

 λ_{LT} met

kipkrommen Algemeen

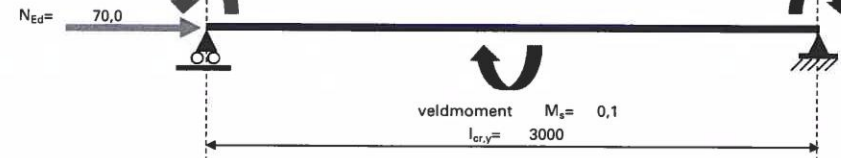
$$6.61 \quad \text{eis:} \quad \frac{N_{Ed}}{\lambda_y \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}}{\lambda_{LT} \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Ed}}{\frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} = 0,25$$

$$6.62 \quad \text{eis:} \quad \frac{N_{Ed}}{\lambda_z \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{zy} \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}}{\lambda_{LT} \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{zz} \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Ed}}{\frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} = 0,37$$



toetsing van de formules 6.61. en 6.62

$M_h = 0,1$ grootste absolute waarde steunpuntmoment $\psi M_h = 0,1$ kleinste absolute waarde steunpuntmoment



opneembare normaalkracht en momenten

N_{Rk}	=	f_y	A_i	=	235	25,3	10^{-1}	=	594,55	kN
$M_{y,Rk}$	=	f_y	W_y	=	235	119,5	10^{-3}	=	28,1	kNm
$M_{z,Rk}$	=	f_y	W_z	=	235	58,9	10^{-3}	=	13,8	kNm

aangepaste profielgrootheden

A_{eff}	=	A	A_{red}	=	25,3	-	0,0	=	25,3	cm ²
$W_{y,eff}$	=	$W_{y,el}$	$W_{y,red}$	=	106,3	-	0,0	=	106,3	cm ³
$W_{z,eff}$	=	$W_{z,el}$	$W_{z,red}$	=	38,5	-	0,0	=	38,5	cm ³

toeslagmomenten

$\Delta M_{y,Ed}$	=	$e_{N,y}$	N_{Ed}	=	0,00	*	70,0	=	0,0	kNm
$\Delta M_{z,Ed}$	=	$e_{N,z}$	N_{Ed}	=	0,00	*	70,0	=	0,0	kNm

diverse factoren

interactiefactoren tabel B1 of B2

k_{yy}	=	1,07	-
k_{yz}	=	0,79	-
k_{zy}	=	0,97	-
k_{zz}	=	1,32	-

knikfactoren uit 6.3.1

χ_y	=	0,81	-
χ_z	=	0,51	-
torsieknikfactor uit 6.3.2			
χ_{LT}	=	0,85	-

equivalente momentenverdeling:

factoren uit tabel B3			
C_{my}	=	1,00	-
C_{mz}	=	1,00	-
C_{mLT}	=	1,00	-

de toetsingen

6.61 eis:
$$\frac{N_{Ed}}{\chi_y \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yy} \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}}{\chi_{LT} \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{yz} \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Ed}}{\frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1,0$$

$$\frac{70,0}{0,81 \frac{594,55}{1,00}} + 1,07 \frac{1,0 + 0,0}{0,85 \frac{28,1}{1,00}} + 0,79 \frac{1,0 + 0,0}{\frac{13,8}{1,00}} \leq 1,0$$

$$0,15 + 0,04 + 0,06 = 0,25$$

6.62 eis:
$$\frac{N_{Ed}}{\chi_z \frac{N_{Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{zy} \frac{M_{y,Ed} + \Delta M_{y,Ed}}{\chi_{LT} \frac{M_{y,Rk}}{\gamma_{M1}}} + k_{zz} \frac{M_{z,Ed} + \Delta M_{z,Ed}}{\frac{M_{z,Rk}}{\gamma_{M1}}} \leq 1,0$$

$$\frac{70,0}{0,51 \frac{594,55}{1,00}} + 0,97 \frac{1,0 + 0,0}{0,85 \frac{28,1}{1,00}} + 1,32 \frac{1,0 + 0,0}{\frac{13,8}{1,00}} \leq 1,0$$

$$0,23 + 0,04 + 0,10 = 0,37$$

Triops Advies BV

Huissen

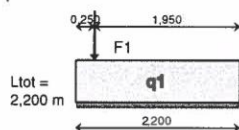
Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:

Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 24-11-2022

printdatum : 24-11-2022

② staal liggers 1e verd. tpv fietsstalling



HE220 B op de schil

q1 :														
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
	kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor					rep. perm.	rep. comb.	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qgunstig	
plattendak	H	7,39	2,00	1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt		5,50			1,00	1,00	6,00	33,00			44,6	39,6	39,6	
q 1 kN/m²								149,1	9,8	24,5	216,0	215,7	193,6	134,2
lengte van de q-last: 2.200 [m]								UGT / Frequentie aanw			1,34	1,34		
											475	474		

F1 :															
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
	kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor					rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig	
stab wanden; 175mm kzt CS36	3,85			1,00	3,20	6,00	1	73,92			99,8	88,7	88,7	66,5	
F 1 [kN]								73,9				99,8	88,7	88,7	66,5
afstand tot begin schema: 0,250 [m]								UGT / Frequentie aanw			1,35	1,20			

							ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
							ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
							rep.	rep.	rep.	1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G
							perm.	comb. (ψ_0)	extr+comb(ψ_0)	1.50 * Qcomb	1.50 Gextr+comb	1.50 * Qcomb	1.50 * Qgunstig
Totale belasting op staal liggers 1e verd. tpv fietsstalling [kN]							402	22	54	575	563	515	362
							zwaartepunt belasting:		0.952 m	0.966 m	0.954 m	0.944 m	

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



S ligger 2 stpt EC
 Versie : 4.10.12 ; NDP : NL
 printdatum : 24-11-2022

stalen ligger op 2 steunpunten met een q- en een F-last

1xprofiel 1: HE 0220B

werk 36 appartementen Beverdam Hoevelaken
 werknummer 2022109
 onderdeel staal liggers tpv fietsstalling

materiaal S235
 klasse 1 flensdikte <40

kerngegevens

norm: Eurocode NIEUWBOUW
 ontwerplevensduur klasse = 3
 gevolgklasse CC2
 correctiefactor voor formule 6.10.b $\epsilon = 0,89$
 de waarde van ksi volgt uit de Nationale Bijlage

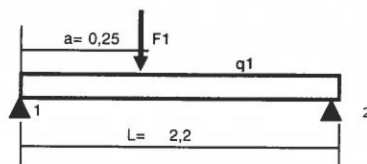
ontwerplevensduur = 50 jaar
 toepassing gebouwen en andere gewone constructies
 6.10.a 6.10.b 6.1 partiële factoren
 $\gamma_{G1} = 1,35$ $\gamma_{G2} = 1,20$ $\gamma_{M0} = 1,00$
 $\gamma_{Q1} = 1,50$ $\gamma_{Q2} = 1,50$ $\gamma_{M1} = 1,00$
 $\gamma_{Q3} = 1,50$ $\gamma_{Q4} = 1,50$ $\gamma_{M2} = 1,25$
 kipcontrole uitschakelen? nee
 eigen gewicht ligger automatisch berekenen ja

diverse factoren

gebouwcategorie A: woon- en verblijfsruimtes
 (gewichtsberekening) $\psi_0 = 0,4$
 (elastische doorbuiging) $\psi_1 = 0,5$
 (kruip) $\psi_2 = 0,3$
 reductiefactor vloerbelasting $\psi_3 = 1,00$

traagheidsmoment en weerstandsmoment in richting van de belasting
 belasting profiel 1: sterke as
 $I = 8091 \text{ cm}^4$ $\Sigma g = 0,71 \text{ kN/m}^2$
 $\Sigma W_{pl} = 827 \text{ cm}^3$ $\Sigma A = 91,0 \text{ cm}^2$
 $\Sigma W_{el} = 736 \text{ cm}^3$ $E = 210000 \text{ N/mm}^2$

liggerlengte $L = 2,2 \text{ m}$
 toelaatbare einddoorbuiging $1: 400 \cdot L$
 toelaatbare bijkomende doorbuiging $1: 500 \cdot L$
 toegepaste zeeg 0 mm



belastingen en combinaties

staal liggers tpv fietsstalling

q1:

permanente belasting	$G_{k1} = 149 \text{ kN/m}$	G_{k1} (incl.e.g.)	149	+	0,71	=	149,71 kN/m'
opgelegde belasting exteem+mom.	$\Sigma Q_{extr+mom} = 24,5 \text{ kN/m}$	STR/GEO γ_{G1}	G_{k1}	+	γ_Q	ΣQ_{mom}	
opgelegde belasting momentaan	$\Sigma Q_{mom} = 9,8 \text{ kN/m}$	6.10.a: 1,35	149,71	+	1,50	9,80	= 216,81 kN/m'
		STR/GEO $\epsilon \gamma_{G1}$	G_{k1}	+	γ_Q	$\Sigma Q_{extr+mom}$	
		6.10.b: 1,20	149,71	+	1,50	24,50	= 216,63 kN/m'

F1:

permanente belasting	$G_{k1} = 74 \text{ kN}$	G_{k1} (incl.e.g.)	74			=	74,00 kN
opgelegde belasting exteem+mom.	$\Sigma Q_{extr+mom} = \text{ kN}$	STR/GEO γ_{G1}	G_{k1}	+	γ_Q	ΣQ_{mom}	
opgelegde belasting momentaan	$\Sigma Q_{mom} = \text{ kN}$	6.10.a: 1,35	74	+	1,50	0	= 99,90 kN
plaats puntlast vanaf steunpunt 1 (links)	$a = 0,25 \text{ m}$	STR/GEO $\epsilon \gamma_{G1}$	G_{k1}	+	γ_Q	$\Sigma Q_{extr+mom}$	
		6.10.b: 1,20	74	+	1,50	0	= 88,91 kN

unity-checks

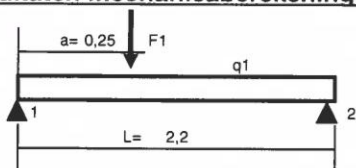
er worden verstijvingsschotjes toegepast

zie ook de invoercellen verderop in deze berekening

UGT	buiging	0,74	dwarskracht	0,86	onderflensinklemming	0,34	kip	0,78	BGT	u_{wind}	0,63	u_{bij}	0,10
-----	---------	------	-------------	------	----------------------	------	-----	------	-----	------------	------	-----------	------

resultaten mechanica berekeningen

staal liggers tpv fietsstalling



belastinggeval / combinatie	belastingen		dwarskracht (kN)		reactie (kN)	
	q1	F1	$V_{1,2}$	$V_{2,1}$	R_1	R_2
G_{k1}	149,71	74,00	-230,3	173,1	230,3	173,1
$Q_{k1} + \psi_{0,1} \cdot Q_{k1}$	24,50	0,00	-27,0	27,0	27,0	27,0
ULS(1) 6.10.a	216,81	99,90	-327,0	249,8	327,0	249,8
ULS(2) 6.10.b	216,63	88,91	-317,1	248,4	317,1	248,4
maatgevende waarden			$V_{Ed} = 327,0$	kN	$R_{Ed} = 327,0$	kN

belastinggeval / combinatie	steunpuntmoment (kNm)		veldmoment (kNm)	positie $M_{veld,max}$ (m)	vervorming (mm)
	M_1	M_2	$M_{1,2}$	uit R_1	$u_{1,2}$
G_{k1}	0,0	0,0	100,1	1,04	3,0
$Q_{k1} + \psi_{0,1} \cdot Q_{k1}$	0,0	0,0	14,8	1,10	0,4
ULS(1) 6.10.a	0,0	0,0	144,0	1,05	
ULS(2) 6.10.b	0,0	0,0	142,4	1,05	
maatgevende waarden	$M_{Ed,st} = 0,0$	kNm	$M_{Ed,v} = 144,0$	kNm	

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



S ligger 2 stpt EC

Versie : 4.10.12 ; NDP : NL

printdatum : 24-11-2022

toetsingen bruikbaarheidsgrenstoestand

staal liggers tpv fietsstalling

belastinggevallen en combinaties

veld	=	$U_{1,2}$	=	3,0
U_{on}	=	$G_{k,j}$	=	3,0
$U_{elastisch}$	=	$Q_{k1} + \psi_{0,1} \cdot Q_{k,j}$	=	0,4
U_{zeeg}	=	volgens opgave	=	0,0
U_{eind}	=	$U_{on} + U_{elastisch} + U_{krup} + U_{zeeg}$	=	3,5
$U_{eind, toe}$	=	$U_{eind, toelaatbaar}$	=	5,5
U.C.	=	$U_{eind} / U_{eind, toelaatbaar}$	=	0,63
U_{bij}	=	$U_{elastisch}$	=	0,4
$U_{bij, toe}$	=	$U_{bij, toelaatbaar}$	=	4,4
U.C.	=	$U_{bij} / U_{bij, toelaatbaar}$	=	0,10

toetsingen uiterste grenstoestand (samenvatting)

staal liggers tpv fietsstalling

buiging, art 6.2.5	M_{Ed}	=	144,0	6.12	$\frac{M_{Ed}}{M_{c,Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{144,0}{194,3}$	=	0,74	-
dwarskracht, art. 6.2.6	V_{Ed}	=	327,0	6.17	$\frac{V_{Ed}}{V_{c,Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{327,0}{378,3}$	=	0,86	-
onderflensinklemming, art. 6.3.1	R_1	=	327,0	6.46	$\frac{N_{Ed}}{N_{b,Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{327,0}{950,9}$	=	0,34	-
	R_2	=	249,8	6.46	$\frac{N_{Ed}}{N_{b,Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{249,8}{950,9}$	=	0,26	-
kip, art. 6.3.2	M_{Ed}	=	144,0	6.54	$\frac{M_{Ed}}{M_{b,Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{144,0}{185,4}$	=	0,78	-
oplegglengte, art. 6.9 EC steen	l_{opleg}	=	N_{Ed}	/	(	β	b	f_b	)	
	R_1	l_{opleg}	=	$327,0 \cdot 10^3$	/	(	1,25	220	9,90	) = 120 mm
	R_2	l_{opleg}	=	$249,8 \cdot 10^3$	/	(	1,25	220	9,90	) = 92 mm

art. 6.2.5 buigend moment, enkele buiging, rekenen met gecombineerde profielgegevens

staal liggers tpv fietsstalling

rekenwaarde moment	M_{Ed}	=	144,0 kNm	profiel	=	HE 0220B	A	=	91,0 cm ²
reductie flensdoorsnede (boutgater)	$A_{f,red}$	=	0,0 cm ²	kwaliteit	=	S235	γ_{M0}	=	1,00
de boutgaten mogen worden verwaarloosd	f_y	=	235 N/mm ²	γ_{M2}	=	1,25	-		
	f_u	=	360 N/mm ²	W_{pl}	=	827,0 cm ³			
	b	=	220 mm	$W_{el,min}$	=	735,5 cm ³			
	t_f	=	16 mm	$W_{el,min}$	=	735,5 cm ³			
	A_f	=	22,0	1,6	=	35,2 cm ²			
	$A_{f,net}$	=	35,2	-	0,0	=	35,2 cm ²		

$$6.12 \quad \frac{M_{Ed}}{M_{c,Rd}} \leq 1,0 = \frac{144,0}{194,3} = 0,74$$

(2) voor doorsnedeklasse 1 en 2

$$6.13 \quad M_{c,Rd} = M_{pl,Rd} = \frac{W_{pl} \cdot f_y}{\gamma_{M0}} = \frac{827,0 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} = 194,3 \text{ kNm}$$

voor doorsnedeklasse 3

$$6.14 \quad M_{c,Rd} = M_{el,Rd} = \frac{W_{el,min} \cdot f_y}{\gamma_{M0}} = \frac{735,5 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} = 172,8 \text{ kNm}$$

voor doorsnedeklasse 4

$$6.15 \quad M_{c,Rd} = M_{el,Rd} = \frac{W_{el,min} \cdot f_y}{\gamma_{M0}} = \frac{735,5 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} = 172,8 \text{ kNm}$$

6.16 (4) gaten voor verbindingsmiddelen mogen worden verwaarloosd als:

$$\frac{A_{f,net}}{\gamma_{M2}} \cdot 0,9 \cdot f_u \cdot 10^{-3} = \frac{35,2 \cdot 0,9 \cdot 360 \cdot 10^{-3}}{1,25} = 9,1 \text{ kN}$$

$$\frac{A_f}{\gamma_{M0}} \cdot f_y \cdot 10^{-3} = \frac{35,2 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} = 8,3 \text{ kN}$$

**art. 6.2.6 dwarskracht (afschuiving)**

staal liggers tpv fietsstalling

rekenwaarde dwarskracht	V_{Ed}	=	327,0	kN	profiel	=	HE 0220B	A	=	91,0	cm ²	
profiel					gewalste I en H profielen							
hoogte van het lijf	h_w	=	188	mm	kwaleit	=	S235	γ_{M0}	=	1,00	-	
factor in formules gelast profiel	η	=	1	-	f_y	=	235	N/mm ²	I_y	=	8091	cm ⁴
					b	=	220	mm	t_f	=	16	mm
					h	=	220	mm	t_w	=	9,5	mm
dikte in beschouwde punt	t	=	9.5	mm	S_y	=	414	cm ³	I_t	=	76,6	cm ⁴
					h_w	=	220	-	16	2=	188	mm
					afrondingstraal in profiel				r	=	18	mm

$$6.17 \quad \frac{V_{Ed}}{V_{c,Rd}} \leq 1,0 = \frac{327,0}{378,3} = \boxed{0,86}$$

$$6.18 \quad V_{c,Rd} = V_{pl,Rd} = \frac{A_v \cdot f_y}{\gamma_{M0}} / \sqrt{3} = \frac{2788 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} / \sqrt{3} = 378,3 \text{ kN}$$

(4) Om de rekenwaarde van de elastische weerstand tegen dwarskracht $V_{c,Rd}$ te toetsen mag, voor een kritiek punt van de doorsnede, het volgende criterium zijn gebruikt tenzij het toetsen op plooien volgens hoofdstuk 5 van EN 1993-1-5 van toepassing is:

$$6.19 \quad \frac{\tau_{Ed}}{f_y / (\sqrt{3} \cdot \gamma_{M0})} = \frac{183}{235 / (\sqrt{3} \cdot 1,00)} = \boxed{1,35}$$

algemeen geldt:

$$6.20 \quad \tau_{Ed} = \frac{V_{Ed}}{I_y} \cdot \frac{S}{t} = \frac{327,0}{8091} \cdot \frac{414 \cdot 10^2}{9,5} = 176 \text{ N/mm}^2$$

(5) Voor I- of H-profielen mag de schuifspanning in het lijf als volgt zijn bepaald:

$$6.21 \quad \tau_{Ed} = \frac{V_{Ed}}{A_w} \text{ indien } A_f / A_w \geq 0,6 = \frac{327,0 \cdot 10^3}{1786} = 183 \text{ N/mm}^2$$

$$A_f = b \cdot t_f = 220 \cdot 16 = 35,2 \cdot 10^{-2} \text{ cm}^2$$

$$A_w = h_w \cdot t_w = 188 \cdot 9,5 = 17,9 \cdot 10^{-2} \text{ cm}^2$$

$$A_f / A_w = 35,2 / 17,9 = 2,0$$

$$\text{waarde voor } \tau_{Ed} \text{ waarmee mag worden gerekend voor I en H-profi} = 183 \text{ N/mm}^2$$

6.22 (6) Bovendien behoort, voor lijven zonder dwarsverstijvers, de weerstand tegen plooien door afschuiving volgens hoofdstuk 5 van EN 1993-1-5 te zijn bepaald indien

$$\frac{h_w}{t_w} > 72 \cdot \frac{\varepsilon}{\eta} \text{ dus } \frac{188}{9,5} > 72 \cdot \frac{1,00}{1,00} \text{ eis } 19,8 > 72,0$$

$$\text{met } \varepsilon = \sqrt{235 / f_y} = \sqrt{235 / 235} = 1,00 \quad \text{conclusie: weerstand tegen plooien hoeft niet te worden berekend}$$

(3) a	gewalste I en H profielen	$A_v =$	A	- 2	b	t_f	+	(	t_w	+ 2	r	)	t_f		
		$A_v =$	9100	- 2	220	16	+	(	9,5	+ 2	18	)	16	=	2788
(3) b	gewalste U en C profiele	$A_v =$	A	- 2	b	t_f	+	(	t_w	+	r	)	t_f		
		$A_v =$	9100	- 2	220	16	+	(	9,5	+	18	)	16	=	2500
(3) c	gewalste T profielen	$A_v =$	0,9	(	A	-	b	t_f	)						
		$A_v =$	0,9	(	9100	-	220	16	)					=	5022
(3) d	gelast I,H, buis, // lijf	$A_v =$	η	Σ	(	h_w	t_w	)							
		$A_v =$	1	(	188	9,5	)							=	1786
(3) e	gelast I,H, buis, // flens	$A_v =$	A	-	Σ	(	h_w	t_w	)						
		$A_v =$	9100	-	Σ	(	188	9,5	)					=	7314
(3) f1	gewalste rh buis // hoogt	$A_v =$	A	h	/	(	b	+	h	)					
		$A_v =$	9100	220	/	(	220	+	220	)				=	4550
(3) f2	gewalste rh buis // breed	$A_v =$	A	b	/	(	b	+	h	)					
		$A_v =$	9100	220	/	(	220	+	220	)				=	4550
(3) g	ronde buisprofielen	$A_v =$	2	A	/	π									
		$A_v =$	2	9100	/	π							=	5793,2	

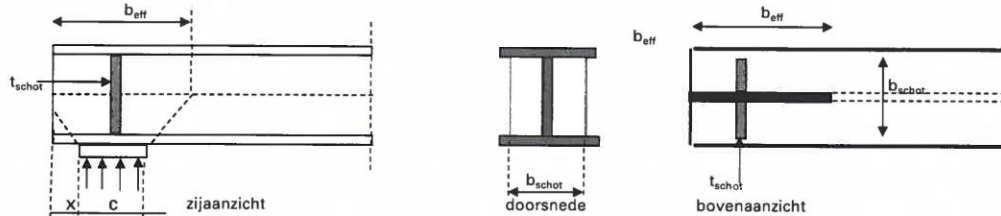


art. 6.3.1 onderflensinklemming (gaffeloplegging)

staal liggers tpv fietsstalling

rekenwaarde oplegreactie	$N_{Ed} = 327,0$ kN	profiel	= HE 0220B	E	= 210000 N/mm ²
extra normaalkracht in oplegging	$N_{extra} = 0$ kN	kwaliteit	= S235		
oplegglengte	$c = 200$ mm	f_y	= 235 N/mm ²	γ_{M1}	= 1,00 -
totale dikte schotjes	$t_{schot} = 8$ mm	y-richting		z-richting	
totale breedte schotjes (incl. lijf)	$b_{schot} = 220,0$ mm	h	= 220 mm	b	= 220 mm
zijkant oplegging c tot eind ligger	$x = 0,0$ mm	kromme	= c	t_w	= 9,5 mm

er worden verstijvingsschotjes toegepast



NEN 6770 art 12.2.4

$$\begin{aligned}
 b_{eff} &= 0,5 \sqrt{(h^2 + c^2) + x + c/2} = 0,5 \sqrt{(220,0^2 + 200,0^2) + 0,0 + 200 / 2} = 248,7 \text{ mm} \\
 b_{eff} &< \sqrt{(h^2 + c^2)} &= \sqrt{(220^2 + 200^2)} &= 297,3 \text{ mm} \\
 \text{kniklengte y-richting } l_{cr,y} &= 2 \cdot 220 &= 440,0 \text{ mm} \\
 \text{doorsnede } A &= b_{eff} \cdot t_w + (b_{schot} - t_w) \cdot t_{schot} = 248,7 \cdot 9,5 + (220,0 - 10) \cdot 8 = 40,46 \cdot 10^2 \text{ cm}^2 \\
 I &= 1/12 (t_{schot} b_{schot}^3 + (b_{eff} - t_{schot}) t_w^3) = 1/12 (8 \cdot 220,0^3 + (248,7 - 8) \cdot 10^3) = 41,9 \cdot 10^4 \text{ mm}^4 \\
 \text{traagheidsstraal } i &= \sqrt{I / A} = \sqrt{(711,59 \cdot 10^4 / 40 \cdot 10^2)} = 41,9 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

y-richting

$$6.46 \quad \frac{N_{Ed} + N_{extra}}{N_{b,Rd}} \leq 1,0 = \frac{327,0 + 0,0}{950,9} = 0,34 -$$

$$6.47-6.48 \quad N_{b,Rd} = \chi \cdot A \cdot f_y / \gamma_{M1} = N_{b,Rd} = 1,000 \cdot 40,5 \cdot 235 \cdot 10^{-1} / 1,00 = 950,9 \text{ kN}$$

$$6.49 \quad \chi = \frac{1}{\Phi + \sqrt{\Phi^2 - \lambda^2}} \leq 1,0 \quad \chi = \frac{1}{0,485 + \sqrt{0,485^2 - 0,112^2}} = 1,000 -$$

$$\Phi = 0,5 [1 + \alpha (\lambda - 0,2) + \lambda^2] \quad \Phi = 0,5 [1 + 0,49 (0,112 - 0,2) + 0,112^2] = 0,485 -$$

$$\begin{aligned}
 6.50 \quad \lambda_y &= l_{cr,y} / i_y = 440 / 41,9 = 10,5 - \\
 \lambda_1 &= \pi \sqrt{E / f_y} = \pi \sqrt{210000 / 235} = 93,9 - \\
 \lambda_y &= \lambda_y / \lambda_1 = 10,5 / 93,9 = 0,112 -
 \end{aligned}$$

$$\text{gemiddelde oplegspanning} = 327,0 \cdot 10^3 / (220 \cdot 200) = 7,43 \text{ N/mm}^2$$

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023

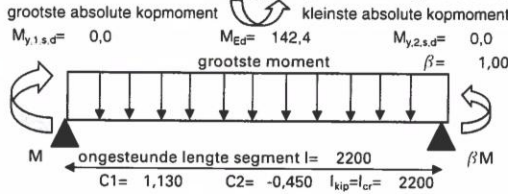


S ligger 2 stpt EC
 Versie : 4.10.12 ; NDP : NL
 printdatum : 24-11-2022

art. 6.3.2 prismatische op buiging belaste staven (kip) Kipcontrolle gebeurt altijd met alleen profiel 1

staal liggers tpv fietsstalling

schema van het te controleren liggersegment tussen gaffels of kipsteunen



invoergegevens tbc kipcontrolle

basisgeval uit NEN 6771 tabel 10, q-last en kopmomenten
 momentenverloop parabool scharnierend
 soort profiel gewalste I- en H-profielen
 aangrijpingspunt belasting zwaartepunt bovenflens
 wijze zijdelingse steunen tussen 2 gaffels

aanvullende invoer via een liggerberekeningen:

invoer van de kipsteunen door gelijkmatige verdeling
 te controleren veld veld 1
 grenstoestand UGT2 vol - 6.10 b

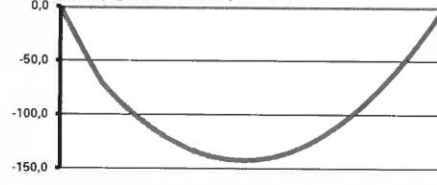
aantal kipsteunen $n = 0$
 te controleren liggerdeel (tussen de kipsteunen) $= 1$

reductie weerstandsmoment	$W_{red} = 0,0$	cm^3
reductie doorsnede	$A_{red} = 0,0$	cm^2
profiel	HE 0220B	E = 210000 N/mm ²
kwiteit	S235	A = 91,0 cm ²
f_y	235 N/mm ²	G = 80769 N/mm ²
h	220 mm	$\gamma_{M1} = 1,00$
t_f	16 mm	b = 220 mm
I_y	8091 cm ⁴	$t_w = 9,5$ mm
I_z	94,3 mm	$I_z = 2843$ cm ⁴
$W_{y,el}$	735,5 cm ³	$i_z = 55,9$ mm
$W_{y,pl}$	827,0 cm ³	$I_1 = 76,6$ cm ⁴
$W_{y,eff}$	735,5 cm ³	h/b = 1,00

plaats van de horizontale kipsteunen bij liggerberekeningen

$C_{kip,links}$	= 0,00	*	2200	= 0	mm
$C_{kip,rechts}$	= 1,00	*	2200	= 2200	mm
l	= 2200	-	0	= 2200	mm

momentenlijn gekozen veld en kipsteunen



$M_{y,1,s,d} = 0,0$ $M_{y,2,s,d} = 0,0$ $M_{Ed} = 142,4$ kNm
 $I_g = 2200$

"tekenafpraak" getekende momentenlijn wijkt af van de mechanica berekening

kipcontrolle algemeen: kipcontrolle gewalst profiel

NEN 6771 art.12.2.5.3 bepaling vervangende ongesteunde kiplengte

tussen twee gaffels $l_{kip} = l_{st} = 2200$ mm

tussen een gaffel en een kipsteun of tussen twee kipsteunen

 $l_{kip} = (1,4 - 0,8 \beta) l_{st}$ echter $1,0 \leq l_{kip} / l_{st} \leq 1,4$ $f_2 = (1,4 - 0,8 \beta) = (1,4 - 0,8 \cdot 1,00) = 0,60$ deze factor is niet van toepassing, zodat $f_2 = 1,00$

Er wordt gerekend met de volgende gegevens:

lengte ligger tussen de gaffels $l_g = 2200$ mm
 ongesteunde horizontale lengte $l = 2200$ mm
 rekenwaarde buigend moment $M_{Ed} = 142,4$ kNm
 kopmoment met grootste absolute waarde $M_{y,1,s,d} = 0,0$ kNm
 kopmoment met kleinste absolute waarde $M_{y,2,s,d} = 0,0$ kNm

$l_{st} = f_1 l = 1,00 \cdot 2200 = 2200$ mm
 $l_{kip} = l_{cr} = f_2 l_{st} = 1,00 \cdot 2200 = 2200$ mm
 reken met een ongesteunde lengte $l_{kip} = l_{cr} = 2200$ mm
 afstand horizontale steun 1 v.a linker steunpunt : 0,00 m
 afstand horizontale steun 2 v.a linker steunpunt : 2,20 m

invloedsfactor uit tabel C1 $C_1 = 1,13$
 invloedsfactor uit tabel C2 $C_2 = -0,45$
 verhouding $\varphi = \beta = M_{y,2,s,d} / M_{y,1,s,d} = 1,00$
 tabel 10, q-last en kopmomenten $B^* = 0,00$

$$\text{factor } B^* = \frac{8}{8} \frac{M}{l} \frac{1}{I_{st}^2} = \frac{8}{8} \frac{142,4}{2200} \frac{1}{2200^2} = 0,00$$

$$B^* = \frac{8}{8} \frac{0,0}{0,0} \frac{1}{216,6} \frac{1}{2,200^2} = 0,00$$

toetsing kip art. 6.3.2.2 kipprommen - Algemeen

$$6.54 \quad \frac{M_{Ed}}{M_{b,Rd}} \leq 1,0 = \frac{142,4}{185,4} = 0,77$$

let op: de waarden voor C1 en C2 moet uit de tabellen 9 t/m 13 worden geh: gebruik bij formule 6.56 kromme a

$$6.55 \quad M_{b,Rd} = \chi_{LT} W_y f_y / \gamma_{M1} \quad M_{b,Rd} = 0,954 \cdot 827,0 \cdot 235 \cdot 10^{-6} / 1,00 = 185,4 \text{ kNm}$$

$$6.56 \quad \chi_{LT} = \frac{1}{\phi_{LT} + \sqrt{\phi_{LT}^2 - \lambda_{LT}^2}} \leq 1,0 \quad \chi_{LT} = \frac{1}{0,598 + \sqrt{0,598^2 - 0,395^2}} = 0,954$$

maatgevende waarde $\chi_{LT} = 0,954$

$$\phi_{LT} = 0,5 [1 + \alpha_{LT} (\lambda_{LT} - 0,2) + \lambda_{LT}^2] \quad \phi_{LT} = 0,5 [1 + 0,21 (0,395 - 0,2) + 0,395^2] = 0,598$$

$$\lambda_{LT} = \sqrt{(W_y \cdot f_y / M_{Ed})} = \sqrt{(827,0 \cdot 235 \cdot 10^{-3} / 1247)} = 0,395$$

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023

S ligger 2 stpt EC
 Versie : 4.10.12 ; NDP : NL
 printdatum : 24-11-2022

$$12.2.7 \quad M_{cr} = M_{kz} = k_{red} C / I_g \cdot \sqrt{E \cdot I_z \cdot G \cdot I_t} = 1,00 \cdot \frac{5}{2200} \cdot \sqrt{(210000 \cdot 2843 \cdot 80769 \cdot 76,6 \cdot 10^8)} = 1247 \text{ kNm}$$

NEN 6771

b) dubbel-symmetrische profielen : $h / t_f \leq 75 = \frac{220}{16} = 13,8$ -

c) dubbel-symmetrische profielen : $\alpha = h / t_f \cdot 10^{12} / t_w^3 \cdot b \cdot I_g^2 \leq 575 = \frac{220}{9,5^3} \cdot \frac{16}{220} \cdot \frac{10^{12}}{2200^2} = 3856$ -

$k_{red} =$ als $h / t_w > 75$: $k_{red} = -5,4 \cdot 10^{-5} \alpha + 1,03 = -5,4 \cdot 10^{-5} \cdot 3856 + 1,03 = 0,822$

$h / t_w = \frac{220}{9,5} = 23,158$ $\alpha = 3856$ eis < 5000 conclusie: $k_{red} = 1,00$ -

toepassingsgebied voor art. 12.2.1 NEN 6770

$$12.2.5.3 \quad C = \pi \cdot \frac{C_1}{I_{kp}} \cdot I_g \cdot \left[\sqrt{1 + \frac{\pi^2}{I_{kp}^2} S^2} \cdot (C_2^2 + 1) + \pi \cdot \frac{C_2}{I_{kp}} S \right]$$

$$C = \pi \cdot \frac{1,130}{2200} \cdot \frac{2200}{2200} \cdot \left[\sqrt{1 + \frac{9,870}{2200^2} \cdot 1080,8^2} \cdot (-0,450^2 + 1) + \pi \cdot \frac{-0,450}{2200} \cdot 1080,8 \right] = 4,5$$

NEN 6771

$$12.2.11.b \quad S = \frac{h}{2} \cdot \sqrt{\left(\frac{E_d}{G_d} \cdot \frac{I_z}{I_t} \right)} = \frac{220}{2} \cdot \sqrt{\left(\frac{210000}{80769} \cdot \frac{2843,0}{76,6} \right)} = 1080,8$$

benadering geldt alleen voor I-profielen

toetsing kip art. 6.3.2.3 kipkrommen voor gewalste profielen of equivalente gelaste profielen

$$6.54 \quad \frac{M_{Ed}}{M_{b,Rd}} \leq 1,0 = \frac{142,41}{194,3} = 0,73$$

gebruik bij formule 6.57 kromme b

$$6.55 \quad M_{b,Rd} = \chi_{LT,mod} W_y f_y / \gamma_{M1} \quad M_{b,Rd} = 1,000 \cdot 827,0 \cdot 235 \cdot 10^6 / 1,00 = 194,3 \text{ kNm}$$

$$M_{cr} = 1247 \quad \chi_{LT} = 0,39 \quad \text{als bij berekening 6.3.2.2 kipkrommen algemeen}$$

$$6.57 \quad \chi_{LT} = \frac{1}{\Phi_{LT} + \sqrt{\Phi_{LT}^2 - \beta^2 \lambda_{LT}^2}} \leq 1,0 \quad \chi_{LT} = \frac{1}{0,558 + \sqrt{0,558^2 - 0,75 \cdot 0,395^2}} = 1,000$$

$$\chi_{LT} \leq 1 / \lambda_{LT}^2 = 1 / 0,39^2 = 6,4 \quad \text{maatgevende waarde} \quad \chi_{LT} = 1,000$$

$$6.58 \quad \chi_{LT,mod} = \chi_{LT} / f = 1,000 / 0,98 = 1,021 \quad \text{reken met } \chi_{LT,mod} = 1,000$$

$$f = 1 - 0,5(1 - k_c) [1 - 2,0(\lambda_{LT} - 0,8)^2] \leq 1,0 \quad f = 1 - 0,5(1 - 0,94) [1 - 2,0(0,395 - 0,8)^2] = 0,980$$

$$\text{kip} \quad \Phi_{LT} = 0,5 [1 + \lambda_{LT} (\lambda_{LT} - \lambda_{LT,0}) + \beta^2 \lambda_{LT}^2] \quad \Phi_{LT} = 0,5 [1 + 0,34 (0,39 - 0,4) + 0,75 \cdot 0,39^2] = 0,558$$

NEN-EN 1996-1-1 art. 6.3.1 invoer t.b.v. bepaling druksterkte metselwerk voor berekening van de opleglengte

materiaal	= kalkzandsteen
gemiddelde druksterkte steen	$f_b = 36 \text{ N/mm}^2$
soort mortel	= lijm mortel
de steen wordt ingedeeld in categorie	= I
doorgaande mortelvoeg // aan vlak van de wand?	= nee 3.6.2.1(6)
perforaties in steen	$\leq 0 \%$ lintvoegen: $\geq 0,5 \text{ mm}$ en $\leq 3 \text{ mm}$
gemiddelde druksterkte mortel	$f_m = 12,5 \text{ N/mm}^2$
hoogte van wand tot niveau onder de last	$h_c = 2800 \text{ mm}$
afstand einde wand tot zijkant rand oplegvlak links	$a_{1l} = 500 \text{ mm}$
afstand einde wand tot zijkant rand oplegvlak rechts	$a_{1r} = 0 \text{ mm}$

3.6.1.2 karakteristieke druksterkte van metselwerk m.u.v. "shell bedded" metselwerk op basis van samenstellende materialen

$$3.1 \quad f_k = K \cdot f_b^{1/\alpha} \cdot f_m^{1/\beta} = 1,0 \cdot 0,8 \cdot 36^{0,85} \cdot 12,5^0 = 16,8 \text{ N/mm}^2$$

K

$$2.4.3(1) \text{ bepaling rekenwaarde van de druksterkte } f_d = f_k / \gamma_M = 16,8 / 1,7 = 9,90 \text{ N/mm}^2$$

$$\beta = \text{kleinste waarde van } 1,25 + a_1 / 2 h_c \text{ en } 1,5 = 1,25 + 0 / 2 \cdot 2800 = 1,25 \quad \text{reken met } \beta = 1,25$$

opmerking

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



M knik EC

Versie : 5.18.12 ; NDP : NL

printdatum : 02-03-2023

steenachtige constructies op druk en buiging

2-zijdig gesteund; dik 250 mm x 700 mm

berekening volgens eurocode 6 art.6.1.2: ongewapende metselwerk wanden

h= 2800 mm

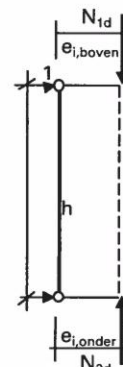
werk = 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken
 werknummer = 2022109
 onderdeel = oplegging staal ligger
 soort wand = enkel blad
 materiaal van wand of kolom = kalkzandsteen lijm
 lijm-mortel shell-bedded metselwerk? nee

de steen wordt ingedeeld in categorie I
 genormaliseerde druksterkte steen $f_b = 12 \text{ N/mm}^2$
 perforaties in steen $\leq 0 \%$
 druksterkte mortel $f_m = 12,5 \text{ N/mm}^2$
 minimale voegdikte lintvoegen: $\geq 0,5 \text{ mm}$ en $\leq 3 \text{ mm}$

geometrie

wijze van ondersteuning v.d. wand = 2 zijdig
 aansluitende vloeren boven en onder = betonvloer
 dikte van de wand / kolom $t = 250 \text{ mm}$
 breedte wand of kolom $b = 700 \text{ mm}$
 vrije verdiepingshoogte $h = 2800 \text{ mm}$ geen verstijwingswanden
 totale hoogte constructie $h_{\text{tot}} = 7500 \text{ mm}$
 doorgaande mortelvoeg // aan vlak v.d. wand? nee 3.6.2.1(6)
 2-zijdig gesteunde wand

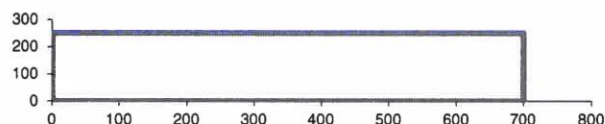
b
 700



rekenwaarde uitwendige krachten

gevolgklasse CC 2 -
 normaalkracht aan bovenzijde $N_{1d} = 477,2 \text{ kN}$
 normaalkracht in het midden $N_{md} = 477,2 \text{ kN}$
 normaalkracht aan onderzijde $N_{2d} = 477,2 \text{ kN}$

moment bovenzijde tgv vert. last $M_{1d} = 0 \text{ kNm}$
 moment in midden tgv vert. last $M_{md} = 0 \text{ kNm}$
 moment onderzijde tgv vert. last $M_{2d} = 0 \text{ kNm}$



excentriciteit bovenzijde tgv hor.last $e_{he} = 0 \text{ mm}$
 excentriciteit midden tgv hor.last $e_{hm} = 0 \text{ mm}$
 excentriciteit onderzijde tgv hor.last $e_{he} = 0 \text{ mm}$

bij een ingefreesde sleuf dieper dan 0,5t altijd een vrije rand rekenen

unity-checks	slankheid	0,31	knik	boven:	0,78	onder:	0,78	midden:	0,78	NB2018	0,88
--------------	-----------	------	------	--------	------	--------	------	---------	------	--------	------

effectieve hoogte : heff = 2100 ; effectieve dikte: teff = 250

bepaling rekenwaarde van de druksterkte, voor materialen A, B en C geldt:

$\gamma_M = 1,7$

$$2.4.3(1) \quad f_d = \frac{f_k}{\gamma_M} = \frac{6,6}{1,7} = 3,9 \text{ N/mm}^2$$

bepaling karakteristieke druksterkte op basis van de samenstellende materialen art. 3.6.1.2

$$3.1 \quad f_k = K f_b^{\alpha} f_m^{\beta} = \frac{1,0}{K} * 0,800 * 12^{0,85} * 12,5^0 = 6,6 \text{ N/mm}^2$$

$$5.3(2) \quad \text{onvolkomenheden, scheefstand (in rad) } v = \frac{1}{(100 \sqrt{h_{\text{tot}}})} = \frac{1}{(100 \sqrt{7,5})} = 0,00365 \text{ rad}$$

$$\text{maximale scheefstand in de top} = v * h_{\text{tot}} = 0,00365 * 7500 = 27 \text{ mm}$$

$$\text{maximale scheefstand wand of kolom} = v * h = 0,00365 * 2800 = 10 \text{ mm}$$

$$\text{extra horizontale belasting } H = N_{Ed} * v * h / h = v * N_{Ed} = 0,00365 * 477,2 = 1,74 \text{ kN}$$

de resulterende horizontale belasting hoort te zijn toegevoegd aan de overige belastingen

$$5.5.1.1(4) \quad \text{initiële excentriciteit } e_{\text{int}} = h_{\text{ef}} / 450 = 2100 / 450 = 4,7 \text{ mm}$$

$$\text{slankheid wand / penant } \lambda_h = h_{\text{ef}} / t_{\text{ef}} = 2100 / 250,0 = 8,4$$

$$5.5.1.4(2) \quad \text{slankheidseis } \lambda_c = 27,0$$

$$3.7.2(2) \quad \text{elasticiteitsmodulus } E2 = K_{E1} * f_k = 700 * 6,6 = 4629 \text{ N/mm}^2$$

$$\text{elasticiteitsmodulus } E1 = K_{E2} * f_k = 700 * 6,6 = 4629 \text{ N/mm}^2$$



berekening effectieve hoogte met factor ρ	oplegging staal ligger
--	-------------------------------

5.5.1.2 effectieve hoogte van de te berekenen wand : $h_{ef} = \rho_h * h = 0,75 * 2800 = 2100$ mm

2-zijdig gesteunde wanden

5.3 i: wanden aan boven- en onderzijde gesteund door betonvloer $\rho_2 = 0,75$

5.4 i: tenzij de excentriciteit e_i aan bovenzijde groter is dan $0,25t = 62,5$ $e_{i,boven} = 12,5$ $\rho_2 = 1,00$

5.5 ii: wanden aan boven en onderzijde gesteund door een houten vloer, opleg>2/3t $\rho_2 = 1,00$

opleg lengte houten balken groter dan 2/3 t = 2/3 250 = 166,7 mm en >85mm

maatgevende waarde voor 2-zijdig gesteunde wanden $\rho_h = 0,75$

3-zijdig gesteunde wanden

5.5.1.2(4) minimale lengte steunwand $= 1/5 h = 560$ mm uc: 560 / 950 = 0,59

5.5.1.2(4) minimale dikte steunwand $t_w = 0,3 t = 75$ mm uc: 75 / 100 = 0,75

5.5.1.2(7) maximum lengte wand $L1 = 15t = 3750$ mm uc: 1200 / 3750 = 0,32

5.6 iii: driezijdig gesteund als $h \leq 3,5 L1 \leq 3,5 * 1200 = 4200$ mm en $\rho_2 = 0,75$

$\rho_3 = \rho_2 / \{ 1 + (\rho_2 * h / 3 L1)^2 \} = 0,75 / \{ 1 + (\frac{0,75 * 2800}{3 * 1200})^2 \}$ $\rho_3 = 0,56$

5.7 iii: driezijdig gesteund als $h > 3,5 L1$

$\rho_3 = 1,5 L1 / h = 1,5 * 1200 / 2800 \geq 0,3$ $\rho_3 = 0,64$

maatgevende waarde voor 3-zijdig gesteunde wanden $\rho_h = \text{n.v.t.}$

4-zijdig gesteunde wanden

5.5.1.2(4) minimale lengte steunwand $l1 = 1/5 h = 560$ mm uc: 560 / 990 = 1 -

minimale lengte steunwand $l2+l3 = 1/5 h = 560$ mm uc: 560 / 950 = 0,59 -

5.5.1.2(4) minimale dikte steunwand $t_w = 0,3 t = 75$ mm uc: 75 / 100 = 0,75 -

5.5.1.2(7) maximum lengte wand $L2 = 30t = 7500$ mm uc: 1200 / 7500 = 0,16 -

5.8 iv: vierzijdig gesteund als $h \leq 1,15 L2 \leq 1,15 * 1200 = 1380$ mm en $\rho_2 = 0,75$

$\rho_4 = \rho_2 / \{ 1 + (\rho_2 * h / L2)^2 \} = 0,75 / \{ 1 + (\frac{0,75 * 2800}{1200})^2 \}$ $\rho_4 = 0,18$

5.9 iv: vierzijdig gesteund als $h > 1,15 L2$

$\rho_4 = 0,5 L2 / h = 0,5 * 1200 / 2800$ $\rho_4 = 0,21$

maatgevende waarde voor 4-zijdig gesteunde wanden $\rho_h = \text{n.v.t.}$

berekening effectieve dikte	oplegging staal ligger
------------------------------------	-------------------------------

5.5.1.3 effectieve dikte: enkel blad $t_{ef} = \rho_t * t = 1,00 * 250,0 = 250,0$ mm

berekening factor ρ_t tbv bepaling effectieve dikte

(1) enkelbladige wand $t_{ef} = t$ $\rho_t = 1,00$ -

5.10 met steunberen $l_{steun} / b_{steun} = 2000 / 200 = 10$ tabel 5.1 $\rho_t = 0,96$ -
 $t_{steun} / t = 200 / 250 = 0,8$

5.11 spouwmuur $k_{tef} = E1 / E2 = 4629 / 4629 = 1,0$ $\rho_t = 1,00$ -

$k_{tef} = 0$ indien slechts 1 blad dragend is

$t_e = (k_{tef} t_1^3 + t_2^3)^{0,333} = (0,0 * 100^3 + 250^3)^{0,333} = 250,0$ mm

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



M knik EC

Versie : 5.18.12 ; NDP : NL

printdatum : 02-03-2023

toetsingen							oplegging staal ligger	
6.1	$N_{Ed} \leq N_{Rd}$	boven	N_{1d}	/	$N_{Rd} = 477,2$	/	612,7	= 0,78
		midden	N_{md}	/	$N_{Rd} = 477,2$	/	614,3	= 0,78
		onder	N_{2d}	/	$N_{Rd} = 477,2$	/	612,7	= 0,78
5.5.1.1(5)	extra toets NB2018	midden	N_{md}	/	$N_{Rd} = 477,2$	/	545,0	= 0,88
5.5.1.4(2)	$\lambda_h = h_{ef} / t_{ef} \leq 27$	slankheid	λ_h	/	$\lambda_c = 8,4$	/	27,0	= 0,31
berekening opneembare normaalkrachten N_{Rd}								
6.2	$N_{Rd} = \Phi b t (0,7 + 0,3A) f_d$		$N_{Rd} = \Phi$	b	t	factor	f_d	10^{-3}
		boven	0,90	700	250	1,000	3,89	10^{-3}
		midden	0,90	700	250	1,000	3,89	10^{-3}
		onder	0,90	700	250	1,000	3,89	10^{-3}
5.5.1.1(5)	extra toets NB2018	midden	0,80	700	250	1,000	3,89	10^{-3}
6.3	vermenigvuldigingsfactor druksterkte als $A < 0,1 m^2$							
	met $A = b * t = 0,700 * 0,250 = 0,175 m^2$							
8.1.3	let op: de minimum doorsnede moet $0,04 m^2$ zijn !							
reductiefactor aan bovenzijde van de wand								
6.4	$\Phi = 1 - 2 \frac{e_i}{t} = 1 - 2 \frac{12,5}{250,0} = 0,90$							
6.5	$e_{i,boven} = \frac{M_{id}}{N_{id}} + e_{he} + e_{init} = \frac{0}{477,2} 10^3 + 0 + 4,7 = 4,7 mm$							
6.5	minimaal $e_{i,boven} = 0,05t = 0,05 * 250 = 12,5 mm$							
reductiefactor aan onderzijde van de wand								
6.4	$\Phi = 1 - 2 \frac{e_i}{t} = 1 - 2 \frac{12,5}{250,0} = 0,90$							
6.5	$e_{i,onder} = \frac{M_{id}}{N_{id}} + e_{he} + e_{init} = \frac{0}{477,2} 10^3 + 0 + 4,7 = 4,7 mm$							
6.5	minimaal $e_{i,onder} = 0,05t = 0,05 * 250 = 12,5 mm$							
reductiefactor in het midden van de wand								
6.6	$e_{mk} = e_m + e_k \geq 0,05 t$							
	$e_{mk} = \text{minimum waarde } 0,05 t = 0,05 * 250 = 12,5 mm$							
6.7	$e_m = \frac{M_{md}}{N_{md}} + e_{hm} + e_{init} = \frac{0}{477,2} 10^3 + 0 + 4,7 = 4,7 mm$							
6.8	$e_k = 0,002 \Phi_{00} \frac{h_{ef}}{t_{ef}} \sqrt{t} e_m = 0,002 * 0,8 \frac{2100}{250,0} \sqrt{250,0} * 4,7 = 0,5 mm$							
6.1.2.2(2)+NB:	Bij wanden met een slankheid van 15 of kleiner, mag de excentriciteit ten gevolge van kruip (e_k) gelijk aan nul zijn aangenomen							
3.7.4.2	$\Phi_{00} = \text{afhankelijk van materiaal en soort mortel zie NB tabel 2} = 0,8$							
berekening volgens bijlage G								
	$\frac{h_{ef}}{t_{ef}} = \frac{2100}{250,0} = 8,4$							
	$- u^2/2 = -0,065$							
G.1	$\Phi_m = A1 e = 0,96 e = 0,90$							
G.2	$A1 = 1 - 2 \frac{e_{mk}}{t} = 1 - 2 \frac{4,7}{250,0} = 0,96$							
G.3	$u = \frac{l}{0,73} - 1,17 \frac{e_{mk}}{t} = \frac{0,32}{0,73} - 1,17 \frac{0,063}{4,7} = 0,359$							
	$- u^2/2 = -0,359^2/2 = -0,065$							
G.4	$l = \frac{h_{ef}}{t_{ef}} \sqrt{\frac{f_k}{E2}} = \frac{2100}{250,0} \sqrt{\frac{6,6}{4629}} = 0,32$							



extra toets i.v.m. NB 2018 artikel 5.5.1.1 en artikel 6.1.2.2

5.5.1.2	effectieve hoogte van de te berekenen wand :	$h_{ef} = \rho_h * h =$	1,00	*	2800	=	2800	mm
5.5.1.1(5)	$e_{mk} = h_{ef} / 300 \geq 10\text{mm}$	2800	/	300	=	10,0	mm	
6.1.2.2(1)	tweezijdig gesteunde wanden				ρ_2	=	1,00	
5.6	iii: driezijdig gesteund als $h \leq 3,5 L1$	$h = 1200$	=	$3,5 * 1200 = 4200$	mm			
	$\rho_3 = \rho_2 / \{ 1 + (\rho_2 * h / 3 L1)^2 \}$	1,00	/	$\{ 1 + (\frac{1,00 * 2800}{3 * 1200})^2 \}$		ρ_3	=	0,62
5.7	iii: driezijdig gesteund als $h > 3,5 L1$							
	$\rho_3 = 1,5 L1 / h =$	1,5	$1200 / 2800 > 0,3$			ρ_3	=	0,64
	maatgevende waarde voor 3-zijdig gesteunde wanden				ρ_h	=	n.v.t.	
5.8	iv: vierzijdig gesteund als $h \leq 1,15 L2$	$h = 1200$	=	$1,15 * 1200 = 1380$	mm en	ρ_2	=	1,00
	$\rho_4 = \rho_2 / \{ 1 + (\rho_2 * h / L2)^2 \}$	1,00	/	$\{ 1 + (\frac{1,00 * 2800}{1200})^2 \}$		ρ_4	=	0,16
5.9	iv: vierzijdig gesteund als $h > 1,15 L2$							
	$\rho_4 = 0,5 L2 / h =$	0,5	$1200 / 2800$			ρ_4	=	0,21
	maatgevende waarde voor 4-zijdig gesteunde wanden				ρ_h	=	n.v.t.	
berekening volgens bijlage G		$h_{ef} / t_{ef} =$	2800 / 250,0	=	11,2	$e_{mk} / t =$	10,0 / 250	= 0,04
G.1	$\Phi_m = A1$	e	=	0,92	e	(reductiefactor)	=	0,80
G.2	$A1 = 1 - 2 \frac{e_{mk}}{t}$		=	$1 - 2 \frac{10,0}{250,0}$			=	0,92
G.3	$u = \frac{\lambda}{0,73} - 1,17 \frac{e_{mk}}{t}$		=	$\frac{0,42}{0,73} - 1,17 \frac{0,063}{250,0}$			=	0,527
	$- u^2/2 =$		=	$- 0,139$				
G.4	$\lambda = \frac{h_{ef}}{t_{ef}} \sqrt{\frac{f_k}{E2}}$		=	$\frac{2800}{250,0} \sqrt{\frac{6,6}{4629}}$			=	0,42
opmerking								

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 22-11-2022

printdatum : 22-11-2022

3 penant won.C

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb.w _s	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig	
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,40	2,60	1	26,90			36,3	32,3	32,3	24,2	
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,40	2,60	2	61,15	7,43	18,56	93,7	101,2	84,5	55,0	
binnenspouwbladen dr.; 175mm kzt CS;		3,85			1,00	1,40	5,00	1	26,95			36,4	32,3	32,3	24,3	
mw; 100mm bakst		2,00			1,00	1,40	5,00	1	14,00			18,9	16,8	16,8	12,6	
F 1									[kN]	129,0	7,4	18,6	185,3	182,6	165,9	116,1
afstand tot begin schema:									[m]	UGT / Frequentie aanw		1,34	1,32			

			ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ			
rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G			
perm.	comb. (ψ_0)	extr+comb(ψ_0)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig			
Totale belasting op penant won.C [kN]			129	7	19	185	183	166	116

$$q_{wind} = 1,4 \text{ m} \times 0,85 \times 1,1 = 1,31$$

$$M_d = \frac{1,5 \times 1,31}{8} \times 2,8^2 = 1,92$$

$$e = \frac{1,92}{200} \times 1000 \approx 10 \text{ mm}$$

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



EC
Versie : 5.18.12 ; NDP : NL
printdatum : 22-11-2022

steenachtige constructies op druk en buiging

2-zijdig gesteund; dik 175 mm x 300 mm

berekening volgens eurocode 6 art.6.1.2: ongewapende metselwerk wanden

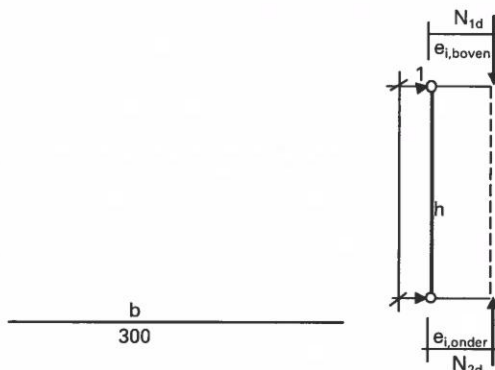
h= 2800 mm

werk = 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken
werknummer = 2022109
onderdeel = penant won.C
soort wand = enkel blad
materiaal van wand of kolom = kalkzandsteen lijm
lijmmortel shell-bedded metselwerk? nee

de steen wordt ingedeeld in categorie I
genormaliseerde druksterkte steen $f_b = 36$ N/mm²
perforaties in steen ≤ 0 %
druksterkte mortel $f_m = 12,5$ N/mm²
minimale voegdikte lintvoegen: $\geq 0,5$ mm en ≤ 3 mm

geometrie

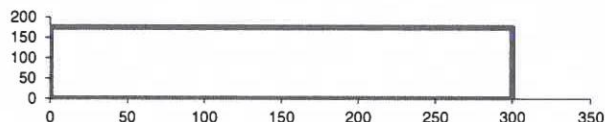
wijze van ondersteuning v.d. wand = 2 zijdig
aansluitende vloeren boven en onder = betonvloer
dikte van de wand / kolom $t = 175$ mm
breedte wand of kolom $b = 300$ mm
vrije verdiepingshoogte $h = 2800$ mm
totale hoogte constructie $h_{tot} = 9000$ mm
doorgaande mortelvoeg // aan vlak v.d. wand? nee 3.6.2.1(6)
2-zijdig gesteunde wand



rekenwaarde uitwendige krachten

gevolgklasse CC 2 -
normaalkracht aan bovenzijde $N_{1d} = 200$ kN
normaalkracht in het midden $N_{md} = 200$ kN
normaalkracht aan onderzijde $N_{2d} = 200$ kN

moment bovenzijde tgv vert. last $M_{1d} = 0$ kNm
moment in midden tgv vert. last $M_{md} = 0$ kNm
moment onderzijde tgv vert. last $M_{2d} = 0$ kNm



excentriciteit bovenzijde tgv hor.last $e_{he} = 0$ mm
excentriciteit midden tgv hor.last $e_{hm} = 10$ mm
excentriciteit onderzijde tgv hor.last $e_{he} = 0$ mm

bij een ingefreesde sleuf dieper dan 0,5t altijd een vrije rand rekenen

unity-checks	slankheid	0,44	knik	boven: 0,50	onder: 0,50	midden: 0,65	NB2018	0,71
--------------	-----------	------	------	-------------	-------------	--------------	--------	------

effectieve hoogte : $heff = 2100$; effectieve dikte: $teff = 175$ bepaling rekenwaarde van de druksterkte, voor materialen A, B en C geldt: $\gamma_M = 1,7$

$$2.4.3(1) \quad f_d = \frac{f_k}{\gamma_M} = \frac{16,8}{1,7} = 9,9 \text{ N/mm}^2$$

bepaling karakteristieke druksterkte op basis van de samenstellende materialen art. 3.6.1.2

$$3.1 \quad f_k = K f_b^\alpha f_m^\beta = \frac{1,0}{K} * 0,800 * 36^{0,85} * 12,5^0 = 16,8 \text{ N/mm}^2$$

$$5.3(2) \quad \text{onvolkomenheden, scheefstand (in rad) } v = \frac{1}{(100 \sqrt{h_{tot}})} = \frac{1}{(100 \sqrt{9})} = 0,00333 \text{ rad}$$

$$\text{maximale scheefstand in de top} = v * h_{tot} = 0,00333 * 9000 = 30 \text{ mm}$$

$$\text{maximale scheefstand wand of kolom} = v * h = 0,00333 * 2800 = 9 \text{ mm}$$

$$\text{extra horizontale belasting } H = N_{Ed} * v * h / h = v * N_{Ed} = 0,00333 * 200 = 0,67 \text{ kN}$$

de resulterende horizontale belasting hoort te zijn toegevoegd aan de overige belastingen

$$5.5.1.1(4) \quad \text{initiële excentriciteit } e_{ni} = h_{ef} / 450 = 2100 / 450 = 4,7 \text{ mm}$$

$$\text{slankheid wand / penant } \lambda_h = h_{ef} / t_{ef} = 2100 / 175,0 = 12,0$$

$$5.5.1.4(2) \quad \text{slankheidseis } \lambda_c = 27,0$$

$$3.7.2 (2) \quad \text{elasticiteitsmodulus } E2 = K_{E1} * f_k = 700 * 16,8 = 11777 \text{ N/mm}^2$$

$$\text{elasticiteitsmodulus } E1 = K_{E2} * f_k = 700 * 16,8 = 11777 \text{ N/mm}^2$$


berekening effectieve hoogte met factor ρ
penant won.C

5.5.1.2 effectieve hoogte van de te berekenen wand : $h_{ef} = \rho_h * h = 0,75 * 2800 = 2100$ mm

2-zijdig gesteunde wanden

5.3 i: wanden aan boven- en onderzijde gesteund door betonvloer $\rho_2 = 0,75$

5.4 i: tenzij de excentriciteit e_i aan bovenzijde groter is dan $0,25t = 43,8$ $e_{i,boven} = 8,8$ $\rho_2 = 1,00$

5.5 ii: wanden aan boven en onderzijde gesteund door een houten vloer, opleg $> 2/3t$ $\rho_2 = 1,00$

opleg lengte houten balken groter dan $2/3 t = 2/3 * 175 = 116,7$ mm en > 85 mm

maatgevende waarde voor 2-zijdig gesteunde wanden $\rho_h = 0,75$

3-zijdig gesteunde wanden

5.5.1.2(4) minimale lengte steunwand $= 1/5 h = 560$ mm uc: $560 / 950 = 0,59$

5.5.1.2(4) minimale dikte steunwand $t_w = 0,3 t = 52,5$ mm uc: $52,5 / 100 = 0,53$

5.5.1.2(7) maximum lengte wand $L1 = 15t = 2625$ mm uc: $1200 / 2625 = 0,46$

5.6 iii: driezijdig gesteund als $h \leq 3,5 L1 \leq 3,5 * 1200 = 4200$ mm en $\rho_2 = 0,75$

$\rho_3 = \rho_2 / \{ 1 + (\rho_2 * h / 3 L1)^2 \} = 0,75 / \{ 1 + (0,75 * 2800 / (3 * 1200))^2 \}$ $\rho_3 = 0,56$

5.7 iii: driezijdig gesteund als $h > 3,5 L1$ $\rho_3 = 1,5 L1 / h = 1,5 * 1200 / 2800 \geq 0,3$ $\rho_3 = 0,64$

maatgevende waarde voor 3-zijdig gesteunde wanden $\rho_h = n.v.t.$

4-zijdig gesteunde wanden

5.5.1.2(4) minimale lengte steunwand $l1 = 1/5 h = 560$ mm uc: $560 / 990 = 1$

minimale lengte steunwand $l2+l3 = 1/5 h = 560$ mm uc: $560 / 950 = 0,59$

5.5.1.2(4) minimale dikte steunwand $t_w = 0,3 t = 52,5$ mm uc: $52,5 / 100 = 0,53$

5.5.1.2(7) maximum lengte wand $L2 = 30t = 5250$ mm uc: $1200 / 5250 = 0,23$

5.8 iv: vierzijdig gesteund als $h \leq 1,15 L2 \leq 1,15 * 1200 = 1380$ mm en $\rho_2 = 0,75$

$\rho_4 = \rho_2 / \{ 1 + (\rho_2 * h / L2)^2 \} = 0,75 / \{ 1 + (0,75 * 2800 / 1200)^2 \}$ $\rho_4 = 0,18$

5.9 iv: vierzijdig gesteund als $h > 1,15 L2$ $\rho_4 = 0,5 L2 / h = 0,5 * 1200 / 2800$ $\rho_4 = 0,21$

maatgevende waarde voor 4-zijdig gesteunde wanden $\rho_h = n.v.t.$

berekening effectieve dikte
penant won.C

5.5.1.3 effectieve dikte: enkel blad $t_{ef} = \rho_t * t = 1,00 * 175,0 = 175,0$ mm

berekening factor ρ_t tbv bepaling effectieve dikte

(1) enkelbladige wand $t_{ef} = t$ $\rho_t = 1,00$

5.10 met steunberen $l_{steun} / b_{steun} = 2000 / 200 = 10$ tabel 5.1 $\rho_t = 1,03$

$t_{steun} / t = 200 / 175 = 1,1$

5.11 spouwmuur $k_{tef} = E1 / E2 = 11777 / 11777 = 1,0$ $\rho_t = 1,00$

$k_{tef} = 0$ indien slechts 1 blad dragend is $= 0,0$

$t_e = (k_{tef} t_1^3 + t_2^3)^{0,333} = (0,0 * 100^3 + 175^3)^{0,333} = 175,0$ mm



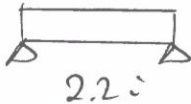
toetsingen										penant won.C
6.1	$N_{Ed} \leq N_{Rd}$	boven	N_{1d}	/	$N_{Rd} = 200$	/	401,0	=	0,50	-
		midden	N_{md}	/	$N_{Rd} = 200$	/	306,4	=	0,65	-
		onder	N_{2d}	/	$N_{Rd} = 200$	/	401,0	=	0,50	-
5.5.1.1(5)	extra toets NB2018	midden	N_{md}	/	$N_{Rd} = 200$	/	282,7	=	0,71	-
5.5.1.4(2)	$\lambda_h = h_{ef} / t_{ef} \leq 27$	slankheid	λ_h	/	$\lambda_c = 12,0$	/	27,0	=	0,44	-
berekening opneembare normaalkrachten N_{Rd}										
6.2	$N_{Rd} = \Phi b t (0,7 + 0,3A) f_d$	$N_{Rd} =$	Φ	b	t	factor	f_d	10^{-3}		
		boven	0,90	300	175	0,858	9,90	10^{-3}	=	401,0 kN
		midden	0,69	300	175	0,858	9,90	10^{-3}	=	306,4 kN
		onder	0,90	300	175	0,858	9,90	10^{-3}	=	401,0 kN
5.5.1.1(5)	extra toets NB2018	midden	0,63	300	175	0,858	9,90	10^{-3}	=	282,7 kN
6.3	vermenigvuldigingsfactor druksterkte als $A < 0,1m^2 = (0,7 + 3A) = (0,7 + 3 \cdot 0,0525) = 0,86$ -									
	met $A = b \cdot t = 0,300 \cdot 0,175 = 0,0525 m^2$									
8.1.3	let op: de minimum doorsnede moet 0,04 m ² zijn !									
reductiefactor aan bovenzijde van de wand										
6.4	$\Phi = 1 - 2 \frac{e_i}{t} = 1 - 2 \frac{8,8}{175,0} = 0,90$									
6.5	$e_{i,boven} = \frac{M_{id}}{N_{id}} + e_{he} + e_{init} = \frac{0}{200} 10^3 + 0 + 4,7 = 4,7$	mm								
6.5	minimaal $e_{i,boven} = 0,05t$	$= 0,05 \cdot 175 = 8,8$ mm								
reductiefactor aan onderzijde van de wand										
6.4	$\Phi = 1 - 2 \frac{e_i}{t} = 1 - 2 \frac{8,8}{175,0} = 0,90$									
6.5	$e_{i,onder} = \frac{M_{id}}{N_{id}} + e_{he} + e_{init} = \frac{0}{200} 10^3 + 0 + 4,7 = 4,7$	mm								
6.5	minimaal $e_{i,onder} = 0,05t$	$= 0,05 \cdot 175 = 8,8$ mm								
reductiefactor in het midden van de wand										
6.6	$e_{mk} = e_m + e_k \geq 0,05 t$	$= 14,7 + 0,0 = 14,7$ mm								
	$e_{mk} =$ minimum waarde 0,05 t =	$0,05 \cdot 175 = 8,8$ mm								
6.7	$e_m = \frac{M_{md}}{N_{md}} + e_{hm} + e_{init} = \frac{0}{200} 10^3 + 10 + 4,7 = 14,7$	mm								
6.8	$e_k = 0,002 \Phi_{90} \frac{h_{ef}}{t_{ef}} \sqrt{t} e_m = 0,002 \cdot 0,8 \frac{2100}{175,0} \sqrt{175,0} \cdot 14,7 = 1,0$	mm								
6.1.2.2(2)+NB: Bij wanden met een slankheid van 15 of kleiner, mag de excentriciteit ten gevolge van kruip (ek) gelijk aan nul zijn aangenomen										$e_k = 0,0$ mm
3.7.4.2	$\Phi_{90} =$ afhankelijk van materiaal en soort mortel zie NB tabel 2	$= 0,8$								
berekening volgens bijlage G										
	$\frac{h_{ef}}{t_{ef}} = \frac{2100}{175,0} = 12,0$	$e_{mk} / t = \frac{14,7}{175} = 0,08$								
	$- u^2/2 = -0,191$									
G.1	$\Phi_m = A1 e = 0,83 e = 0,69$									
G.2	$A1 = 1 - 2 \frac{e_{mk}}{t} = 1 - 2 \frac{14,7}{175,0} = 0,83$									
G.3	$u = \frac{l}{0,73} - 1,17 \frac{0,063}{e_{mk}} = \frac{0,45}{0,73} - 1,17 \frac{0,063}{14,7} = 0,618$									
	$- u^2/2 = -0,191$									
G.4	$l = \frac{h_{ef}}{t_{ef}} \sqrt{\frac{f_k}{E2}} = \frac{2100}{175,0} \sqrt{\frac{16,8}{11777}} = 0,45$									


extra toets i.v.m. NB 2018 artikel 5.5.1.1 en artikel 6.1.2.2

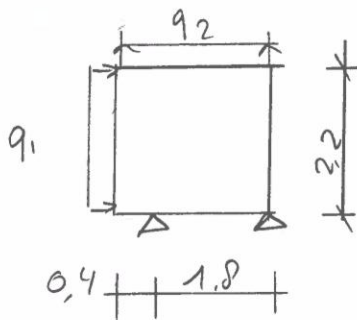
5.5.1.2	effectieve hoogte van de te berekenen wand :	$h_{ef} = \rho_h * h = 1,00$	*	2800	=	2800	mm
5.5.1.1(5)	$e_{mk} = h_{ef} / 300 \geq 10 \text{ mm}$	2800 / 300			=	10,0	mm
6.1.2.2(1)	tweetzijdig gesteunde wanden			ρ_2	=	1,00	
5.6	iii: driezijdig gesteund als $h \leq 3,5 L_1$	$h = 3,5 * 1200 = 4200 \text{ mm}$					
	$\rho_3 = \rho_2 / \{ 1 + (\rho_2 * h / 3 L_1)^2 \}$	$1,00 / \{ 1 + (\frac{1,00 * 2800}{3 * 1200})^2 \}$		ρ_3	=	0,62	
5.7	iii: driezijdig gesteund als $h > 3,5 L_1$	$\rho_3 = 1,5 L_1 / h = 1,5 * 1200 / 2800 > 0,3$		ρ_3	=	0,64	
	maatgevende waarde voor 3-zijdig gesteunde wanden			ρ_h	=	n.v.t.	
5.8	iv: vierzijdig gesteund als $h \leq 1,15 L_2$	$h = 1,15 * 1200 = 1380 \text{ mm}$	en	ρ_2	=	1,00	
	$\rho_4 = \rho_2 / \{ 1 + (\rho_2 * h / L_2)^2 \}$	$1,00 / \{ 1 + (\frac{1,00 * 2800}{1200})^2 \}$		ρ_4	=	0,16	
5.9	iv: vierzijdig gesteund als $h > 1,15 L_2$	$\rho_4 = 0,5 L_2 / h = 0,5 * 1200 / 2800$		ρ_4	=	0,21	
	maatgevende waarde voor 4-zijdig gesteunde wanden			ρ_h	=	n.v.t.	
berekening volgens bijlage G		$h_{ef} / t_{ef} = 2800 / 175,0 = 16,0$		$e_{mk} / t = 10,0 / 175$	=	0,06	
	$- u^2/2$	-0,334					
G.1	$\Phi_m = A1$	$e = 0,89$		(reductiefactor)	=	0,63	
G.2	$A1 = 1 - \frac{e_{mk}}{t}$	$1 - \frac{10,0}{175,0}$			=	0,89	-
G.3	$u = \frac{\lambda}{0,73 - 1,17 \frac{e_{mk}}{t}}$	$\frac{0,063}{0,73 - 1,17 \frac{10,0}{175,0}}$			=	0,817	
	$- u^2/2 =$	$- 0,817^2 / 2 = -0,334$					
G.4	$\lambda = \frac{h_{ef}}{t_{ef}} \sqrt{\frac{f_k}{E2}}$	$\frac{2800}{175,0} \sqrt{\frac{16,8}{11777}}$			=	0,60	
opmerking							

④ gevelsteen trappenhuis

$$q_{\text{wind}} = 0,85 \times 1,1 \times 3,2 = 3,0 \text{ kN/m}$$



Frame



80 x 120 x 8

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



S ligger 2 stpt EC
 Versie : 4.10.12 ; NDP : NL
 printdatum : 01-12-2022

stalen ligger op 2 steunpunten met een q- en een F-last

1xprofiel 1: K_120 x 80 x 4

werk 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken
 werknummer 2022109
 onderdeel gevelsteun trappenhuis

materiaal S235
 klasse 1 flensdikte <40

kerngegevens

norm: Eurocode NIEUWBOUW
 ontwerplevensduur klasse = 3
 gevolgklasse CC2
 correctiefactor voor formule 6.10.b $\epsilon = 0.89$
 de waarde van ksi volgt uit de Nationale Bijlage

ontwerplevensduur = 50 jaar
 toepassing gebouwen en andere gewone constructies

6.10.a 6.10.b 6.1 partiële factoren
 $\gamma_{G1} = 1.35$ $\gamma_{G2} = 1.20$ $\gamma_{M0} = 1.00$ -
 $\gamma_{Q1} = 1.50$ $\gamma_{Q2} = 1.50$ $\gamma_{M1} = 1.00$ -
 $\gamma_{Q3} = 1.50$ $\gamma_{Q4} = 1.50$ $\gamma_{M2} = 1.25$ -

kipcontrole uitschakelen? nee
 eigen gewicht ligger automatisch berekenen nee

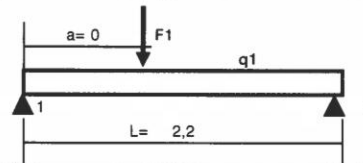
diverse factoren

gebouwcategorie
 (gewichtsberekening) $\psi_0 = 0$ -
 (elastische doorbuiging) $\psi_1 = 0$ -
 (kruip) $\psi_2 = 0$ -
 reductiefactor vloerbelasting $\psi_r = 1.00$ -

H: daken traagheidsmoment en weerstandsmoment in richting van de belasting

belasting profiel 1: zwakke as
 $\Sigma I = 157 \text{ cm}^4$ $\Sigma g = 0.00 \text{ kN/m'}$
 $\Sigma W_{pl} = 45 \text{ cm}^3$ $\Sigma A = 15.0 \text{ cm}^2$
 $\Sigma W_{el} = 39 \text{ cm}^3$ $E = 210000 \text{ N/mm}^2$

liggerlengte $L = 2.2 \text{ m}$
 toelaatbare einddoorbuiging 1: 400 * L
 toelaatbare bijkomende doorbuiging 1: 500 * L
 toegepaste zeeg 0 mm



belastingen en combinaties

gevelsteun trappenhuis

q1:

permanente belasting	$G_{k1} = 0$ kN/m	G_{k1} (incl.e.g.)	0	+	0.00	=	0.00	kN/m'
opgelegde belasting exteem+mom.	$\Sigma Q_{extr+mom} = 3$ kN/m	STR/GEO γ_{G1}	G_{k1}	+	γ_Q	ΣQ_{mom}		
opgelegde belasting momentaan	$\Sigma Q_{mom} =$ kN/m	6.10.a: 1.35	0.00	+	1.50	0.00	=	0.00
		STR/GEO $\epsilon \gamma_{G1}$	G_{k1}	+	γ_Q	$\Sigma Q_{extr+mom}$		
		6.10.b: 1.20	0.00	+	1.50	3.00	=	4.50

F1:

permanente belasting	$G_{k1} =$ kN	G_{k1} (incl.e.g.)	0			=	0.00	kN
opgelegde belasting exteem+mom.	$\Sigma Q_{extr+mom} =$ kN	STR/GEO γ_{G1}	G_{k1}	+	γ_Q	ΣQ_{mom}		
opgelegde belasting momentaan	$\Sigma Q_{mom} =$ kN	6.10.a: 1.35	0	+	1.50	0	=	0.00
plaats puntlast vanaf steunpunt 1 (links)	$a =$ m	STR/GEO $\epsilon \gamma_{G1}$	G_{k1}	+	γ_Q	$\Sigma Q_{extr+mom}$		
		6.10.b: 1.20	0	+	1.50	0	=	0.00

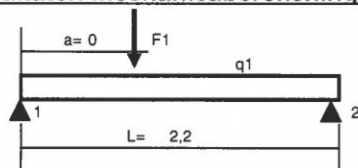
unity-checks

er worden geen verstijvingsschotjes toegepast zie ook de invoercellen verderop in deze berekening

UGT	buiging	0,26	dwarskracht	0,04	onderflensinklemming	0,25	kip	0,19	BGT	u_{and}	0,50	u_{bij}	0,63
-----	---------	------	-------------	------	----------------------	------	-----	------	-----	-----------	------	-----------	------

resultaten mechanica berekeningen

gevelsteun trappenhuis



belastinggeval / combinatie	belastingen		dwarskracht (kN)		reactie (kN)	
	q1	F1	$V_{1,2}$	$V_{2,1}$	R_1	R_2
G_{k1}	0.00	0.00	0.0	0.0	0.0	0.0
$Q_{k1} + \psi_{0,1} \cdot Q_{k1}$	3.00	0.00	-3.3	3.3	3.3	3.3
ULS(1) 6.10.a	0.00	0.00	0.0	0.0	0.0	0.0
ULS(2) 6.10.b	4.50	0.00	-5.0	5.0	5.0	5.0
maatgevende waarden			$V_{Ed} =$ 5.0	kN	$R_{Ed} =$ 5.0	kN

belastinggeval / combinatie	steunpuntmoment (kNm)		veldmoment (kNm)	positie $M_{veld,max}$ (m)	vervorming (mm)
	M_1	M_2	$M_{1,2}$	uit R_1	$u_{1,2}$
G_{k1}	0.0	0.0	0.0	0.00	0.0
$Q_{k1} + \psi_{0,1} \cdot Q_{k1}$	0.0	0.0	1.8	1.10	2.8
ULS(1) 6.10.a	0.0	0.0	0.0	0.00	
ULS(2) 6.10.b	0.0	0.0	2.7	1.10	
maatgevende waarden	$M_{Ed,1} =$ 0.0	kNm	$M_{Ed,v} =$ 2.7	kNm	

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023



S ligger 2 stpt EC
 Versie : 4.10.12 ; NDP : NL
 printdatum : 01-12-2022

toetsingen bruikbaarheidsgrenstoestand

gevelsteun trappenhuis

belastinggevallen en combinaties

veld	=	$U_{1,2}$	=	0,0
U_{on}	=	$G_{k,l}$	=	0,0
$U_{elastisch}$	=	$Q_{k1} + \psi_{0,1} \cdot Q_{k,l}$	=	2,8
U_{zeeg}	=	volgens opgave	=	0,0
U_{aend}	=	$U_{on} + U_{elastisch} + U_{kruip} + U_{zeeg}$	=	2,8
$U_{aend, toe}$	=	$U_{aend, toelaatbaar}$	=	5,5
U.C.	=	$U_{aend} / U_{aend, toelaatbaar}$	=	0,50
U_{bij}	=	$U_{elastisch}$	=	2,8
$U_{bij, toe}$	=	$U_{bij, toelaatbaar}$	=	4,4
U.C.	=	$U_{bij} / U_{bij, toelaatbaar}$	=	0,63

toetsingen uiterste grenstoestand (samenvatting)

gevelsteun trappenhuis

buiging, art 6.2.5	M_{Ed}	=	2,7	6.12	$\frac{M_{Ed}}{M_{c, Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{2,7}{10,6}$	=	0,26	-
dwarskracht, art. 6.2.6	V_{Ed}	=	5,0	6.17	$\frac{V_{Ed}}{V_{c, Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{5,0}{121,7}$	=	0,04	-
onderflensinklemming, art. 6.3.1	R_1	=	5,0	6.46	$\frac{N_{Ed}}{N_{b, Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{5,0}{19,8}$	=	0,25	-
	R_2	=	5,0	6.46	$\frac{N_{Ed}}{N_{b, Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{5,0}{19,8}$	=	0,25	-
kip, art. 6.3.2	M_{Ed}	=	2,7	6.54	$\frac{M_{Ed}}{M_{b, Rd}} \leq 1,0$	=	$\frac{2,7}{14,0}$	=	0,19	-
oplegglengte, art. 6.9 EC steen	l_{opleg}	=	$N_{Ed} / (\beta \cdot b \cdot f_b)$							
	R_1	l_{opleg}	=	5,0 10^3	$ / (1,34 \cdot 80 \cdot 2,62)$				18	mm
	R_2	l_{opleg}	=	5,0 10^3	$ / (1,34 \cdot 80 \cdot 2,62)$				18	mm

art. 6.2.5 buigend moment, enkele buiging, rekenen met gecombineerde profielgegevens

gevelsteun trappenhuis

rekenwaarde moment	M_{Ed}	=	2,7	kNm	profiel	=	K_120 x 80 x 4	A	=	15,0	cm ²	
reductie flensdoorsnede (boutgater)	$A_{t,red}$	=	0,0	cm ²	kwaliteit	=	S235	γ_{M0}	=	1,00	-	
de boutgaten mogen worden verwaarloosd												
					f_y	=	235	N/mm ²	γ_{M2}	=	1,25	
					f_u	=	360	N/mm ²	W_{pl}	=	45,2	cm ³
					b	=	80	mm	$W_{el,min}$	=	39,3	cm ³
					t_f	=	4	mm	$W_{el,min}$	=	39,3	cm ³
					A_t	=	8,0	0,4		=	3,2	cm ²
					$A_{t,net}$	=	3,2	-	0,0	=	3,2	cm ²
6.12	$\frac{M_{Ed}}{M_{c,Rd}}$	<= 1,0	=	$\frac{2,7}{10,6}$	=	0,26	-					

$$6.12 \quad \frac{M_{Ed}}{M_{c, Rd}} \leq 1,0 = \frac{2,7}{10,6} = 0,26 -$$

(2) voor doorsnedeklasse 1 en 2

$$6.13 \quad M_{c, Rd} = M_{pl, Rd} = \frac{W_{pl} \cdot f_y}{\gamma_{M0}} = \frac{45,2 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} = 10,6 \text{ kNm}$$

voor doorsnedeklasse 3

$$6.14 \quad M_{c, Rd} = M_{el, Rd} = \frac{W_{el, min} \cdot f_y}{\gamma_{M0}} = \frac{39,3 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} = 9,2 \text{ kNm}$$

voor doorsnedeklasse 4

$$6.15 \quad M_{c, Rd} = M_{el, Rd} = \frac{W_{el, min} \cdot f_y}{\gamma_{M0}} = \frac{39,3 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} = 9,2 \text{ kNm}$$

6.16 (4) gaten voor verbindingsmiddelen mogen worden verwaarloosd als:

$$\frac{A_{t, net} \cdot 0,9 \cdot f_u \cdot 10^{-3}}{\gamma_{M2}} = \frac{3,2 \cdot 0,9 \cdot 360 \cdot 10^{-3}}{1,25} = 0,8 \text{ kN}$$

$$\frac{A_t \cdot f_y \cdot 10^{-3}}{\gamma_{M0}} = \frac{3,2 \cdot 235 \cdot 10^{-3}}{1,00} = 0,8 \text{ kN}$$

Triops Advies BV

Technosoft Raamwerken release 6.75b

Blad: 15
1 dec 2022

Project.....: 2022109
Onderdeel....: frame trappenhuis
Dimensies....: kN;m;rad (tenzij anders aangegeven)
Datum.....: 01/12/2022

Rekenmodel.....: 2e-orde-elastisch.
Theorieën voor de bepaling van de krachtsverdeling:

- 1) Uiterste grenstoestand:
Geometrisch niet lineair alle staven.
Fysisch lineair alle staven.
- 2) Gebruiksgrenstoestand:
Geometrisch niet lineair alle staven.
Fysisch lineair alle staven.

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

Gunstige werking van de permanente belasting wordt automatisch verwerkt.

Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010,A1:2019	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1/C11:2019	NB:2019(nl)
Staal	NEN-EN 1993-1-1:2006	C2:2011,A1:2016	NB:2016(nl)

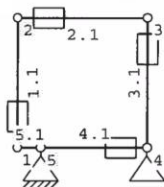
Triops Advies BV

Technosoft Raamwerken release 6.75b

Blad: 16
1 dec 2022

Project.....: 2022109
Onderdeel....: frame trappenhuis

GEOMETRIE



MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus[N/mm2]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	S235	210000	78.5	0.30	1.2000e-05

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	K120/80/8(90)	1:S235	2.8753e+03	2.7256e+06	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	80	120	40.0					

Project.....: 2022109

Onderdeel....: frame trappenhuis

PROFIELVORMEN [mm]

1 K120/80/8 (90)

**KNOPEN**

Knoop	X	Z
1	0.000	0.000
2	0.000	2.200
3	2.200	2.200
4	2.200	0.000
5	0.400	0.000

STAVEN

St.	ki	kj	Profiel	Aansl.i	Aansl.j	Lengte Opm.
1	1	2	1:K120/80/8 (90)	NDM	NDM	2.200
2	2	3	1:K120/80/8 (90)	NDM	NDM	2.200
3	3	4	1:K120/80/8 (90)	NDM	NDM	2.200
4	4	5	1:K120/80/8 (90)	NDM	NDM	1.800
5	5	1	1:K120/80/8 (90)	NDM	NDM	0.400

VASTE STEUNPUNTEN

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

Project.....: 2022109

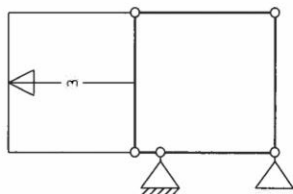
Onderdeel....: frame trappenhuis

BELASTINGGEVALLEN

B.G.	Omschrijving	Type
1	Wind	7 Wind van links onderdruk A
2	Wind	7 Wind van links onderdruk A

BELASTINGEN

B.G:1 Wind

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:1 Wind

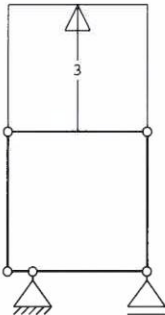
Staat	Type	q1/p/m	q2	A	B	ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
1	1:QZLokaal	3.00	3.00	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

Project.....: 2022109

Onderdeel.....: frame trappenhuis

BELASTINGEN

B.G:2 Wind

**STAAFBELASTINGEN**

B.G:2 Wind

Staal Type	q1/p/m	q2	A	B	ψ_0	ψ_1	ψ_2
2 1:QZLokaal	3.00	3.00	0.000	0.000	0.00	0.20	0.00

BEREKENINGSTATUS

Controlerende berekening

B.C. Iteratie Status

1	3 Nauwkeurigheid bereikt
2	3 Nauwkeurigheid bereikt
3	3 Nauwkeurigheid bereikt
4	3 Nauwkeurigheid bereikt
5	3 Nauwkeurigheid bereikt
6	3 Nauwkeurigheid bereikt

Project.....: 2022109

Onderdeel.....: frame trappenhuis

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	
1 Fund.	1.50 $Q_{k,1}$
2 Fund.	1.50 $Q_{k,1}$ + 1.50 $Q_{k,2}$
3 Fund.	1.50 $Q_{k,2}$
4 Kar.	1.00 $Q_{k,1}$
5 Kar.	1.00 $Q_{k,1}$ + 1.00 $Q_{k,2}$
6 Kar.	1.00 $Q_{k,2}$

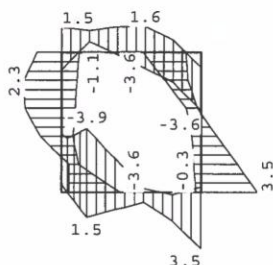
OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

Project.....: 2022109

Onderdeel.....: frame trappenhuis

MOMENTEN 2e orde

Fundamentele combinatie

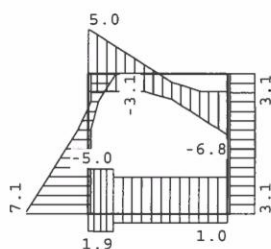


Project.....: 2022109

Onderdeel.....: frame trappenhuis

DWARSKRACHTEN 2e orde

Fundamentele combinatie



Triops Advies BV

Blad: 23

Technosoft Raamwerken release 6.75b

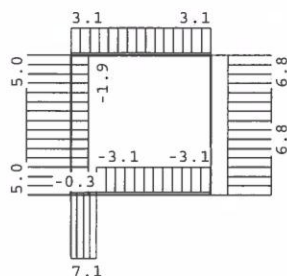
1 dec 2022

Project.....: 2022109

Onderdeel.....: frame trappenhuis

NORMAALKRACHTEN 2e orde

Fundamentele combinatie



REACTIES 2e orde

Fundamentele combinatie

Kn.	X-min	X-max	Z-min	Z-max	M-min	M-max
4			-9.86	-3.85		
5	-0.00	9.90	-6.05	6.09		

Triops Advies BV

Blad: 24

Technosoft Raamwerken release 6.75b

1 dec 2022

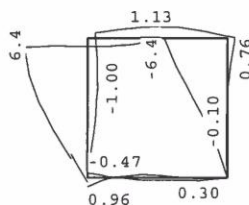
Project.....: 2022109

Onderdeel.....: frame trappenhuis

OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES

VERPLAATSINGEN 2e orde [mm]

Karakteristieke combinatie



Project.....: 2022109

Onderdeel....: frame trappenhuis

STAALPROFIELEN - ALGEMENE GEGEVENS

Stabiliteit: Classificatie gehele constructie: Ongeschoord
 Doorbuiging en verplaatsing:
 Aantal bouwlagen: 1
 Gebouwtype: Overig
 Toel. horiz. verplaatsing gehele gebouw: h/300
 Kleinste gevelhoogte [m]: 0.0

PROFIEL/MATERIAAL

P/M	Profielnaam	Vloei-sp. nr.	Productie [N/mm ²]	Min. drsn. methode	klasse
1	K120/80/8(90)	235	Warmgewalst		1

Partiële veiligheidsfactoren:
 Gamma M;0 : 1.00 Gamma M;1 : 1.00
 Gamma M;fi;mech : 1.00 Gamma M;fi;therm : 1.00

KNIKSTABILITEIT

Staaft	l _{sys} [m]	Classif. y sterke as	l _{knik,y} [m]	Extra aanp. y [kN]	Classif. z zwakke as	l _{knik,z} [m]	Extra aanp. z [kN]
1	2.200	Geschoord	2.200	0.0	Ongeschoord	2e orde	
2	2.200	Geschoord	2.200	0.0	Ongeschoord	2e orde	
3	2.200	Geschoord	2.200	0.0	Ongeschoord	2e orde	
4	1.800	Geschoord	1.800	0.0	Ongeschoord	2e orde	
5	0.400	Geschoord	0.400	0.0	Ongeschoord	2e orde	

KIPSTABILITEIT

Staaft	Plts. aangr.	l gaffel [m]	Kipsteunafstanden [m]
1	1.0*h	boven: 2.20 onder: 2.20	2.200 2.200
2	1.0*h	boven: 2.20 onder: 2.20	2.200 2.200

Project.....: 2022109

Onderdeel....: frame trappenhuis

KIPSTABILITEIT

Staaft	Plts. aangr.	l gaffel [m]	Kipsteunafstanden [m]
3	1.0*h	boven: 2.20 onder: 2.20	2.200 2.200
4	0.0*h	boven: 1.80 onder: 1.80	1.800 1.800
5	0.0*h	boven: 0.40 onder: 0.40	0.400 0.400

TOETSING SPANNINGEN

Staaft	P/M	BC	Sit	Kl	Plaats	Norm	Artikel	Formule	Hoogste toetsing U.C. [N/mm ²]	Opm.
1	1	2	1	1	Begin	EN3-1-1	6.2.10	(6.45+6.31z)	0.186	44
2	1	2	1	1	Einde	EN3-1-1	6.2.10	(6.45+6.31z)	0.186	44
3	1	2	1	1	Begin	EN3-1-1	6.2.10	(6.45+6.31z)	0.186	44
4	1	1	1	1	Einde	EN3-1-1	6.2.10	(6.45+6.31z)	0.203	48
5	1	1	1	1	Begin	EN3-1-1	6.2.10	(6.45+6.31z)	0.203	48

TOETSING DOORBUIGING

Staaft	Soort	Mtg	Lengte [m]	Overst I J	Zeeg [mm]	u _{tot} [mm]	BC	Sit	u [mm]	Toelaatbaar [mm]	*1	
2	Dak	db	2.20	N N	0.0	-1.0	4	1	Eind	-1.0	-8.8	0.004
4	Vloer	db	1.80	N N	0.0	-0.3	5	1	Eind	-0.3	±7.2	0.004
5	Vloer	ss	0.40	N N	0.0	-1.0	4	1	Eind	-1.0	±3.2	2*0.004

TOETSING HORIZONTALE VERPLAATSING

Staaft	BC	Sit	Lengte [m]	u _{eind} [mm]	Toelaatbaar [mm]	Maatgevend [h/]
1	4	1	2.200	6.4	7.3	300 scheefstand
3	4	1	2.200	6.4	7.3	300 scheefstand

Project.....: 2022109

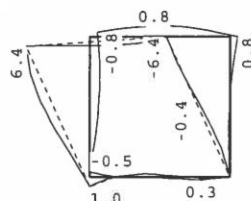
Onderdeel....: frame trappenhuis

TOETSING HOR. VERPLAATSING GLOBAAL

Er is een maximale horizontale verplaatsing van -0.0064 [m] gevonden
 bij knoop 2 en combinatie 4; belastingsituatie 1, iter:3 (combinatietype 2).
 Bij een hoogte van 2.200 [m] levert dit h / 345 (toel.: h / 300).

VERVORMINGEN Wmax

Karakteristieke combinatie

**DOORBUIGINGEN**

Karakteristieke combinatie

Nr.	staven	Zijde	positie	l_{rep}	w_1	w_2	w_{bij}	w_{tot}	w_c	w_{max}
			[m]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]
2	2	Neg.	1.100	2200			-0.4	5643	-0.4	5643

Project.....: 2022109

Onderdeel....: frame trappenhuis

DOORBUIGINGEN

Karakteristieke combinatie

Nr.	staven	Zijde	positie	l_{rep}	w_1	w_2	w_{bij}	w_{tot}	w_c	w_{max}
			[m]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]
2	2	Pos.	0.880	2200			0.8	2636	0.8	2636
4	4	Neg.	1.350	1800			-0.3	6045	-0.3	6045
4	4	Pos.	0.450	1800			0.3	5976	0.3	5976
5	5	Neg.	/	800			-0.5	1715	-0.5	1715
5	5	Pos.	/	800			1.0	838	1.0	838

De waarden voor w_1 zijn niet berekend, omdat een blijvende combinatie ontbreektDe waarden voor w_2 zijn niet berekend, omdat een quasi-blijvende combinatie ontbreekt**HORIZONTALE VERPLAATSING**

Karakteristieke combinatie

Nr.	staven	Zijde	h	u_1	u_2	u_3	u_{tot}
			[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[h/]
1	1	Neg.	2200			-0.8	-0.8 2892
1	1	Pos.	2200			6.4	6.4 345
3	3	Neg.	2200			-0.8	-0.8 2889
3	3	Pos.	2200			6.4	6.4 346

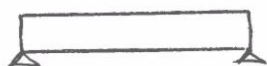
De waarden voor w_1 zijn niet berekend, omdat een blijvende combinatie ontbreekt**TOTALE HORIZONTALE VERPLAATSING**

Karakteristieke combinatie

knoop	Zijde	h	u_1	u_2	u_3	u_{tot}
		[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[h/]
2	Neg.	2200			-6.4	-6.4 345
2	Pos.	2200			0.8	0.8 2891

De waarden voor w_1 zijn niet berekend, omdat een blijvende combinatie ontbreekt

⑤ gevel steun hal won. c



3m'

71 x 221

$$q_{\text{wind}} = 3,2\text{m}' \times 0,85 \times 1,1 = 3,0 \text{ kN/m}'$$



materiaal-, hoogte- en modificatiefactoren

gevelsteen

sterkteklasse	= naaldhout C18	materiaalfactor sterkte	$\gamma_M =$	1,30	-
materiaal	= gezaagd hout	hoogtefactor treksterkte/breedte	$k_h =$	1,16	-
houtbreedte	b= 71 mm	hoogtefactor buigsterkte/hoogte	$k_h =$	1,00	-
houthoogte	h= 221 mm	modificatiefactor sterkte	$k_{mod} =$	0,90	kort
klimaatklasse	= 1	modificatiefactor treksterkte	$k_{mod} =$	0,80	kort
belastingduurklasse comb. veranderlijk	= kort	modificatiefactor sterkte	$k_{mod} =$	0,60	blijvend
E en G corrigeren tgv art. 2.3.2.2(2)	nee -	modificatiefactor treksterkte	$k_{mod} =$	0,50	blijvend
factor voor volume-effect	s= 0,12 bij LVL	modificatiefactor vervorming	$k_{def} =$	0,60	-
$\sigma_{m, crit}$ berekenen met formule	6.32				

unity-checks

ULS	buiging	0,70	dwarskracht	0,27	stabiliteit	0,70	SLS	u_{eind}	0,73	u_{bij}	0,92
-----	---------	------	-------------	------	-------------	------	-----	------------	------	-----------	------

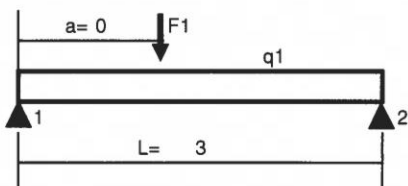
materiaal- en profielgegevens

gevelsteen

	$f_{m,k}$	$f_{t,0,k}$	$f_{t,90,k}$	$f_{c,0,k}$	$f_{c,90,k}$	$f_{v,k}$	$E_{0,mean,k}$	G_k	$E_{90,mean,k}$	$E_{0,05,k}$	I_y	I_z	W_y	W_z	A	i_y	i_z
buigsterkte	18 N/mm ²																
treksterkte		10 N/mm ²															
treksterkte			0,4 N/mm ²														
druksterkte				18 N/mm ²													
druksterkte					2,2 N/mm ²												
schuifsterkte						3,4 N/mm ²											
elasticiteitsmodulus							9000 N/mm ²										
volumieke massa								320 kg/m ³									
glijdingsmodulus								560 N/mm ²									
elasticiteitsmod. naaldhout									300 N/mm ²								
elasticiteitsmod. loofhout										300 N/mm ²							
elasticiteitsmodulus										6000 N/mm ²							
traagheidsmoment											1 * $\frac{1}{12} bh^3$						
traagheidsmoment											1 * $\frac{1}{12} hb^3$						
weerstandsmoment											1 * $\frac{1}{6} bh^2$						
weerstandsmoment											1 * $\frac{1}{6} hb^2$						
oppervlak											1 * bh						
traagheidsstraal											$i_y = \sqrt{I_y / A}$						
traagheidsstraal											$i_z = \sqrt{I_z / A}$						

resultaten mechanica berekeningen

gevelsteen



belastinggeval / combinatie	belastingen		dwarskracht (kN)		reactie (kN)	
	q1	F1	$V_{1,2}$	$V_{2,1}$	R_1	R_2
$G_{k,j}$	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
$Q_{k,1} + \psi_{0,i} \cdot Q_{k,i}$	3,00	0,00	-4,50	4,50	4,50	4,50
$k_{def} \cdot (G_{k,j} + \psi_{2,1} Q_{k,1} + \psi_{2,i} Q_{k,i})$	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
ULS(1) 6.10.a	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
ULS(2) 6.10.b	4,50	0,00	-6,75	6,75	6,75	6,75
maatgevende waarden			$V_{Ed} =$	6,75 kN	$R_{Ed} =$	6,75 kN



belastinggeval / combinatie	steunpuntmoment (kNm)		veldmoment (kNm)	positie $M_{veld,max}$ (m)	vervorming (mm)
	M_1	M_2	$M_{1,2}$	uit R_1	$u_{1,2}$
$G_{k,j}$	0,0	0,0	0,00	0,00	0,0
$Q_{k1} + \psi_{0,i} \cdot Q_{k,i}$	0,0	0,0	3,38	1,50	5,5
$k_{def} \cdot (G_{k,j} + \psi_2 Q_{k,1} + \psi_2 Q_{k,i})$	0,0	0,0	0,00	0,00	0,0
ULS(1) 6.10.a	0,0	0,0	0,00	0,00	
ULS(2) 6.10.b	0,0	0,0	5,06	1,50	
maatgevende waarden	$M_{Ed,st} =$	0,0	kNm	$M_{Ed,v} =$	5,1
					kNm

toetsingen bruikbaarheidsgrenstoestand

gevelsteen

veld	=	$u_{1,2}$
u_{on}	=	$G_{k,j}$
$u_{elastisch}$	=	$Q_{k1} + \psi_{0,i} \cdot Q_{k,i}$
u_{kruip}	=	$k_{def} \cdot (G_{k,j} + \psi_2 Q_{k,1} + \psi_2 Q_{k,i})$
u_{zeeg}	=	volgens opgave
u_{eind}	=	$u_{on} + u_{elastisch} + u_{kruip} + u_{zeeg}$
$u_{eind,toe}$	=	$u_{eind,toelaatbaar}$
U.C.	=	$u_{eind} / u_{eind,toelaatbaar}$
u_{bij}	=	$u_{elastisch} + u_{kruip}$
$u_{bij,toe}$	=	$u_{bij,toelaatbaar}$
U.C.	=	$u_{bij} / u_{bij,toelaatbaar}$

toetsingen uiterste grenstoestand

gevelsteen

art. 6.1.6 enkele buiging

moment in y-richting

$$M_{Ed,y} = 5,1 \text{ kNm} \quad W_y = 578 \text{ cm}^3 \quad f_{m,y,d} = 12,5 \text{ N/mm}^2 \quad b = 71 \text{ mm} \quad h = 221 \text{ mm}$$

$$\sigma_{m,y,d} = \frac{M_{Ed,y}}{W_y} = \frac{5,1 \cdot 10^6}{578 \cdot 10^3} = 8,8 \text{ N/mm}^2$$

$$6.11 \text{ unity-check} \quad \sigma_{m,y,d} / f_{m,y,d} = 8,8 / 12,5 = 0,70$$

art. 6.1.7 dwarskracht

oplegbreedte ondersteuning

$$b_r = 80 \text{ mm} \quad f_{v,d} = 2,35 \text{ N/mm}^2 \quad b = 71 \text{ mm}$$

rekenwaarde q-last op balk

$$q_d = 0,00 \text{ kN/m} \quad h = 221 \text{ mm}$$

niet gereduceerde dwarskracht

$$V = 6,8 \text{ kN}$$

$$V_{red} = (0,5 b_r + h) \cdot q_d = (0,5 \cdot 80 + 221) \cdot 0,00 = 0,00 \text{ kN}$$

$$V_{Ed} = V - V_{red} = 6,75 - 0,00 = 6,75 \text{ kN}$$

$$\tau_d = \frac{3 V_{Ed}}{2 b h} = \frac{3 \cdot 6,75}{2 \cdot 71 \cdot 221} = 0,065 \text{ N/mm}^2$$

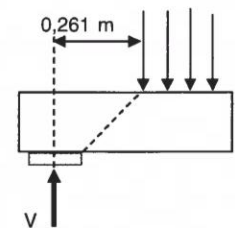
$$6.13 \text{ unity-check} \quad \tau_d / f_{v,d} = 0,065 / 2,35 = 0,027$$

art. 6.3.3 liggers onderworpen aan buiging of aan buiging en druk

$$6.33 \quad \sigma_{m,d} / (k_{knt} f_{m,d}) = 8,8 / (1,00 \cdot 12,5) = 0,70$$

art. 6.3.3 liggers onderworpen aan buiging of aan buiging en druk

duurkracht	$N_{Ed} = 0 \text{ kN}$	$W_y = 578 \text{ cm}^3$	$f_{c,0,k} = 18,0 \text{ N/mm}^2$	$b = 71 \text{ mm}$
moment	$M_{y,Ed} = 5,1 \text{ kNm}$	$A = 156,9 \text{ cm}^2$	$f_{c,0,d} = 12,5 \text{ N/mm}^2$	$h = 221 \text{ mm}$
staaf lengte z-richting, ongesteund	$l_z = 3000 \text{ mm}$		$f_{m,k} = 18 \text{ N/mm}^2$	$I_z = 659 \text{ cm}^4$
elasticiteitsmodulus	$E_{0,05} = 6000 \text{ N/mm}^2$		$f_{m,y,d} = 12,5 \text{ N/mm}^2$	$I_z = 20,5 \text{ mm}$
elasticiteitsmodulus	$E_{0,mean,d} = 9000 \text{ N/mm}^2$			$\lambda_z = 146,4$
glijdingsmodulus	$G_{0,05} = E_{0,05} / 16 = 375 \text{ N/mm}^2$			$K_{def} = 0,6$
factor quasi-blijvende belasting	$\psi_2 = 0$			$\beta_c = 0,2$
balk- en belastingtype	2 steunpunten + q-last			
aangrijpingspunt belasting	aan drukzijde			
wijze van steunen	ongesteund			



Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie COMMERCIELE-versie tot 1-4-2023

2 stpt EC
 Versie : 4.8.12 ; NDP : NL
 printdatum : 22-11-2022

$$\begin{aligned}
 \text{druk} \quad \sigma_{c,0,d} &= N_{Ed} / A = 0 \cdot 10^3 / 156,9 \cdot 10^2 = 0,0 \text{ N/mm}^2 \\
 \text{buiging y} \quad \sigma_{m,y,d} &= M_{y,Ed} / W_y = 5,063 \cdot 10^6 / 578 \cdot 10^3 = 8,8 \text{ N/mm}^2 \\
 2.10 \quad E_{0,05,fin} &= E_{0,05} / (1 + \psi_2 k_{def}) = 6000 / (1 + 0,00 \cdot 0,60) = 6000 \text{ N/mm}^2 \\
 2.11 \quad G_{0,05,fin} &= G_{0,05} / (1 + \psi_2 k_{def}) = 375 / (1 + 0,00 \cdot 0,60) = 375 \text{ N/mm}^2 \\
 6.30 \quad \lambda_{rel,m} &= \sqrt{f_{m,k} / \sigma_{m,crit}} = \sqrt{18 / 34,0} = 0,73 - \\
 &\text{bij aan de drukzijde of neutrale lijn gesteunde staven} \\
 6.31 \quad \sigma_{m,crit} &= \pi \sqrt{(E_{0,05} I_z G_{0,05} I_{tor}) / (I_{ef} W_y)} \\
 &\sigma_{m,crit} = \pi \sqrt{(6000 \cdot 659 \cdot 10^4 \cdot 375 \cdot 2107,7 \cdot 10^4) / (3142 \cdot 578 \cdot 10^3)} = 30,6 \text{ N/mm}^2 \\
 &\text{of bij gezaagd hout met een rechthoekige doorsnede} \\
 6.32 \quad \sigma_{m,crit} &= 0,78 b^2 E_{0,05} / (h I_{ef}) = 0,78 \cdot 71^2 \cdot 6000 / (221 \cdot 3142) = 34,0 \text{ N/mm}^2 \\
 &\text{rekenen met: } \sigma_{m,crit} = \boxed{34,0} \text{ N/mm}^2
 \end{aligned}$$

bij in trekzone gesteunde staven: (staat niet in de eurocode)

$$\begin{aligned}
 \sigma_{m,crit} &= (G_{0,05} I_{tor} / E_{0,05} + 3,2 h^2 I_z / L_{ef}^2) \cdot 4 \cdot E_{0,05} / (b h^3) \\
 \sigma_{m,crit} &= (2107,7 \cdot 10^4 / 16 + 3,2 \cdot 221^2 \cdot 659 \cdot 10^4) / (3142^2) \cdot 4 \cdot 6000 / (71 \cdot 221^3) \\
 \sigma_{m,crit} &= 44,5 \text{ N/mm}^2
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{met } I_{tor} &= \frac{1}{3} b^3 h \{ 1 - 0,63 b/h + 0,525 (b/h)^5 \} \\
 I_{tor} &= \frac{1}{3} \cdot 71^3 \cdot 221 \{ 1 - 0,63 \cdot 71 / 221 + 0,525 (71 / 221)^5 \} \cdot 10^{-4} = 2107,7 \text{ cm}^4 \\
 \text{en } I_{ef} &= a \cdot I_z + n \cdot h = 0,9 \cdot 3000 + 2 \cdot 221 = 3142 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

$$6.22 \quad \lambda_{rel,z} = \lambda_z / \pi \sqrt{f_{c,0,k} / E_{0,05}} = 146,4 / \pi \sqrt{18,0 / 6000} = 2,552 -$$

$$6.26 \quad k_{c,z} = 1 / \{ k_z + \sqrt{(k_z^2 - \lambda_{rel,z}^2)} \} = 1 / \{ 3,98 + \sqrt{(3,98^2 - 2,552^2)} \} = 0,14$$

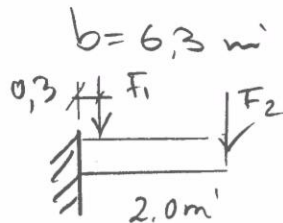
$$6.28 \quad k_z = 0,5 (1 + \beta_c (\lambda_{rel,z} - 0,3) + \lambda_{rel,z}^2) = 0,5 (1 + 0,2 (2,552 - 0,3) + 2,552^2) = 3,98$$

$$\begin{aligned}
 6.34 \quad k_{crit} &= 1 \text{ als } \lambda_{rel,m} \leq 0,75 & k_{crit} &= 1 & & = 1,00 \\
 k_{crit} &= 1,56 - 0,75 \lambda_{rel,m} \text{ als } 0,75 < \lambda_{rel,m} \leq 1,4 & k_{crit} &= 1,56 - 0,75 \cdot 0,73 & & = 1,01 \\
 k_{crit} &= 1 / \lambda_{rel,m}^2 \text{ als } 1,4 < \lambda_{rel,m} & k_{crit} &= 1 / 0,73^2 & & = 1,89 \\
 &\text{als de balk aan de drukzijde volledig is gesteund geldt } k_{crit} = 1,0 & & & \text{maatgevende waarde } k_{crit} &= 1,00 -
 \end{aligned}$$

$$6.33 \quad \sigma_{m,d} / (k_{crit} f_{m,d}) = 8,8 / (1,00 \cdot 12,5) = \boxed{0,70}$$

opmerking

⑥ galerij $d = 340$ $P_G = 8,5$
 $P_Q = 3,0$



$$F_{1G} = 3,2 \text{ m} \times 2,7 \text{ m} \times 1,55 = 13,4 \text{ kN}$$

$$F_{1d} = 1,2 \times 13,4 = 16 \text{ kN}$$

$$q_G = 3,2 \text{ m} \times 8,5 = 27,2$$

$$q_Q = 3,2 \text{ m} \times 3,0 = 9,6$$

$$q_d = 1,2 \times 27,2 + 1,5 \times 9,6 = 47 \text{ kN/m}$$

$$F_{2G} = 1,2 \text{ m} \times 2,5 \times 3,2 \text{ m} = 9,6$$

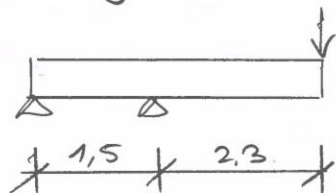
$$F_{2d} = 1,2 \times 9,6 = 11,5$$

$$V_d = 47 \times 2 \text{ m} + 11,5 + 16 = 122 \text{ kN}$$

$$M_d = \frac{1}{2} \times 47 \times 2^2 + 11,5 \times 2 + 16 \times 0,3 = 122 \text{ kNm}$$

isoloof $h = 250 \text{ mm}$ Acc.

⑦ galerij tpr as H



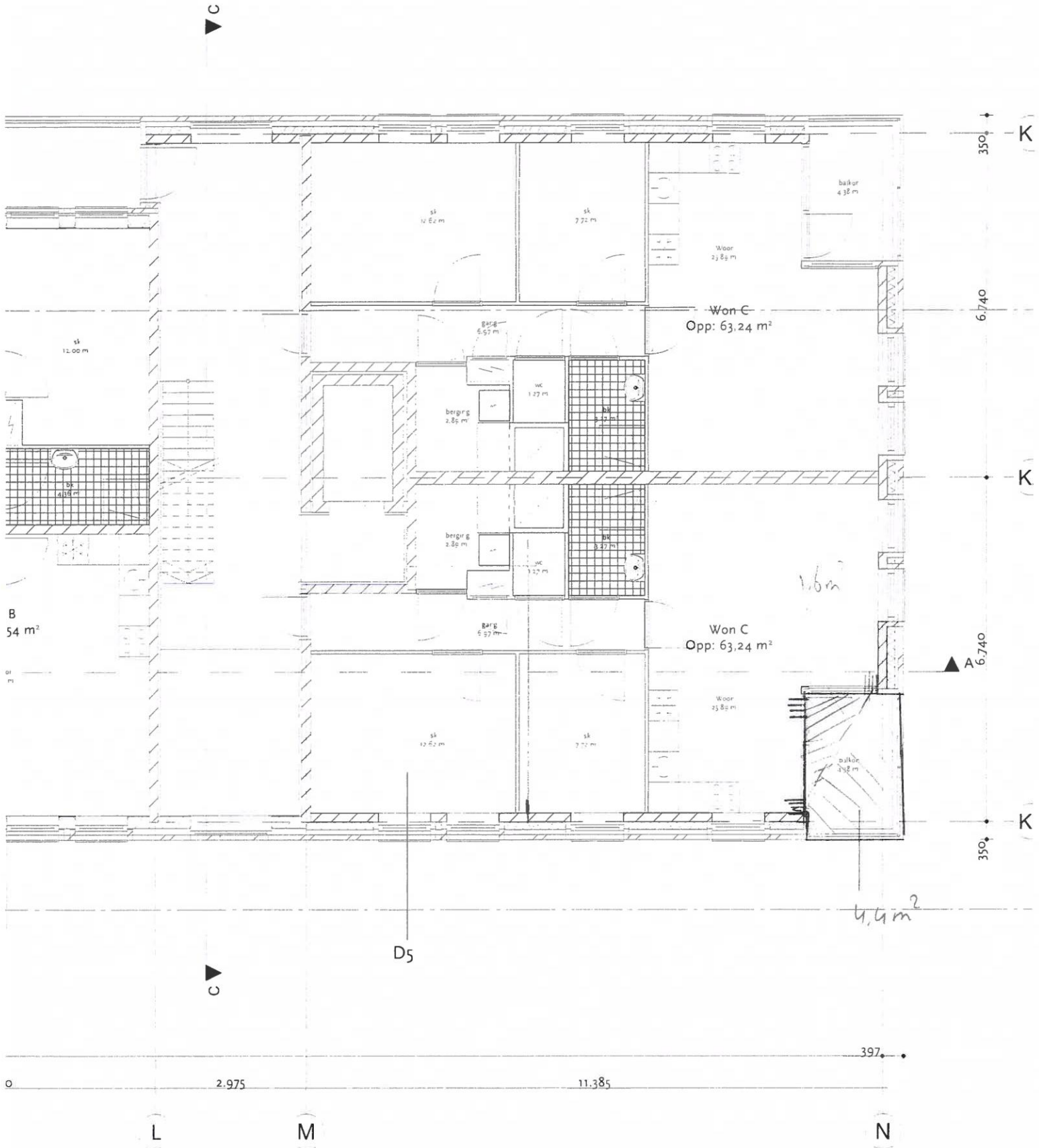
strook $b = 1\text{m}$

$$q_d = 1,2 \times 8,5 + 1,5 \times 3,0 = 14,7$$

$$F_d = 1,2 \times 2,5 \times 1,2 = 3,6$$

$$V_d = \frac{1}{2} \times \frac{14,7 \times 3,8^2}{1,5} + \frac{3,6 \times 3,8}{1,5} = 80,4 \text{ kN} \quad \text{Acc}$$

⑧ balkon



hoek balkon

uitkragend opp = $4,4 \text{ m}^2$

$$R_G = 4,4 \text{ m}^2 \times 0,5 + 2 \times 2,5 \text{ m}^1 \times 1,2 \text{ m} \times \overset{\text{mw borst}}{2,5} = 53,4$$

$$R_Q = 4,4 \text{ m}^2 \times 2,5 = 11 \text{ kW}$$

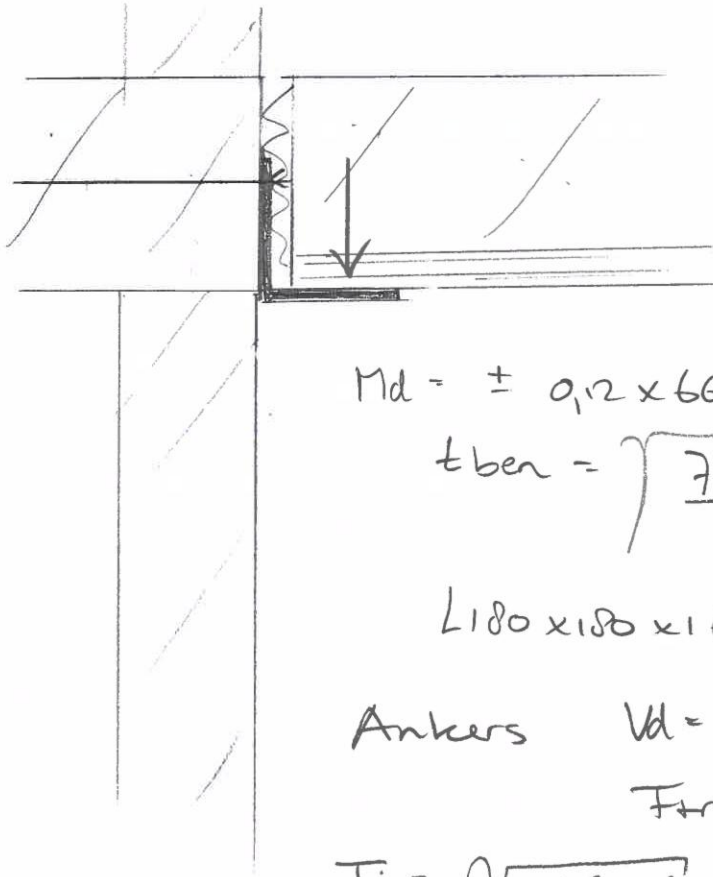
$$R_d = 80 \text{ kW. Acc}$$

⑨ hoeklijn t.p.v. dilatatie

maatgevend t.p.v. trap.

$$A \text{ vloer / trap} \pm 3\text{m}' \times 1,5\text{m}' = 4,5\text{m}^2$$

$$F_d = (0,4 \times 1,2 + 3 \times 1,5) \times 4,5 = 66 \text{ kn}$$



$$M_d = \pm 0,12 \times 66 = 7,92 \text{ knm}$$

$$t_{ben} = \sqrt{\frac{7,92 \cdot 10^6 \times 6}{1000 \times 235}} = 14$$

$$L180 \times 180 \times 16$$

$$\text{Ankers } V_d = 66$$

$$F_{rech} = 7,92 / 0,12 = 66 \text{ kn}$$

$$F_i = \sqrt{66^2 + 66^2} = 93 \text{ kn}$$

kies ankers hoh 300

Dema 4010 M16

maatgevende vloerstroken

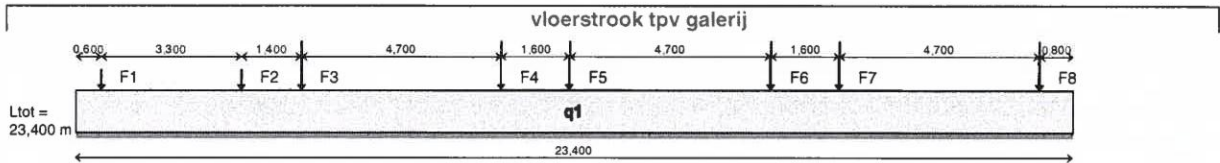
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb wa		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
verdiepingsvloer niet dragende bin.sp.bl.; betimm.	A	8,40 0,70	2,55 0,40	0,40	1,00 1,00	1,00 1,00	1,50 2,70	1 1	12,60 1,89	1,53	3,83	19,3 2,6	20,9 2,3	17,4 2,3 11,3 1,7
q 1 [kN/m]									14,5	1,5	3,8	21,9	23,1	19,7
lengte van de q-last: 23,400 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,41	
									totaal Qd [kN]			511	541	

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb wa		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
galerij afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout mw open; 100mm bakst; pui 30%	A	8,50 2,50 1,55	3,00 0,40	0,40	1,40 1,40 1,00	2,00 2,20 2,20	2,20 1,20 2,70	1 1 1	52,36 9,24 9,21	7,39	18,48	81,8 12,5 12,4	90,6 11,1 11,0	73,9 11,1 11,0 47,1 8,3 8,3
F 1 [kN]									70,8	7,4	18,5	106,7	112,7	96,1
afstand tot begin schema: 0,600 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,41	

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb wa		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
galerij afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout mw open; 100mm bakst; pui 30%	A	8,50 2,50 1,55	3,00 0,40	0,40	1,40 1,40 1,00	2,00 2,20 2,20	2,20 1,20 2,70	1 1 1	52,36 9,24 9,21	7,39	18,48	81,8 12,5 12,4	90,6 11,1 11,0	73,9 11,1 11,0 47,1 8,3 8,3
F 2 [kN]									70,8	7,4	18,5	106,7	112,7	96,1
afstand tot vorige puntlast: 3,300 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,41	

F3 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb wa		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
galerij afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout mw open; 100mm bakst; pui 30%	A	8,50 2,50 1,55	3,00 0,40	0,40	1,40 1,40 1,00	2,00 3,20 3,20	3,20 1,20 2,70	1 1 1	76,16 13,44 13,39	10,75	26,88	118,9 18,1 18,1	131,7 16,1 16,1	107,5 16,1 16,1 68,5 12,1 12,1
F 3 [kN]									103,0	10,8	26,9	155,2	163,9	139,7
afstand tot vorige puntlast: 1,400 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,41	

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022

F4 :																		
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven					
	kar	kar. factor						rep	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G				
	[kN/m²]	[kN/m²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	perm.	comb (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig				
galerij afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout mw open; 100mm bakst; pui 30%	A	8,50	3,00	0,40	1,40	2,00	3,20	1	76,16	10,75	26,88	118,9	131,7	107,5	68,5			
		2,50			1,40	3,20	1,20	1	13,44			18,1	16,1	16,1	12,1			
		1,55			1,00	3,20	2,70	1	13,39			18,1	16,1	16,1	12,1			
F 4 [kN]								103,0	10,8	26,9	155,2	163,9	139,7	92,7				
afstand tot vorige puntlast: 4,700 [m]								UGT / Frequentie aanw 1,33 1,41										

F5 :																		
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven					
	kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb.w		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig				
galerij afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout mw open; 100mm bakst; pui 30%	A	8,50	3,00	0,40	1,40	2,00	3,20	1	76,16	10,75	26,88	118,9	131,7	107,5	68,5			
		2,50			1,40	3,20	1,20	1	13,44			18,1	16,1	16,1	12,1			
		1,55			1,00	3,20	2,70	1	13,39			18,1	16,1	16,1	12,1			
F 5 [kN]								103,0	10,8	26,9	155,2	163,9	139,7	92,7				
afstand tot vorige puntlast: 1,600 [m]								UGT / Frequentie aanw 1,33 1,41										

F6 :																		
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven					
	kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig				
galerij afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout mw open; 100mm bakst; pui 30%	A	8,50	3,00	0,40	1,40	2,00	3,20	1	76,16	10,75	26,88	118,9	131,7	107,5	68,5			
		2,50			1,40	3,20	1,20	1	13,44			18,1	16,1	16,1	12,1			
		1,55			1,00	3,20	2,70	1	13,39			18,1	16,1	16,1	12,1			
F 6 [kN]								103,0	10,8	26,9	155,2	163,9	139,7	92,7				
afstand tot vorige puntlast: 4,700 [m]								UGT / Frequentie aanw 1,33 1,41										

F7 :																		
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven					
	kar.	kar.	factor					rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G				
	[kN/m²]	[kN/m²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	perm.	comb (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig				
galerij afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout mw open; 100mm bakst; pui 30%	A	8,50	3,00	0,40	1,40	2,00	3,20	1	76,16	10,75	26,88	118,9	131,7	107,5	68,5			
		2,50			1,40	3,20	1,20	1	13,44			18,1	16,1	16,1	12,1			
		1,55			1,00	3,20	2,70	1	13,39			18,1	16,1	16,1	12,1			
F 7 [kN]								103,0	10,8	26,9	155,2	163,9	139,7	92,7				
afstand tot vorige puntlast: 1,600 [m]								UGT / Frequentie aanw 1,33 1,41										

Triops Advies BV

Blad: 1

Technosoft Liggers release 6.74

1 dec 2022

Project.....: 2022109

Dimensies.....: kN/m/rad

Bestand.....: \\192.168.2.226\Triops\Projecten\2022\2022109 36
 appartementen Beverdam te Hoevelaken\br\randstrook verd
 met galerij.dlw

Betrouwbaarheidsklasse : 2 Referentieperiode : 50
 Hervreiden van momenten : nee Maximale deellengte : 0.500
 Ouderdom bij belastingen : 28 Relatieve vochtigheid : 50%
 Doorbuigingen(beton) zijn dmv gecorrigeerde stijfheden berekend.

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

Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

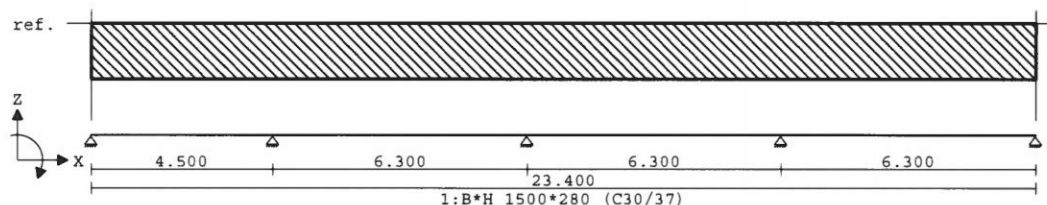
Belastingen NEN-EN 1990:2002 C2:2010,A1:2019 NB:2019(nl)
 NEN-EN 1991-1-1:2002 C1/C11:2019 NB:2019(nl)
 Beton NEN-EN 1992-1-1:2011(nl) C2/A1:2015(nl) NB:2016(nl)



Toevallige inklemmingen begin : 15% Toevallige inklemming eind : 15%

GEOMETRIE

Ligger:1

**Triops Advies BV**

Blad: 2

Technosoft Liggers release 6.74

1 dec 2022

Project.....: 2022109

VELDLENGTEN

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	4.500	4.500
2	4.500	10.800	6.300
3	10.800	17.100	6.300
4	17.100	23.400	6.300

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus [N/mm ²]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 1500*280	1:C30/37	4.2000e+05	2.7440e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	1500	280	140.0	0:RH				

Project.....: 2022109

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 1500*280



BELASTINGGEVALLEN

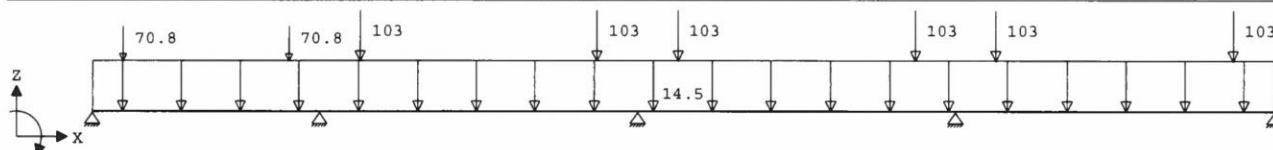
B.G. Omschrijving	Belast/onbelast	ψ_0	ψ_1	ψ_2	e.g.
1 Permanent	2:Permanent EN1991				0.00
2 Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

BELASTINGGEVALLEN

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

VELDBELASTINGEN

Liqger:1 B.G:1 Permanent



VELDBELASTINGEN

Liqqer:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-14.500	-14.500		0.000	23.400
2	8:Puntlast		-70.800			0.600	
3	8:Puntlast		-70.800			3.900	
4	8:Puntlast		-103.000			5.300	
5	8:Puntlast		-103.000			10.000	
6	8:Puntlast		-103.000			11.600	

Triops Advies BV

Project.....: 2022109

VELDBELASTINGEN

Liqqer:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2	psi	Afstand	Lengte
7	8:Puntlast		-103.000			16.300	
8	8:Puntlast		-103.000			17.900	
9	8:Puntlast		-103.000			22.600	

REACTIES Fysisch lineair

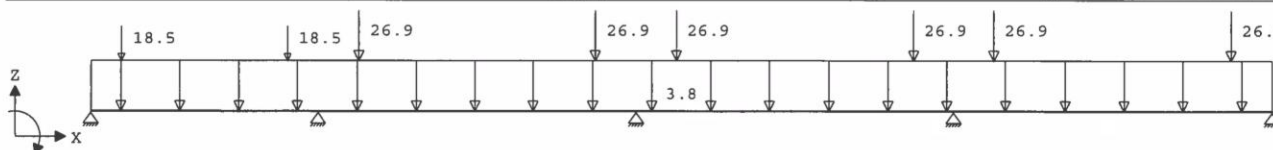
Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
1	79.03	0.00
2	275.73	0.00
3	292.30	0.00
4	327.16	0.00
5	124.68	0.00

1098.90	:	(absoluut) grootste som reacties
-1098.90	:	(absoluut) grootste som belastingen

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk



VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2 psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-3.800	-3.800	0.000	23.400
2	8:Puntlast		-18.500		0.600	
3	8:Puntlast		-18.500		3.900	
4	8:Puntlast		-26.900		5.300	
5	8:Puntlast		-26.900		10.000	
6	8:Puntlast		-26.900		11.600	

Behoort bij bestaand
 Omgevingsdossier
 De Vallei

59

Triops Advies BV

Technosoft Liggers release 6.74

Blad: 5

1 dec 2022

Project.....: 2022109

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2 psi	Afstand	Lengte
7	8:Puntlast		-26.900		16.300	
8	8:Puntlast		-26.900		17.900	
9	8:Puntlast		-26.900		22.600	

REACTIES Fysisch lineair

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	-5.29	25.96	0.00	0.00
2	0.00	77.61	0.00	0.00
3	0.00	85.66	0.00	0.00
4	0.00	90.12	0.00	0.00
5	-3.04	35.63	0.00	0.00

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35		
2 Fund.	1 Perm	1.35	2 psi0	1.50
3 Fund.	1 Perm	1.20	2 Extr	1.50
4 Fund.	1 Perm	0.90		
5 Fund.	1 Perm	0.90	2 psi0	1.50
6 Fund.	1 Perm	0.90	2 Extr	1.50
7 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00
8 Freq.	1 Perm	1.00		
9 Freq.	1 Perm	1.00	2 psi1	1.00
10 Quas.	1 Perm	1.00		
11 Quas.	1 Perm	1.00	2 psi2	1.00
12 Blij.	1 Perm	1.00		

Triops Advies BV

Technosoft Liggers release 6.74

Blad: 6

1 dec 2022

Project.....: 2022109

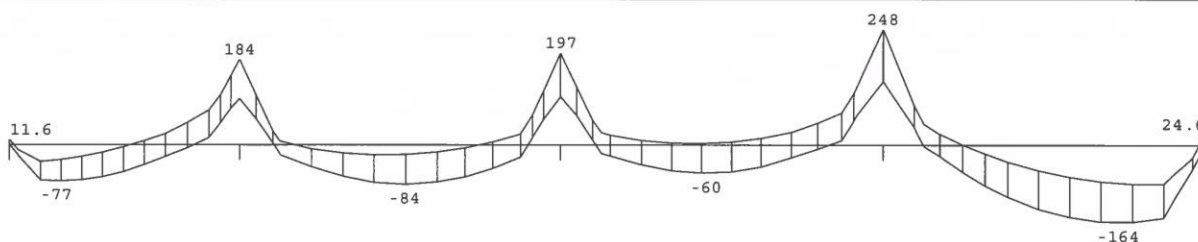
GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking
1 Geen
2 Geen
3 Geen
4 Alle velden de factor:0.90
5 Alle velden de factor:0.90
6 Alle velden de factor:0.90

OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

MOMENTEN Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie



Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei

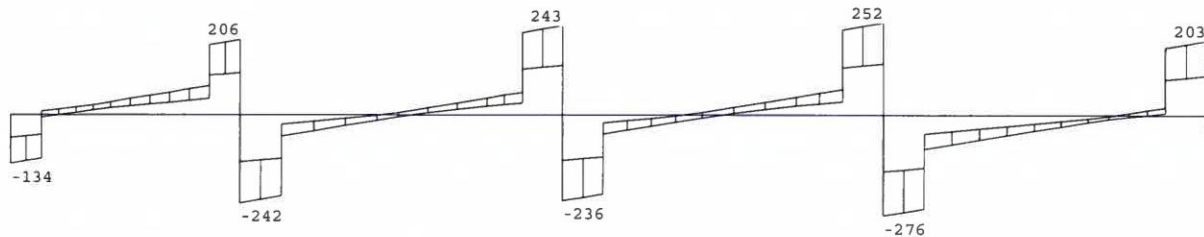


Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

Project.....: 2022109

DWARSKRACHTEN Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie

Fmin:63
Fmax:134248
447263
479294
528108
203**REACTIES** Fysisch lineair

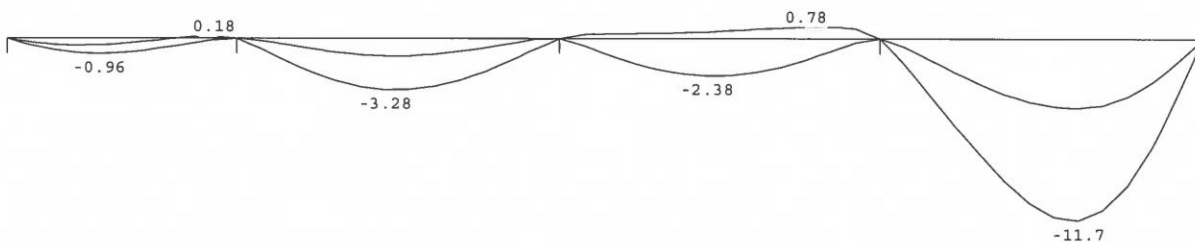
Ligger:1 Fundamentele combinatie

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	63.19	133.77	0.00	0.00
2	248.16	447.29	0.00	0.00
3	263.07	479.25	0.00	0.00
4	294.44	527.77	0.00	0.00
5	107.65	203.06	0.00	0.00

Project.....: 2022109

OMHULLENDE VAN DE KARAKTERISTIEKE COMBINATIES**VERPLAATSINGEN** [mm] Fys.NLE.kort

Ligger:1 Karakteristieke combinatie



N.B. In deze verplaatsingen is de kruipvervorming (w2) niet verwerkt!

PROFIELGEGEVENS Vloer [N] [mm]

t.b.v. profiel:1 B*H 1500*280

Algemeen

Materiaal : C30/37

Doorsnedebreedte : 1500 hoogte : 280 zwaartepunt tov onderkant : 140
Fictieve dikte : 236.0Betonkwaliteit element : C30/37 Kruipcoëf. : 2.470
Staalkwaliteit hoofdwapening : 500 ϵ_{uk} : 2.50
Staalkwaliteit beugels : 500

Project.....: 2022109

Betondekking

	Boven	Onder
Milieu	: XC1	XC1
Hoofdwapening	: 1ste laag	1ste laag
Nominale dekking	: 17	17
Toegepaste dekking	: 20	20
Beugel / Verdeelwapening	: 2de laag	2de laag
Nominale dekking	: 15	15
Toegepaste dekking	: 32	32

Wapening

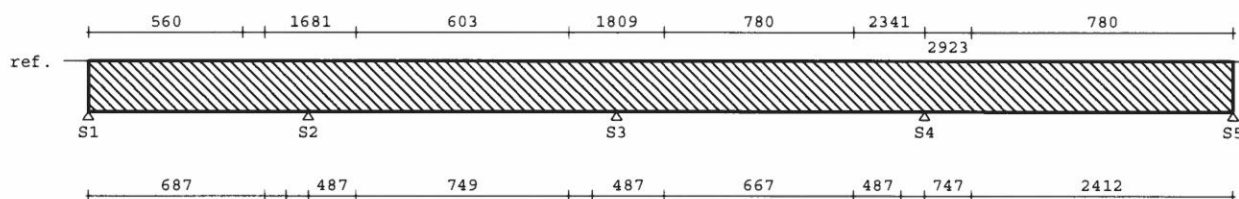
	Boven	Onder
Diameter nuttige hoogte	: 12.0	12.0
Diameter verdeelwapening	: 6.0	6.0

Dwarskrachtwapening

Min. hoek betondrukdiagonaal θ : 21.8 z berekenen via: MRd

Hoofdwapening Fysisch lineair

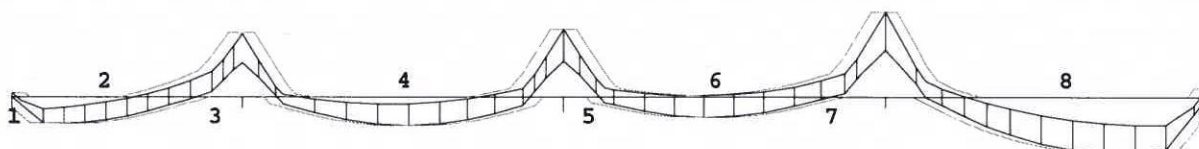
Ligger:1 Fundamentele combinatie



Project.....: 2022109

MEd dekkingslijn Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie



Hoofdwapening

Ligger:1

Geb.	Vanaf [mm]	Tot [mm]	M_{Ed} [kNm]	M_{Rd} [kNm]	z [mm]	B/O	A_b [mm ²]	A_a [mm ²]	Opm.
1	S1+0	S1+87	11.58	55.01	248	Bov	487*	561	54
2	S1+0	S2-894	-77.23	-77.27	247	Ond	687	687	
3	S2-2120	S2+1077	183.74	183.87	240	Bov	1681	1681	
4	S2+684	S3-650	-84.00	-84.11	247	Ond	749	749	
5	S3-1611	S3+2605	197.02	197.10	239	Bov	1809	1809	
6	S3+691	S4-1034	-59.98	-75.06	247	Ond	667*	667	1
7	S3+2605	S4+1594	247.97	301.50	231	Bov	2341	2923	
8	S4+789	S5-0	-164.27	-254.70	235	Ond	1494	2413	
9	S5-122	S5-0	24.64	55.01	248	Bov	487*	781	54

Opmerkingen

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

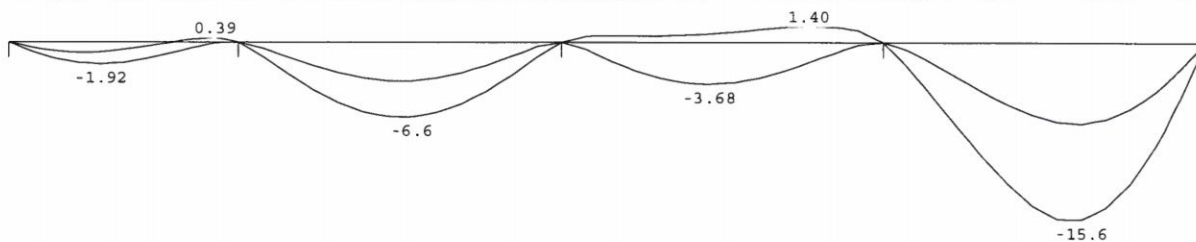
Alle maten zijn zonder verschuiving van de m-lijn en verankering

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

Project.....: 2022109

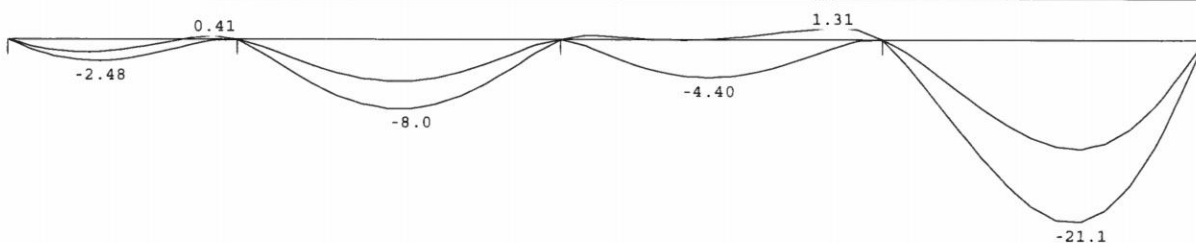
DOORBUIGINGEN w_{bij} [mm]

Ligger:1 Karakteristieke combinatie



DOORBUIGINGEN w_{max} [mm]

Ligger:1 Karakteristieke combinatie



DOORBUIGINGEN

Karakteristieke combinatie

Veld	Zijde	positie	l_{rep}	w_1	w_2	w_{bij}	w_{tot}	w_c	w_{max}
[m]			[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]

Project.....: 2022109

DOORBUIGINGEN

Karakteristieke combinatie

Veld	Zijde	positie	l_{rep}	w_1	w_2	w_{bij}	w_{tot}	w_c	w_{max}
[m]			[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]
1	Neg.	1.800	4500	-0.6	-1.5	-1.9	2349	-2.5	-2.5
2	Neg.	3.392	6300	-1.4	-4.7	-6.6	957	-8.0	-8.0
3	Neg.	2.908	6300	-0.7	-2.0	-3.7	1711	-4.4	-4.4
3	Pos.	4.846	6300	-0.2	0.4	1.4	4492	1.2	1.2
4	Neg.	3.877	6300	-5.5	-9.4	-15.6	404	-21.1	-21.1

64

Triops Advies BV

Blad: 1

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 1

Dimensies.....: kN/m/rad

Datum.....: 11/11/2022

Bestand.....: C:\Users\roels\Desktop\2022109_vloerstrook 1.dlw

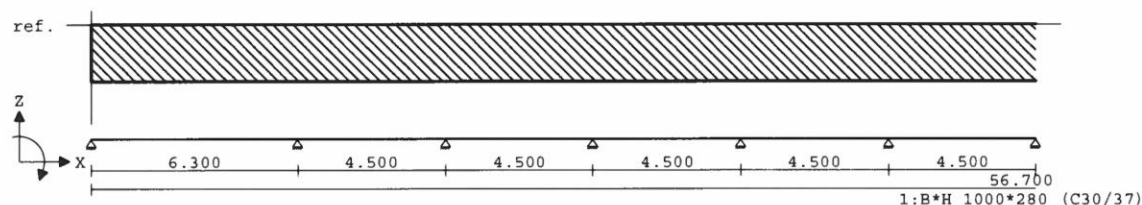
Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen NEN-EN 1990:2002 C2:2010, A1:2019 NB:2019(nl)
NEN-EN 1991-1-1:2002 C1/C11:2019 NB:2019(nl)

GEOMETRIE

Ligger:1

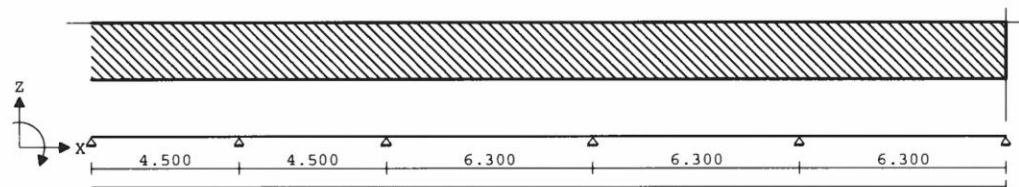
Velden: 1 t/m 6



GEOMETRIE

Ligger:1

Velden: 7 t/m 11



Triops Advies BV

Blad: 2

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 1

VELDLENGTE

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte	Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	6.300	6.300	6	24.300	28.800	4.500
2	6.300	10.800	4.500	7	28.800	33.300	4.500
3	10.800	15.300	4.500	8	33.300	37.800	4.500
4	15.300	19.800	4.500	9	37.800	44.100	6.300
5	19.800	24.300	4.500	10	44.100	50.400	6.300
11	50.400	56.700	6.300				

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus [N/mm ²]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 1000*280	1:C30/37	2.8000e+05	1.8293e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	1000	280	140.0	0:RH				

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

65

Triops Advies BV

Technosoft Liggers release 6.74

Blad: 3
11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 1

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 1000*280



BELASTINGGEVALLEN

B.G. Omschrijving	Belast/onbelast	Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2	e.g.
1 Permanent	2:Permanent EN1991				0.00
2 Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

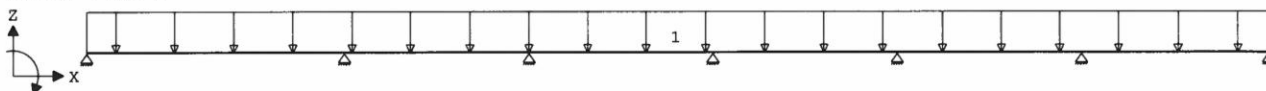
BELASTINGGEVALLEN

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

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

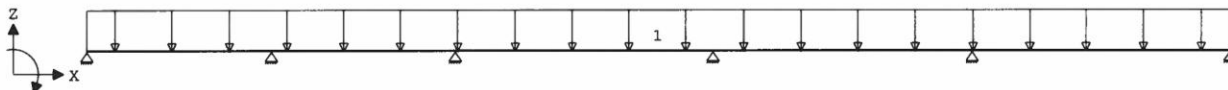
Velden: 1 t/m 6



VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Velden: 7 t/m 11



Triops Advies BV

Technosoft Liggers release 6.74

Blad: 4
11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 1

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	$q1/p/m$	$q2$	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-1.000	-1.000		0.000	56.700

REACTIES

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
1	2.56	0.00
2	6.56	0.00
3	3.78	0.00
4	4.69	0.00
5	4.46	0.00
6	4.49	0.00
7	4.59	0.00
8	4.14	0.00
9	5.60	0.00
10	6.24	0.00
11	7.10	0.00
12	2.49	0.00

56.70 : (absoluut) grootste som reacties
-56.70 : (absoluut) grootste som belastingen

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Velden: 1 t/m 6



Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei

Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023



Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
 Onderdeel.....: vloerstrook 1

VELD BELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Velden: 7 t/m 11

**REACTIES**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	0.00	0.00	0.00	0.00
2	0.00	0.00	0.00	0.00
3	0.00	0.00	0.00	0.00
4	0.00	0.00	0.00	0.00
5	0.00	0.00	0.00	0.00
6	0.00	0.00	0.00	0.00
7	0.00	0.00	0.00	0.00
8	0.00	0.00	0.00	0.00
9	0.00	0.00	0.00	0.00
10	0.00	0.00	0.00	0.00
11	0.00	0.00	0.00	0.00
12	0.00	0.00	0.00	0.00

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35		
2 Fund.	1 Perm	0.90		
3 Kar.	1 Perm	1.00		
4 Freq.	1 Perm	1.00		
5 Quas.	1 Perm	1.00		
6 Blij.	1 Perm	1.00		

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
 Onderdeel.....: vloerstrook 1

GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Alle velden de factor:0.90

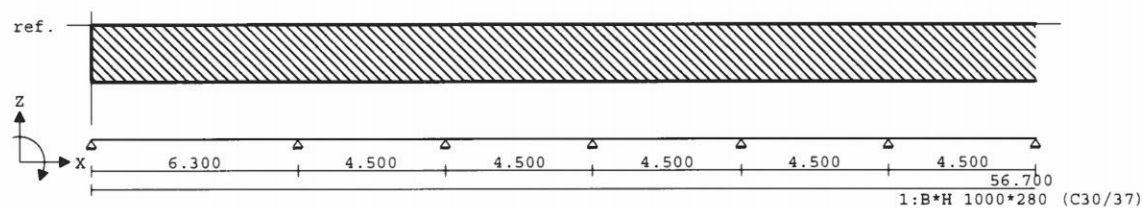
Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010, A1:2019	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1/C11:2019	NB:2019(nl)

GEOMETRIE

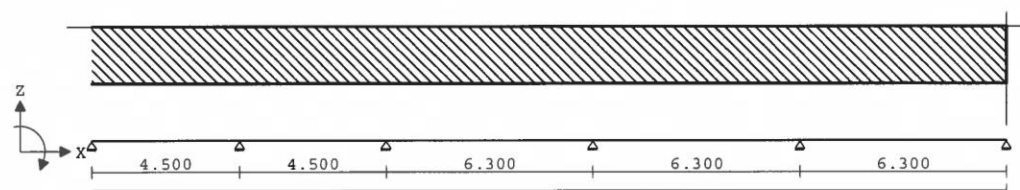
Ligger:1

Velden: 1 t/m 6

**GEOMETRIE**

Ligger:1

Velden: 7 t/m 11

**VELDLENGTEN**

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte	Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	6.300	6.300	6	24.300	28.800	4.500
2	6.300	10.800	4.500	7	28.800	33.300	4.500
3	10.800	15.300	4.500	8	33.300	37.800	4.500
4	15.300	19.800	4.500	9	37.800	44.100	6.300
5	19.800	24.300	4.500	10	44.100	50.400	6.300
11	50.400	56.700	6.300				

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus[N/mm2]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25,0	0.20	1.0000e-05

Triops Advies BV

Blad: 3

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
 Onderdeel.....: vloerstrook 1

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 1000*280	1:C30/37	2.8000e+05	1.8293e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	1000	280	140.0	0:RH				

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 1000*280



BELASTINGGEVALLEN

B.G.	Omschrijving	Belast/onbelast	Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2	e.g.
1	Permanent	2:Permanent EN1991				0.00
2	Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

BELASTINGGEVALLEN

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

Triops Advies BV

Blad: 4

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
 Onderdeel.....: vloerstrook 1

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Velden: 1 t/m 6



VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Velden: 7 t/m 11



VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last	Ref.	Type	Omschrijving	$q_1/p/m$	q_2	psi	Afstand	Lengte
1		8:Puntlast		-0.500			33.750	
2		8:Puntlast		-1.000			39.400	
3		8:Puntlast		-1.000			45.700	
4		8:Puntlast		-1.000			52.000	

REACTIES

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
1	0.00	0.00
2	-0.00	0.00
3	0.00	0.00
4	-0.00	0.00
5	0.00	0.00
6	-0.00	0.00
7	0.01	0.00
8	0.33	0.00

69

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
 Onderdeel.....: vloerstrook 1

REACTIES

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
9	0.90	0.00
10	0.99	0.00
11	1.14	0.00
12	0.14	0.00

3.50 : (absoluut) grootste som reacties
 -3.50 : (absoluut) grootste som belastingen

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Velden: 1 t/m 6

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Velden: 7 t/m 11

**REACTIES**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	0.00	0.00	0.00	0.00
2	0.00	0.00	0.00	0.00
3	0.00	0.00	0.00	0.00
4	0.00	0.00	0.00	0.00
5	0.00	0.00	0.00	0.00
6	0.00	0.00	0.00	0.00

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
 Onderdeel.....: vloerstrook 1

REACTIES

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
7	0.00	0.00	0.00	0.00
8	0.00	0.00	0.00	0.00
9	0.00	0.00	0.00	0.00
10	0.00	0.00	0.00	0.00
11	0.00	0.00	0.00	0.00
12	0.00	0.00	0.00	0.00

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35		
2 Fund.	1 Perm	0.90		
3 Kar.	1 Perm	1.00		
4 Freq.	1 Perm	1.00		
5 Quas.	1 Perm	1.00		
6 Blij.	1 Perm	1.00		

GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Alle velden de factor:0.90

70

Triops Advies BV

Blad: 1

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 2

Dimensies.....: kN/m/rad

Datum.....: 11/11/2022

Bestand.....: C:\Users\roels\Desktop\2022109_vloerstrook 2.dlw

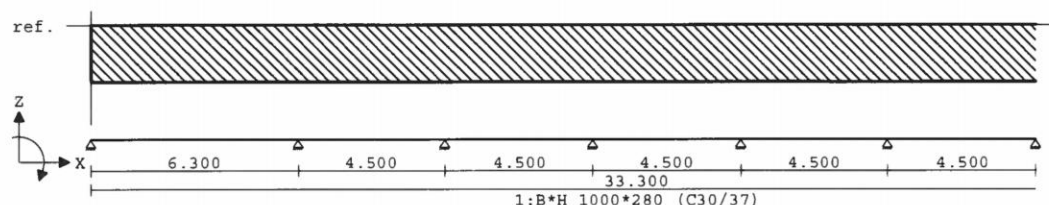
Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen NEN-EN 1990:2002 C2:2010, A1:2019 NB:2019(nl)
NEN-EN 1991-1-1:2002 C1/C11:2019 NB:2019(nl)

GEOMETRIE

Ligger:1

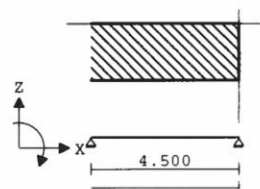
Velden: 1 t/m 6



GEOMETRIE

Ligger:1

Velden: 7 t/m 7



Triops Advies BV

Blad: 2

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 2

VELDLENGTE

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte	Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	6.300	6.300	6	24.300	28.800	4.500
2	6.300	10.800	4.500	7	28.800	33.300	4.500
3	10.800	15.300	4.500				
4	15.300	19.800	4.500				
5	19.800	24.300	4.500				

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus [N/mm ²]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 1000*280	1:C30/37	2.8000e+05	1.8293e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	1000	280	140.0	0:RH				

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 2

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 1000*280

**BELASTINGGEVALLEN**

B.G. Omschrijving	Belast/onbelast	Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2	e.g.
1 Permanent	2:Permanent EN1991				0.00
2 Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

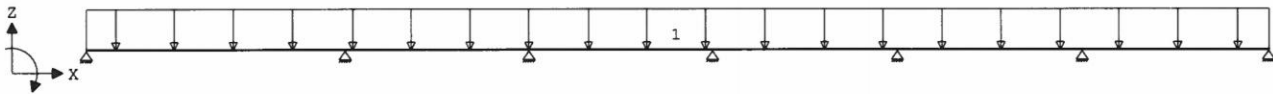
BELASTINGGEVALLEN

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

VELDBELASTINGEN

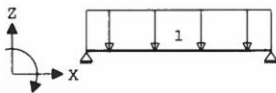
Ligger:1 B.G:1 Permanent

Velden: 1 t/m 6

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Velden: 7 t/m 7



Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 2

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	$q_1/p/m$	q_2	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-1.000	-1.000		0.000	33.300

REACTIES

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
1	2.56	0.00
2	6.56	0.00
3	3.78	0.00
4	4.68	0.00
5	4.49	0.00
6	4.35	0.00
7	5.10	0.00
8	1.78	0.00

33.30 : (absoluut) grootste som reacties
-33.30 : (absoluut) grootste som belastingen

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Velden: 1 t/m 6

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Velden: 7 t/m 7



Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 2

REACTIES

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	0.00	0.00	0.00	0.00
2	0.00	0.00	0.00	0.00
3	0.00	0.00	0.00	0.00
4	0.00	0.00	0.00	0.00
5	0.00	0.00	0.00	0.00
6	0.00	0.00	0.00	0.00
7	0.00	0.00	0.00	0.00
8	0.00	0.00	0.00	0.00

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35		
2 Fund.	1 Perm	0.90		
3 Kar.	1 Perm	1.00		
4 Freq.	1 Perm	1.00		
5 Quas.	1 Perm	1.00		
6 Blij.	1 Perm	1.00		

GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking
1 Geen
2 Alle velden de factor:0.90

Triops Advies BV

Blad: 1

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 2

Dimensies.....: kN/m/rad

Datum.....: 11/11/2022

Bestand.....: C:\Users\roels\Desktop\2022109_vloerstrook 2 met balkon.dlw

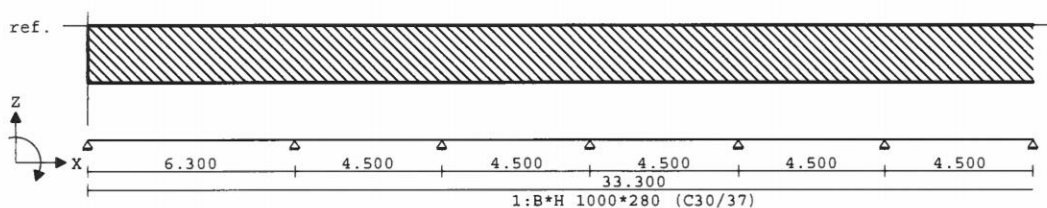
Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen NEN-EN 1990:2002 C2:2010, A1:2019 NB:2019(nl)
NEN-EN 1991-1-1:2002 C1/C11:2019 NB:2019(nl)

GEOMETRIE

Ligger:1

Velden: 1 t/m 6



Triops Advies BV

Blad: 2

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

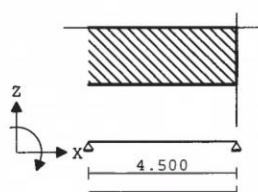
Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 2

GEOMETRIE

Ligger:1

Velden: 7 t/m 7



VELDLENGTEN

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte	Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	6.300	6.300	6	24.300	28.800	4.500
2	6.300	10.800	4.500	7	28.800	33.300	4.500
3	10.800	15.300	4.500				
4	15.300	19.800	4.500				
5	19.800	24.300	4.500				

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus [N/mm ²]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05

74

Triops Advies BV

Technosoft Liggers release 6.74

Blad: 3
11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 2

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 1000*280	1:C30/37	2.8000e+05	1.8293e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	1000	280	140.0	0:RH				

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 1000*280



BELASTINGGEVALLEN

B.G.	Omschrijving	Belast/onbelast	Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2	e.g.
1	Permanent	2:Permanent EN1991				0.00
2	Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

BELASTINGGEVALLEN

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

Triops Advies BV

Technosoft Liggers release 6.74

Blad: 4
11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 2

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

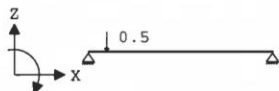
Velden: 1 t/m 6



VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Velden: 7 t/m 7



VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2	psi	Afstand	Lengte
1	8:Puntlast		-1.000			2.000	
2	8:Puntlast		-0.500			10.350	
3	8:Puntlast		-0.500			11.250	
4	8:Puntlast		-0.500			19.350	
5	8:Puntlast		-0.500			20.250	
6	8:Puntlast		-0.500			28.350	
7	8:Puntlast		-0.500			29.250	

REACTIES

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
1	0.59	0.00
2	0.57	0.00
3	0.78	0.00
4	0.08	0.00
5	0.96	0.00

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 2

REACTIES

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
6	0.03	0.00
7	0.98	0.00
8	0.01	0.00
4.00 :	(absoluut) grootste som reacties	
-4.00 :	(absoluut) grootste som belastingen	

VELDBELASTINGEN

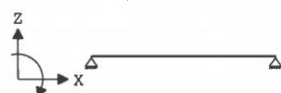
Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Velden: 1 t/m 6

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Velden: 7 t/m 7

**REACTIES**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	0.00	0.00	0.00	0.00
2	0.00	0.00	0.00	0.00
3	0.00	0.00	0.00	0.00
4	0.00	0.00	0.00	0.00
5	0.00	0.00	0.00	0.00
6	0.00	0.00	0.00	0.00
7	0.00	0.00	0.00	0.00

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 2

REACTIES

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
8	0.00	0.00	0.00	0.00

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35		
2 Fund.	1 Perm	0.90		
3 Kar.	1 Perm	1.00		
4 Freq.	1 Perm	1.00		
5 Quas.	1 Perm	1.00		
6 Blij.	1 Perm	1.00		

GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Alle velden de factor:0.90

Triops Advies BV

Blad: 1

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 3

Dimensies.....: kN/m/rad

Datum.....: 11/11/2022

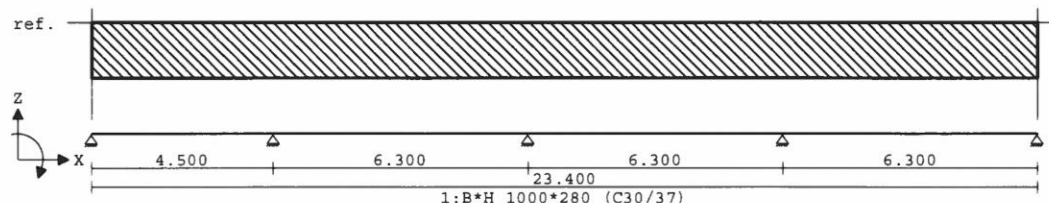
Bestand.....: C:\Users\roels\Desktop\2022109_vloerstrook 3.dlw

Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen NEN-EN 1990:2002 C2:2010, A1:2019 NB:2019(nl)
 NEN-EN 1991-1-1:2002 C1/C11:2019 NB:2019(nl)

GEOMETRIE

Ligger:1

**VELDLENGHTEN**

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	4.500	4.500
2	4.500	10.800	6.300
3	10.800	17.100	6.300
4	17.100	23.400	6.300

Triops Advies BV

Blad: 2

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 3

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus [N/mm ²]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 1000*280	1:C30/37	2.8000e+05	1.8293e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	1000	280	140.0	0:RH				

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 1000*280

**BELASTINGGEVALLEN**

B.G.	Omschrijving	Belast/onbelast	Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2	e.g.
1	Permanent	2:Permanent EN1991				0.00
2	Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei

Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023



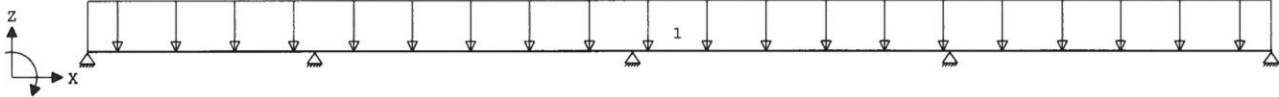
Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 3

BELASTINGGEVALLEN

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

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-1.000	-1.000		0.000	23.400

REACTIES

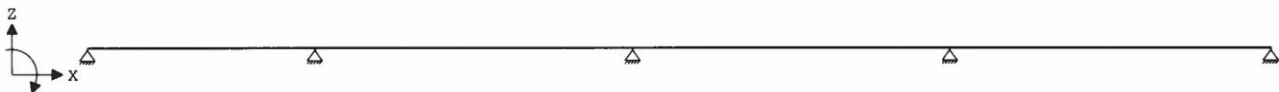
Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
1	1.58	0.00
2	6.05	0.00
3	6.16	0.00
4	7.12	0.00
5	2.49	0.00

23.40 : (absoluut) grootste som reacties
-23.40 : (absoluut) grootste som belastingen

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk



Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 3

REACTIES

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	0.00	0.00	0.00	0.00
2	0.00	0.00	0.00	0.00
3	0.00	0.00	0.00	0.00
4	0.00	0.00	0.00	0.00
5	0.00	0.00	0.00	0.00

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35						
2 Fund.	1 Perm	0.90						
3 Kar.	1 Perm	1.00						
4 Freq.	1 Perm	1.00						
5 Quas.	1 Perm	1.00						
6 Blij.	1 Perm	1.00						

GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking

- 1 Geen
- 2 Alle velden de factor:0.90

Triops Advies BV

Blad: 1

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 4

Dimensies.....: kN/m/rad

Datum.....: 11/11/2022

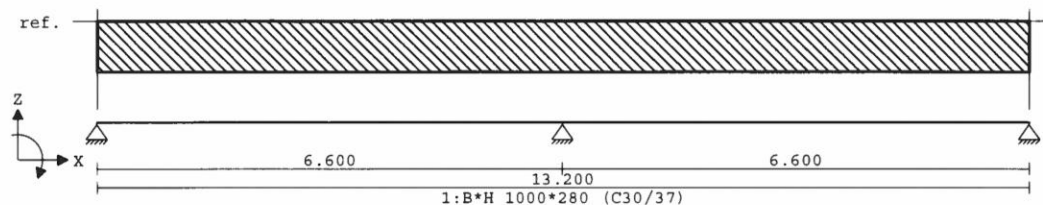
Bestand.....: C:\Users\roels\Desktop\2022109_vloerstrook 4.dlw

Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010, A1:2019	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1/C11:2019	NB:2019(nl)

GEOMETRIE

Ligger:1

**VELDLENGHTEN**

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	6.600	6.600
2	6.600	13.200	6.600

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus[N/mm2]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05

Triops Advies BV

Blad: 2

Technosoft Liggers release 6.74

11 nov 2022

Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken

Onderdeel.....: vloerstrook 4

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 1000*280	1:C30/37	2.8000e+05	1.8293e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	1000	280	140.0	0:RH				

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 1000*280

**BELASTINGGEVALLEN**

B.G.	Omschrijving	Belast/onbelast	ψ_0	ψ_1	ψ_2	e.g.
1	Permanent	2:Permanent EN1991				0.00
2	Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

BELASTINGGEVALLEN

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

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei

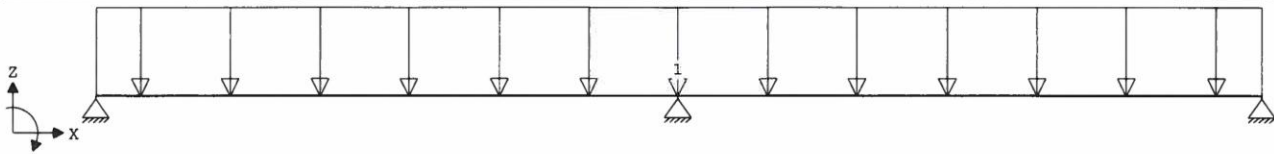
Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023



Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 4

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	q1/p/m	q2	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-1.000	-1.000		0.000	13.200

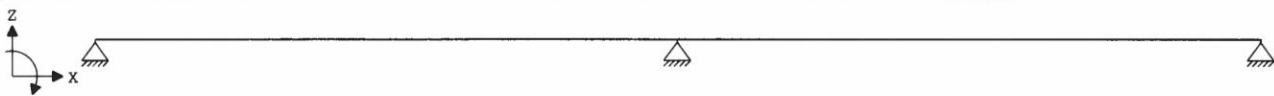
REACTIES

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Stp	F	M
1	2.47	0.00
2	8.25	0.00
3	2.47	0.00
13.20 : (absoluut) grootste som reacties		
-13.20 : (absoluut) grootste som belastingen		

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk



Project.....: 2022109 - Beverdam Hoevelaken
Onderdeel.....: vloerstrook 4

REACTIES

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

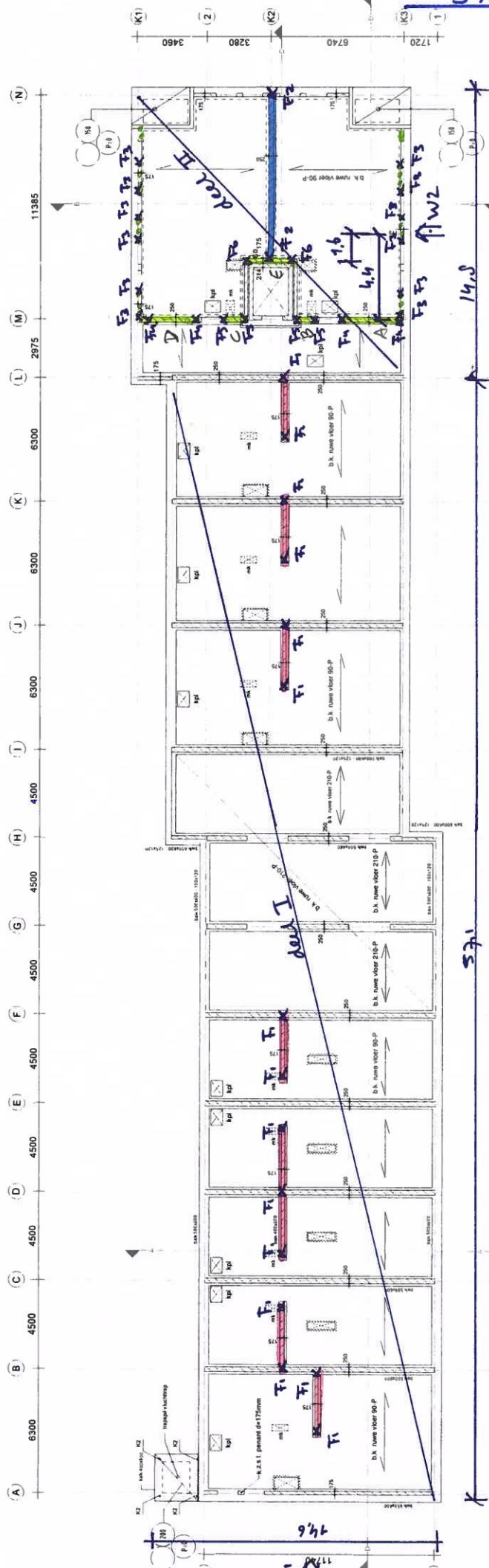
Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	0.00	0.00	0.00	0.00
2	0.00	0.00	0.00	0.00
3	0.00	0.00	0.00	0.00

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35						
2 Fund.	1 Perm	0.90						
3 Kar.	1 Perm	1.00						
4 Freq.	1 Perm	1.00						
5 Quas.	1 Perm	1.00						
6 Blij.	1 Perm	1.00						

GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking
1 Geen
2 Alle velden de factor:0.90



Repr. Stab. krachten op fundering

- $F_1 \pm 30$
- $F_2 \pm 70$
- $F_3 \pm 90$
- $F_4 \pm 60$
- $F_5 \pm 90$
- $F_6 \pm 40$

berekening windmoment op een bouwwerk van max. 30 bouwlagen

(er wordt geen rekening gehouden met art. 4.3.4 grote en beduidend hogere naburige bouwwerken)

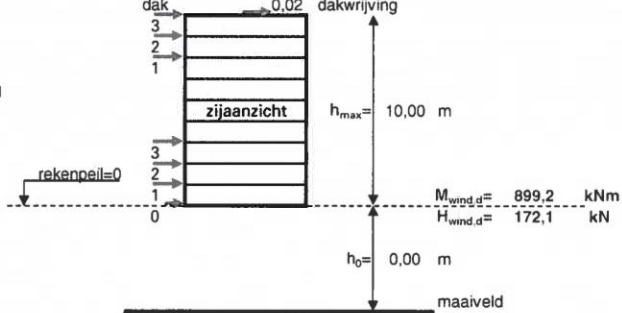
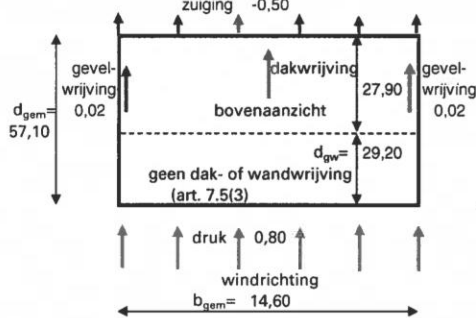
werk 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken
werknummer 2022109
onderdeel stabiliteit deel I wind 1
norm Eurocode NIEUWBOUW
veiligheidsklasse = CC2
ontwerplevensduur = 50 jaar
windgebied = III -
soort terrein onbebouwd II -
beginpeil boven maaiveld $h_0 = 0$ m
oppervlak dak en horizontale vlakken ruw
oppervlak zijgevels (vertikale vlakken) ruw
type bouwwerk fig. D.2 betonnen rechthoekig bouwwerk
aantal prima's boven elkaar = 3

gebouwbreedte $b_{gem} = 1$ 14,6 = 14,6 m
totale gebouwhoogte $h_{max} = 1$ 10,0 = 10 m
gebouwdiepte $d_{gem} = 1$ 57,1 = 57,1 m
verhoudinggetal $h_{max} / b_{gem} = 10 / 14,6 = 0,68$ -
verhoudinggetal $h_{max} / d_{gem} = 10 / 57,1 = 0,18$ -
vormfactor dimensie $C_s C_d = 1$ 0,90 = 0,90 -
belastingfactor wind $\gamma_{f,d} = 1$ 1,50 = 1,50 -
winddrukcoëfficiënt $C_d = 1$ 0,80 = 0,80 -
windzuigcoëfficiënt $C_z = 1$ -0,50 = -0,50 -
wrijving horiz. vlakken $C_{fr} = 1$ 0,02 = 0,02 -
wrijving langs gevels $C_{fr} = 1$ 0,02 = 0,02 -
basiswindsnelheid $V_{b,0} = 1$ 24,5 = 24,50 m/s
 ΣA_i totaal oppervlak loef- en lijzijde = 292 m²
 ΣA_w oppervlak zijvlakken + dak = 2383 m²
5.3(4) geen wrijving als $\Sigma A_w / \Sigma A_i < 4$ $\Sigma A_w / \Sigma A_i = 8,2$ -

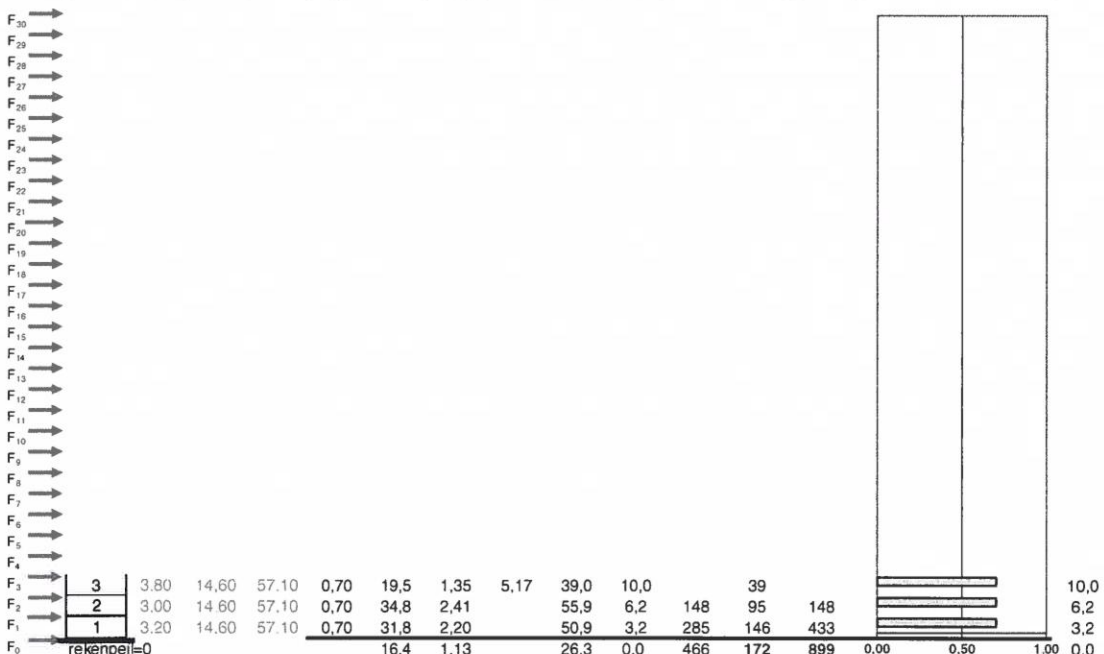
stabiliteit deel I wind 1

berekening horizontale puntlast op laag n

winddruk+zuiging $F_{dr+zuik} = \frac{1}{2} * (b_n * h_n + b_{n+1} * h_{n+1}) * C_s C_d * f * (C_d + C_z) * q_{p(z)}$
totale vormfactor druk+zuiging $f * (C_d + C_z) = 0,85$ (0,80 + 0,50) = 1,11
windwrijving horizontale vlakken $F_{wr,hor,k} = \text{abs} \{ b_n * (d_n - d_{gw}) - b_{n+1} * (d_{n+1} - d_{gw}) \} * C_s C_d * C_{fr} * q_{p(z)}$
windwrijving zijgevels $F_{wr,gevel,k} = \frac{1}{2} * (h_n + h_{n+1}) * 2 * (d_n - d_{gw}) * C_s C_d * C_{fr} * q_{p(z)}$
rekenwaarde horizontaalkracht $F_{n,d} = \gamma_{f,d} * (F_{dr+zuik} + F_{wr,gevel,k} + F_{wr,dak,k})$
7.5(3) geen wrijving gevel-dak over $d_{gw} = \text{minimum } 2b \text{ of } 4h = 29,2$ of 40 $d_{gw} = 29,2$ m (deel zonder wrijving)



puntlast F_n werkt op de bovenkant van laag n										correctie stuwdruk t.o.v. referentieperiode 50 jr $C_{enb} = 1,00$					werkelijke hoogte	
laag	prima hoogte	prima breedte	prima diepte	stuwruk	representatieve waarde			U/GT	hoogte boven rekenpeil	moment per puntlast	tot. moment	tot. moment	tot. moment	tot. moment	tot. moment	tot. moment
n	h_n	b_n	d_n	$q_{p(z)}$	$F_{dr+zuik}$	$F_{wr,gevel,k}$	$F_{wr,dak,k}$	$F_{n,d}$	z_n	$\Sigma F_{n+1} * h_n$	$\Sigma F_{n,d}$	$\Sigma (F_{n,d} * h_n)$	$\Sigma (F_{n,d} * h_n)$	$\Sigma (F_{n,d} * h_n)$	$\Sigma (F_{n,d} * h_n)$	$\Sigma (F_{n,d} * h_n)$



n	h_n	b_n	d_n	$q_{p(z)}$	$F_{dr+zuik}$	$F_{wr,gevel,k}$	$F_{wr,dak,k}$	$F_{n,d}$	z_n	$\Sigma F_{n+1} * h_n$	$\Sigma F_{n,d}$	$\Sigma (F_{n,d} * h_n)$	grafiek stuwruk $q_{p(z)}$	z_e
30	3,80	14,60	57,10	0,70	19,5	1,35	5,17	39,0	10,0	39				10,0
29	3,00	14,60	57,10	0,70	34,8	2,41		55,9	6,2	148				6,2
28	3,20	14,60	57,10	0,70	31,8	2,20		50,9	3,2	285				3,2
27														
26														
25														
24														
23														
22														
21														
20														
19														
18														
17														
16														
15														
14														
13														
12														
11														
10														
9														
8														
7														
6														
5														
4														
3														
2														
1														
0														

opmerking

Stabiliteit deel I wind 1

Verdeeld over 8 wanden $l \pm 3m$

$$\Sigma md = 899$$

$$Md / \text{wand} = 112 \text{ kNm}$$

$$F_{\text{trek/druk}} = \frac{112}{(\pm 0,9 \times 3)} = 41 \text{ kN. Acc.}$$

$$F_{\text{rup}} = 28 \text{ kN.}$$


berekening windmoment op een bouwwerk van max. 30 bouwlagen

(er wordt geen rekening gehouden met art. 4.3.4 grote en beduidend hogere naburige bouwwerken)

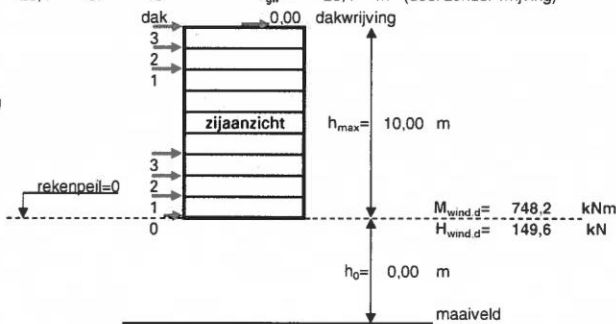
werk 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken
 werknummer 2022109
 onderdeel stabiliteit deel II wind 1
 norm Eurocode NIEUWBOUW
 veiligheidsklasse = CC2
 ontwerplevensduur = 50 jaar
 windgebied = III -
 soort terrein onbebouwd II -
 beginpeil boven maaiveld $h_0 = 0$ m
 oppervlak dak en horizontale vlakken ruw
 oppervlak zijgevels (vertikale vlakken) ruw
 type bouwwerk fig. D.2 betonnen rechthoekig bouwwerk
 aantal prima 's boven elkaar = 3

gebouwbreedte $b_{gem} = 1$ 14,2 = 14,2 m
 totale gebouwhoogte $h_{max} = 1$ 10,0 = 10 m
 gebouwdiepte $d_{gem} = 1$ 14,8 = 14,8 m
 verhoudinggetal $h_{max} / b_{gem} = 10 / 14,2 = 0,70$ -
 verhoudinggetal $h_{max} / d_{gem} = 10 / 14,8 = 0,68$ -
 vormfactor dimensie $C_s C_d = 1$ 0,91 = 0,91 -
 belastingfactor wind $\gamma_{1,q} = 1$ 1,50 = 1,50 -
 winddrukcoëfficiënt $C_d = 1$ 0,80 = 0,80 -
 windzuigcoëfficiënt $C_z = 1$ -0,50 = -0,50 -
 wrijving horiz. vlakken $C_{fr} = 1$ 0,00 = 0,00 -
 wrijving langs gevels $C_{fr} = 1$ 0,00 = 0,00 -
 basiswindsnelheid $V_{b,0} = 1$ 24,5 = 24,50 m/s
 ΣA_i totaal oppervlak loef- en lijzijde = 284 m²
 ΣA_w oppervlak zijvlakken + dak = 506 m²
 5.3(4) geen wrijving als $\Sigma A_w / \Sigma A_i < 4$ $\Sigma A_w / \Sigma A_i = 1,8$ -

stabiliteit deel II wind 1

berekening horizontale puntlast op laag n

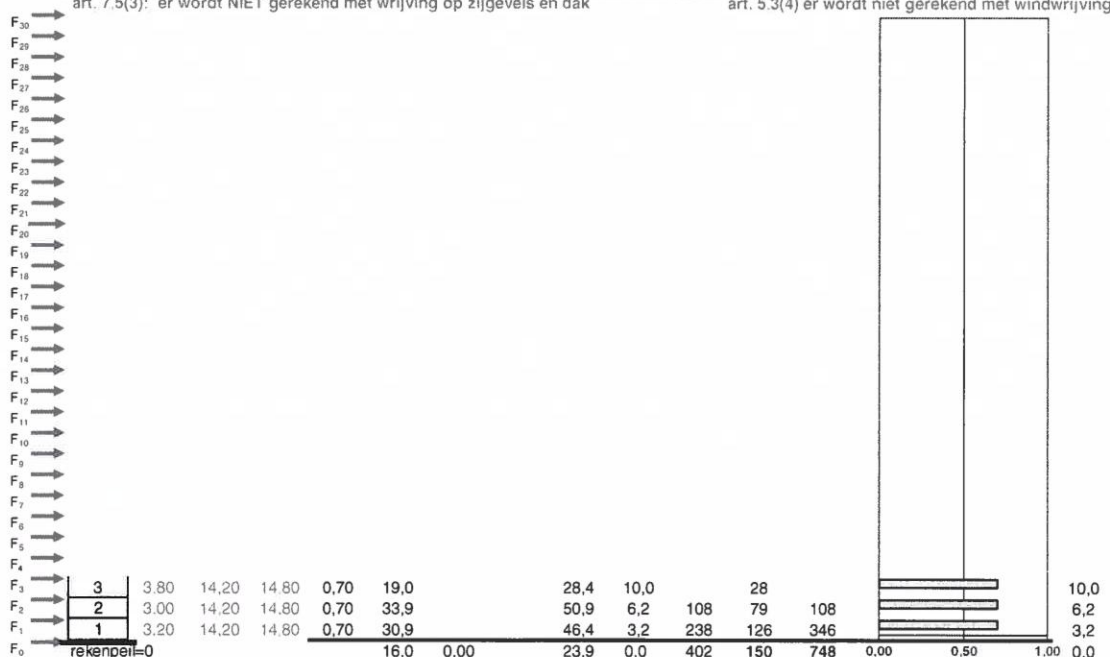
winddruk+zuiging $F_{dr+zuik} = \frac{1}{2} * (b_n * h_n + b_{n+1} * h_{n+1}) * C_s C_d * f * (C_d + C_z) * q_{p(z)}$
 totale vormfactor druk+zuiging $f * (C_d + C_z) = 0,85$ (0,80 + 0,50) = 1,11
 windwrijving horizontale vlakken $F_{wr,hor,k} = \text{abs} \{ b_n * (d_n - d_{gw}) - b_{n+1} * (d_{n+1} - d_{gw}) \} * C_s C_d * C_{fr} * q_{p(z)}$
 windwrijving zijgevels $F_{wr,gevel,k} = \frac{1}{2} * (h_n + h_{n+1}) * 2 * (d_n - d_{gw}) * C_s C_d * C_{fr} * q_{p(z)}$
 rekenwaarde horizontaalkracht $F_{n,d} = \gamma_{1,q} * (F_{dr+zuik} + F_{wr,gevel,k} + F_{wr,dak,k})$
 7.5(3) geen wrijving gevel-dak over $d_{gw} = \text{minimum } 2b \text{ of } 4h = 28,4$ of 40 $d_{gw} = 28,4$ m (deel zonder wrijving)



puntlast F_n werkt op de bovenkant van laag n										correctie stuwdruk t.o.v. referentieperiode 50 jr $C_{enb} = 1,00$					werkelijke hoogte	
laag	prisma hoogte	prisma breedte	prisma diepte	stuwdruk	representatieve waarde			U/GT	hoogte boven rekenpeil	moment per laag	tot. moment	tot. moment	tot. moment	tot. moment	tot. moment	tot. moment
n	h_n	b_n	d_n	$q_{p(z)}$	$F_{dr+zuik}$	$F_{wr,gevel,k}$	$F_{wr,dak,k}$	$F_{n,d}$	Z_n	$\Sigma F_{n+1} * h_n$	$\Sigma F_{n,d}$	$\Sigma (F_{n,d} * h_n)$	grafiek stuwdruk $q_{p(z)}$	Z_n	Z_n	Z_n

art. 7.5(3): er wordt NIET gerekend met wrijving op zijgevels en dak

art. 5.3(4) er wordt niet gerekend met windwrijving



opmerking

Stabiliteit deel II wind 4

$$\leq M_d = 748 \text{ kNm}$$

$$l_{\text{wand}} = 9,3 \text{ m}$$

$$F_{\text{trek/druk}} = \frac{748}{(9,3 \times 0,9)} = 100 \text{ kN}$$

$$F_{\text{rep}} = 67 \text{ kN} \quad \text{Acc}$$


berekening windmoment op een bouwwerk van max. 30 bouwlagen

(er wordt geen rekening gehouden met art. 4.3.4 grote en beduidend hogere naburige bouwwerken)

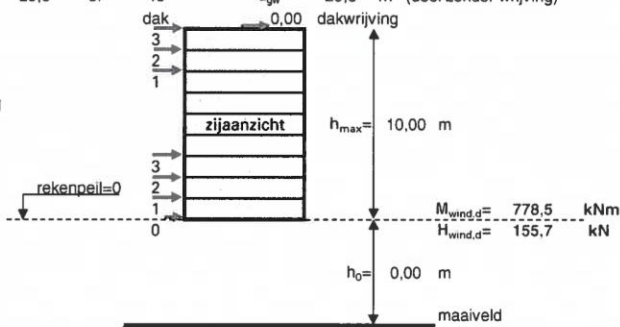
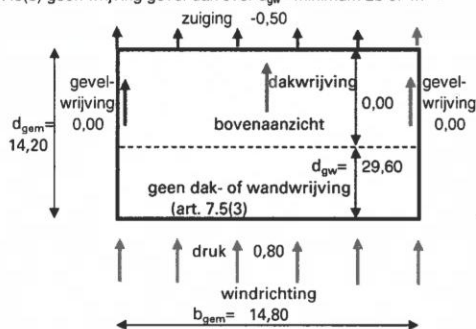
werk 36 appartementen Beverdam te Hoevelaken
 werknummer 2022109
 onderdeel stabiliteit deel II wind 2
 norm Eurocode NIEUWBOUW
 veiligheidsklasse = CC2
 ontwerplevensduur = 50 jaar
 windgebied = III -
 soort terrein onbebouwd II -
 beginpeil boven maaiveld $h_0 = 0$ m
 oppervlak dak en horizontale vlakken ruw
 oppervlak zijgevels (vertikale vlakken) ruw
 type bouwwerk fig. D.2 betonnen rechthoekig bouwwerk
 aantal prima 's boven elkaar = 3

gebouwbreedte $b_{gem} = 14,8$ m
 totale gebouwhoogte $h_{max} = 10,0$ m
 gebouwdiepte $d_{gem} = 14,2$ m
 verhoudinggetal $h_{max} / b_{gem} = 10 / 14,8 = 0,68$
 verhoudinggetal $h_{max} / d_{gem} = 10 / 14,2 = 0,70$
 vormfactor dimensie $C_s C_d = 1$
 belastingfactor wind $\gamma_{t,q} = 1$
 winddrukcoëfficiënt $C_d = 1$
 windzuigcoëfficiënt $C_z = 1$
 wrijving horiz. vlakken $C_{fr} = 1$
 wrijving langs gevels $C_{fr} = 1$
 basiswindsnelheid $v_{b,0} = 24,5$ m/s
 ΣA_i totaal oppervlak loef- en lijzijde = 296 m²
 ΣA_w oppervlak zijvlakken + dak = 494 m²
 5.3(4) geen wrijving als $\Sigma A_w / \Sigma A_i < 4$ $\Sigma A_w / \Sigma A_i = 1,7$

stabiliteit deel II wind 2

berekening horizontale puntlast op laag n

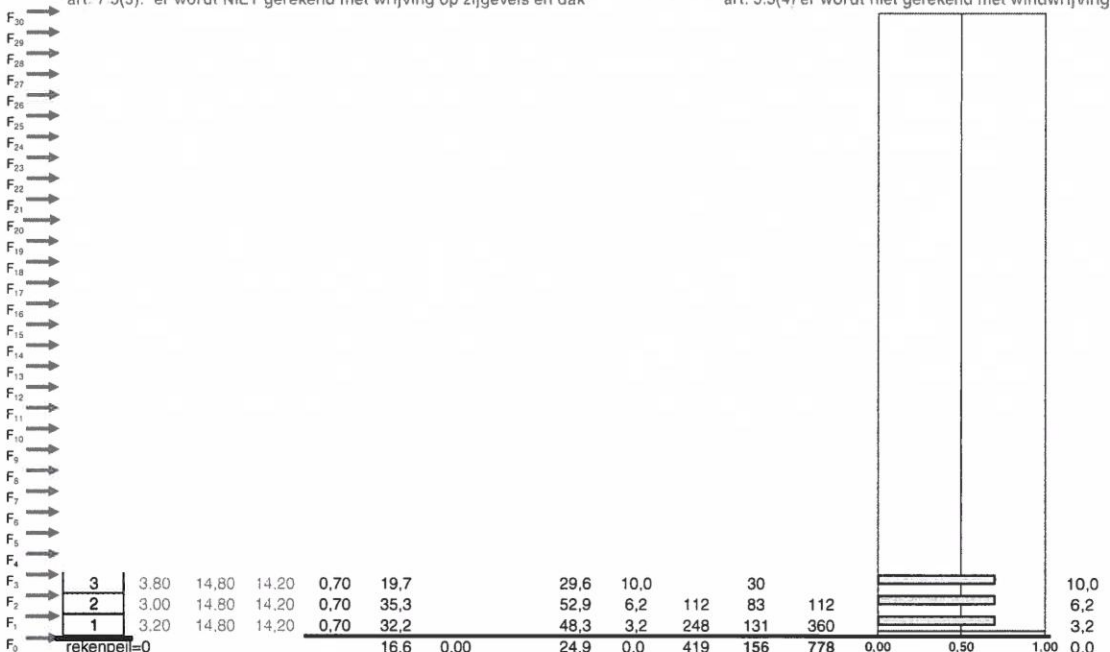
winddruk+zuiging $F_{dr+zuik} = \frac{1}{2} * (b_n * h_n + b_{n+1} * h_{n+1}) * C_s C_d * f * (C_d + C_z) * q_{p(z)}$
 totale vormfactor druk+zuiging $f * (C_d + C_z) = 0,85 * (0,80 + 0,50) = 1,11$
 windwrijving horizontale vlakken $F_{wr,hor,k} = \text{abs} \{ b_n * (d_n - d_{gw}) - b_{n+1} * (d_{n+1} - d_{gw}) \} * C_s C_d * C_{fr} * q_{p(z)}$
 windwrijving zijgevels $F_{wr,gevel,k} = \frac{1}{2} * (h_n + h_{n+1}) * 2 * (d_n - d_{gw}) * C_s C_d * C_{fr} * q_{p(z)}$
 rekenwaarde horizontaalkracht $F_{n,d} = \gamma_{t,q} * (F_{dr+zuik} + F_{wr,gevel,k} + F_{wr,dak,k})$
 7.5(3) geen wrijving gevel-dak over $d_{gw} = \text{minimum } 2b \text{ of } 4h = 29,6$ of 40 m (deel zonder wrijving)



puntlast F_n werkt op de bovenkant van laag n										correctie stuwdruk t.o.v. referentieperiode 50 jr $C_{exp} = 1,00$					werkelijke hoogte	
laag	prisma	prisma	prisma	stuwdruk	representatieve waarde			U/GT	hoogte boven moment per	tot. horizont.	tot. moment	per laag		grafiek stuwdruk $q_{p(z)}$		Z_e
n	h_n	b_n	d_n	$q_{p(z)}$	voor/achter	zijvlakken	hor. vlakken	puntlast	rekenpeil	puntlast	kracht/laag	per laag		grafiek stuwdruk $q_{p(z)}$		Z_e

art. 7.5(3): er wordt NIET gerekend met wrijving op zijgevels en dak

art. 5.3(4) er wordt niet gerekend met windwrijving



n	h_n	b_n	d_n	$q_{p(z)}$	$F_{dr+zuik}$	$F_{wr,gevel,k}$	$F_{wr,dak,k}$	$F_{n,d}$	z_n	$\Sigma F_{n+1} \cdot h_n$	$\Sigma F_{n,d}$	$\Sigma (F_{n,d} \cdot h_n)$	grafiek stuwdruk $q_{p(z)}$	z_0
3	3,80	14,80	14,20	0,70	19,7			29,6	10,0	30				10,0
2	3,00	14,80	14,20	0,70	35,3			52,9	6,2	112	83	112		6,2
1	3,20	14,80	14,20	0,70	32,2			48,3	3,2	248	131	360		3,2
0								16,6	0,00	24,9	0,0	419	156	778

opmerking

Stabiliteit deel II wind 2

		b	l	bl^2	χ
Schijf	A	0,25	3,2	2,56	37
	B	0,25	1,2	0,36	5
	C	0,25	1,2	0,36	5
	D	0,25	3,2	2,56	37
	E	0,175	2,5	<u>1,09</u>	16
				6,93	

		$\Sigma Md = 778$	Md	$F_{trek/dr.}$	F_{rep}
Schijf	A		$= 0,37 \times 778 = 288$	$288 / 3,2 = 90$	60
	B		39	32,4	22
	C		39	32,4	22
	D		288	90	60
	E		124	50	33

		$\Sigma F_{hd} 1^e = 131 \text{ kN}$	F_{hd}	M_{rot}	
Schijf	A		$0,37 \times 131 = 48,5$	$48,5 \times 4,4 =$	213
	B		6,6	$6,6 \times 4,4 =$	29
	C		6,6	$6,6 \times 4,4 =$	29
	D		48,5	$48,5 \times 4,4 =$	213
	E		21	$21 \times 1,6 =$	<u>34</u> 518

$M_{rotatie}$ op te nemen door schijven as k_1 en k_2
 koppel 13,3 kN $F_{koppel} = 518 / 13,3 = 39 \text{ kN}$

penanten as k1 en k3

Aanname rotatie krachten worden opgenomen door de drie "grote" penanten op as k1 en k3

1 penant $\pm 1,4 \text{ m}$

$$F_{hd} = \frac{39}{3} = 13 \text{ kN/penant}$$

$$F_{trek/druk} = 13 \times 3,2 \text{ m} / 1,4 \text{ m} = 30 \text{ kN}$$

$$F_{rep} = 20 \text{ kN}$$

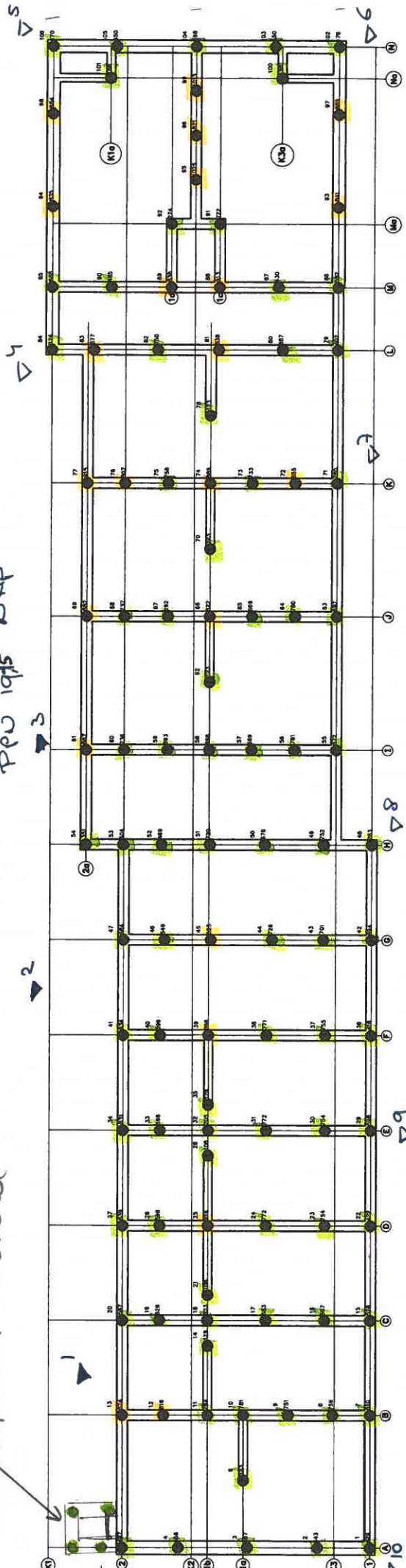
Acc.

< 800 195"

< 1025

ppv 1975 waf

Separaat berekend



Berekening Fundering

trappenhuis

$$(4 + 13) \times 4350 \text{ extra}$$

$$23 \times 4000 \rightarrow 4350$$

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

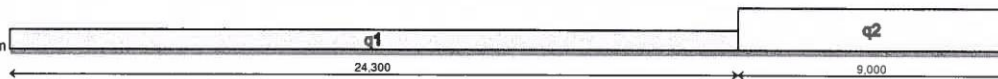
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
printdatum : 01-12-2022
printdatum : 01-12-2022

zuidgevel as A tot H

Ltot =
33,300 m



q1 :	cat	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
niet dr.gevel open; 100mm bakst; houten		1,90			1,00	1,00	10,00	1	19,00			25,7	22,8	22,8	17,1
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²									26,5	UGT / Frequentie aanw		35,8	31,8	31,8	23,9
lengte van de q-last: 24,300 [m]										totaal Od [kN]		869	773		

q2 :	cat	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
niet dr. gevel ; 100mm bakst; houten bi.bi		2,50			1,00	1,00	4,00	1	10,00			13,5	12,0	12,0	9,0
niet dr.gevel open; 100mm bakst; houten		1,90			1,00	1,00	6,00	1	11,40			15,4	13,7	13,7	10,3
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 2 kN/m²									28,9	UGT / Frequentie aanw		39,0	34,7	34,7	26,0
lengte van de q-last: 9 000 [m]										totaal Od [kN]		351	312		

										ongunstig		stabiliteit / opdrijven	
ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ						
rep.	rep.	rep.	rep.	1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G						
perm.	comb. (ψ_0)	extr+comb(ψ_0)	extr+comb(ψ_0)	1.50 * Qcomb	1.50 Qextr+comb	1.50 * Qcomb	1.50 * Qgunstig						
Totale belasting op zuidgevel as A tot H [kN]				904	1.220	1.085	1.085	814					
				zwaartepunt belasting:		16.940 m	16.940 m	16.940 m	16.940 m				

Totale belasting op zuidgevel as A tot H [kN]

91



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
printdatum : 01-12-2022
printdatum : 01-12-2022

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:

q5 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
		kar [kN/m²]	kar [kN/m²]	factor comb	we	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. ext + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qext + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
bg terras	A	6,40	2,50	0,40	1,00	1,00	1,50	1	9,60	1,50	3,75	15,2	17,1	13,8	8,6	
mw; 100mm bakst		2,00			1,00	1,00	1,20	2	4,80			6,5	5,8	5,8	4,3	
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8	
q 5 kN/m²									21,9	1,5	3,8	31,8	31,9	28,5	19,7	
lengte van de q-last: 1,585 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,34	1,34			
									totaal Qd [kN]:			50	51			

F1 :	cat	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar [kN/m²]	kar [kN/m²]	factor comb we	-	[m]	[m]	-	rep. perm	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	0,50	1,00	2,00	2	16,80	2,04	2,04	25,7	23,2	23,2	15,1
balkon	A	8,50	2,50	0,40	1,00	1,00	4,40	2	74,80	8,80	22,00	114,2	122,8	103,0	67,3
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; houtf		2,50			1,00	5,00	1,20	2	30,00			40,5	36,0	36,0	27,0
plattendak	H	7,39	2,00		0,50	1,00	2,00	1	7,39			10,0	8,9	8,9	6,7
F 1 [kN]									129,0	10,8	24,0	190,4	190,8	171,0	116,1
afstand tot begin schema: 36,175 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,35		

							ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
							ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
							rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
							perm.	comb.	(ψ_0) extr + comb(ψ_0)	$1,50 \cdot Q_{comb}$	$1,50 Q_{extr+comb}$	$1,50 \cdot Q_{comb}$	$1,50 \cdot Q_{gunstig}$
Totale belasting op zuidgevel as H tot N [kN]							2.220	99	206	3.146	2.973	2.813	1.998
							zwaartepunt belasting:		26,054 m	26,411 m	26,089 m	25,762 m	

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

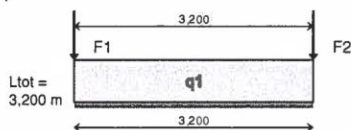
g2

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
printdatum : 01-12-2022
printdatum : 01-12-2022

stabiliteitswanden



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb.wa		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
stab wanden; 175mm kzst CS36		3,85			1,00	1,00	9,00	1	34,65			46,8	41,6	41,6 31,2
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 500		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0 6,8
q 1 kN/m²									42,2	UGT / Frequentie aanw			56,9 50,6	50,6 37,9
lengte van de q-last: 3,200 [m]										totaal Qd [kN]			182 162	

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb.wa		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
F stab	H				1,00	1,00	1,00	1						
F 1 [kN]										UGT / Frequentie aanw			*****	
afstand tot begin schema: [m]														

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb.wa		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
F stab	H				1,00	1,00	1,00	1						
F 2 [kN]										UGT / Frequentie aanw			*****	
afstand tot vorige puntlast: 3,200 [m]														

									ongunstig		stabiliteit / opdrijven	
									Σ G _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Σ
									rep.	rep.	rep.	1,35 G + 1,20 G + 1,20 G + 0,90 G
									perm.	comb. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb 1,50 Qextr+comb 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
Totale belasting op stabiliteitswanden [kN]									135			182 162 162 121
zwaartepunt belasting:									1,600 m	1,600 m	1,600 m	1,600 m

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022

noordgevel as A tot H

L_{tot} =
33,300 m

q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
niet dr.gevel ; 100mm bakst; houten bi.bl		2,50			1,00	1,00	10,00	1	25,00			33,8	30,0	30,0 22,5
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00	1,00	1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0 6,8
q 1 kN/m ²									32,5	UGT / Frequentie aanw			43,9 39,0	29,3
lengte van de q-last: 2,000 [m]										totaal Qd [kN]:			88 78	

q2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
niet dr.gevel open; 100mm bakst; houten		1,90			1,00	1,00	10,00	1	19,00			25,7	22,8	22,8 17,1
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00	1,00	1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0 6,8
q 2 kN/m ²									26,5	UGT / Frequentie aanw			35,8 31,8	23,9
lengte van de q-last: 22,300 [m]										totaal Qd [kN]:			798 709	

q3 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
niet dr.gevel ; 100mm bakst; houten bi.bl		2,50			1,00	1,00	4,00	1	10,00			13,5	12,0	12,0 9,0
niet dr.gevel open; 100mm bakst; houten		1,90			1,00	1,00	6,00	1	11,40			15,4	13,7	13,7 10,3
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00	1,00	1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0 6,8
q 3 kN/m ²									28,9	UGT / Frequentie aanw			39,0 34,7	26,0
lengte van de q-last: 9,000 [m]										totaal Qd [kN]:			351 312	

						ongunstig		stabiel / opdrijven				
						ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
						rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
						perm.	comb.	(ψ_0) extr + comb(ψ_0)	1,50 * Qcomb	+ 50 Qextr + comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
Totale belasting op noordgevel as A tot H [kN]						916			1.237	1.099	1.099	824
									zwaartepunt belasting:			

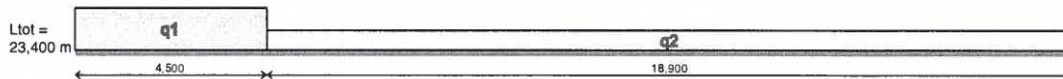
94

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
 printdatum : 01-12-2022
 printdatum : 01-12-2022

noordgevel as H tot L



q1 :														
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
	kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb.wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G Ogunstig
niet dr.gevel ; 100mm bakst; houten bi.bl	2,50			1,00	1,00	4,00	1	10,00			13,5	12,0	12,0	9,0
niet dr.gevel open; 100mm bakst; houten	1,90			1,00	1,00	6,00	1	11,40			15,4	13,7	13,7	10,3
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6	7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²								28,9	UGT / Frequentie aanw		39,0	34,7	34,7	26,0
lengte van de q-last: 4,500 [m]									totaal Qd [kN]:		1,35 176	1,20 156		

q2 :														
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
	kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb.wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G Ogunstig
niet dr.gevel open; 100mm bakst; houten	1,90			1,00	1,00	10,00	1	19,00			25,7	22,8	22,8	17,1
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6	7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 2 kN/m²								26,5	UGT / Frequentie aanw		35,8	31,8	31,8	23,9
lengte van de q-last: 18,900 [m]									totaal Qd [kN]:		1,35 676	1,20 601		

										ongunstig	stabiliteit / opdrijven	
Σ G _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ 6.10a	Σ 6.10b	Σ	Σ	Σ	Σ		Σ	Σ
rep.	rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G					
perm.	comb. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig					
Totale belasting op noordgevel as H tot L [kN]										631	852	757
zwaartepunt belasting:										11,538 m	11,538 m	11,538 m

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei

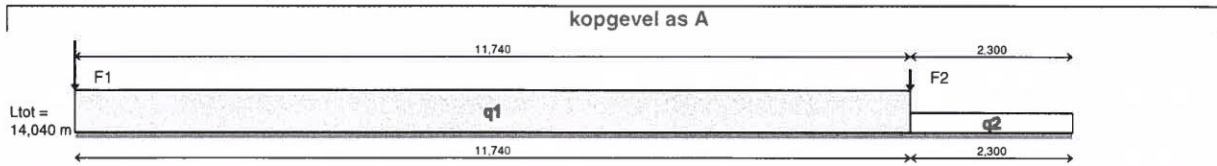


Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023

96

Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
 printdatum : 01-12-2022
 printdatum : 01-12-2022

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
	kar	kar	factor						rep	rep	rep	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
	[kN/m²]	[kN/m²]	comb w	-	[m]	[m]	-		perm.	comb (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00	1,00	1,00	2,70	1	19,95				26,9	23,9	23,9	18,0
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	2	45,36	5,51	9,64		69,5	68,9	62,7	40,8
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	3,20	14,14	3,26	8,16		24,0	29,2	21,9	12,7
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	1,00	2,50				3,4	3,0	3,0	2,3
dragende gevel; 100mm bakst; 175mm k		5,85			1,00	1,00	9,00	52,65				71,1	63,2	63,2	47,4
fund.dr.gevels; beton b x h = 650 x 600 n		9,75			1,00	1,00	1	9,75				13,2	11,7	11,7	8,8
q 1 kN/m²									144,4	8,8	17,8	208,0	199,9	186,4	129,9
lengte van de q-last: 11,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,30		
									totaal Od [kN]			2.442	2.347		

ex
ex

q2 :																
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven			
	kar	kar	factor					rep	rep	rep	1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G		
	[kN/m²]	[kN/m²]	comb w	-	[m]	[m]	-	perm.	comb	(ψ ₀) extr+comb(ψ ₀)	1.50 * Qcomb	1.50 Qextr+comb	1.50 * Qcomb	1.50 * Qgunstig		
dak liftopbouw	H	4,44	1,00	1,00	1,00	1,20	1	5,33			7,2	6,4	6,4	4,8		
bg terras	A	6,40	2,50	0,40	1,00	1,00	1,20	7,68	1,20	1,20	12,2	11,0	11,0	6,9		
staal trap	A	2,00	3,00	0,40	1,00	1,00	1,20	4,80	2,88	7,20	10,8	16,6	10,1	4,3		
mw; 100mm bakst		2,00			1,00	1,00	10,00	20,00			27,0	24,0	24,0	18,0		
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00	1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8		
q 2 kN/m²								45,3	4,1	8,4	67,3	67,0	60,5	40,8		
lengte van de q-last: 2.300 [m]								UGT / Frequentie aanw			1,35	1,34				
								totaal Qd [kN]			155	154				

2ex

F1 :														
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
	kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor					rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G
balkon	A	8,50	2,50	0,40	0,70	1,00	6,80	80,92	9,52	23,80	123,5	132,8	111,4	72,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,70	1,20	6,40	26,88			36,3	32,3	32,3	24,2
F 1 [kN]								107,8	9,5	23,8	159,8	165,1	143,6	97,0
afstand tot begin schema: [m]								UGT / Frequentie aanw			1,34	1,38		

2ex

F2 :															
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
	kar [kN/m ²]	kar [kN/m ²]	factor comb w _k		[m]	[m]	-	rep perm.	rep comb. (ψ ₀)	rep extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G	
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	3,00	2	107,10	15,12	37,80	167,3	185,2	151,2	96,4
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,20	3,00	2	18,00			24,3	21,6	21,6	16,2
F 2 [kN]								125,1	15,1	37,8	191,6	206,8	172,8	112,6	
afstand tot vorige puntlast: 11,740 [m]								UGT / Frequentie aanw			1,33	1,44			

2ex

							ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
							ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
							rep.	rep.	rep.	1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G
							perm.	comb.	extr + comb	1.50 * Qcomb	1.50 Qextr + 1.50 Qcomb	1.50 * Qcomb	1.50 * Qgunstig
Totale belasting op kopgevel as A [kN]							2.032	137	290	2.949	2.873	2.644	1.829
zwaartepunt belasting:							6.302 m	6.332 m		6.304 m	6.280 m		

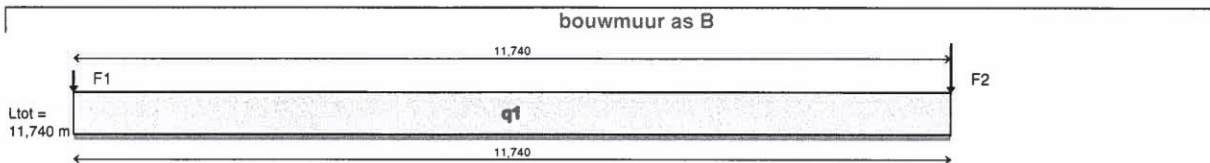
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb.	rep. (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Ogunstig
plafdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	6,70	1	49,51			66,8	59,4	59,4	44,6
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	6,70	2	112,56	13,67	34,17	172,5	186,3	155,6	101,3
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	5,40	1	23,87	5,51	5,51	40,5	36,9	36,9	21,5
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzs		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m ²									242,9	19,2	39,7	356,7	351,0	320,3	218,6
lengte van de q-last: 11,740 [m]										UGT / Frequentie aanw		1,35	1,33		
												4,188	4,121		

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte				breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb.w	-	[m]	[m]	-				rep. perm.	rep. comb. (c _g)	rep. extr+comb(c _g)	1,35 * G ₊ 1,50 * Qcomb	1,20 * G ₊ 1,50 Qextr+comb	1,20 * G ₊ 1,50 * Qcomb	0,90 G ₊ 1,50 * Ogunstig
balkon	A	8,50	2,50	0,40	0,70	1,00	6,80	2				80,92	9,52	23,80	123,5	132,8	111,4	72,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,70	1,00	6,40	2				22,40			30,2	26,9	26,9	20,2
F 1											[kN]	103,3	9,5	23,8	153,8	159,7	138,3	93,0
afstand tot begin schema:											[m]	UGT / Frequentie aanw		1,33	1,39			

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep comb. (ψ ₀)	rep extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qgunstig
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	5,80	2	207,06	29,23	73,08	323,4	358,1	292,3
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,20	5,80	2	34,80			47,0	41,8	41,8
F 2 [kN]									241,9	29,2	73,1	370,4	399,9	334,1
afstand tot vorige puntlast: 11,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,44	217,7

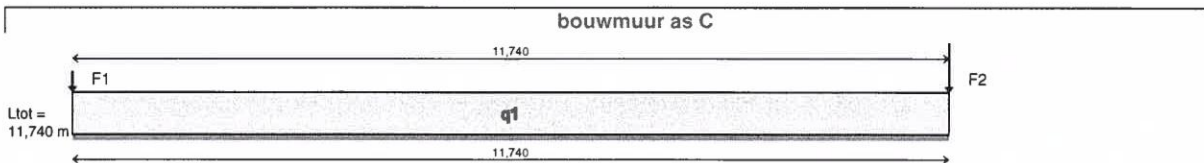
							ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
							ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
							rep.	rep.	rep.	1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G +
							perm.	comb. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1.50 * Qcomb	1.50 Qextr+comb	1.50 * Qcomb	1.50 * Qgunstig
Totale belasting op bouwmuur as B [kN]							3.197	264	563	4.712	4.681	4.233	2.878
zwaartepunt belasting:							6.140 m	6.171 m	6.142 m	6.142 m	6.124 m		

98

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
printdatum : 01-12-2022
printdatum : 01-12-2022



q1 :	cat	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb.w		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1.35 G + 1.50 * Qcomb	1.20 G + 1.50 Qextr+comb	1.20 G + 1.50 * Qcomb	0.90 G 1.50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	3,90	1	28,82			38,9	34,6	34,6	25,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	3,90	2	65,52	7,96	13,92	100,4	99,5	90,6	59,0
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	11,48	33,7	41,1	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 500		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²]									171,2	12,5	25,4	250,0	243,6	224,3	154,1
lengte van de q-last: 11,740 [m]										UGT / Frequentie aanw		1,35	1,32		
											totaal Qd [kN]	2.935	2.860		

ex
ex

F1 :															
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	s t a b i l i t e i t / o p d r i j v e n		
	kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1.35 G + 1,50 * Qcomb	1.20 G + 1.50 Qextr + comb	1.20 G + 1,50 * Qcomb	0.90 G 1,50 * Qgunst	
balkon afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout	A	8,50	2,50	0,40	0,90	1,00	2	104,04	12,24	30,60	158,8	170,7	143,2	93,6	
		2,50			0,90	1,00	2	28,80			38,9	34,6	34,6	25,9	
F 1								[kN]	132,8	12,2	30,6	197,7	205,3	177,8	119,6
afstand tot begin schema:								[m]	UGT / Frequentie aanw		1,33	1,39			

2ex

F2 :														
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
	kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb.w		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunst
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	2	160,65	22,68	56,70	250,9	277,8	226,8	144,6
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,20	2	27,00			36,5	32,4	32,4	24,3
F 2 [kN]								187,7	22,7	56,7	287,3	310,2	259,2	168,9
afstand tot vorige puntlast: 11,740 [m]								UGT / Frequentie aanw			1,33	1,44		

2ex

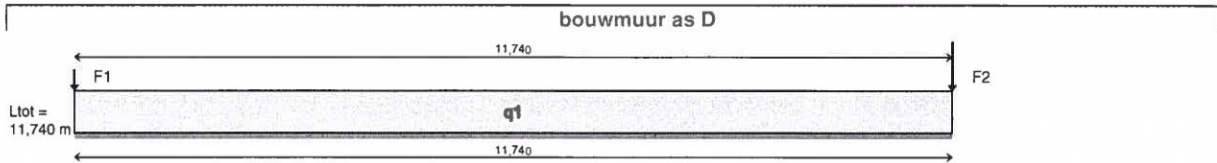
							ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
							ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
							rep.	rep.	rep.	1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G +
							perm.	comb.	extr + comb	1.50 * Qcomb	1.50 Qextr + comb	1.50 * Qcomb	1.50 * Qgunstig
Totale belasting op bouwmuur as C [kN]							2.331	182	385	3.420	3.375	3.070	2.098
zwaartepunt belasting:							6.024 m	6.052 m		6.026 m	6.008 m		

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:


 Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
 printdatum : 01-12-2022
 printdatum : 01-12-2022


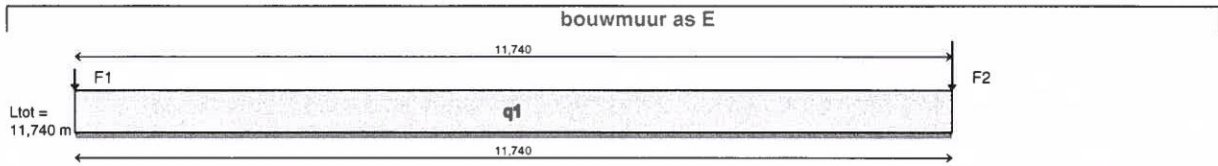
q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar	kar	factor					rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
		[kN/m²]	[kN/m²]	comb w	-	[m]	[m]	-	perm.	comb (ψ ₀)	extr + comb (ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr + comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
plafdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	4,59	33,7	30,8	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²									193,0	14,4	29,1	282,1	275,2	253,2	173,7
lengte van de q-last: 11,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
												3,312	3,231		

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb. w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
balkon	A	8,50	2,50	0,40	0,20	1,00	6,80	2	23,12	2,72	6,80	35,3	37,9	31,8	20,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,20	1,00	6,40	2	6,40			8,6	7,7	7,7	5,8
F 1 [kN]									29,5	2,7	6,8	43,9	45,6	39,5	26,6
afstand tot begin schema: [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,39		

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb. w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	4,50	2	160,65	22,68	56,70	250,9	277,8	226,8	144,6
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,20	4,50	2	27,00			36,5	32,4	32,4	24,3
F 2 [kN]									187,7	22,7	56,7	287,3	310,2	259,2	168,9
afstand tot vorige puntlast: 11,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,44		

										ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
										ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
										rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
										perm.	comb. (ψ_0)	extr + comb (ψ_0)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr + comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
Totale belasting op bouwmuur as D [kN]										2.483	194	405	3.643	3.587	3.271	2.235
zwaartepunt belasting:										6.262 m	6.303 m	6.264 m	6.244 m			

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:


 Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
 printdatum : 01-12-2022
 printdatum : 01-12-2022


q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar.	kar.	factor					rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
		[kN/m²]	[kN/m²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	perm.	comb. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	4,59	33,7	30,8	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 500		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²									193,0	14,4	29,1	282,1	275,2	253,2	173,7
lengte van de q-last: 11,740 [m]										UGT / Frequentie aanw		1,35	1,32		
											totaal Qd [kN]	3.312	3.231		

F1 :											6.10a		6.10b		stabiliteit / opdrijven	
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}						
	kar [kN/m²]	kar [kN/m²]	factor comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qc comb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qc comb	0,90 G 1,50 * Ogunstig		
balkon	A	8,50	2,50	0,40	1,00	1,00	2	115,60	13,60	34,00	176,5	189,7	159,1	104,0		
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	2	32,00			43,2	38,4	38,4	28,8		
F 1 [kN]								147,6	13,6	34,0	219,7	228,1	197,5	132,8		
afstand tot begin schema: [m]								UGT / Frequentie aanw			1,33	1,39				

F2 :															
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
	kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Ogunstig	
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	4,50	2	160,65	22,68	56,70	250,9	277,8	226,8	144,6
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,20	4,50	2	27,00			36,5	32,4	32,4	24,3
F 2 [kN]								187,7	22,7	56,7	287,3	310,2	259,2	168,9	
afstand tot vorige puntlast: 11,740 [m]								UGT / Frequentie aanw			1,33	1,44			

				ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
				ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
				rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
				perm.	comb.	(ψ_0) extr + comb(ψ_0)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Ogunstig
Totale belasting op bouwmuur as E [kN]				2.601	205	432	3.819	3.769	3.429	2.341
zwaartepunt belasting:				5,974 m	5,998 m	5,976 m	5,976 m	5,976 m	5,960 m	

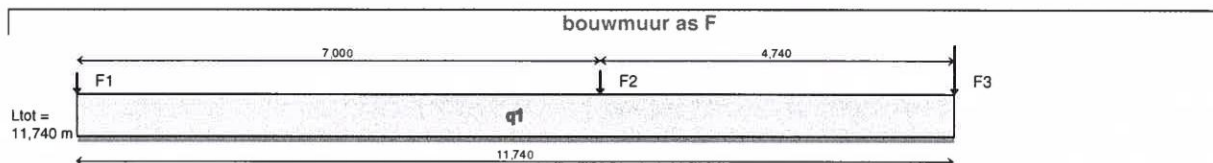
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	comb. w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qacti + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	
plafond	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	4,59	33,7	30,8	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m ²									193,0	14,4	29,1	282,1	275,2	253,2	173,7
lengte van de q-last: 11,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
									totaal Qd [kN]:			3.312	3.231		

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
		kar. [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	comb. w ₀	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb.	rep. (ψ ₀) extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qacti + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig		
balkon	A	8,50	2,50	0,40	0,20	1,00	6,80	2	23,12	2,72	6,80	35,3	37,9	31,8	20,8	
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,20	1,00	6,40	2	6,40			8,6	7,7	7,7	5,8	
F 1									[kN]	29,5	2,7	6,8	43,9	45,6	39,5	26,6
afstand tot begin schema:									[m]	UGT / Frequentie aanw		1,33	1,39			

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	comb. wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qacti + comb	1,20 G + 1,50 * Qgunstig	
stab wanden; 175mm kzst CS36		3,85			0,70	3,20	6,00	1	51,74			69,9	62,1	62,1	46,6
F 2 [kN]									51,7			69,9	62,1	62,1	46,6
afstand tot vorige puntlast: 7,000 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,20		

F3 :	cat	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	factor comb w	-	[m]	[m]	-	rep perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep extr + comb(ψ ₀)	1,35 * G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qacti + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	4,50	2	160,65	22,68	56,70	250,9	277,8	226,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,20	4,50	2	27,00			36,5	32,4	32,4
F 3 [kN]									187,7	22,7	56,7	287,3	310,2	259,2
afstand tot vorige puntlast: 4,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,44	168,9

				ongunstig		stabielteit / opdrijven				
				ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
				rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G +
				perm.	comb. (ψ_0)	extr + comb(ψ_0)	1,50 * Qcomb	1,50 Qacti + comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
Totale belasting op bouwmuur as F [kN]				2.535	194	405	3.713	3.649	3.333	2.281
zwaartepunt belasting:				6,276 m	6,315 m		6,278 m	6,259 m		

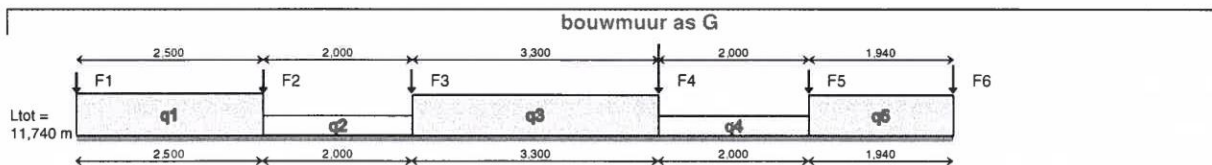
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	comb w ₀	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Q _{comb}	1,20 G + 1,50 Q _{extr + comb}	1,20 G + 1,50 * Q _{comb}	0,90 G
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	5,30	1	39,17			52,9	47,0	47,0	35,3
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	5,30	2	89,04	10,81	27,03	136,4	147,4	123,1	80,1
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	4,59	33,7	30,8	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt:		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²									205,1	15,4	31,6	300,0	293,5	269,2	184,6
lengte van de q-last: 2,500 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
									totaal Qd [kN]:			750	734		

2ex

q2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb w ₀	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	11,48	33,7	41,1	30,8	17,9
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 2 kN/m ²									27,4	4,6	11,5	43,9	50,1	39,8	24,7
lengte van de q-last: 2.000 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,32	1,51		
									totaal Qd [kN]:			88	100		

3ex

q3 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb.w ₀	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,50 * Gcomb + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 QGunstig	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	4,59	33,7	30,8	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 3 kN/m ²									193,0	14,4	29,1	282,1	275,2	253,2	173,7
lengte van de q-last: 3.300 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
									totaal Qd [kN]:			931	908		

2ex

q4 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar [kN/m ²]	kar [kN/m ²]	factor comb w ₀	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	11,48	33,7	41,1	30,8	17,9
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 4 kN/m ²									27,4	4,6	11,5	43,9	50,1	39,8	24,7
lengte van de q-last: 2,000 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,32	1,51		
									totaal Qd [kN]:			88	100		

3ex

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022

q5 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar	kar	factor					rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
		[kN/m²]	[kN/m²]	comb wt	-	[m]	[m]	-	perm.	comb. (ψ ₀)	extr + comb (ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr + comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	4,59	33,7	30,8	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 5															

2ex

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb. wt.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	
balkon	A	8,50	2,50	0,40	1,00	1,00	6,80	2	115,60	13,60	34,00	176,5	189,7	159,1	104,0
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	6,40	2	32,00			43,2	38,4	38,4	28,8
F 1 [kN]									147,6	13,6	34,0	219,7	228,1	197,5	132,8
afstand tot begin schema: [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,39		

2ex

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	factor comb. wt.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1.35 G + 1.50 * Qcomb	1.20 G + 1.50 Qextr + comb	1.20 G + 1.50 * Qcomb	0.90 G 1.50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	6,00	1	33,00			44,6	39,6	39,6	29,7
F 2 [kN]									149,1	9,8	24,5	216,0	215,7	193,6	134,2
afstand tot vorige puntlast: 2.500 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,34	1,34		

2ex

F3 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	factor comb. wt.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	6,00	1	33,00			44,6	39,6	39,6	29,7
F 3 [kN]									149,1	9,8	24,5	216,0	215,7	193,6	134,2
afstand tot vorige puntlast: 2,000 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,34	1,34		

2ex

F4 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar [kN/m²]	kar factor [kN/m²]	comb. wt.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	6,00	1	33,00			44,6	39,6	39,6	29,7
stab wanden; 175mm kzst CS36		3,85			1,00	3,20	6,00	1	73,92			99,8	88,7	88,7	66,5
F 4 [kN]									223,0	9,8	24,5	315,8	304,4	282,3	200,7
afstand tot vorige puntlast: 3,300 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,34	1,29		

2ex



Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:

Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
 printdatum : 01-12-2022
 printdatum : 01-12-2022

F5 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrifren	
	kar.	kar.	kar.	ψ ₀					rep.	rep.	rep.	1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G
	[kN/m²]	[kN/m²]	comb.w		-	[m]	[m]	-	perm.	comb	(ψ ₀) ext + comb(ψ ₀)	1.50 * Gcomb	1.50 Gext + comb	1.50 * Gcomb	1.50 * Ggunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,80	1	35,47			47,9	42,6	42,6	31,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,80	2	80,64	9,79	24,48	123,6	133,5	111,5	72,6
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzz		5,50			1,00	1,00	6,00	1	33,00			44,6	39,6	39,6	29,7
F 5 [kN]									149,1	9,8	24,5	216,0	215,7	193,6	134,2
afstand tot vorige puntlast: 2.000 [m]									UGT / Frequentie aanw		1,34	1,34			

F6 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte breedte lengte aantal				G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
		kar.	kar.	factor						rep	rep	rep	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G	
		[kN/m²]	[kN/m²]	comb wa	-	[m]	[m]	-		perm.	comb (ψ ₀)	sixti + comb (ψ ₀)	1,50 * Qcomb 1,50 Geestri + comb	1,50 * Qcomb 1,50 Geestri + comb	1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig		
galerij	A	8,50	3,00	0,40	0,75	1,00	5,30	2	67,58	9,54	23,85		105,5	116,9	95,4	60,8	2ex
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,75	1,00	2,50	2	9,38				12,7	11,3	11,3	8,4	
galerij	A	8,50	3,00	0,40	0,45	1,00	3,90	2	29,84	4,21	10,53		46,6	51,6	42,1	26,9	2ex
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,45	1,00	2,00	2	4,50				6,1	5,4	5,4	4,1	
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	1,00	2,25	2	38,25	5,40	13,50		59,7	66,2	54,0	34,4	2ex
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	2,25	2	11,25				15,2	13,5	13,5	10,1	
						F 6			[kN]	160,8	19,2	47,9	245,8	264,8	221,7	144,7	
										UGT / Frequentie aanw			1,33	1,43			
						afstand tot vorige puntlast:			1,940	[m]							

				ongunstig		stabiel / oprijven	
ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}		$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
rep.	rep.	rep.		1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G
perm.	comb. (1.4)	extr + comb. (1.4)		1.50 * Gcomb	1.50 Gextr + comb	1.50 * Gcomb	1.50 * Ggunstig
Totale belasting op boumuur as G [kN]	2.612	204	457	3.833	3.820	3.441	2.351
	zwaartepunt belasting:			5.900 m	5.913 m	5.901 m	5.894 m

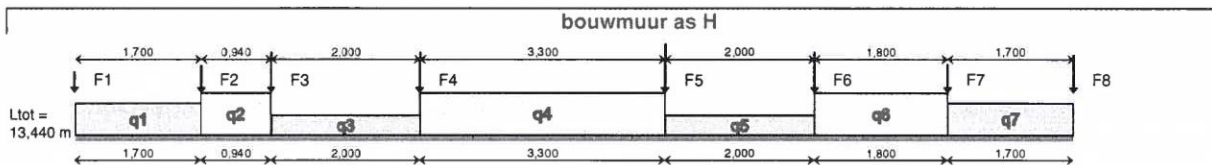
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	comb. w ₀	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Q _{comb}	1,20 G + 1,50 Q _{extr + comb}	1,20 G + 1,50 * Q _{comb} 1,50 * Q _{gunstig}	
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	1,90	1	14,04			19,0	16,8	16,8	12,6
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	1,90	2	31,92	3,88	6,78	48,9	48,5	44,1	28,7
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	2,25	1	9,95	2,30	5,74	16,9	20,5	15,4	9,0
dragende gevel; 100mm bakst; 175mm k.		5,85			1,00	1,00	9,00	1	52,65			71,1	63,2	63,2	47,4
fund.dr.gevels; beton b x h = 650 x 600 n		9,75			1,00	1,00	1,00	1	9,75			13,2	11,7	11,7	8,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	1,00	1	2,50			3,4	3,0	3,0	2,3
q 1 kN/m ²									120,8	6,2	12,5	172,3	163,7	154,2	108,7
lengte van de q-last: 1,700 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
									totaal Qd [kN]:			293	278		

q2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar [kN/m ²]	kar [kN/m ²]	factor comb w ₀			[m]		rep perm.	rep comb. (ψ ₀)	rep extr + comb (ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Q _{comb}	1,20 G + 1,50 Q _{extr + comb}	1,20 G + 1,50 * Q _{comb}	0,90 G 1,50 * Q _{gunstig}
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,30	1	31,78			42,9	38,1	38,1	28,6
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,30	2	72,24	8,77	15,35	110,7	109,7	99,8	65,0
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	11,48	33,7	41,1	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 2 kN/m ²									180,9	13,4	26,8	264,3	257,3	237,1	162,8
lengte van de q-last: 0.940 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
									totaal Qd [kN]:			248	242		

q3 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	comb.w ₀	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Q _{comb}	1,20 G + 1,50 Q _{extr + comb}	1,20 G + 1,50 * Q _{comb} 1,50 * Q _{gunstig}	
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	11,48	33,7	41,1	30,8	17,9
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 3 kN/m ²									27,4	4,6	11,5	43,9	50,1	39,8	24,7
lengte van de q-last: 2,000 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,32	1,31		
									totaal Qd [kN]:			88	100		

q4 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
	kar	kar	factor						rep	rep	rep	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
	[kN/m ²]	[kN/m ²]	comb w ₀		-	[m]	[m]	-	perm	comb (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Q _{comb}	1,50 Q _{extr+comb}	1,50 * Q _{comb}	1,50 * Q _{gunstig}
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,30	1	31,78			42,9	38,1	38,1	28,6
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,30	2	72,24	8,77	15,35	110,7	109,7	99,8	65,0
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	11,48	33,7	41,1	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00	1,00	1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 4 kN/m ²									180,9	13,4	26,8	264,3	257,3	237,1	162,8
lengte van de q-last: 3.300 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
									totaal Qd [kN]:			872	849		

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643

Datum: 19-10-2023

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022

q5 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb.w		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	0,90 G
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	11,48	33,7	41,1	30,8	17,9
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 5 kN/m²									27,4	4,6	11,5	43,9	50,1	39,8	24,7
lengte van de q-last: 2.000 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,32	1,51		
									totaal Qd [kN]:			88	100		

q6 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	
plafdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,30	1	31,78			42,9	38,1	38,1	28,6
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,30	2	72,24	8,77	15,35	110,7	109,7	99,8	65,0
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	4,50	1	19,89	4,59	11,48	33,7	41,1	30,8	17,9
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 6 kN/m²									180,9	13,4	26,8	264,3	257,3	237,1	162,8
lengte van de q-last: 1,800 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
									totaal Qd [kN]			476	463		

q7 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar [kN/m²]	kar [kN/m²]	factor comb.w	-	[m]	[m]	-	rep perm.	rep comb. (ψ ₀)	rep extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	
plafdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	1,90	1	14,04			19,0	16,8	16,8	12,6
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	1,90	2	31,92	3,88	6,78	48,9	48,5	44,1	28,7
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	2,25	1	9,95	2,30	5,74	16,9	20,5	15,4	9,0
dragende gevel; 100mm bakst; 175mm k.		5,85			1,00	1,00	9,00	1	52,65			71,1	63,2	63,2	47,4
fund.dr.gevels; beton b x h = 650 x 600 n		9,75			1,00	1,00	1,00	1	9,75			13,2	11,7	11,7	8,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	1,00	1	2,50			3,4	3,0	3,0	2,3
q 7 kN/m²									120,8	6,2	12,5	172,3	163,7	154,2	108,7
lengte van de q-last: 1,700 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,28		
									totaal Qd [kN]			293	278		

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qgunstig	
balkon	A	8,50	2,50	0,40	0,10	1,00	6,80	2	11,56	1,36	3,40	17,6	19,0	15,9	10,4
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,10	1,00	6,40	2	3,20			4,3	3,8	3,8	2,9
F 1 [kN]									14,8	1,4	3,4	22,0	22,8	19,8	13,3
afstand tot begin schema [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,39		

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qgunstig	
balkon	A	8,50	2,50	0,40	0,40	1,00	6,80	2	46,24	5,44	13,60	70,6	75,9	63,6	41,6
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,40	1,00	6,40	2	12,80			17,3	15,4	15,4	11,5
F 2 [kN]									59,0	5,4	13,6	87,9	91,2	79,0	53,1
afstand tot vorige puntlast: 1,700 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,39		



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
printdatum : 01-12-2022
printdatum : 01-12-2022

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:

F3 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
			kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb. wa.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
platdak		H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,30	1	31,78			42,9	38,1	38,1	28,6
verdiepingsvloer		A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,30	2	72,24	8,77	21,93	110,7	119,6	99,8	65,0
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:			5,50			1,00	1,00	6,00	1	33,00			44,6	39,6	39,6	29,7
F 3 [kN]										137,0	8,8	21,9	198,1	197,3	177,6	123,3
afstand tot vorige puntlast: 0.940 [m]										UGT / Frequentie aanw		1,34	1,33			

2ex

F4 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
			kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb. wa.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
platdak		H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,30	1	31,78			42,9	38,1	38,1	28,6
verdiepingsvloer		A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,30	2	72,24	8,77	21,93	110,7	119,6	99,8	65,0
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:			5,50			1,00	1,00	6,00	1	33,00			44,6	39,6	39,6	29,7
F 4 [kN]										137,0	8,8	21,9	198,1	197,3	177,6	123,3
afstand tot vorige puntlast: 2.000 [m]										UGT / Frequentie aanw		1,34	1,33			

2ex

F5 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
			kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb. wa.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
platdak		H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,30	1	31,78			42,9	38,1	38,1	28,6
verdiepingsvloer		A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,30	2	72,24	8,77	21,93	110,7	119,6	99,8	65,0
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:			5,50			1,00	1,00	6,00	1	33,00			44,6	39,6	39,6	29,7
stab wanden; 175mm kzst C536			3,85			0,80	3,20	6,00	1	59,14			79,8	71,0	71,0	53,2
F 5 [kN]										196,2	8,8	21,9	278,0	268,3	248,5	176,5
afstand tot vorige puntlast: 3.300 [m]										UGT / Frequentie aanw		1,34	1,30			

2ex

F6 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
			kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb. wa.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
platdak		H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,30	1	31,78			42,9	38,1	38,1	28,6
verdiepingsvloer		A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	4,30	2	72,24	8,77	21,93	110,7	119,6	99,8	65,0
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:			5,50			1,00	1,00	6,00	1	33,00			44,6	39,6	39,6	29,7
F 6 [kN]										137,0	8,8	21,9	198,1	197,3	177,6	123,3
afstand tot vorige puntlast: 2.000 [m]										UGT / Frequentie aanw		1,34	1,33			

2ex

F7 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
			kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb. wa.	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
galerij		A	8,50	3,00	0,40	0,25	1,00	5,30	2	22,53	3,18	3,18	35,2	31,8	31,8	20,3
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout:			2,50			0,25	1,00	2,50	2	3,13			4,2	3,8	3,8	2,8
galerij		A	8,50	3,00	0,40	0,55	1,00	3,90	2	36,47	5,15	12,87	56,9	63,1	51,5	32,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout:			2,50			0,55	1,00	2,00	2	5,50			7,4	6,6	6,6	5,0
F 7 [kN]										67,6	8,3	16,1	103,8	105,2	93,6	60,9
afstand tot vorige puntlast: 1.800 [m]										UGT / Frequentie aanw		1,36	1,38			

2ex

2ex



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011
 printdatum : 01-12-2022
 printdatum : 01-12-2022

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:

F8 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / oprijven	
		kar	kar	factor	kar	factor			rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
		[kN/m²]	[kN/m²]	comb.w	-	[m]	[m]	-	perm.	comb. (ψ ₀)	extr.+comb.(ψ ₀)	1,50 * Q _{comb}	1,50 Q _{extr} +comb.	1,50 * Q _{comb}	1,50 * Q _{extr}
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	1,00	2,25	2	38,25	5,40	5,40	59,7	54,0	54,0	34,4
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	2,25	2	11,25			15,2	13,5	13,5	10,1
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	1,00	3,90	2	66,30	9,36	23,40	103,5	114,7	93,6	59,7
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	2,00	2	10,00			13,5	12,0	12,0	9,0
F 8 [kN]									125,8	14,8	28,8	192,0	194,2	173,1	113,2
afstand tot vorige puntlaast: 1,700 [m]									UGT / Frequentie aanw		1,36	1,37			

				ongunstig		stabielt / oprijven	
ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}		$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
rep.	rep.	rep.		1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G
perm.	comb. ($\gamma_{1,1}$ ext + comb ($\gamma_{1,2}$)			1.50 * Qcomb	1.50 Qcomb + 1.50 Qcomb	1.50 * Qcomb	1.50 * Qgunstig
Totale belasting op bouwmuur as H [kN]				2.487	185 400	3.636	3.585
zwaartepunt belasting:				7.094 m	7.090 m	7.095 m	7.078 m

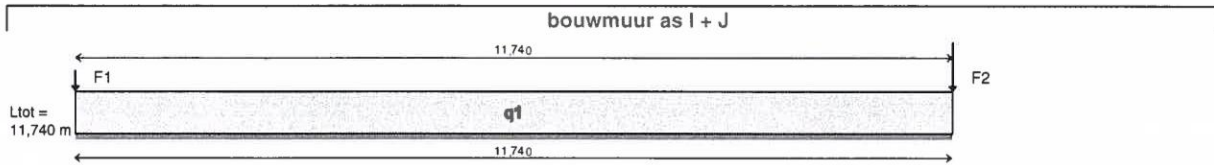
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar.	kar.	factor					rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
		[kN/m]	[kN/m]	comb wt	-	[m]	[m]	-	perm.	comb.	(ψ ₀) ext + comb (ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qext + comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	6,40	1	47,30			63,8	56,8	56,8	42,6
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	6,40	2	107,52	13,06	32,64	164,7	178,0	148,6	96,8
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	6,30	1	27,85	6,43	6,43	47,2	43,1	43,1	25,1
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 [kN/m]									239,7	19,5	39,1	352,8	346,2	316,8	215,7
lengte van de q-is: 11,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,33		
									totaal Od [kN]:			4.141	4.064		

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb wt	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig	
balkon	A	8,50	2,50	0,40	1,00	1,00	6,80	2	115,60	13,60	34,00	176,5	189,7	159,1	104,0	
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	6,40	2	32,00			43,2	38,4	38,4	28,8	
F 1									[kN]	147,6	13,6	34,0	219,7	228,1	197,5	132,8
afstand tot begin schema:									[m]	UGT / Frequentie aanw			1,33	1,39		

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb wt	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	6,30	2	224,91	31,75	79,38	351,3	389,0	317,5	202,4
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,20	6,30	2	37,80			51,0	45,4	45,4	34,0
F 2 [kN]									262,7	31,8	79,4	402,3	434,3	362,9	236,4
afstand tot vorige puntlast: 11,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,44		

Totale belasting op bouwmuur as I + J [kN]											ongunstig	stabiliteit / opdrijven
Σ G _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ G _{10a}	Σ G _{10b}	Σ	Σ						
rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G						
perm.	comb. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig						
3.224	274	572	4.763	4.727	4.280	2.902						
zwaartepunt belasting:			6,095 m	6,126 m	6,097 m	6,080 m						

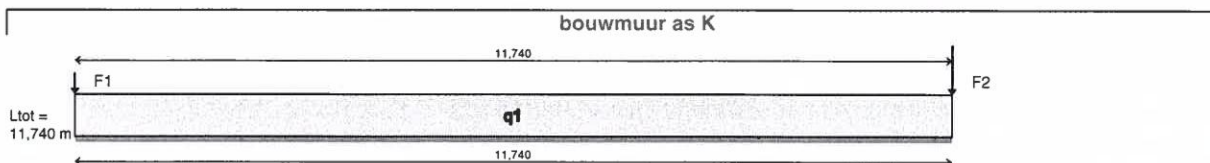
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022



q1 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte				breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven			
			kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb.wg	-							rep. perm.	rep. comb.	rep. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig	
plafond		H	7,39	2,00		1,00	1,00	7,30	1				53,95				72,8	64,7	64,7	48,6	
verdiepingsvloer		A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	7,30	2				122,64	14,89	37,23		187,9	203,0	169,5	110,4	
begane grondvloer		A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	6,30	1				27,85	6,43	6,43		47,2	43,1	43,1	25,1	
bouwmuur (won.scheidend); 250mm kzt			5,50			1,00	1,00	9,00	1				49,50				66,8	59,4	59,4	44,6	
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 500			7,50			1,00		1,00	1				7,50				10,1	9,0	9,0	6,8	
q 1												kN/m²]		261,4	21,3	43,7	384,9	379,2	345,7	235,3	
lengte van de q-last:												11,740	[m]	UGT / Frequentie aanw		1,35	1,33				
												totaal Qd [kN]:		4.519	4.452						

F1 :		cat	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte breedte lengte aantal				G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
			kar. [kN/m ²]	kar. factor [kN/m ²]	comb.wg	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig	
balkon		A	8,50	2,50	0,40	1,20	1,00	6,80	2	138,72	16,32	40,80	211,8	227,7	190,9	124,8	
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout			2,50			1,20	1,00	6,40	2	38,40			51,8	46,1	46,1	34,6	
F 1										[kN]	177,1	16,3	40,8	263,6	273,7	237,0	159,4
afstand tot begin schema:										[m]	UGT / Frequentie aanw		1,33	1,39			

F2 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte breedte lengte aantal				G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
			kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb.wg	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb.	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Q _{comb}	1,20 G + 1,50 Q _{extr+comb}	1,20 G + 1,50 * Q _{comb}	0,90 G 1,50 * Q _{gunstig}
galerij		A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	6,30	2	224,91	31,75	79,38	351,3	389,0	317,5	202,4
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout			2,50			1,00	1,20	6,30	2	37,80			51,0	45,4	45,4	34,0
F 2																

					ongunstig		stabiliteit / opdrijven	
		ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
		rep. perm.	rep. comb. (ψ_0)	rep. extr+comb(ψ_0)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
Totale belasting op bouwmuur as K [kN]		3.509	298	633	5.185	5.160	4.658	3.158
		zwaartepunt belasting:			6,027 m	6,053 m	6,029 m	6,013 m

Triops Advies BV

Huissen

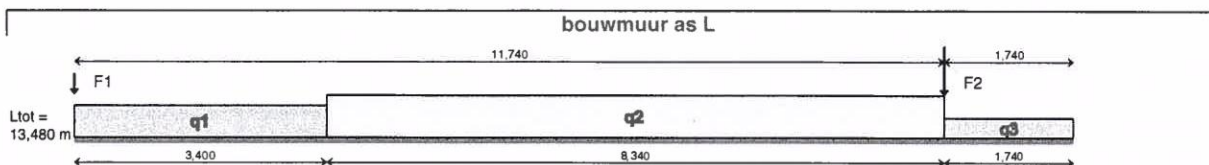
Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 23-01-2023

printdatum : 23-01-2023



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb.wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	
plaatdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,10	1	30,30			40,9	36,4	36,4	27,3
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	2,60	2	43,68	5,30	9,28	66,9	66,3	60,4	39,3
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	3,20	1	14,14	3,26	8,16	24,0	29,2	21,9	12,7
begane grondvloer ontsluiting	A	4,42	3,00	0,40	1,00	1,00	1,50	1	6,63	1,80	1,80	11,7	10,7	10,7	6,0
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00	1,00	1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²									151,8	10,4	19,2	220,4	211,0	197,7	136,6
lengte van de q-last: 3,400 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,36	1,30		
									totaal Qd [kN]:			749	717		

q2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	comb.wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	
plaatdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	4,10	1	30,30			40,9	36,4	36,4	27,3
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	2,60	2	43,68	5,30	9,28	66,9	66,3	60,4	39,3
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	3,20	1	14,14	3,26	8,16	24,0	29,2	21,9	12,7
verd.vloer ontsluiting	A	8,40	3,00	0,40	1,00	1,00	1,50	2	25,20	3,60	3,60	39,4	35,6	35,6	22,7
begane grondvloer ontsluiting	A	4,42	3,00	0,40	1,00	1,00	1,50	1	6,63	1,80	1,80	11,7	10,7	10,7	6,0
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kzt		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 50C		7,50			1,00	1,00	1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 2 kN/m²									177,0	14,0	22,8	259,8	246,6	233,3	159,3
lengte van de q-last: 8,340 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,36	1,30		
									totaal Qd [kN]:			2.167	2.057		

q3 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven		
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb.wg		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig		
plaatdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	1,50	1	11,09			15,0	13,3	13,3	10,0	
verd.vloer ontsluiting	A	8,40	3,00	0,40	1,00	1,00	1,50	2	25,20	3,60	9,00	39,4	43,7	35,6	22,7	
begane grondvloer ontsluiting	A	4,42	3,00	0,40	1,00	1,00	1,50	1	6,63	1,80	1,80	11,7	10,7	10,7	6,0	
dragende gevel; 100mm bakst; 175mm k		5,85			1,00	1,00	9,00	1	52,65			71,1	63,2	63,2	47,4	
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	1,00	1	2,50			3,4	3,0	3,0	2,3	
fund.dr.gevels; beton b x h = 650 x 600 n		9,75			1,00	1,00	1,00	1	9,75			13,2	11,7	11,7	8,8	
q 3									kN/m²	107,8	5,4	10,8	153,7	145,6	137,5	97,0
lengte van de q-last:									1,740	[m]	UGT / Frequentie aanw		1,35	1,28		
											totaal Od [kN]:		267	253		

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²]	factor comb.wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr + comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	
balkon	A	8,50	2,50	0,40	0,20	1,00	6,80	2	23,12	2,72	6,80	35,3	37,9	31,8	20,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			0,20	1,00	6,40	2	6,40			8,6	7,7	7,7	5,8
F 1 [kN]									29,5	2,7	6,8	43,9	45,6	39,5	26,6
afstand tot begin schema: [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,39		

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 23-01-2023

printdatum : 23-01-2023

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor					rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
galerij	A	8,50	3,00	0,40	1,00	2,10	3,20	2	114,24	16,13	40,32	178,4	197,6	161,3	102,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,20	3,20	2	19,20			25,9	23,0	23,0	17,3
F 2 [kN]									133,4	16,1	40,3	204,3	220,6	184,3	120,1
afstand tot vorige puntlast: 11,740 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,44		

			ongunstig		stabiliteit / opdrijven	
Σ G _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ 6.10a	Σ 6.10b	Σ	Σ
rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
perm.	comb. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
2.342	180	322	3.432	3.294	3.081	2.108
zwaartepunt belasting:			6,832 m	6,854 m	6,833 m	6,823 m

Totale belasting op bouwmuur as L [kN]



q4 :										G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal			rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
	kar.	kar.	factor							perm.	comb. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
	[kN/m²]	[kN/m²]	comb wa	-	[m]	[m]	-									
plafdak	H	7,39	2,00	1,00	1,00	1,50	1			11,09			15,0	13,3	13,3	10,0
verd.vloer ontsluiting	A	8,40	3,00	0,40	1,00	1,00	2			33,60	4,80	12,00	52,6	58,3	47,5	30,2
begane grondvloer ontsluiting	A	4,42	3,00	0,40	1,00	1,00	1			6,63	1,80	1,80	11,7	10,7	10,7	6,0
binnenspouwbladen dr.; 175mm kzst CS		3,85			1,00	1,00	1			34,65			46,8	41,6	41,6	31,2
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 500		7,50			1,00	1,00	1			7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 4 kN/m'										93,5	6,6	13,8	136,1	132,9	122,1	84,1
lengte van de q-last: 5,480 [m]										UGT / Frequentie aanw			1,35	1,32		
										totaal Qd [kN]:			746	728		

2ex

										ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
										ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	Σ	Σ		
										rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
										perm.	comb.	(ψ_0) extr+comb(ψ_0)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Ongunstig
Totale belasting op bouwmuur as M [kN]										1.427	82	164	2.050	1.959	1.836	1.285
zwaartepunt belasting:													6,917 m	6,959 m	6,922 m	6,873 m

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:

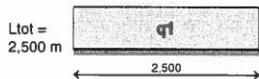


Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 23-01-2023

printdatum : 23-01-2023

rechter zijwand liftschacht



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor					rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G
liftput vloer	E	6,25	3,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1	6,25	3,00	3,00	12,9	12,0	12,0	5,6
dak liftopbouw	H	4,44	1,00		1,00	1,00	1,00	1	4,44		1,00	6,0	6,8	5,3	4,0
binnenspouwbladen dr.; 175mm kzst CS:		3,85			1,00	1,00	9,00	1	34,65			46,8	41,6	41,6	31,2
liftschacht; 214mm kzst CS12 / 20		3,96			1,00	1,00	10,50	1	41,57			56,1	49,9	49,9	37,4
liftputwand; 400mm beton		10,00			1,00	1,00	1,50	1	15,00			20,3	18,0	18,0	13,5
mw; 100mm bakst		2,00			1,00	1,00	1,50	1	3,00			4,1	3,6	3,6	2,7
q 1 kN/m									104,9	3,0	4,0	146,1	131,9	130,4	94,4
lengte van de q-last: 2,500 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,36	1,23		
									totaal Od [kN]:			365	330		

			ongunstig		stabiliteit / opdrijven	
Σ G _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ 6.10a	Σ 6.10b	Σ	Σ
rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
perm.	comb. (ψ ₀)	extr + comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
Totale belasting op rechter zijwand liftschacht [kN]			262	8	10	365
			365	330	326	236
zwaartepunt belasting:			1,250 m	1,250 m	1,250 m	1,250 m

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



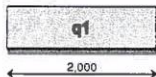
Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 23-01-2023

printdatum : 23-01-2023

voorwand en achterwand liftschacht

Ltot =
2,000 m



q1 :										6.10a		6.10b	stabiliteit / opdrijven	
cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}				
	kar.	kar.	factor					rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
	[kN/m²]	[kN/m²]	comb. w	-	[m]	[m]	-	perm.	comb. (ψ ₀)	extr + comb (ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr + comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00	1,00	1,00	2,80	1	20,69			27,9	24,8	24,8	18,6
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	2	47,04	5,71	14,28	72,1	77,9	65,0	42,3
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	1	12,38	2,86	2,86	21,0	19,1	19,1	11,1
liftput vloer	E	6,25	3,00	1,00	1,00	1,00	1	8,75	4,20	4,20	18,1	16,8	16,8	7,9
dak liftopbouw	H	4,44	1,00	1,00	1,00	1,40	1	6,22			8,4	7,5	7,5	5,6
binnenspouwbladen dr.; 175mm kzst CS		3,85		1,00	1,00	9,00	1	34,65			46,8	41,6	41,6	31,2
liftschacht; 214mm kzst CS12 / 20		3,96		1,00	1,00	10,50	1	41,57			56,1	49,9	49,9	37,4
liftputwand; 400mm beton		10,00		1,00	1,00	1,50	1	15,00			20,3	18,0	18,0	13,5
mw; 100mm bakst		2,00		1,00	1,00	1,50	1	3,00			4,1	3,6	3,6	2,7
q 1 kN/m²								189,3	12,8	21,3	274,7	259,2	246,3	170,4
lengte van de q-last: 3,000 [m]								UGT / Frequentie aanw			1,36	1,28		
								totaal Qd [kN]			824	777		

									ongunstig		stabielteit / opdrijven				
									ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
									rep.	rep.	rep.	1.35 G +	1.20 G +	1.20 G +	0.90 G
									perm.	comb. (ψ_0)	extr + comb (ψ_0)	1.50 * Qcomb	1.50 Qextr + comb	1.50 * Qcomb	1.50 * Qgunstig
Totale belasting op voorwand en achterwand liftschacht [kN]									568	38	64	824	777	739	511
									zwaartepunt belasting:			0.667 m	0.667 m	0.667 m	0.667 m

Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:



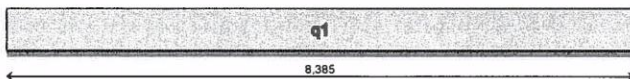
Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 23-01-2023

printdatum : 23-01-2023

bouwmuur as K2

Ltot =
8,385 m



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor		[m]	[m]		rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
plattendak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	8,40	1	62,08			83,8	74,5	74,5	55,9
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	8,40	2	141,12	17,14	42,84	216,2	233,6	195,0	127,0
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	6,80	1	30,06	6,94	6,94	51,0	46,5	46,5	27,1
bouwmuren (won.scheidend); 250mm kz:		5,50			1,00	1,00	9,00	1	49,50			66,8	59,4	59,4	44,6
fund.balken bouwmuur; beton b x h = 500		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²									290,3	24,1	49,8	427,9	423,0	384,4	261,2
lengte van de q-last: 8,385 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,33		
									totaal Qd [kN]			3.588	3.547		

							ongunstig		stabieltek / opgedreven				
							ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
							rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
							perm.	comb (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
Totale belasting op bouwmuur as K2 [kN]							2.434	202	417	3.588	3.547	3.223	2.190
							zwaartepunt belasting:			4,193 m	4,193 m	4,193 m	4,193 m

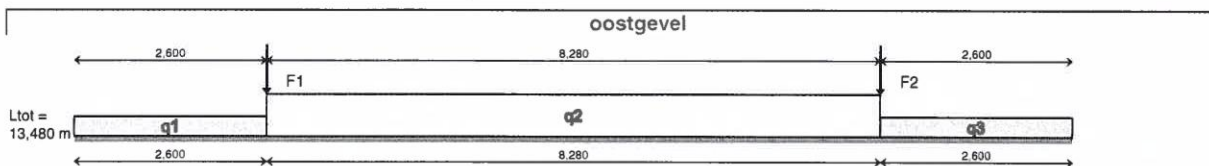
Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb. w		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1.35 G + 1.50 * Qcomb	1.20 G + 1.50 Qextr + comb	1.20 G + 1.50 * Qcomb 1.50 * Qgunstig
bg terras	A	6,40	2,50	0,40	1,00	1,00	1,00	1	6,40	1,00	2,50	10,1	11,4	9,2 5,8
mw; 100mm bakst		2,00			1,00	1,00	1,20	2	4,80			6,5	5,8	5,8 4,3
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0 6,8
q 1 kN/m'									18,7	1,0	2,5	26,7	26,2	23,9 16,8
lengte van de q-last: 2,600 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,34	1,31	
									totaal Qd [kN]:			70	68	

q2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb. w		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1.35 G + 1.50 * Qcomb	1.20 G + 1.50 Qextr + comb	1.20 G + 1.50 * Qcomb 1.50 * Qgunstig
dragende gevel open; 100mm bakst; 175		5,05			1,00	1,00	9,00	1	45,43			61,3	54,5	54,5 40,9
fund.dr.gevels; beton b x h = 650 x 600 n		9,75			1,00		1,00	1	9,75			13,2	11,7	11,7 8,8
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	1,00	1,00	1	2,50			3,4	3,0	3,0 2,3
q 2 kN/m'									57,7			77,9	69,2	69,2 51,9
lengte van de q-last: 8,280 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,20	
									totaal Qd [kN]:			645	573	

q3 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb. w		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1.35 G + 1.50 * Qcomb	1.20 G + 1.50 Qextr + comb	1.20 G + 1.50 * Qcomb 1.50 * Qgunstig
bg terras	A	6,40	2,50	0,40	1,00	1,00	1,00	1	6,40	1,00	2,50	10,1	11,4	9,2 5,8
mw; 100mm bakst		2,00			1,00	1,00	1,20	2	4,80			6,5	5,8	5,8 4,3
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0 6,8
q 3 kN/m'									18,7	1,0	2,5	26,7	26,2	23,9 16,8
lengte van de q-last: 2,600 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,34	1,31	
									totaal Qd [kN]:			70	68	

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. factor [kN/m²] comb. w		-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr + comb (ψ ₀)	1.35 G + 1.50 * Qcomb	1.20 G + 1.50 Qextr + comb	1.20 G + 1.50 * Qcomb 1.50 * Qgunstig
verdiepingsvloer	A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	2,00	2	33,60	4,08	4,08	51,5	46,4	46,4 30,2
balkon	A	8,50	2,50	0,40	1,00	1,00	4,40	2	74,80	8,80	22,00	114,2	122,8	103,0 67,3
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout		2,50			1,00	5,00	1,20	2	30,00			40,5	36,0	36,0 27,0
plafdak	H	7,39	2,00		1,00	1,00	2,00	1	14,78			20,0	17,7	17,7 13,3
F 1 [kN]									153,2	12,9	26,1	226,1	222,9	203,1 137,9
afstand tot begin schema: 2,600 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,33	



Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:

F2 :		cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
			kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor					rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
verdiepingsvloer		A	8,40	2,55	0,40	1,00	1,00	2,00	2	33,60	4,08	4,08	51,5	46,4	46,4	30,2
balkon		A	8,50	2,50	0,40	1,00	1,00	4,40	2	74,80	8,80	22,00	114,2	122,8	103,0	67,3
afsch. balkon/galerij; 100mm bakst; hout			2,50			1,00	5,00	1,20	2	30,00			40,5	36,0	36,0	27,0
plattendak		H	7,39	2,00		1,00	1,00	2,00	1	14,78			20,0	17,7	17,7	13,3
		F 2 [kN]								153,2	12,9	26,1	226,1	222,9	203,1	137,9
		afstand tot vorige puntlast 8,280 [m]								UGT / Frequentie aanw			1,35	1,33		

		ongunstig			stabiliteit / opdrijven	
		Σ G _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ 6.10a	Σ 6.10b
		rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb
					1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
Totale belasting op oostgevel [kN]		881	31	65	1.236	1.155
		zwaartepunt belasting:			6,740 m	6,740 m

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:

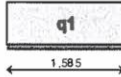


Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022

balk terras // as K2 en K3

Ltot =
1,585 m

q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb	rep. extr+comb	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
begane grondvloer	A	4,42	2,55	0,40	1,00	1,00	2,20	1	9,72	2,24	5,61	16,5	20,1	15,0	8,8
bg terras	A	6,40	2,50	0,40	1,00	1,00	1,50	1	9,60	1,50	3,75	15,2	17,1	13,8	8,6
pui; pui 100%		0,50			1,00	1,00	3,00	1	1,50			2,0	1,8	1,8	1,4
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²									28,3	3,7	9,4	43,9	48,0	39,6	25,5
lengte van de q-last: 1,585 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,33	1,46		
									totaal Qd [kN]:			70	76		

							ongunstig		stabiliteit / opdrijven	
ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ				
rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G				
perm.	comb	(+/-) extr+comb (+/-)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig				
45	6	15	70	76	63	40				
Totaal belasting op balk terras // as K2 en K3 [kN]							zwaartepunt belasting:		0,793 m	0,793 m
									0,793 m	0,793 m

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:

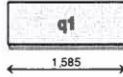


Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022

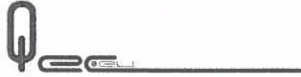
balk terras // as N

Ltot =
1,585 m

q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m ²]	kar. [kN/m ²]	factor comb w ₀	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
bg terras	A	6,40	2,50	0,40	1,00	1,00	1,00	1	6,40	1,00	2,50	10,1	11,4	9,2	5,8
pui; pui 100%		0,50			1,00	1,00	3,00	1	1,50			2,0	1,8	1,8	1,4
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m ²									15,4	1,0	2,5	22,3	22,2	20,0	13,9
lengte van de q-lst: 1,585 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,34	1,34		
									totaal Qd [kN]:			35	35		

							ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
							ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	$\Sigma 6.10a$	$\Sigma 6.10b$	Σ	Σ
							rep.	rep.	rep.	$1.35 G +$	$1.20 G +$	$1.20 G +$	$0.90 G$
							perm.	comb	$(\psi_0) extr + comb(\psi_0)$	$1.50 * Q_{comb}$	$1.50 Q_{extr+comb}$	$1.50 * Q_{comb}$	$1.50 * Q_{gunstig}$
Totale belasting op balk terras // as N [kN]							24	2	4	35	35	32	22
							zwaartepunt belasting:			0.793 m	0.793 m	0.793 m	0.793 m

Gebruikslicentie tot 00:00:00 verleend door:

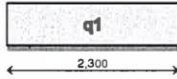


Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 01-12-2022

printdatum : 01-12-2022

balken noodtrap

Ltot =
2,300 m

q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven	
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb wt	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb	0,90 G 1,50 * Qgunstig
dak liftopbouw	H	4,44	1,00		1,00	1,00	1,20	1	5,33			7,2	6,4	6,4	4,8
bg terras	A	6,40	2,50	0,40	1,00	1,00	1,20	1	7,68	1,20	1,20	12,2	11,0	11,0	6,9
staal trap	A	2,00	3,00	0,40	1,00	1,00	1,20	2	4,80	2,88	7,20	10,8	16,6	10,1	4,3
mw; 100mm bakst		2,00			1,00	1,00	10,00	1	20,00			27,0	24,0	24,0	18,0
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0	6,8
q 1 kN/m²									45,3	4,1	8,4	67,3	67,0	60,5	40,8
lengte van de q1 ast 2,300 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,35	1,34		
									totaal Qd [kN]			155	154		

							ongunstig		stabiliteit / opdrijven				
							ΣG_{rep}	ΣQ_{rep}	ΣQ_{rep}	Σ	Σ		
							rep.	rep.	rep.	1,35 G +	1,20 G +	1,20 G +	0,90 G
							perm.	comb.	(ψ_0) extr + comb(ψ_0)	1,50 * Qcomb	1,50 Qextr + comb	1,50 * Qcomb	1,50 * Qgunstig
Totale belasting op balken noodtrap [kN]							104	9	19	155	154	139	94
							zwaartepunt belasting:			1,150 m	1,150 m	1,150 m	1,150 m

Triops Advies BV

Blad: 10

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel....: Fundering

Dimensies....: kN/m/rad

Datum.....: 18/01/2023

Bestand.....: \\192.168.2.226\Triops\Projecten\2022\2022109 36
appartementen Beverdam te Hoevelaken\br\2022109_Fundering
a.grw

Torsiefac....: 5 %

Betrouwbaarheidsklasse : 2 Referentieperiode : 50
 Ouderdom bij belasten : 28 Relatieve vochtigheid : 50%
 Doorbuigingen(beton) zijn dmv gecorrigeerde stijfheden berekend.

Fysisch lineair : Er is gerekend met de e-modulus uit de materiaaltabel.

Fys.NLE.kort : Er is gerekend met een gecorrigeerde e-modulus (korte duur).

Deze e-mod. is berekend mbv de krachten uit de fysisch lineair berekening.

Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen	NEN-EN 1990:2002	C2:2010, A1:2019	NB:2019(nl)
	NEN-EN 1991-1-1:2002	C1/C11:2019	NB:2019(nl)
Beton	NEN-EN 1992-1-1:2011(nl)	C2/A1:2015(nl)	NB:2016(nl)

Triops Advies BV

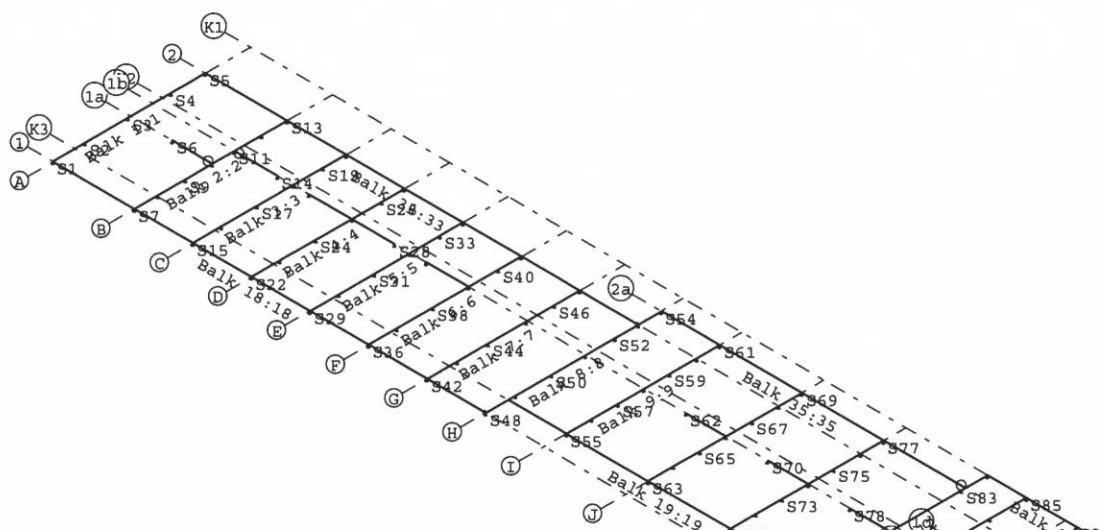
Blad: 11

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel....: Fundering

GEOMETRIE

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023

Triops Advies BV

Blad: 12

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
 Onderdeel.....: Fundering

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus[N/mm2]	S.G.	Pois.	Uitz.	coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05	

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37		2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Torsietr.	Traagheid	Vormf.
1	B*H 500*600	1:C30/37	3.000e+05	1.263e+10	9.000e+09	0.00
2	B*H 650*600	1:C30/37	3.900e+05	2.152e+10	1.170e+10	0.00
3	B*H 400*600	1:C30/37	2.400e+05	7.623e+09	7.200e+09	0.00
4	B*H 500*480	1:C30/37	2.400e+05	8.140e+09	4.608e+09	0.00
5	B*H 500*600	1:C30/37	2.820e+05	8.299e+09	7.875e+09	0.00
6	B*H 600*600	1:C30/37	3.600e+05	1.825e+10	1.080e+10	0.00
7	B*H 500*1100	1:C30/37	5.500e+05	3.293e+10	5.546e+10	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	Zs	Rek.As	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	500	600	300	0.00	0:RH				
2	0:Normaal	650	600	300	0.00	0:RH				
3	0:Normaal	400	600	300	0.00	0:RH				
4	0:Normaal	500	480	240	0.00	0:RH				
5	0:Normaal	500	600	285	11.17	1:L1	150	120		
6	0:Normaal	600	600	300	0.00	0:RH				
7	0:Normaal	500	1100	550	0.00	0:RH				

Triops Advies BV

Blad: 13

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
 Onderdeel.....: Fundering

PROFIELVORMEN [mm]

- 1 B*H 500*600
 2 B*H 650*600
 3 B*H 400*600
 4 B*H 500*480
 5 B*H 500*600
 6 B*H 600*600
 7 B*H 500*1100

**STRAMIENLIJNEN**

Nr.	Naam	X-begin	Y-begin	X-eind	Y-Eind
1	A	0.000	0.000	0.000	15.200
2	B	6.300	0.000	6.300	15.200
3	C	10.800	0.000	10.800	15.200
4	D	15.300	0.000	15.300	15.200
5	E	19.800	0.000	19.800	15.200
6	F	24.300	0.000	24.300	15.200
7	G	28.800	0.000	28.800	15.200

Triops Advies BV

Blad: 14

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
 Onderdeel.....: Fundering

STRAMIENLIJNEN

Nr.	Naam	X-begin	Y-begin	X-eind	Y-Eind
8	H	33.300	0.000	33.300	15.200
9	I	37.800	0.000	37.800	15.200
10	J	44.100	0.000	44.100	15.200
11	K	50.400	0.000	50.400	15.200
12	L	56.700	0.000	56.700	15.200
13	M	59.675	0.000	59.675	15.200
14	N	71.060	0.000	71.060	15.200
15	1	0.000	0.000	71.060	0.000
16	K3	0.000	1.720	71.060	1.720
17	K2	0.000	8.460	71.060	8.460
18	2	0.000	11.740	71.060	11.740
19	K1	0.000	15.200	71.060	15.200
20	Ma	62.675	0.000	62.675	15.200
21	Na	69.560	0.000	69.560	15.200
22	1a	0.000	6.000	6.300	6.000
23	1b	0.000	7.700	58.000	7.700
24	1c	60.000	7.300	71.060	7.300
25	1d	60.000	9.600	71.060	9.600
26	2a	33.000	13.500	58.000	13.500
27	K3a	67.000	4.400	71.060	4.400
28	K1a	67.000	12.500	71.060	12.500

Triops Advies BV

Blad: 15

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
 Onderdeel.....: Fundering

KNOPEN

Knoop	X	Y	Knoop	X	Y
1	3.200	6.000	6	41.000	7.700
2	9.600	7.700	7	47.300	7.700
3	12.000	7.700	8	53.600	7.700
4	18.600	7.700			
5	21.000	7.700			

BALKEN

Nr.	Naam	Begin	Eind	Profiel
1	1	A;1	A;2	2:B*H 650*600
2	2	B;1	B;2	1:B*H 500*600
3	3	C;1	C;2	1:B*H 500*600
4	4	D;1	D;2	1:B*H 500*600
5	5	E;1	E;2	1:B*H 500*600
6	6	F;1	F;2	5:B*H 500*600
7	7	G;1	G;2	4:B*H 500*480
8	8	H;1	H;2a	4:B*H 500*480
9	9	I;K3	I;2a	5:B*H 500*600
10	10	J;K3	J;2a	1:B*H 500*600
11	11	K;K3	K;2a	1:B*H 500*600
12	12	L;K3	L;K1	1:B*H 500*600
13	13	M;K3	M;K1	1:B*H 500*600
14	14	Ma;1d	Ma;1c	7:B*H 500*1100
15	15	Na;K1a	K1;Na	3:B*H 400*600
16	16	K3;Na	Na;K3a	3:B*H 400*600
17	17	N;K3	N;K1	6:B*H 600*600
18	18	A;1	H;1	Zie Doorsnedesectoren
19	19	H;K3	M;K3	Zie Doorsnedesectoren
20	20	M;K3	N;K3	6:B*H 600*600

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023

Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 16

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

BALKEN

Nr. Naam	Begin	Eind	Profiel
21 21	Na;K3a	N;K3a	3:B*H 400*600
22 22	1	B;1a	3:B*H 400*600
23 23	Ma;1c	M;1c	7:B*H 500*1100
24 24	B;1b	2	3:B*H 400*600
25 25	3	D;1b	3:B*H 400*600
26 26	4	D;1b	3:B*H 400*600
27 27	5	F;1b	3:B*H 400*600
28 28	6	J;1b	3:B*H 400*600
29 29	7	K;1b	3:B*H 400*600
30 30	8	L;1b	1:B*H 500*600
31 31	K2;Ma	N;K2	1:B*H 500*600
32 32	M;1d	Ma;1d	7:B*H 500*1100
33 33	A;2	H;2	Zie Doorsnedesectoren
34 34	N;K1a	Na;K1a	3:B*H 400*600
35 35	H;2a	L;2a	Zie Doorsnedesectoren
36 36	L;K1	N;K1	6:B*H 600*600

BALKEN vervolg

Nr. Naam	Aansl.begin	Aansl.eind	Excentr.	Pasm.begin	Pasm.eind	Opm.
1 1	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
2 2	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
3 3	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
4 4	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
5 5	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
6 6	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
7 7	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
8 8	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
9 9	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	

Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 17

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

BALKEN vervolg

Nr. Naam	Aansl.begin	Aansl.eind	Excentr.	Pasm.begin	Pasm.eind	Opm.
10 10	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
11 11	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
12 12	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
13 13	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
14 14	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
15 15	WDM	WD-	0.000	0.000	0.000	
16 16	WD-	WDM	0.000	0.000	0.000	
17 17	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
18 18	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
19 19	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
20 20	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
21 21	WDM	WD-	0.000	0.000	0.000	
22 22	WDM	WD-	0.000	0.000	0.000	
23 23	WD-	WDM	0.000	0.000	0.000	
24 24	WD-	WDM	0.000	0.000	0.000	
25 25	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
26 26	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
27 27	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
28 28	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
29 29	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
30 30	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
31 31	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
32 32	WDM	WD-	0.000	0.000	0.000	
33 33	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	
34 34	WD-	WDM	0.000	0.000	0.000	
35 35	WDM	WD-	0.000	0.000	0.000	
36 36	WDM	WDM	0.000	0.000	0.000	

127

Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 18

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

Opmerkingen:

De torsie traagheid van alle balken is tot 5% gereduceerd

BALKEN vervolg

Nr.	Naam	Toevallige inklemming %		
		begin	tussen	eind
	Alle balken	15	15	15

DOORSNEDESECTOREN

Balk	Vanaf	Tot	Lengte	Profiel	Eindcode
Balk 18:18	0.000	24.300	24.300	1:B*H 500*600	1:Vast
Balk 18:18	24.300	33.300	9.000	5:B*H 500*600	0:Scharnier
Balk 19:19	0.000	4.500	4.500	5:B*H 500*600	1:Vast
Balk 19:19	4.500	26.375	21.875	1:B*H 500*600	1:Vast
Balk 33:33	0.000	24.300	24.300	1:B*H 500*600	1:Vast
Balk 33:33	24.300	33.300	9.000	5:B*H 500*600	0:Scharnier
Balk 35:35	0.000	4.500	4.500	5:B*H 500*600	1:Vast
Balk 35:35	4.500	23.400	18.900	1:B*H 500*600	1:Vast

STEUNPUNTYPEN

Nr. : 1 ● Assenstelsel: Globaal
 Afmeting : Rond 500 Rx:Vrij Z:Vast Ry:Vrij
 FRd : 1000.000000
 Min.afst.: 0.500

STEUNPUNTEN

Nr.	Steunpunttype	Balk	Positie	Excentr.	Hoek Opm:
1	1:Rond 500	Balk 1:1	0	0.000	0.000
2	1:Rond 500	Balk 1:1	2.500	0.000	0.000
3	1:Rond 500	Balk 1:1	5.800	0.000	0.000
4	1:Rond 500	Balk 1:1	9.1	0.000	0.000
5	1:Rond 500	Balk 1:1	11.740	0.000	0.000

Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 19

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

STEUNPUNTEN

Nr.	Steunpunttype	Balk	Positie	Excentr.	Hoek Opm:
6	1:Rond 500	Balk 22:22	0.000	0.000	0.000
7	1:Rond 500	Balk 18:18	6.300	0.000	0.000
8	1:Rond 500	Balk 2:2	1.8	0.000	0.000
9	1:Rond 500	Balk 2:2	3.900	0.000	0.000
10	1:Rond 500	Balk 2:2	6.000	0.000	0.000
11	1:Rond 500	Balk 2:2	7.700	0.000	0.000
12	1:Rond 500	Balk 2:2	9.800	0.000	0.000
13	1:Rond 500	Balk 2:2	11.740	0.000	0.000
14	1:Rond 500	Balk 24:24	3.300	0.000	0.000
15	1:Rond 500	Balk 18:18	10.800	0.000	0.000
16	1:Rond 500	Balk 3:3	2.200	0.000	0.000
17	1:Rond 500	Balk 3:3	4.950	0.000	0.000
18	1:Rond 500	Balk 3:3	7.700	0.000	0.000
19	1:Rond 500	Balk 3:3	10.000	0.000	0.000
20	1:Rond 500	Balk 3:3	11.740	0.000	0.000
21	1:Rond 500	Balk 25:25	0.000	0.000	0.000
22	1:Rond 500	Balk 18:18	15.300	0.000	0.000
23	1:Rond 500	Balk 4:4	2.200	0.000	0.000
24	1:Rond 500	Balk 4:4	4.950	0.000	0.000
25	1:Rond 500	Balk 4:4	7.700	0.000	0.000
26	1:Rond 500	Balk 4:4	10.000	0.000	0.000
27	1:Rond 500	Balk 4:4	11.740	0.000	0.000
28	1:Rond 500	Balk 26:26	0.000	0.000	0.000
29	1:Rond 500	Balk 5:5	0	0.000	0.000
30	1:Rond 500	Balk 5:5	2.200	0.000	0.000
31	1:Rond 500	Balk 5:5	4.950	0.000	0.000
32	1:Rond 500	Balk 5:5	7.700	0.000	0.000
33	1:Rond 500	Balk 5:5	10.000	0.000	0.000

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023

Triops Advies BV

Blad: 20

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
 Onderdeel.....: Fundering

STEUNPUNTEN

Nr.	Steunpunttype	Balk	Positie	Excentr.	Hoek Opm:
34	1:Rond 500	Balk 5:5	11.740	0.000	0.000
35	1:Rond 500	Balk 27:27	0.000	0.000	0.000
36	1:Rond 500	Balk 6:6	0	0.000	0.000
37	1:Rond 500	Balk 6:6	2.200	0.000	0.000
38	1:Rond 500	Balk 6:6	4.950	0.000	0.000
39	1:Rond 500	Balk 6:6	7.700	0.000	0.000
40	1:Rond 500	Balk 6:6	10.000	0.000	0.000
41	1:Rond 500	Balk 6:6	11.740	0.000	0.000
42	1:Rond 500	Balk 7:7	0	0.000	0.000
43	1:Rond 500	Balk 7:7	2.300	0.000	0.000
44	1:Rond 500	Balk 7:7	4.700	0.000	0.000
45	1:Rond 500	Balk 7:7	7.600	0.000	0.000
46	1:Rond 500	Balk 7:7	9.800	0.000	0.000
47	1:Rond 500	Balk 7:7	11.740	0.000	0.000
48	1:Rond 500	Balk 8:8	0	0.000	0.000
49	1:Rond 500	Balk 8:8	2.300	0.000	0.000
50	1:Rond 500	Balk 8:8	5.050	0.000	0.000
51	1:Rond 500	Balk 8:8	7.650	0.000	0.000
52	1:Rond 500	Balk 8:8	9.950	0.000	0.000
53	1:Rond 500	Balk 8:8	11.750	0.000	0.000
54	1:Rond 500	Balk 8:8	13.500	0.000	0.000
55	1:Rond 500	Balk 9:9	0	0.000	0.000
56	1:Rond 500	Balk 9:9	1.980	0.000	0.000
57	1:Rond 500	Balk 9:9	3.980	0.000	0.000
58	1:Rond 500	Balk 9:9	5.980	0.000	0.000
59	1:Rond 500	Balk 9:9	7.980	0.000	0.000
60	1:Rond 500	Balk 9:9	10.020	0.000	0.000

Triops Advies BV

Blad: 21

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
 Onderdeel.....: Fundering

STEUNPUNTEN

Nr.	Steunpunttype	Balk	Positie	Excentr.	Hoek Opm:
61	1:Rond 500	Balk 9:9	11.780	0.000	0.000
62	1:Rond 500	Balk 28:28	0.000	0.000	0.000
63	1:Rond 500	Balk 10:10	0.000	0.000	0.000
64	1:Rond 500	Balk 10:10	1.980	0.000	0.000
65	1:Rond 500	Balk 10:10	3.98	0.000	0.000
66	1:Rond 500	Balk 10:10	5.98	0.000	0.000
67	1:Rond 500	Balk 10:10	7.98	0.000	0.000
68	1:Rond 500	Balk 10:10	10.020	0.000	0.000
69	1:Rond 500	Balk 10:10	11.780	0.000	0.000
70	1:Rond 500	Balk 29:29	0.000	0.000	0.000
71	1:Rond 500	Balk 11:11	0	0.000	0.000
72	1:Rond 500	Balk 11:11	1.98	0.000	0.000
73	1:Rond 500	Balk 11:11	3.98	0.000	0.000
74	1:Rond 500	Balk 11:11	5.98	0.000	0.000
75	1:Rond 500	Balk 11:11	7.98	0.000	0.000
76	1:Rond 500	Balk 11:11	10.020	0.000	0.000
77	1:Rond 500	Balk 11:11	11.780	0.000	0.000
78	1:Rond 500	Balk 30:30	0.000	0.000	0.000
79	1:Rond 500	Balk 12:12	0	0.000	0.000
80	1:Rond 500	Balk 12:12	2.600	0.000	0.000
81	1:Rond 500	Balk 12:12	5.600	0.000	0.000
82	1:Rond 500	Balk 12:12	8.500	0.000	0.000
83	1:Rond 500	Balk 12:12	11.500	0.000	0.000
84	1:Rond 500	Balk 12:12	13.480	0.000	0.000
85	1:Rond 500	Balk 36:36	2.975	0.000	0.000
86	1:Rond 500	Balk 13:13	0	0.000	0.000
87	1:Rond 500	Balk 13:13	2.800	0.000	0.000
88	1:Rond 500	Balk 13:13	5.580	0.000	0.000

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023

129

Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 22

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
 Onderdeel.....: Fundering

STEUNPUNTEN

Nr.	Steunpunttype	Balk	Positie	Excentr.	Hoek Opm:
89	1:Rond 500	Balk 13:13	7.880	0.000	0.000
90	1:Rond 500	Balk 13:13	10.700	0.000	0.000
91	1:Rond 500	Balk 14:14	2.300	0.000	0.000
92	1:Rond 500	Balk 32:32	3.000	0.000	0.000
93	1:Rond 500	Balk 20:20	3.800	0.000	0.000
94	1:Rond 500	Balk 36:36	6.800	0.000	0.000
95	1:Rond 500	Balk 31:31	2.100	0.000	0.000
96	1:Rond 500	Balk 31:31	4.200	0.000	0.000
97	1:Rond 500	Balk 20:20	8.200	0.000	0.000
98	1:Rond 500	Balk 36:36	11.200	0.000	0.000
99	1:Rond 500	Balk 31:31	6.300	0.000	0.000
100	1:Rond 500	Balk 16:16	2.680	0.000	0.000
101	1:Rond 500	Balk 34:34	1.500	0.000	0.000
102	1:Rond 500	Balk 17:17	0	0.000	0.000
103	1:Rond 500	Balk 17:17	3.000	0.000	0.000
104	1:Rond 500	Balk 17:17	6.740	0.000	0.000
105	1:Rond 500	Balk 17:17	10.500	0.000	0.000
106	1:Rond 500	Balk 17:17	13.480	0.000	0.000

BELASTINGGEVALLEN

B.G.	Omschrijving	Belast/onbelast	ψ_0	ψ_1	ψ_2	e.g.
1	Permanent	2:Permanent EN1991				0.00
2	Veranderlijk	0:Alles tegelijk	0.50	0.50	0.30	0.00
3	Stabiliteit Wind van	0:Alles tegelijk	0.00	0.20	0.00	0.00
4	Stabiliteit Wind van	0:Alles tegelijk	0.00	0.20	0.00	0.00
5	Stabiliteit Wind van	0:Alles tegelijk	0.00	0.20	0.00	0.00
6	Stabiliteit Wind van	0:Alles tegelijk	0.00	0.20	0.00	0.00

Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 23

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
 Onderdeel.....: Fundering

BELASTINGGEVALLEN

B.G.	Omschrijving	Type
1	Permanent	1 Permanente belasting
2	Veranderlijk	2 Ver. bel. pers. ed. (q_k)
3	Stabiliteit Wind van links	2 Ver. bel. pers. ed. (q_k)
4	Stabiliteit Wind van rechts	2 Ver. bel. pers. ed. (q_k)
5	Stabiliteit Wind van voor	2 Ver. bel. pers. ed. (q_k)
6	Stabiliteit Wind van achter	2 Ver. bel. pers. ed. (q_k)

Behoort bij besluit van
 Omgevingsdienst
 De Vallei

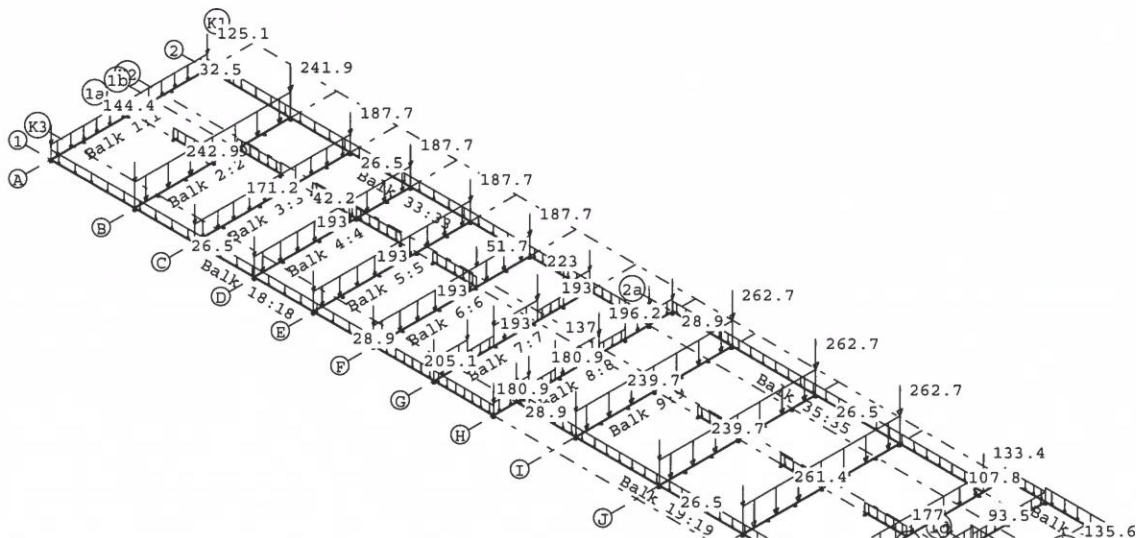


Kenmerk: 2023W0643
 Datum: 19-10-2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:1 Permanent



Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:1 Permanent

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 1:1	1 1:q-last	-144.400	-144.400	0.000	11.740	0.000
Balk 1:1	2 8:Puntlast	-107.800		0.000		0.000
Balk 1:1	3 8:Puntlast	-125.100		11.740		0.000
Balk 2:2	1 1:q-last	-242.900	-242.900	0.000	11.740	0.000
Balk 2:2	2 8:Puntlast	-103.300		0.000		0.000
Balk 2:2	3 8:Puntlast	-241.900		11.740		0.000
Balk 3:3	1 1:q-last	-171.200	-171.200	0.000	11.740	0.000
Balk 3:3	2 8:Puntlast	-132.800		0.000		0.000
Balk 3:3	3 8:Puntlast	-187.700		11.740		0.000
Balk 4:4	1 1:q-last	-193.000	-193.000	0.000	11.740	0.000
Balk 4:4	2 8:Puntlast	-29.500		0.000		0.000
Balk 4:4	3 8:Puntlast	-187.700		11.740		0.000
Balk 5:5	1 1:q-last	-193.000	-193.000	0.000	11.740	0.000
Balk 5:5	2 8:Puntlast	-147.600		0.000		0.000
Balk 5:5	3 8:Puntlast	-187.700		11.740		0.000
Balk 6:6	1 1:q-last	-193.000	-193.000	0.000	11.740	0.000
Balk 6:6	2 8:Puntlast	-29.500		0.000		0.000
Balk 6:6	3 8:Puntlast	-51.700		7.700		0.000
Balk 6:6	4 8:Puntlast	-187.700		11.740		0.000
Balk 7:7	1 1:q-last	-205.100	-205.100	0.000	2.500	0.000
Balk 7:7	2 1:q-last	-27.400	-27.400	2.500	2.000	0.000
Balk 7:7	3 1:q-last	-193.000	-193.000	4.500	3.300	0.000
Balk 7:7	4 1:q-last	-27.400	-27.400	7.800	2.000	0.000
Balk 7:7	5 1:q-last	-193.000	-193.000	9.800	1.940	0.000
Balk 7:7	6 8:Puntlast	-147.600		0.000		0.000
Balk 7:7	7 8:Puntlast	-149.100		2.500		0.000
Balk 7:7	8 8:Puntlast	-149.100		4.500		0.000
Balk 7:7	9 8:Puntlast	-223.000		7.800		0.000
Balk 7:7	10 8:Puntlast	-149.100		9.800		0.000
Balk 7:7	11 8:Puntlast	-160.800		11.740		0.000
Balk 8:8	1 1:q-last	-120.800	-120.800	0.000	1.720	0.000

Triops Advies BV

Blad: 26

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:1 Permanent

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 8:8	2 1:q-last	-180.900	-180.900	1.720	0.940	0.000
Balk 8:8	3 1:q-last	-27.400	-27.400	2.660	2.000	0.000
Balk 8:8	4 1:q-last	-180.900	-180.900	4.660	3.300	0.000
Balk 8:8	5 1:q-last	-27.400	-27.400	7.960	2.000	0.000
Balk 8:8	6 1:q-last	-180.900	-180.900	9.960	1.800	0.000
Balk 8:8	7 1:q-last	-120.800	-120.800	11.760	1.740	0.000
Balk 8:8	8 8:Puntlast	-14.800		0.000		0.000
Balk 8:8	9 8:Puntlast	-59.000		1.720		0.000
Balk 8:8	10 8:Puntlast	-137.000		2.660		0.000
Balk 8:8	11 8:Puntlast	-137.000		4.660		0.000
Balk 8:8	12 8:Puntlast	-196.200		7.960		0.000
Balk 8:8	13 8:Puntlast	-137.000		9.960		0.000
Balk 8:8	14 8:Puntlast	-67.600		11.740		0.000
Balk 8:8	15 8:Puntlast	-125.800		13.500		0.000
Balk 9:9	1 1:q-last	-239.700	-239.700	0.000	11.780	0.000
Balk 9:9	2 8:Puntlast	-125.800		0.000		0.000
Balk 9:9	3 8:Puntlast	-262.700		11.780		0.000
Balk 10:10	1 1:q-last	-239.700	-239.700	0.000	11.780	0.000
Balk 10:10	2 8:Puntlast	-147.600		0.000		0.000
Balk 10:10	3 8:Puntlast	-262.700		11.780		0.000
Balk 11:11	1 1:q-last	-261.400	-261.400	0.000	11.780	0.000
Balk 11:11	2 8:Puntlast	-177.100		0.000		0.000
Balk 11:11	3 8:Puntlast	-262.700		11.780		0.000
Balk 12:12	1 1:q-last	-151.800	-151.800	0.000	3.400	0.000
Balk 12:12	2 1:q-last	-177.000	-177.000	3.400	8.380	0.000
Balk 12:12	3 1:q-last	-107.800	-107.800	11.780	1.700	0.000
Balk 12:12	4 8:Puntlast	-29.500		0.000		0.000
Balk 12:12	5 8:Puntlast	-133.400		11.780		0.000
Balk 13:13	1 1:q-last	-74.700	-74.700	0.000	3.400	0.000
Balk 13:13	2 1:q-last	-121.100	-121.100	3.400	2.100	0.000
Balk 13:13	3 1:q-last	-162.700	-162.700	5.500	2.500	0.000

Triops Advies BV

Blad: 27

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:1 Permanent

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 13:13	4 1:q-last	-93.500	-93.500	8.000	5.480	0.000
Balk 14:14	1 1:q-last	-104.900	-104.900	0.000	2.300	0.000
Balk 15:15	1 1:q-last	-15.400	-15.400	0.000	2.700	0.000
Balk 16:16	1 1:q-last	-15.400	-15.400	0.000	2.680	0.000
Balk 17:17	1 1:q-last	-18.700	-18.700	0.000	2.600	0.000
Balk 17:17	2 1:q-last	-57.700	-57.700	2.600	8.280	0.000
Balk 17:17	3 1:q-last	-18.700	-18.700	10.880	2.600	0.000
Balk 17:17	4 8:Puntlast	-153.200		2.600		0.000
Balk 17:17	5 8:Puntlast	-153.200		10.880		0.000
Balk 18:18	1 1:q-last	-26.500	-26.500	0.000	24.300	0.000
Balk 18:18	2 1:q-last	-28.900	-28.900	24.300	9.000	0.000
Balk 19:19	1 1:q-last	-28.900	-28.900	0.000	4.500	0.000
Balk 19:19	2 1:q-last	-26.500	-26.500	4.500	18.900	0.000
Balk 19:19	3 1:q-last	-32.500	-32.500	23.400	2.975	0.000
Balk 20:20	1 1:q-last	-135.600	-135.600	0.000	9.800	0.000
Balk 20:20	2 1:q-last	-21.900	-21.900	9.800	1.585	0.000
Balk 20:20	3 8:Puntlast	-129.000		9.800		0.000
Balk 21:21	1 1:q-last	-28.300	-28.300	0.000	1.500	0.000
Balk 22:22	1 1:q-last	-42.200	-42.200	0.000	3.100	0.000
Balk 23:23	1 1:q-last	-189.300	-189.300	0.000	3.000	0.000
Balk 24:24	1 1:q-last	-42.200	-42.200	0.000	3.300	0.000
Balk 25:25	1 1:q-last	-42.200	-42.200	0.000	3.300	0.000
Balk 26:26	1 1:q-last	-42.200	-42.200	0.000	3.300	0.000
Balk 27:27	1 1:q-last	-42.200	-42.200	0.000	3.300	0.000
Balk 28:28	1 1:q-last	-42.200	-42.200	0.000	3.100	0.000
Balk 29:29	1 1:q-last	-42.200	-42.200	0.000	3.100	0.000
Balk 30:30	1 1:q-last	-42.200	-42.200	0.000	3.100	0.000

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643

Datum: 19-10-2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:1 Permanent

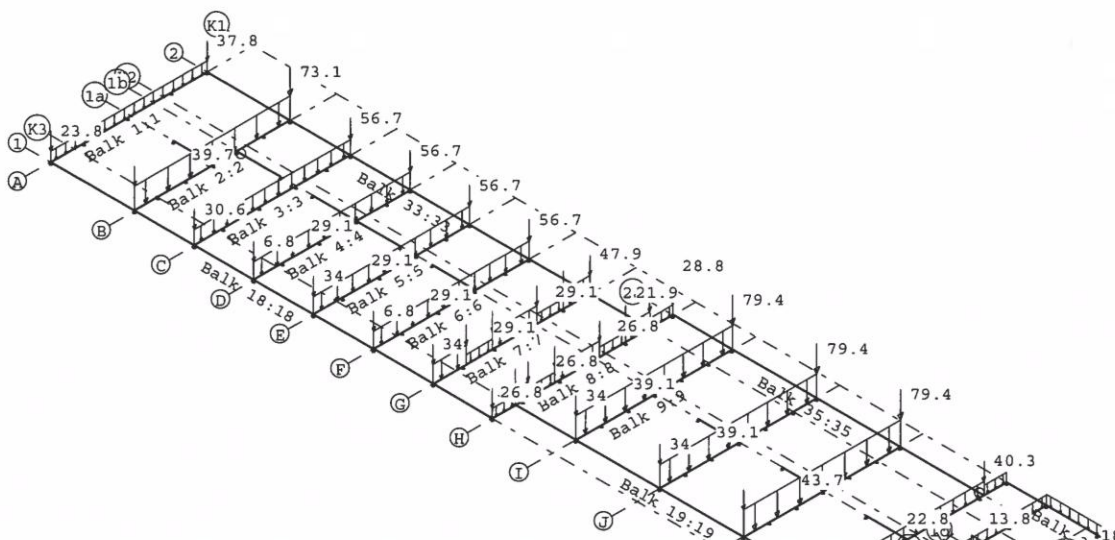
Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 31:31	1 1:q-last	-290.300	-290.300	0.000	8.385	0.000
Balk 32:32	1 1:q-last	-189.300	-189.300	0.000	3.000	0.000
Balk 33:33	1 1:q-last	-32.500	-32.500	0.000	2.000	0.000
Balk 33:33	2 1:q-last	-26.500	-26.500	2.000	22.300	0.000
Balk 33:33	3 1:q-last	-28.900	-28.900	24.300	9.000	0.000
Balk 34:34	1 1:q-last	-28.300	-28.300	0.000	1.500	0.000
Balk 35:35	1 1:q-last	-28.900	-28.900	0.000	4.500	0.000
Balk 35:35	2 1:q-last	-26.500	-26.500	4.500	18.900	0.000
Balk 36:36	1 1:q-last	-32.500	-32.500	0.000	2.975	0.000
Balk 36:36	2 1:q-last	-135.600	-135.600	2.975	9.800	0.000
Balk 36:36	3 1:q-last	-21.900	-21.900	12.775	1.585	0.000
Balk 36:36	4 8:Puntlast	-129.000		12.775		0.000

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:2 Veranderlijk



Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

Triops Advies BV

Blad: 30

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:2 Veranderlijk

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 1:1	1 1:q-last	-17.800	-17.800	0.000	11.740	0.000
Balk 1:1	2 8:Puntlast	-23.800		0.000		0.000
Balk 1:1	3 8:Puntlast	-37.800		11.740		0.000
Balk 2:2	1 1:q-last	-39.700	-39.700	0.000	11.740	0.000
Balk 2:2	2 8:Puntlast	-23.800		0.000		0.000
Balk 2:2	3 8:Puntlast	-73.100		11.740		0.000
Balk 3:3	1 1:q-last	-25.400	-25.400	0.000	11.740	0.000
Balk 3:3	2 8:Puntlast	-30.600		0.000		0.000
Balk 3:3	3 8:Puntlast	-56.700		11.740		0.000
Balk 4:4	1 1:q-last	-29.100	-29.100	0.000	11.740	0.000
Balk 4:4	2 8:Puntlast	-6.800		0.000		0.000
Balk 4:4	3 8:Puntlast	-56.700		11.740		0.000
Balk 5:5	1 1:q-last	-29.100	-29.100	0.000	11.740	0.000
Balk 5:5	2 8:Puntlast	-34.000		0.000		0.000
Balk 5:5	3 8:Puntlast	-56.700		11.740		0.000
Balk 6:6	1 1:q-last	-29.100	-29.100	0.000	11.740	0.000
Balk 6:6	2 8:Puntlast	-6.800		0.000		0.000
Balk 6:6	3 8:Puntlast	-56.700		11.740		0.000
Balk 7:7	1 1:q-last	-31.600	-31.600	0.000	2.500	0.000
Balk 7:7	2 1:q-last	-11.500	-11.500	2.500	2.000	0.000
Balk 7:7	3 1:q-last	-29.100	-29.100	4.500	3.300	0.000
Balk 7:7	4 1:q-last	-11.500	-11.500	7.800	2.000	0.000
Balk 7:7	5 1:q-last	-29.100	-29.100	9.800	1.940	0.000
Balk 7:7	6 8:Puntlast	-34.000		0.000		0.000
Balk 7:7	7 8:Puntlast	-24.500		2.500		0.000
Balk 7:7	8 8:Puntlast	-24.500		4.500		0.000
Balk 7:7	9 8:Puntlast	-24.500		7.800		0.000
Balk 7:7	10 8:Puntlast	-24.500		9.800		0.000
Balk 7:7	11 8:Puntlast	-47.900		11.740		0.000
Balk 8:8	1 1:q-last	-12.500	-12.500	0.000	1.720	0.000
Balk 8:8	2 1:q-last	-26.800	-26.800	1.720	0.940	0.000

Triops Advies BV

Blad: 31

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:2 Veranderlijk

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 8:8	3 1:q-last	-11.500	-11.500	2.660	2.000	0.000
Balk 8:8	4 1:q-last	-26.800	-26.800	4.660	3.300	0.000
Balk 8:8	5 1:q-last	-11.500	-11.500	7.960	2.000	0.000
Balk 8:8	6 1:q-last	-26.800	-26.800	9.960	1.800	0.000
Balk 8:8	7 1:q-last	-12.500	-12.500	11.760	1.740	0.000
Balk 8:8	8 8:Puntlast	-3.400		0.000		0.000
Balk 8:8	9 8:Puntlast	-13.650		1.720		0.000
Balk 8:8	10 8:Puntlast	-21.900		2.660		0.000
Balk 8:8	11 8:Puntlast	-21.900		4.660		0.000
Balk 8:8	12 8:Puntlast	-21.900		7.960		0.000
Balk 8:8	13 8:Puntlast	-21.900		9.960		0.000
Balk 8:8	14 8:Puntlast	-16.100		11.740		0.000
Balk 8:8	15 8:Puntlast	-28.800		13.500		0.000
Balk 9:9	1 1:q-last	-39.100	-39.100	0.000	11.780	0.000
Balk 9:9	2 8:Puntlast	-34.000		0.000		0.000
Balk 9:9	3 8:Puntlast	-79.400		11.780		0.000
Balk 10:10	1 1:q-last	-39.100	-39.100	0.000	11.780	0.000
Balk 10:10	2 8:Puntlast	-34.000		0.000		0.000
Balk 10:10	3 8:Puntlast	-79.400		11.780		0.000
Balk 11:11	1 1:q-last	-43.700	-43.700	0.000	11.780	0.000
Balk 11:11	2 8:Puntlast	-40.800		0.000		0.000
Balk 11:11	3 8:Puntlast	-79.400		11.780		0.000
Balk 12:12	1 1:q-last	-19.200	-19.200	0.000	3.400	0.000
Balk 12:12	2 1:q-last	-22.800	-22.800	3.400	8.380	0.000
Balk 12:12	3 1:q-last	-10.800	-10.800	11.780	1.700	0.000
Balk 12:12	4 8:Puntlast	-6.800		0.000		0.000
Balk 12:12	5 8:Puntlast	-40.300		11.780		0.000
Balk 13:13	1 1:q-last	-4.800	-4.800	0.000	3.400	0.000
Balk 13:13	2 1:q-last	-18.000	-18.000	3.400	2.100	0.000
Balk 13:13	3 1:q-last	-13.800	-13.800	5.500	2.500	0.000
Balk 13:13	4 1:q-last	-13.800	-13.800	8.000	5.480	0.000

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643

Datum: 19-10-2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

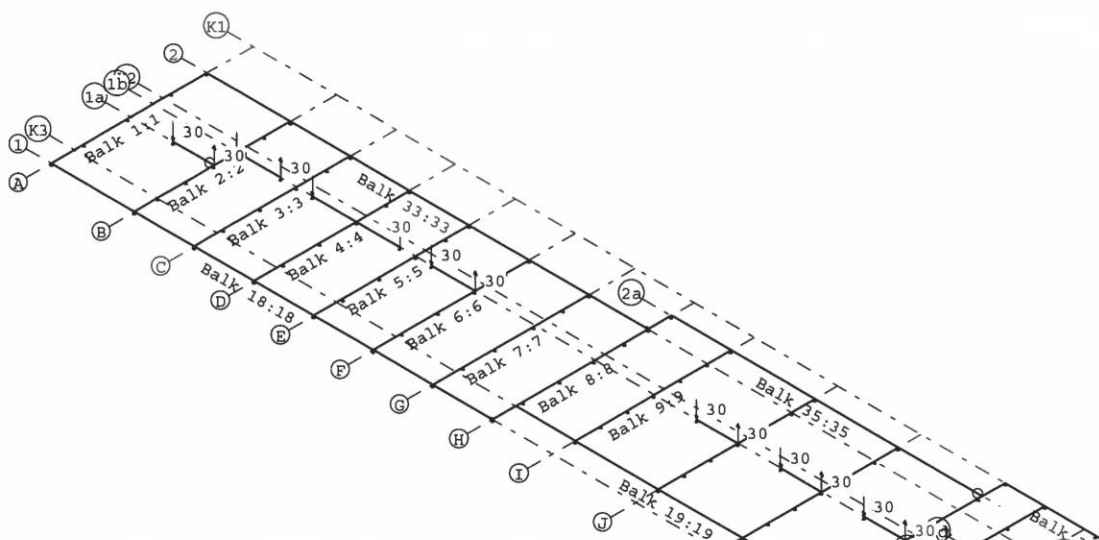
B.G:2 Veranderlijk

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 14:14	1 1:q-last	-4.000	-4.000	0.000	2.300	0.000
Balk 15:15	1 1:q-last	-2.500	-2.500	0.000	2.700	0.000
Balk 16:16	1 1:q-last	-2.500	-2.500	0.000	2.680	0.000
Balk 17:17	1 1:q-last	-2.800	-2.800	0.000	2.600	0.000
Balk 17:17	2 1:q-last	-2.500	-2.500	10.880	2.600	0.000
Balk 17:17	3 8:Puntlast	-26.100		2.600		0.000
Balk 17:17	4 8:Puntlast	-26.100		10.880		0.000
Balk 20:20	1 1:q-last	-18.000	-18.000	0.000	9.800	0.000
Balk 20:20	2 1:q-last	-3.800	-3.800	9.800	1.585	0.000
Balk 20:20	3 8:Puntlast	-24.000		9.800		0.000
Balk 21:21	1 1:q-last	-9.400	-9.400	0.000	1.500	0.000
Balk 23:23	1 1:q-last	-21.300	-21.300	0.000	3.000	0.000
Balk 31:31	1 1:q-last	-49.800	-49.800	0.000	8.385	0.000
Balk 32:32	1 1:q-last	-21.300	-21.300	0.000	3.000	0.000
Balk 34:34	1 1:q-last	-9.400	-9.400	0.000	1.500	0.000
Balk 36:36	1 1:q-last	-18.000	-18.000	2.975	9.800	0.000
Balk 36:36	2 1:q-last	-3.800	-3.800	12.775	1.585	0.000
Balk 36:36	3 8:Puntlast	-24.000		12.775		0.000

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:3 Stabiliteit Wind van links



Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei

Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023



Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

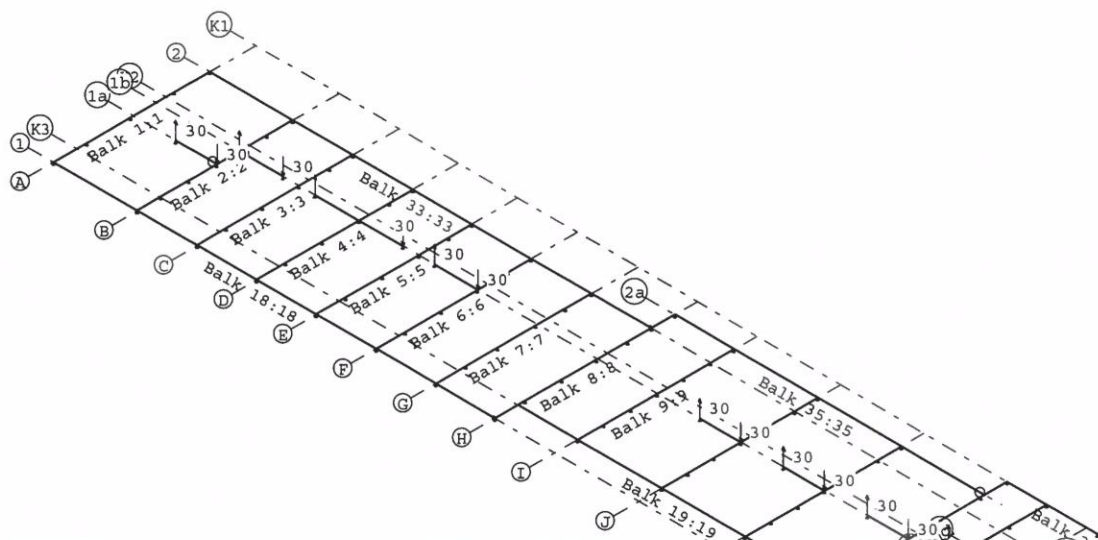
B.G:3 Stabiliteit Wind van links

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 22:22	1 8:Puntlast	-30.000	0.000			0.000
Balk 22:22	2 8:Puntlast	30.000	3.100			0.000
Balk 24:24	1 8:Puntlast	-30.000	0.000			0.000
Balk 24:24	2 8:Puntlast	30.000	3.300			0.000
Balk 25:25	1 8:Puntlast	-30.000	0.000			0.000
Balk 26:26	1 8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 27:27	1 8:Puntlast	-30.000	0.000			0.000
Balk 27:27	2 8:Puntlast	30.000	3.300			0.000
Balk 28:28	1 8:Puntlast	-30.000	0.000			0.000
Balk 28:28	2 8:Puntlast	30.000	3.100			0.000
Balk 29:29	1 8:Puntlast	-30.000	0.000			0.000
Balk 29:29	2 8:Puntlast	30.000	3.100			0.000
Balk 30:30	1 8:Puntlast	-30.000	0.000			0.000
Balk 30:30	2 8:Puntlast	30.000	3.100			0.000
Balk 31:31	1 8:Puntlast	-70.000	0.000			0.000
Balk 31:31	2 8:Puntlast	70.000	8.385			0.000

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:4 Stabiliteit Wind van rechts



Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

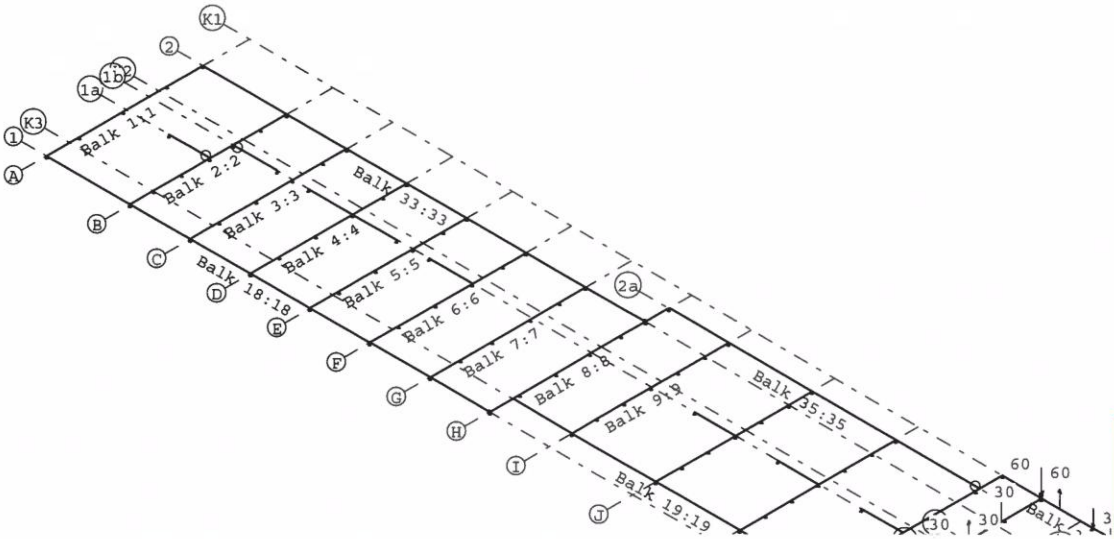
B.G:4 Stabiliteit Wind van rechts

Balk	Last	Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 22:22	1	8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 22:22	2	8:Puntlast	-30.000	3.100			0.000
Balk 24:24	1	8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 24:24	2	8:Puntlast	-30.000	3.300			0.000
Balk 25:25	1	8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 26:26	1	8:Puntlast	-30.000	0.000			0.000
Balk 27:27	1	8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 27:27	2	8:Puntlast	-30.000	3.300			0.000
Balk 28:28	1	8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 28:28	2	8:Puntlast	-30.000	3.100			0.000
Balk 29:29	1	8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 29:29	2	8:Puntlast	-30.000	3.100			0.000
Balk 30:30	1	8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 30:30	2	8:Puntlast	-30.000	3.100			0.000
Balk 31:31	1	8:Puntlast	70.000	0.000			0.000
Balk 31:31	2	8:Puntlast	-70.000	8.385			0.000

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:5 Stabiliteit Wind van voor



Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Fundering

VELDBELASTINGEN

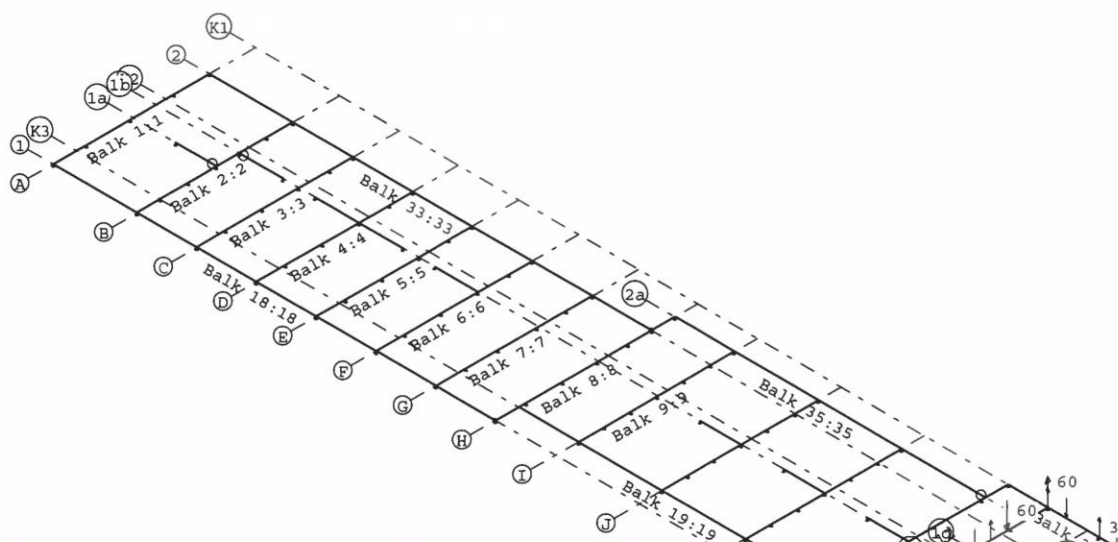
B.G:5 Stabiliteit Wind van voor

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 13:13	1 8:Puntlast	60.000	0.000			0.000
Balk 13:13	2 8:Puntlast	-60.000	3.200			0.000
Balk 13:13	3 8:Puntlast	30.000	4.300			0.000
Balk 13:13	4 8:Puntlast	-30.000	5.500			0.000
Balk 13:13	5 8:Puntlast	30.000	8.000			0.000
Balk 13:13	6 8:Puntlast	-30.000	9.200			0.000
Balk 13:13	7 8:Puntlast	60.000	10.400			0.000
Balk 13:13	8 8:Puntlast	-60.000	13.480			0.000
Balk 14:14	1 8:Puntlast	40.000	0.000			0.000
Balk 14:14	2 8:Puntlast	-40.000	2.300			0.000
Balk 20:20	1 8:Puntlast	30.000	0.000			0.000
Balk 20:20	2 8:Puntlast	-30.000	1.400			0.000
Balk 20:20	3 8:Puntlast	30.000	3.900			0.000
Balk 20:20	4 8:Puntlast	-30.000	5.200			0.000
Balk 20:20	5 8:Puntlast	30.000	6.300			0.000
Balk 20:20	6 8:Puntlast	-30.000	8.000			0.000
Balk 36:36	1 8:Puntlast	-30.000	2.975			0.000
Balk 36:36	2 8:Puntlast	30.000	4.375			0.000
Balk 36:36	3 8:Puntlast	-30.000	6.875			0.000
Balk 36:36	4 8:Puntlast	30.000	8.175			0.000
Balk 36:36	5 8:Puntlast	-30.000	9.275			0.000
Balk 36:36	6 8:Puntlast	30.000	10.975			0.000

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:6 Stabiliteit Wind van achter



Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 40

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

VELDBELASTINGEN

B.G:6 Stabiliteit Wind van achter

Balk	Last Type	q1/p/m	q2	Afstand	Lengte	Exc.
Balk 13:13	1 8:Puntlast	-60.000		0.000		0.000
Balk 13:13	2 8:Puntlast	60.000		3.200		0.000
Balk 13:13	3 8:Puntlast	-30.000		4.300		0.000
Balk 13:13	4 8:Puntlast	30.000		5.500		0.000
Balk 13:13	5 8:Puntlast	-30.000		8.000		0.000
Balk 13:13	6 8:Puntlast	30.000		9.200		0.000
Balk 13:13	7 8:Puntlast	-60.000		10.400		0.000
Balk 13:13	8 8:Puntlast	60.000		13.480		0.000
Balk 14:14	1 8:Puntlast	-40.000		0.000		0.000
Balk 14:14	2 8:Puntlast	40.000		2.300		0.000
Balk 20:20	1 8:Puntlast	-30.000		0.000		0.000
Balk 20:20	2 8:Puntlast	30.000		1.400		0.000
Balk 20:20	3 8:Puntlast	-30.000		3.900		0.000
Balk 20:20	4 8:Puntlast	30.000		5.200		0.000
Balk 20:20	5 8:Puntlast	-30.000		6.300		0.000
Balk 20:20	6 8:Puntlast	30.000		8.000		0.000
Balk 36:36	1 8:Puntlast	30.000		2.975		0.000
Balk 36:36	2 8:Puntlast	-30.000		4.375		0.000
Balk 36:36	3 8:Puntlast	30.000		6.875		0.000
Balk 36:36	4 8:Puntlast	-30.000		8.175		0.000
Balk 36:36	5 8:Puntlast	30.000		9.275		0.000
Balk 36:36	6 8:Puntlast	-30.000		10.975		0.000

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35		
2 Fund.	1 Perm	1.20	2 Extr	1.50
3 Fund.	1 Perm	1.20	2 Extr	1.50
4 Fund.	1 Perm	1.20	2 Extr	1.50
5 Fund.	1 Perm	1.20	2 Extr	1.50
6 Fund.	1 Perm	1.20	2 Extr	1.50

Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 41

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor	BG Gen. Factor
7 Kar.	1 Perm	1.00		
8 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00
9 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00
10 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00
11 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00
12 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00
13 Freq.	1 Perm	1.00		
14 Freq.	1 Perm	1.00	2 psi1	1.00
15 Quas.	1 Perm	1.00	3 psi1	1.00
16 Quas.	1 Perm	1.00	4 psi1	1.00
17 Blij.	1 Perm	1.00		

139

Triops Advies BV

Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 42

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Fundering

OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

Triops Advies BV

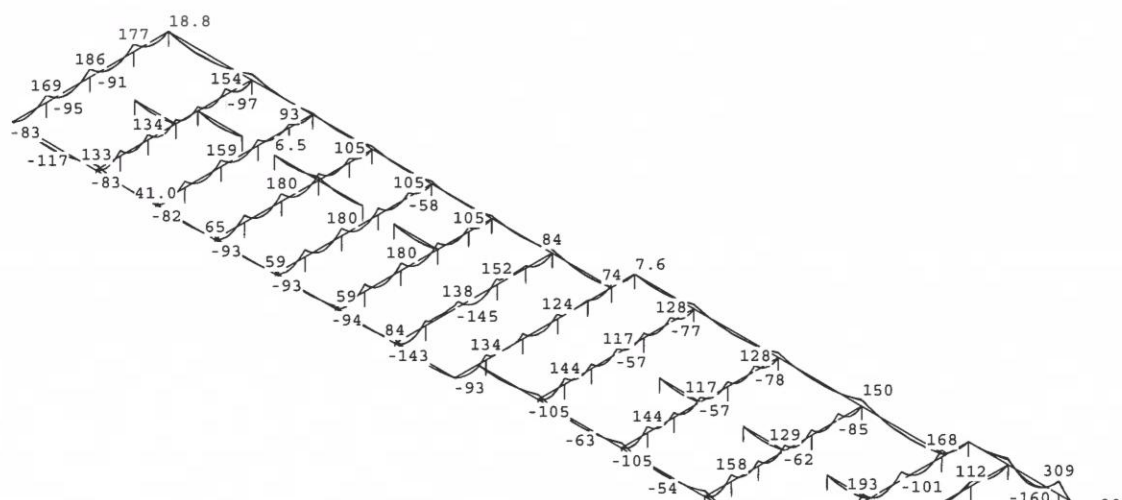
Technosoft Balkroosters release 6.75b

Blad: 43

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Fundering

Fundamentele combinatie



Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Funding

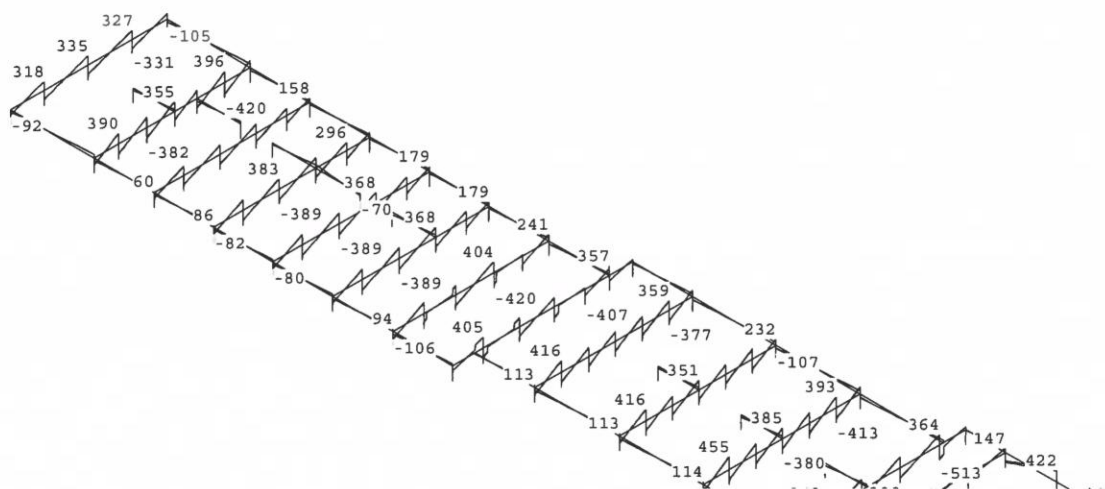
741

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel....: Fundering

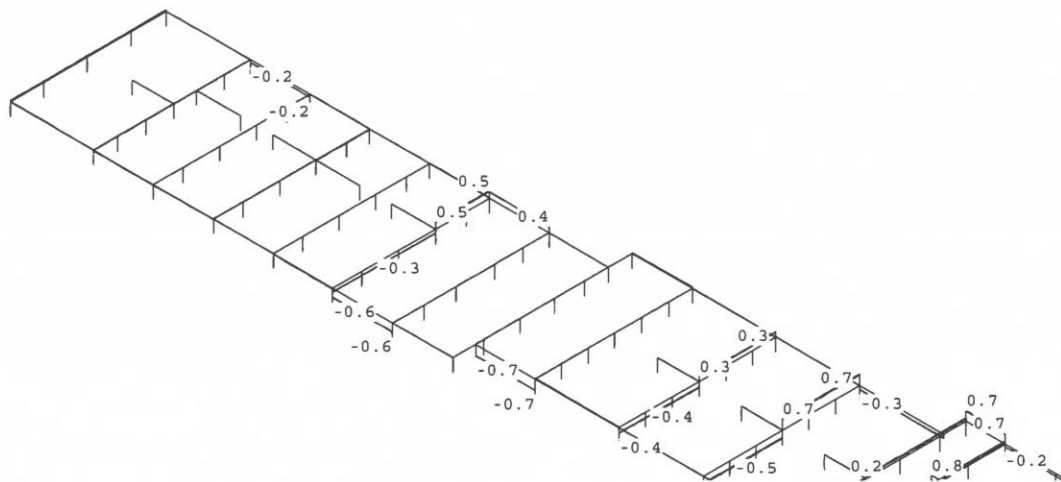
DWARSKRACHTEN Fysisch lineair

Fundamentele combinatie



Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

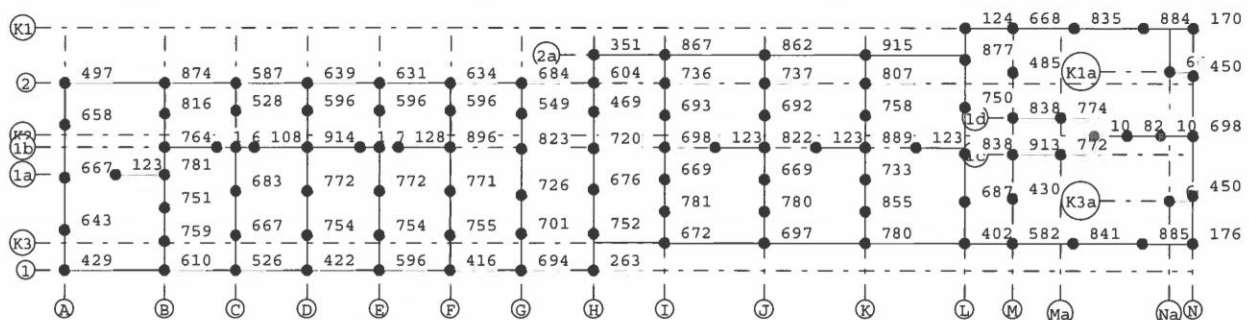
Onderdeel....: Fundering



Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Funding

REACTIES Fysisch lineair

Fundamentele combinatie



Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel....: Funding

REACTIES Fysisch lineair

Fundamentele combinatie

Balk Stp		MX		Z		MY	
		min.	max.	min.	max.	min.	max.
1	1	0.00	0.00	414.75	428.69	0.00	0.00
1	2	0.00	0.00	626.61	642.82	0.00	0.00
1	3	0.00	0.00	650.58	667.40	0.00	0.00
1	4	0.00	0.00	641.86	658.46	0.00	0.00
1	5	0.00	0.00	465.33	496.61	0.00	0.00
2	7	0.00	0.00	599.77	609.82	0.00	0.00
2	8	0.00	0.00	708.89	758.84	0.00	0.00
2	9	0.00	0.00	701.53	750.98	0.00	0.00
2	10	0.00	0.00	690.98	780.98	0.00	0.00
2	11	0.00	0.00	674.06	764.06	0.00	0.00
2	12	0.00	0.00	762.04	815.75	0.00	0.00
2	13	0.00	0.00	809.61	873.58	0.00	0.00
3	15	0.00	0.00	504.35	525.52	0.00	0.00
3	16	0.00	0.00	632.76	666.77	0.00	0.00
3	17	0.00	0.00	647.90	682.72	0.00	0.00
3	18	0.00	0.00	591.66	623.46	0.00	0.00
3	19	0.00	0.00	501.01	527.93	0.00	0.00
3	20	0.00	0.00	536.97	587.10	0.00	0.00
4	22	0.00	0.00	420.97	421.75	0.00	0.00
4	23	0.00	0.00	713.32	753.57	0.00	0.00
4	24	0.00	0.00	730.40	771.60	0.00	0.00
4	25	0.00	0.00	902.04	913.56	0.00	0.00
4	26	0.00	0.00	564.60	596.45	0.00	0.00
4	27	0.00	0.00	590.99	638.75	0.00	0.00
5	29	0.00	0.00	572.87	596.08	0.00	0.00
5	30	0.00	0.00	713.39	753.64	0.00	0.00
5	31	0.00	0.00	730.38	771.59	0.00	0.00
5	32	0.00	0.00	667.04	704.67	0.00	0.00

Behoort bij besluit
 Omgevingsdienst
 De Vallei

144

Triops Advies BV

Blad: 52

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

REACTIES Fysisch lineair

Fundamentele combinatie

Balk Stp	MX		Z		MY	
	min.	max.	min.	max.	min.	max.
5 33	0.00	0.00	564.63	596.49	0.00	0.00
5 34	0.00	0.00	582.33	631.05	0.00	0.00
6 36	0.00	0.00	415.52	415.66	0.00	0.00
6 37	0.00	0.00	714.32	754.51	0.00	0.00
6 38	0.00	0.00	730.17	771.39	0.00	0.00
6 39	0.00	0.00	805.72	896.02	0.00	0.00
6 40	0.00	0.00	564.13	596.08	0.00	0.00
6 41	0.00	0.00	585.51	633.82	0.00	0.00
7 42	0.00	0.00	672.36	694.03	0.00	0.00
7 43	0.00	0.00	646.97	700.82	0.00	0.00
7 44	0.00	0.00	673.28	725.82	0.00	0.00
7 45	0.00	0.00	783.61	823.46	0.00	0.00
7 46	0.00	0.00	503.99	548.99	0.00	0.00
7 47	0.00	0.00	646.80	683.62	0.00	0.00
8 48	0.00	0.00	257.08	262.78	0.00	0.00
8 49	0.00	0.00	707.83	751.63	0.00	0.00
8 50	0.00	0.00	625.69	675.70	0.00	0.00
8 51	0.00	0.00	686.70	720.04	0.00	0.00
8 52	0.00	0.00	427.10	468.73	0.00	0.00
8 53	0.00	0.00	586.79	604.25	0.00	0.00
8 54	0.00	0.00	334.01	350.99	0.00	0.00
9 55	0.00	0.00	646.90	672.01	0.00	0.00
9 56	0.00	0.00	729.62	780.64	0.00	0.00
9 57	0.00	0.00	625.45	669.36	0.00	0.00
9 58	0.00	0.00	652.62	698.39	0.00	0.00
9 59	0.00	0.00	647.24	692.59	0.00	0.00
9 60	0.00	0.00	687.28	735.67	0.00	0.00
9 61	0.00	0.00	797.54	867.35	0.00	0.00

Triops Advies BV

Blad: 53

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken
Onderdeel.....: Fundering

REACTIES Fysisch lineair

Fundamentele combinatie

Balk Stp	MX		Z		MY	
	min.	max.	min.	max.	min.	max.
10 63	0.00	0.00	675.80	697.35	0.00	0.00
10 64	0.00	0.00	729.27	780.42	0.00	0.00
10 65	0.00	0.00	625.53	669.40	0.00	0.00
10 66	0.00	0.00	732.14	822.14	0.00	0.00
10 67	0.00	0.00	646.97	692.35	0.00	0.00
10 68	0.00	0.00	688.47	736.76	0.00	0.00
10 69	0.00	0.00	791.59	862.04	0.00	0.00
11 71	0.00	0.00	749.77	780.09	0.00	0.00
11 72	0.00	0.00	795.25	854.60	0.00	0.00
11 73	0.00	0.00	682.17	733.09	0.00	0.00
11 74	0.00	0.00	798.71	888.71	0.00	0.00
11 75	0.00	0.00	705.60	758.27	0.00	0.00
11 76	0.00	0.00	750.54	806.56	0.00	0.00
11 77	0.00	0.00	846.18	915.23	0.00	0.00
12 79	0.00	0.00	382.84	401.93	0.00	0.00
12 80	0.00	0.00	663.09	687.44	0.00	0.00
12 81	0.00	0.00	751.72	838.20	0.00	0.00
12 82	0.00	0.00	723.87	750.49	0.00	0.00
12 83	0.00	0.00	831.95	877.22	0.00	0.00
12 84	0.00	0.00	112.80	124.48	0.00	0.00
13 86	0.00	0.00	378.28	582.05	0.00	0.00
13 87	0.00	0.00	304.66	429.71	0.00	0.00
13 88	0.00	0.00	862.43	913.30	0.00	0.00
13 89	0.00	0.00	792.67	837.51	0.00	0.00
13 90	0.00	0.00	355.67	485.01	0.00	0.00
13 85	0.00	0.00	465.47	668.42	0.00	0.00
14 92	0.00	0.00	654.43	774.40	0.00	0.00
14 91	0.00	0.00	651.65	771.62	0.00	0.00

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

145

Triops Advies BV

Blad: 54

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

REACTIES Fysisch lineair

Fundamentele combinatie

Balk Stp	MX		Z		MY	
	min.	max.	min.	max.	min.	max.
15 101	0.00	0.00	56.85	66.20	0.00	0.00
16 100	0.00	0.00	56.65	65.98	0.00	0.00
17 102	0.00	0.00	158.51	175.87	0.00	0.00
17 103	0.00	0.00	443.86	450.13	0.00	0.00
17 104	0.00	0.00	487.41	697.51	0.00	0.00
17 105	0.00	0.00	444.61	450.31	0.00	0.00
17 106	0.00	0.00	153.55	170.00	0.00	0.00
18 1	0.00	0.00	414.75	428.69	0.00	0.00
18 7	0.00	0.00	599.77	609.82	0.00	0.00
18 15	0.00	0.00	504.35	525.52	0.00	0.00
18 22	0.00	0.00	420.97	421.75	0.00	0.00
18 29	0.00	0.00	572.87	596.08	0.00	0.00
18 36	0.00	0.00	415.52	415.66	0.00	0.00
18 42	0.00	0.00	672.36	694.03	0.00	0.00
18 48	0.00	0.00	257.08	262.78	0.00	0.00
19 55	0.00	0.00	646.90	672.01	0.00	0.00
19 63	0.00	0.00	675.80	697.35	0.00	0.00
19 71	0.00	0.00	749.77	780.09	0.00	0.00
19 79	0.00	0.00	382.84	401.93	0.00	0.00
19 86	0.00	0.00	378.28	582.05	0.00	0.00
20 86	0.00	0.00	378.28	582.05	0.00	0.00
20 93	0.00	0.00	802.10	841.00	0.00	0.00
20 97	0.00	0.00	821.50	884.62	0.00	0.00
20 102	0.00	0.00	158.51	175.87	0.00	0.00
21 100	0.00	0.00	56.65	65.98	0.00	0.00

Triops Advies BV

Blad: 55

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel.....: Fundering

REACTIES Fysisch lineair

Fundamentele combinatie

Balk Stp	MX		Z		MY	
	min.	max.	min.	max.	min.	max.
22 6	0.00	0.00	33.49	123.49	0.00	0.00
22 10	0.00	0.00	690.98	780.98	0.00	0.00
23 91	0.00	0.00	651.65	771.62	0.00	0.00
23 88	0.00	0.00	862.43	913.30	0.00	0.00
24 11	0.00	0.00	674.06	764.06	0.00	0.00
24 14	0.00	0.00	38.56	128.56	0.00	0.00
25 21	0.00	0.00	17.68	107.68	0.00	0.00
25 25	0.00	0.00	902.04	913.56	0.00	0.00
26 28	0.00	0.00	17.66	107.66	0.00	0.00
26 25	0.00	0.00	902.04	913.56	0.00	0.00
27 35	0.00	0.00	37.92	128.22	0.00	0.00
27 39	0.00	0.00	805.72	896.02	0.00	0.00
28 62	0.00	0.00	33.29	123.29	0.00	0.00
28 66	0.00	0.00	732.14	822.14	0.00	0.00
29 70	0.00	0.00	33.13	123.13	0.00	0.00
29 74	0.00	0.00	798.71	888.71	0.00	0.00
30 78	0.00	0.00	33.46	123.46	0.00	0.00
31 95	0.00	0.00	948.68	1025.29	0.00	0.00
31 96	0.00	0.00	759.59	821.50	0.00	0.00
31 99	0.00	0.00	937.89	1012.67	0.00	0.00
31 104	0.00	0.00	487.41	697.51	0.00	0.00
32 89	0.00	0.00	792.67	837.51	0.00	0.00

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei

Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023



146

Triops Advies BV

Blad: 56

Technosoft Balkroosters release 6.75b

2 mrt 2023

Project.....: 2022109 - 36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken

Onderdeel....: Fundering

REACTIES Fysisch lineair

Fundamentele combinatie

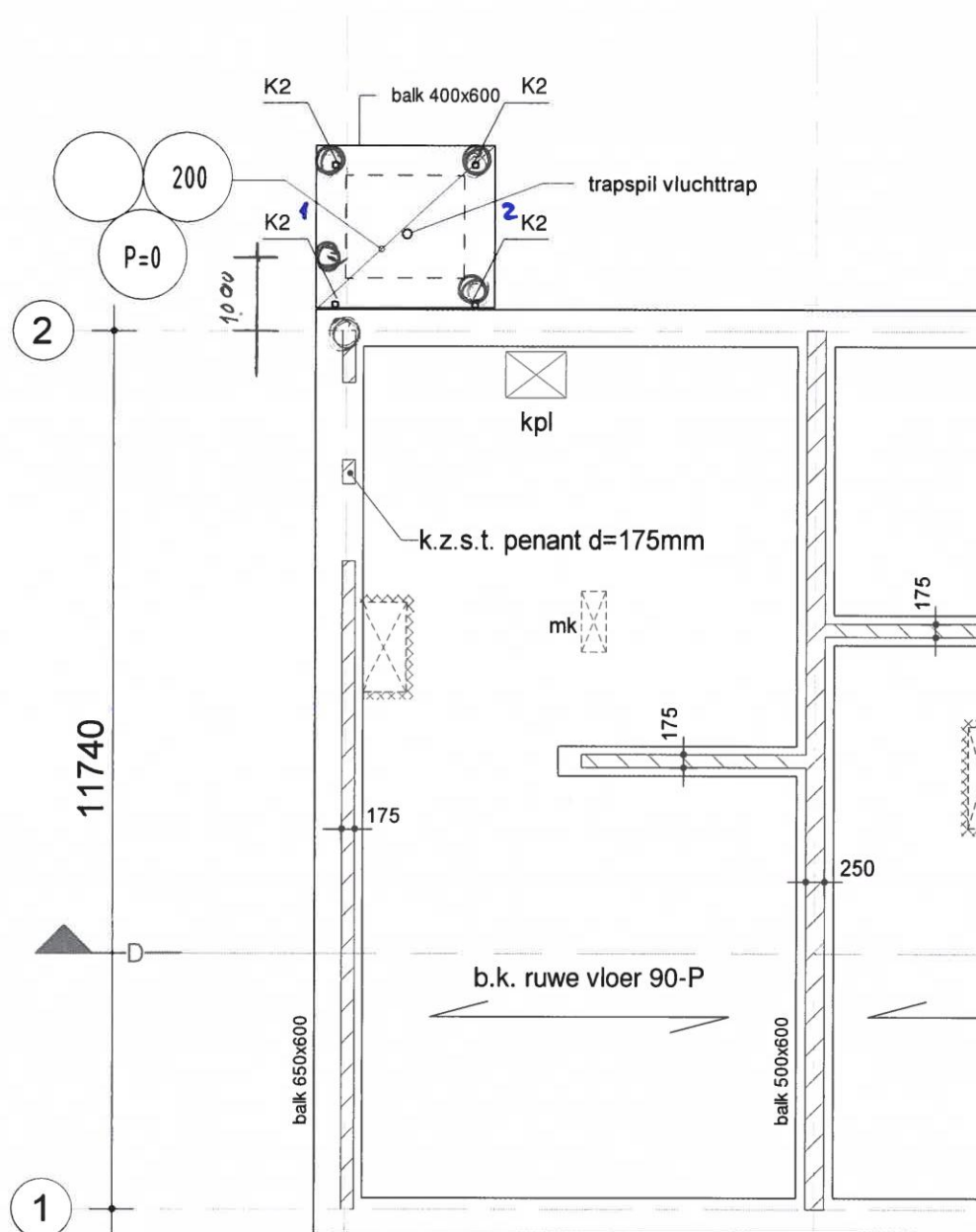
Balk	Stp	MX		Z		MY	
		min.	max.	min.	max.	min.	max.
32	92	0.00	0.00	654.43	774.40	0.00	0.00
33	5	0.00	0.00	465.33	496.61	0.00	0.00
33	13	0.00	0.00	809.61	873.58	0.00	0.00
33	20	0.00	0.00	536.97	587.10	0.00	0.00
33	27	0.00	0.00	590.99	638.75	0.00	0.00
33	34	0.00	0.00	582.33	631.05	0.00	0.00
33	41	0.00	0.00	585.51	633.82	0.00	0.00
33	47	0.00	0.00	646.80	683.62	0.00	0.00
33	53	0.00	0.00	586.79	604.25	0.00	0.00
34	101	0.00	0.00	56.85	66.20	0.00	0.00
35	54	0.00	0.00	334.01	350.99	0.00	0.00
35	61	0.00	0.00	797.54	867.35	0.00	0.00
35	69	0.00	0.00	791.59	862.04	0.00	0.00
35	77	0.00	0.00	846.18	915.23	0.00	0.00
36	84	0.00	0.00	112.80	124.48	0.00	0.00
36	85	0.00	0.00	465.47	668.42	0.00	0.00
36	94	0.00	0.00	794.45	834.60	0.00	0.00
36	98	0.00	0.00	821.23	884.27	0.00	0.00
36	106	0.00	0.00	153.55	170.00	0.00	0.00

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

Fundering trappenhuis



Triops Advies BV

Huissen

Gebruikslicentie tot 1-4-2023 verleend door:

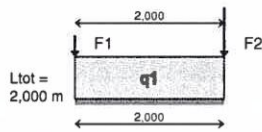


Versie: 2.11.20 NDP NL:2011

printdatum : 02-03-2023

printdatum : 02-03-2023

funderingsbalk trappenhuis



q1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb.wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
bg terras	A	6,40	2,50	0,40	1,00	1,00	1,00	1	6,40	1,00	2,50	10,1	11,4	9,2 5,8
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0 6,8
steens mw	A	4,20			1,00	1,00	10,00	1	42,00			56,7	50,4	50,4 37,8
q 1 [kN/m]									55,9	1,0	2,5	77,0	70,8	68,6 50,3
lengte van de q-last: 2,000 [m]									UGT / Frequentie aanw totaal Qd [kN]			1,35 154	1,24 142	

F1 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb.wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
dak liftopbouw	H	4,44	1,00		1,00	1,00	1,00	1	4,44			6,0	5,3	5,3 4,0
staal trap	A	2,00	3,00	0,40	1,00	1,00	1,00	2	4,00	2,40	6,00	9,0	13,8	8,4 3,6
F 1 [kN]									8,4	2,4	6,0	15,0	19,1	13,7 7,6
afstand tot begin schema: [m]									UGT / Frequentie aanw			1,31 15,0	1,67 19,1	

F2 :	cat.	G _k	Q _k	ψ ₀	factor * lengte	breedte	lengte	aantal	G _{rep}	Q _{rep}	Q _{rep}	6.10a	6.10b	stabiliteit / opdrijven
		kar. [kN/m²]	kar. [kN/m²]	factor comb.wa	-	[m]	[m]	-	rep. perm.	rep. comb. (ψ ₀)	rep. extr+comb(ψ ₀)	1,35 G + 1,50 * Qcomb	1,20 G + 1,50 Qextr+comb	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
dak liftopbouw	H	4,44	1,00		1,00	1,00	1,00	1	4,44			6,0	5,3	5,3 4,0
staal trap	A	2,00	3,00	0,40	1,00	1,00	1,00	2	4,00	2,40	6,00	9,0	13,8	8,4 3,6
steens ,mw	A	4,20			1,00	1,00	10,00	1	42,00			56,7	50,4	50,4 37,8
fund.niet dr.gevels; beton b x h = 500 x 6		7,50			1,00		1,00	1	7,50			10,1	9,0	9,0 6,8
F 2 [kN]									57,9	2,4	6,0	81,8	78,5	73,1 52,1
afstand tot vorige puntlast: 2,000 [m]									UGT / Frequentie aanw			1,34 81,8	1,29 78,5	

									ongunstig		stabiliteit / opdrijven	
									Σ G _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ Q _{rep}	Σ
									rep.	rep.	rep.	1,35 G + 1,50 * Qcomb
									perm.	comb. (ψ ₀)	extr+comb(ψ ₀)	1,20 G + 1,50 Qextr+comb
									1,50 * Qcomb	1,50 Qextr+comb	1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig	1,20 G + 1,50 * Qcomb 1,50 * Qgunstig
Totale belasting op funderingsbalk trappenhuis [kN]									178	7	17	251
												239
												224
												160
									zwaartepunt belasting:			
												1,267 m
												1,248 m
												1,265 m
												1,278 m

Triops Advies BV

Blad: 12

Technosoft Liggers release 6.75

2 mrt 2023

Project.....: 2022109

Dimensies.....: kN/m/rad

Datum.....: 02/03/2023

Bestand.....: \\192.168.2.226\Triops\Projecten\2022\2022109 36
appartementen Beverdam te Hoevelaken\br\funderingsbalk
trappenhuis balk 1.dlw

Betrouwbaarheidsklasse : 2 Referentieperiode : 50
Herverdelen van momenten : nee Maximale deellengte : 0.500
Ouderdom bij belasten : 28 Relatieve vochtigheid : 50%
Doorbuigingen(beton) zijn dmv gecorrigeerde stijfheden berekend.

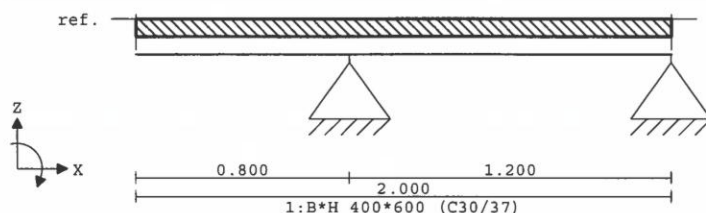
Fysisch lineair : Er is gerekend met de e-modulus uit de materiaaltabel.
Fys.NLE.kort : Er is gerekend met een gecorrigeerde e-modulus (korte duur).
Deze e-mod. is berekend mbv de krachten uit de fysisch lineair berekening.

Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

Belastingen NEN-EN 1990:2002 C2:2010,A1:2019 NB:2019(nl)
NEN-EN 1991-1-1:2002 C1/C11:2019 NB:2019(nl)
Beton NEN-EN 1992-1-1:2011(nl) C2/A1:2015(nl) NB:2016(nl)
Toevallige inklemmingen begin : geen Toevallige inklemming eind : 15%
Toevallige inklemmingen : 15% op tussensteunpunten met een scharnier.

GEOMETRIE

Ligger:1

**Triops Advies BV**

Blad: 13

Technosoft Liggers release 6.75

2 mrt 2023

Project.....: 2022109

VELDLENGTEN

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	0.800	0.800
2	0.800	2.000	1.200

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus [N/mm ²]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 400*600	1:C30/37	2.4000e+05	7.2000e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	400	600	300.0	0:RH				

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 400*600



Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei



Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023

Project.....: 2022109

BELASTINGGEVALLEN

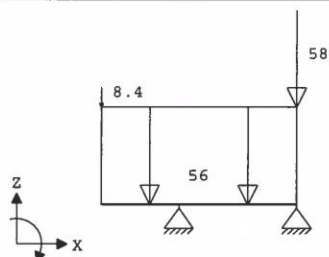
B.G.	Omschrijving	Belast/onbelast	ψ_0	ψ_1	ψ_2	e.g.
1	Permanent	2:Permanent EN1991				-1.00
2	Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

BELASTINGGEVALLEN

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

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

**VELDBELASTINGEN**

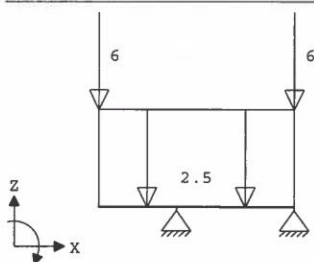
Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	$q1/p/m$	$q2$	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-56.000	-56.000		0.000	2.000
2	8:Puntlast			-8.400		0.000	
3	8:Puntlast			-58.000		2.000	

Project.....: 2022109

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Last Ref.	Type	Omschrijving	$q1/p/m$	$q2$	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-2.500	-2.500		0.000	2.000
2	8:Puntlast			-6.000		0.000	
3	8:Puntlast			-6.000		2.000	

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor	BG Gen.	Factor
1 Fund.	1 Perm	1.35						
2 Fund.	1 Perm	1.35	2 psi0	1.50				
3 Fund.	1 Perm	1.20	2 Extr	1.50				
4 Fund.	1 Perm	0.90						
5 Fund.	1 Perm	0.90	2 psi0	1.50				
6 Fund.	1 Perm	0.90	2 Extr	1.50				
7 Kar.	1 Perm	1.00	2 Extr	1.00				
8 Freq.	1 Perm	1.00						
9 Freq.	1 Perm	1.00	2 psi1	1.00				
10 Quas.	1 Perm	1.00						
11 Quas.	1 Perm	1.00	2 psi2	1.00				
12 Blij.	1 Perm	1.00						

Project.....: 2022109

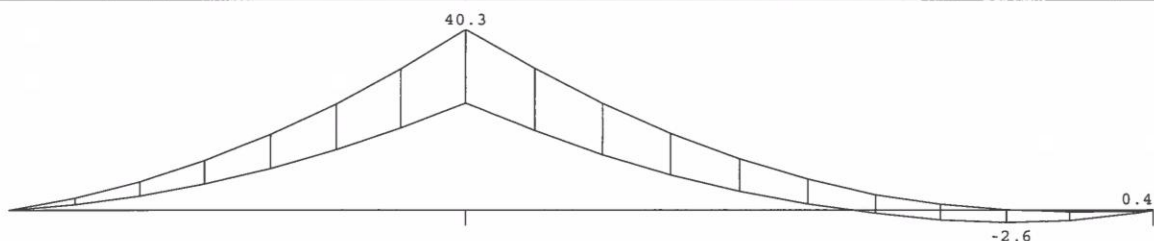
GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

BC Velden met gunstige werking

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

OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES**MOMENTEN** Fysisch lineair

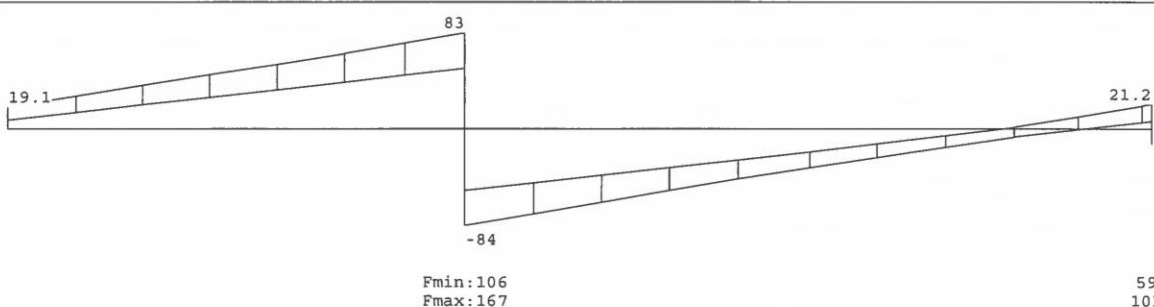
Ligger:1 Fundamentele combinatie



Project.....: 2022109

DWARSKRACHTEN Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie

**REACTIES** Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	105.60	166.90	0.00	0.00
2	58.76	103.14	0.00	0.00

Triops Advies BV

Blad: 1

Technosoft Liggers release 6.75

2 mrt 2023

Project.....: 2022109

Dimensies.....: kN/m/rad

Datum.....: 02/03/2023

Bestand.....: \\192.168.2.226\Triops\Projecten\2022\2022109 36
 appartementen Beverdam te Hoevelaken\br\funderingsbalk
 trappenhuis balk 2.dlw

Betrouwbaarheidsklasse : 2 Referentieperiode : 50
 Herverdelen van momenten : nee Maximale deellengte : 0.500
 Ouderdom bij belasten : 28 Relatieve vochtigheid : 50%
 Doorbuigingen(beton) zijn dmv gecorrigeerde stijfheden berekend.

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

Toegepaste normen volgens Eurocode met Nederlandse NB

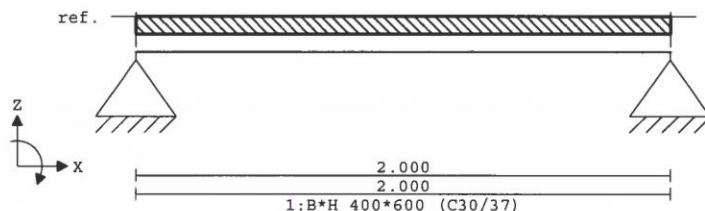
Belastingen NEN-EN 1990:2002 C2:2010,A1:2019 NB:2019(nl)
 NEN-EN 1991-1-1:2002 C1/C11:2019 NB:2019(nl)
 Beton NEN-EN 1992-1-1:2011(nl) C2/A1:2015(nl) NB:2016(nl)



Toevallige inklemmingen begin : 15% Toevallige inklemming eind : 15%
 Toevallige inklemmingen : 15% op tussensteunpunten met een scharnier.

GEOMETRIE

Ligger:1

**Triops Advies BV**

Blad: 2

Technosoft Liggers release 6.75

2 mrt 2023

Project.....: 2022109

VELDLENGTEN

Ligger:1

Veld	Vanaf	Tot	Lengte
1	0.000	2.000	2.000

MATERIALEN

Mt	Kwaliteit	E-modulus [N/mm ²]	S.G.	Pois.	Uitz. coëff
1	C30/37	9465	25.0	0.20	1.0000e-05

MATERIALEN vervolg

Mt	Kwaliteit	Cement	Kruipfac.
1	C30/37	N	2.47

PROFIELEN [mm]

Prof.	Omschrijving	Materiaal	Oppervlak	Traagheid	Vormf.
1	B*H 400*600	1:C30/37	2.4000e+05	7.2000e+09	0.00

PROFIELEN vervolg [mm]

Prof.	Staaftype	Breedte	Hoogte	e	Type	b1	h1	b2	h2
1	0:Normaal	400	600	300.0	0:RH				

PROFIELVORMEN [mm]

1 B*H 400*600



BELASTINGGEVALLEN

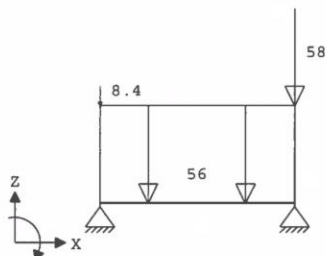
B.G.	Omschrijving	Belast/onbelast	ψ_0	ψ_1	ψ_2	e.g.
1	Permanent	2:Permanent EN1991				-1.00
2	Veranderlijk	1:Schaakbord EN1991	0.40	0.50	0.30	0.00

BELASTINGGEVALLEN

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

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:1 Permanent

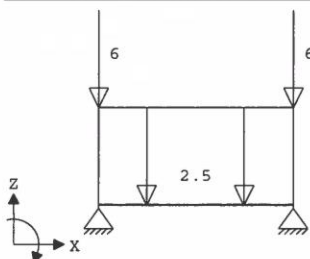
**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:1 Permanent

Last Ref.	Type	Omschrijving	$q1/p/m$	$q2$	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-56.000	-56.000		0.000	2.000
2	8:Puntlast			-8.400		0.000	
3	8:Puntlast			-58.000		2.000	

VELDBELASTINGEN

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

**VELDBELASTINGEN**

Ligger:1 B.G:2 Veranderlijk

Last Ref.	Type	Omschrijving	$q1/p/m$	$q2$	psi	Afstand	Lengte
1	1:q-last		-2.500	-2.500		0.000	2.000
2	8:Puntlast			-6.000		0.000	
3	8:Puntlast			-6.000		2.000	

BELASTINGCOMBINATIES

BC Type	BG	Gen.	Factor	BG	Gen.	Factor	BG	Gen.	Factor	BG	Gen.	Factor
1	Fund.	1	Perm	1.35								
2	Fund.	1	Perm	1.35	2	psi0	1.50					
3	Fund.	1	Perm	1.20	2	Extr	1.50					
4	Fund.	1	Perm	0.90								
5	Fund.	1	Perm	0.90	2	psi0	1.50					
6	Fund.	1	Perm	0.90	2	Extr	1.50					
7	Kar.	1	Perm	1.00	2	Extr	1.00					
8	Freq.	1	Perm	1.00								
9	Freq.	1	Perm	1.00	2	psi1	1.00					
10	Quas.	1	Perm	1.00								
11	Quas.	1	Perm	1.00	2	psi2	1.00					
12	Blij.	1	Perm	1.00								

154

Project.....: 2022109

GUNSTIGE WERKING PERMANENTE BELASTINGEN

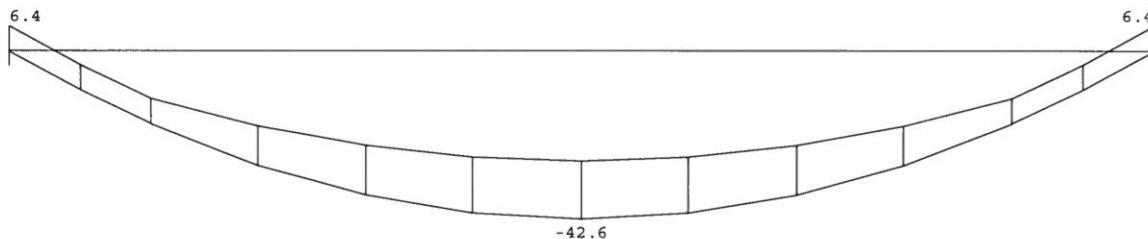
BC Velden met gunstige werking

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

OMHULLENDE VAN DE FUNDAMENTELE COMBINATIES

MOMENTEN Fysisch lineair

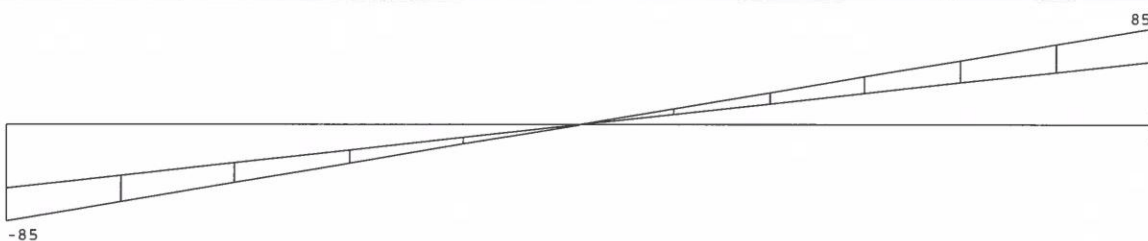
Ligger:1 Fundamentele combinatie



Project.....: 2022109

DWARSKRACHTEN Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie



Fmin:63
Fmax:100

108
167

REACTIES Fysisch lineair

Ligger:1 Fundamentele combinatie

Stp	Fmin	Fmax	Mmin	Mmax
1	63.36	100.14	0.00	0.00
2	108.00	167.10	0.00	0.00

PROFIELGEGEVENS Balk [N] [mm]

t.b.v. profiel:1 B*H 400*600

Algemeen

Materiaal : C30/37

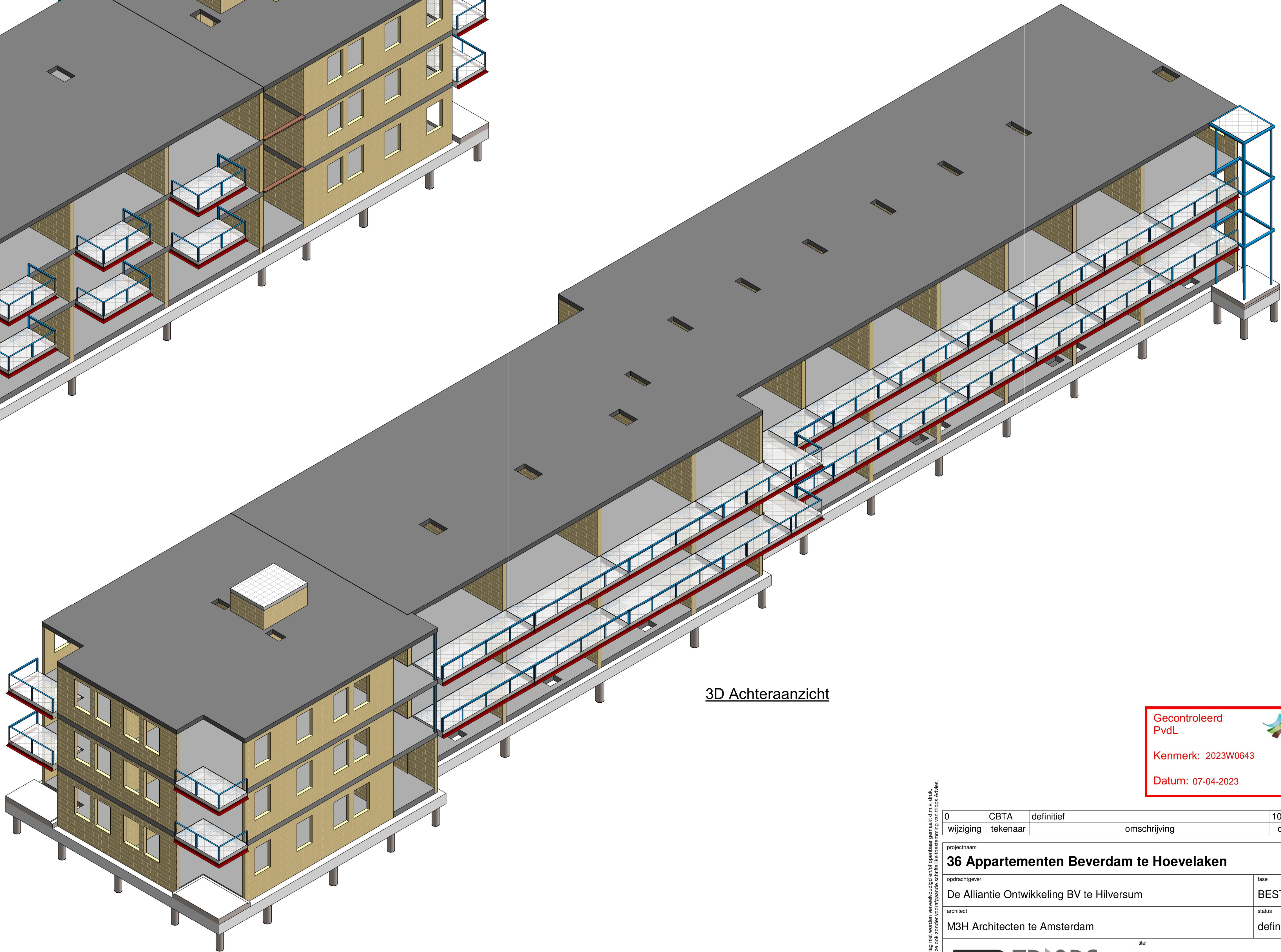
Doorsnede

breedte : 400 hoogte : 600 zwaartepunt tov onderkant : 300
Fictieve dikte : 240.0

Betonkwaliteit element : C30/37 Kruipcoëf. : 2.470
Staalkwaliteit hoofdwapening : 500 ϵ_{uk} : 2.50
Staalkwaliteit beugels : 500



3D Vooraanzicht



3D Achteraanzicht

Gecontroleerd
PvdL

Kenmerk: 2023W0643

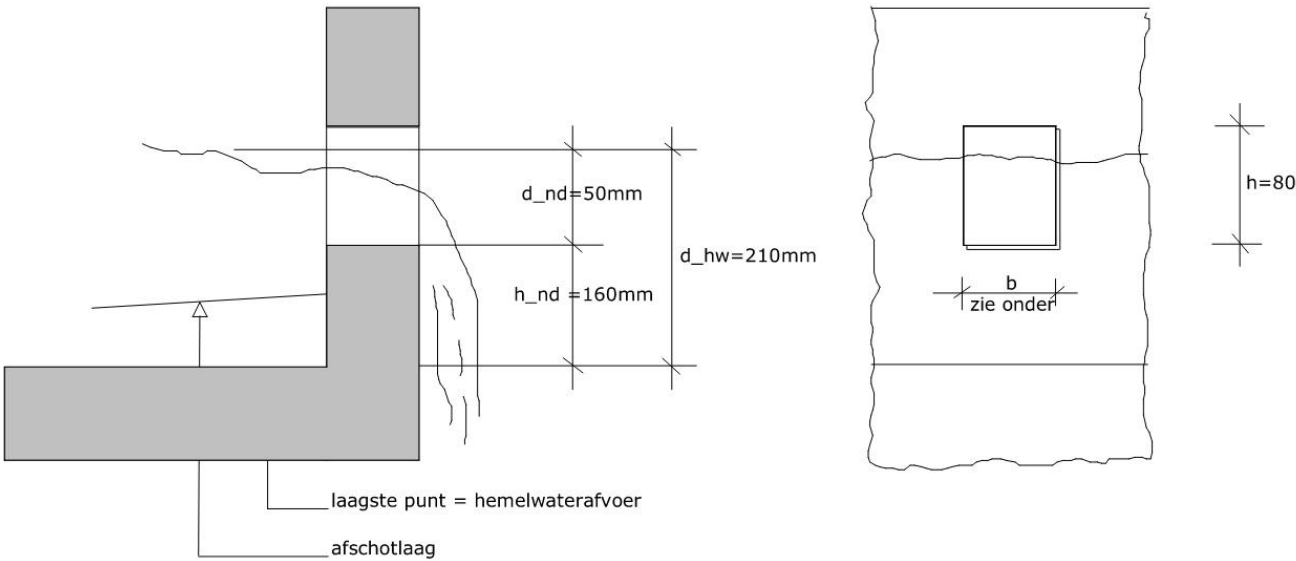
Datum: 07-04-2023

De afbeelding mag niet worden verspreid of anderszins openbaar gemaakt en/of verspreid worden. Het verspreiden van deze afbeelding kan strafbaar zijn.

0	CBTA	definitief		10-03-23	
wijziging	tekenaar		omschrijving	datum	gecontr.
projectnaam					
36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken					
opdrachtgever				fase	
De Alliantie Ontwikkeling BV te Hilversum				BESTEK	
architect				status	
M3H Architecten te Amsterdam				definitief	
			titel		
			CONSTRUCTIES 3D Overzichten		
			schaal: 1:100		
			formaat: 59x105		
Triops Advies B.V. Postbus 44, 6850 AA Huisen tel. 026-3886416 E-mail: info@triopsadvies.nl			code		
			2022109		
			tekeningsnummer		
			BS-08		
			Behoort bij besluit van de GEMEENSCHAPPELIJKE RAAD van de Vallei		
			Kenmerk: 2023W0643		
			Datum: 10-10-2023		

Ontwerp Noodafvoeren hemelwaterafvoer

Berekening conform NEN-EN 1991-1-3
In het bijzonder artikel 7.2;

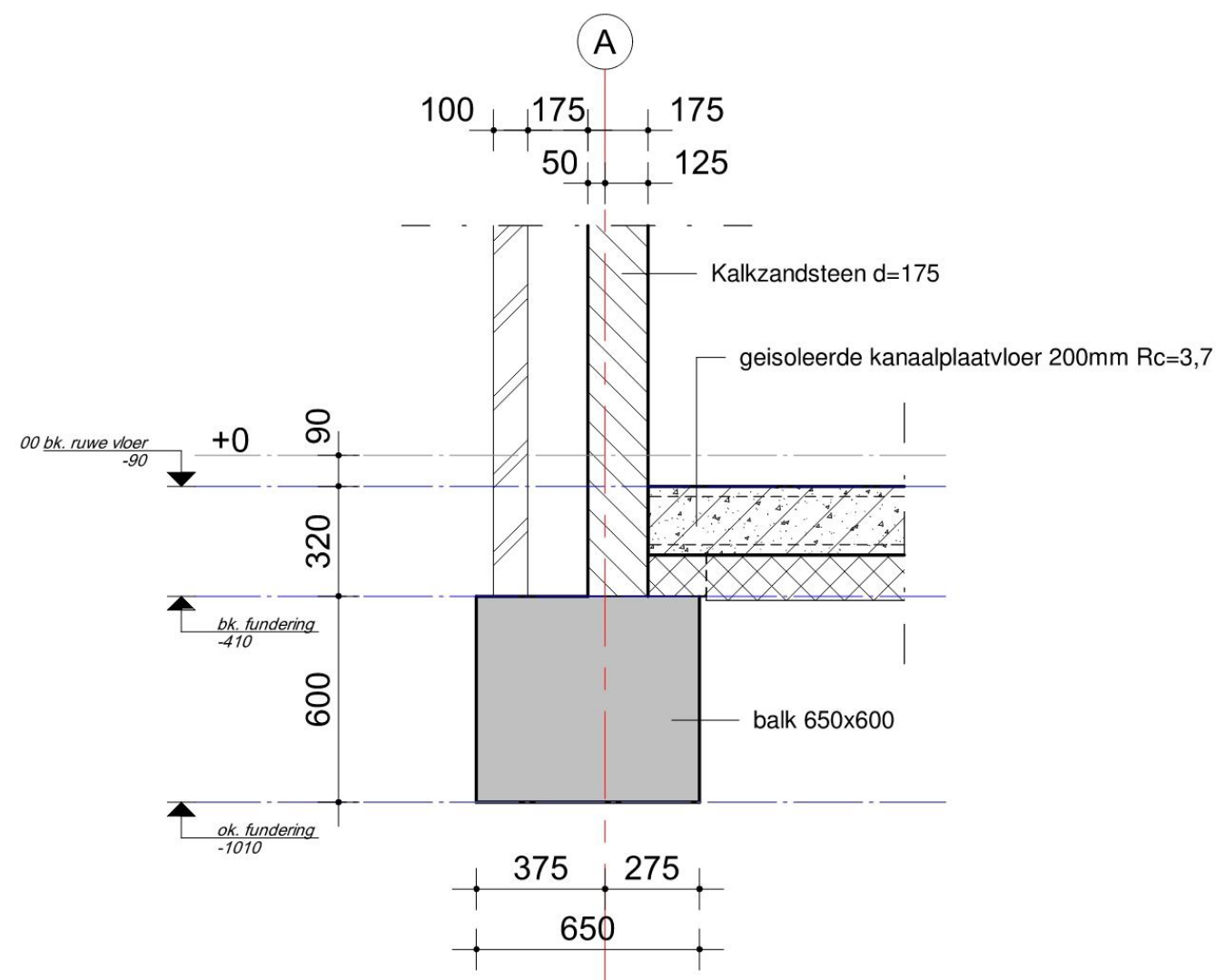


Uitgangspunten:

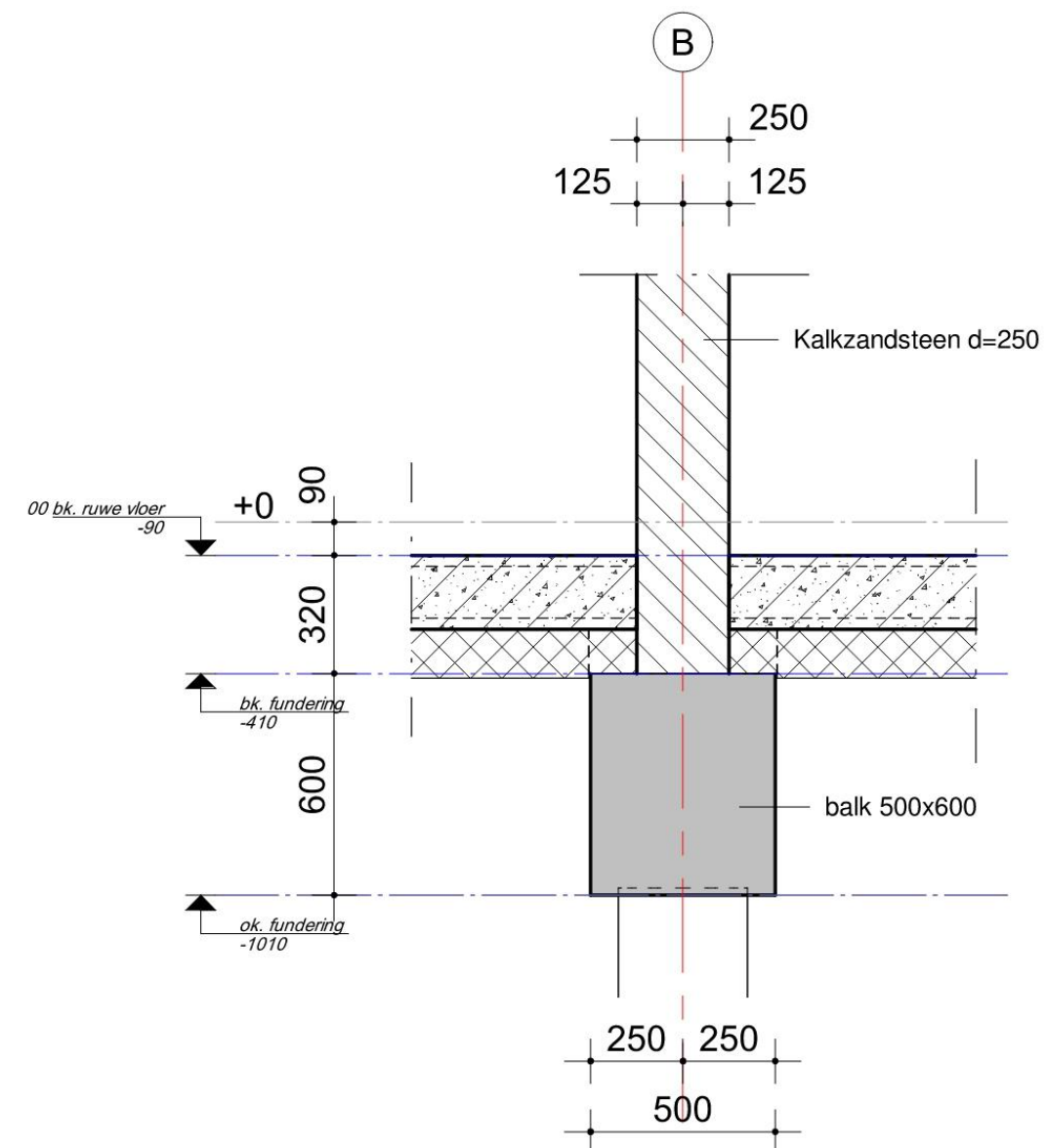
Noodafvoeren aanbrengen op maximaal 160mm boven het nivo van de hemelwaterafvoeren
Indien dit onder het nivo van de isolatie is, dan een vlakke strook isolatie - dikte tot maximaal de onderkant van de noodafvoeren, breed 1m - naar de noodafvoer toe aanbrengen

Voor afmeting en positie noodoverlaten zie tek. 2022109_DO-05 (dakvloer)

revisie	0	 Triops ADVIES Triops Advies B.V. Postbus 44, 6850 AA Huissen tel. 026-3886416 E-mail: @triopsadvies.nl	status	definitief	code 2022109	
datum	10-03-23		formaat:	A3		
getekend			schaal:	1:20		
gecontr.			tekeningnummer	BS-09		blad 0A
				 ADVISEURS IN GEWISSE INSTRUCTIES		Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei 



dsn. 01
1 : 20



dsn. 02
1 : 20

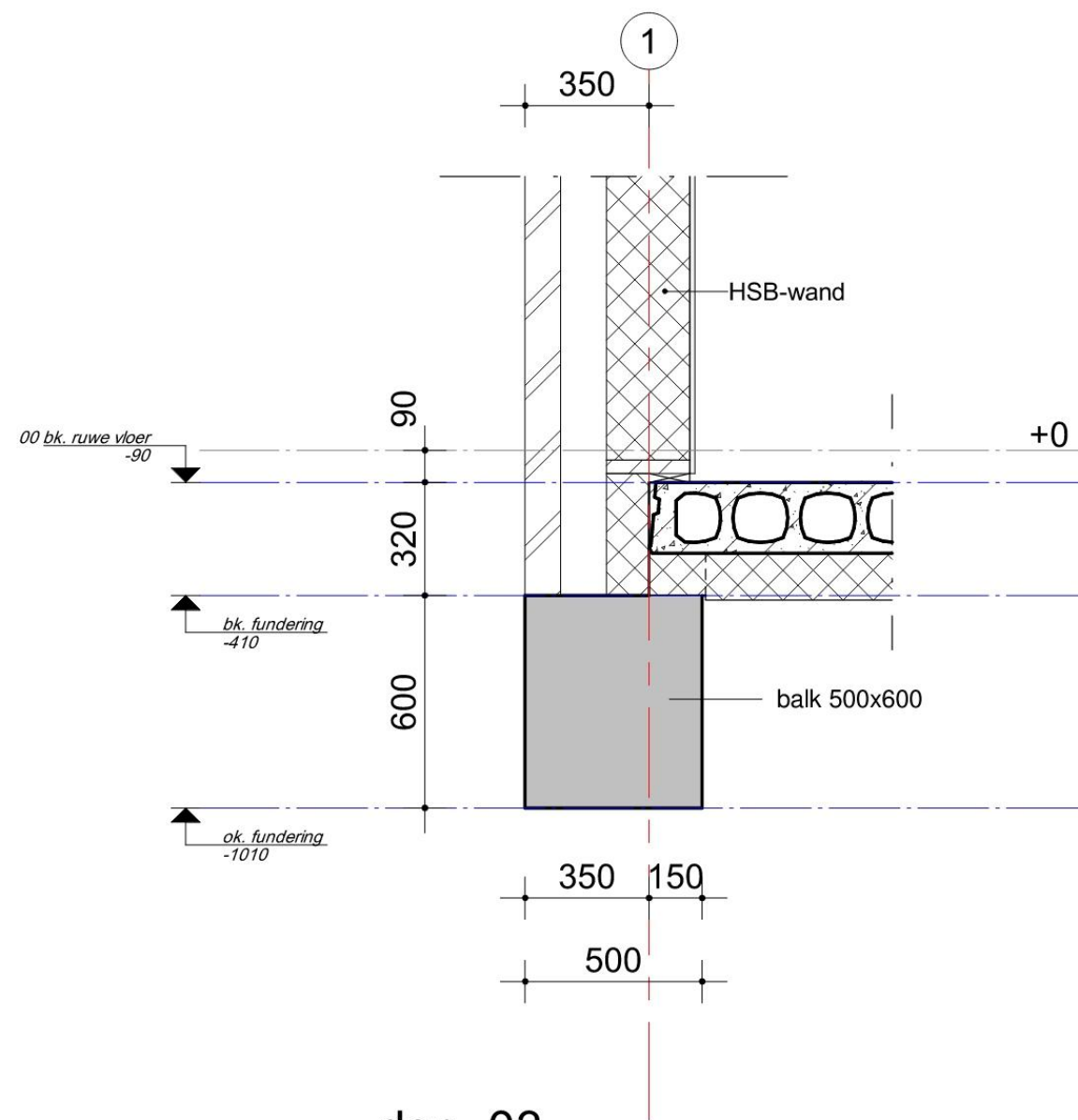
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS
ADVIES

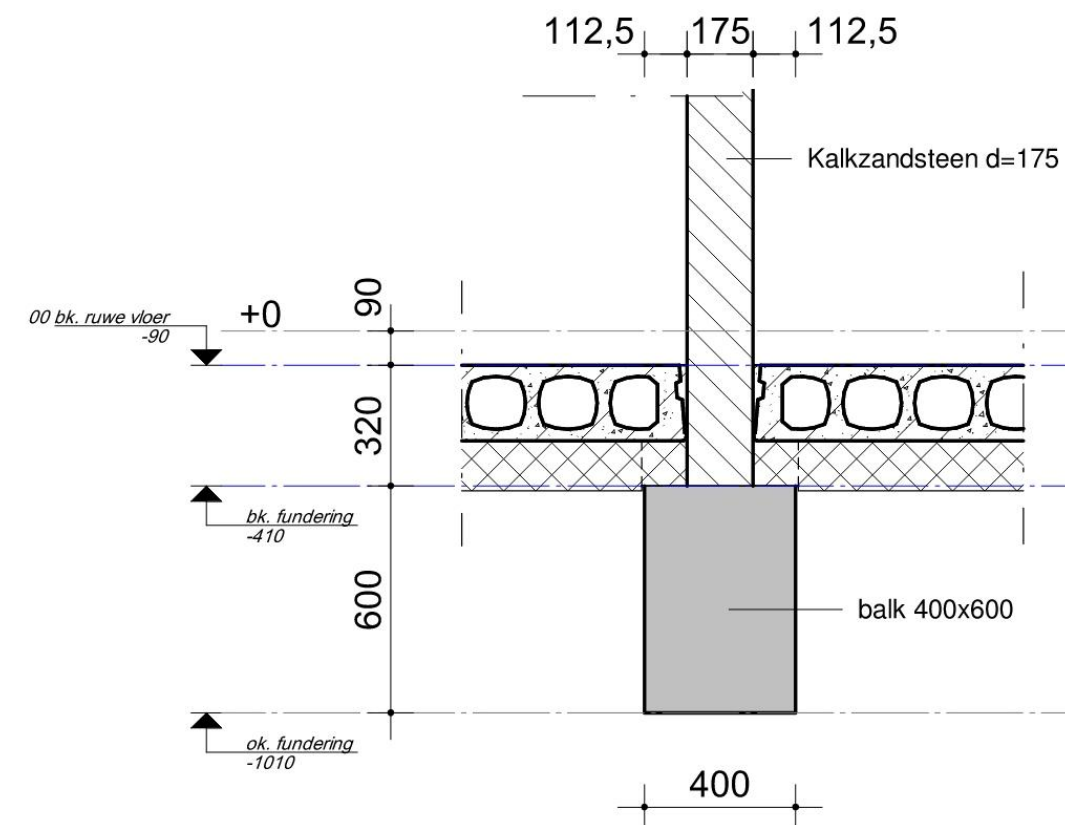
Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code 2022109	
formaat:	A3		
schaal:	1:20		
tekeningnummer BS-09		blad 01	Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei 
▶▶▶ ADVISEURS IN GE		CONSTRUCTIES	

ADVISEURS IN GE... NSTRUCTIES



dsn. 03
1 : 20



dsn. 04
1 : 20

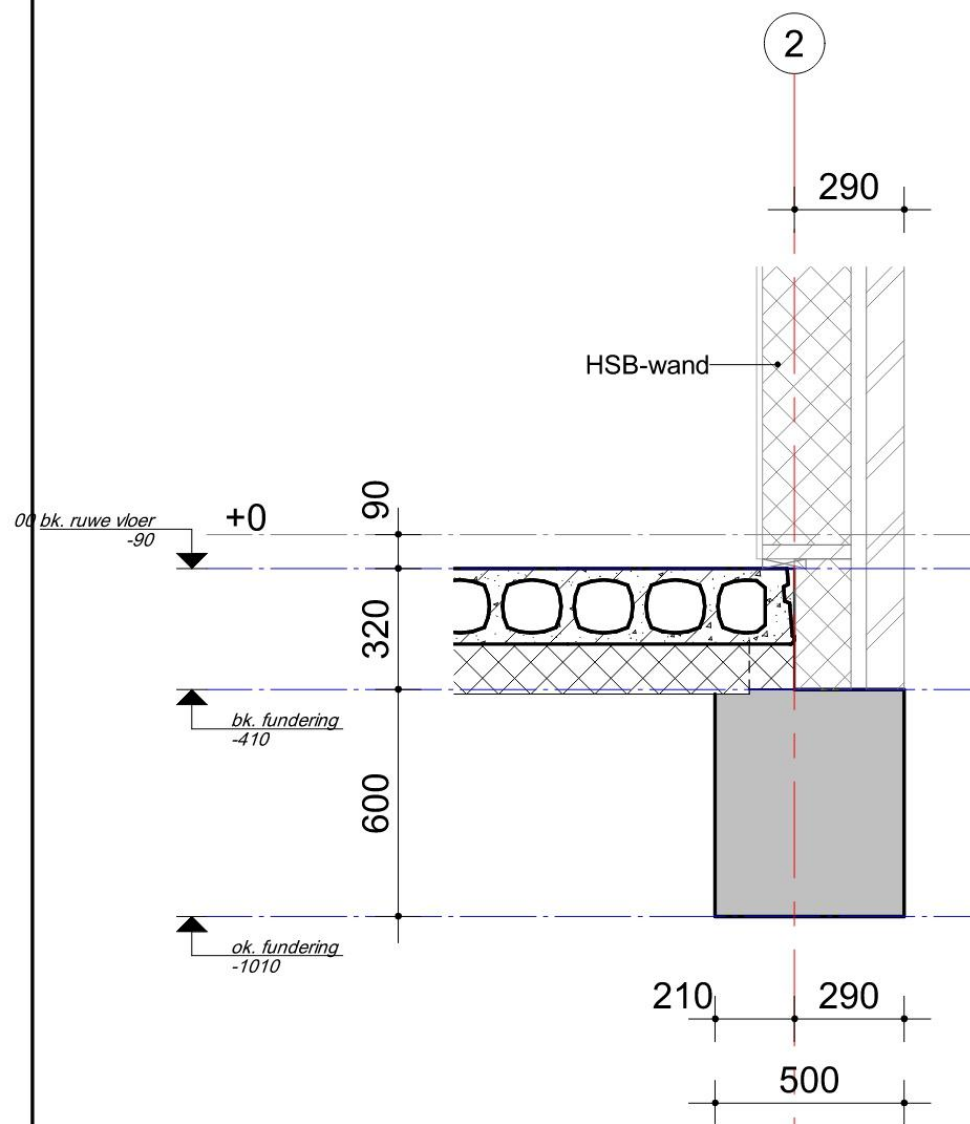
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS ADVIES

Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

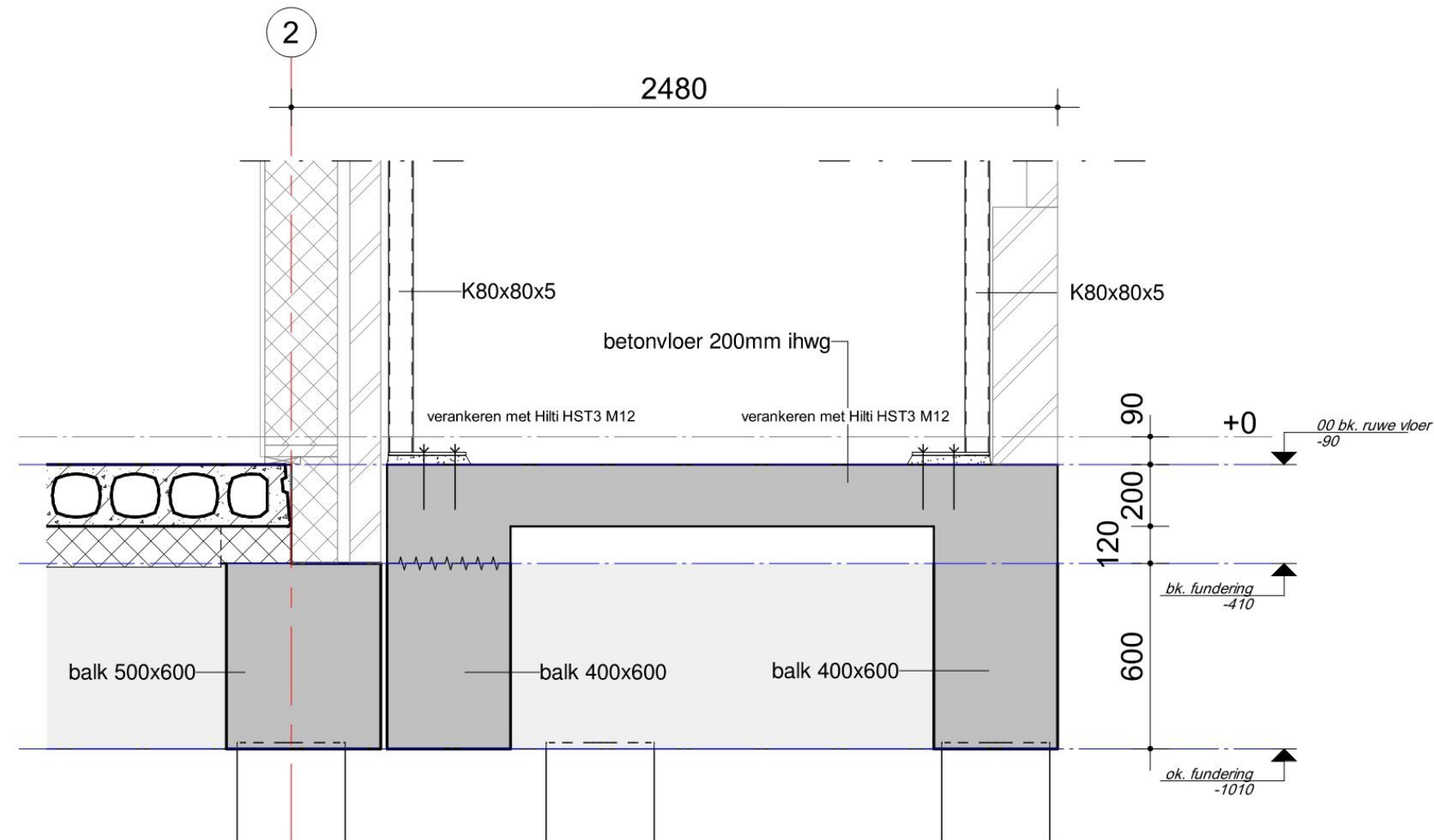
status	definitief	code 2022109	
formaat:	A3		
schaal:	1:20		
tekeningnummer BS-09		blad 02	Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei 
▶▶▶ ADVISEURS IN GE		INSTRUCTIES	

ADVISEURS IN GEWELDE



dsn. 05

1 : 20



dsn. 06

1 : 20

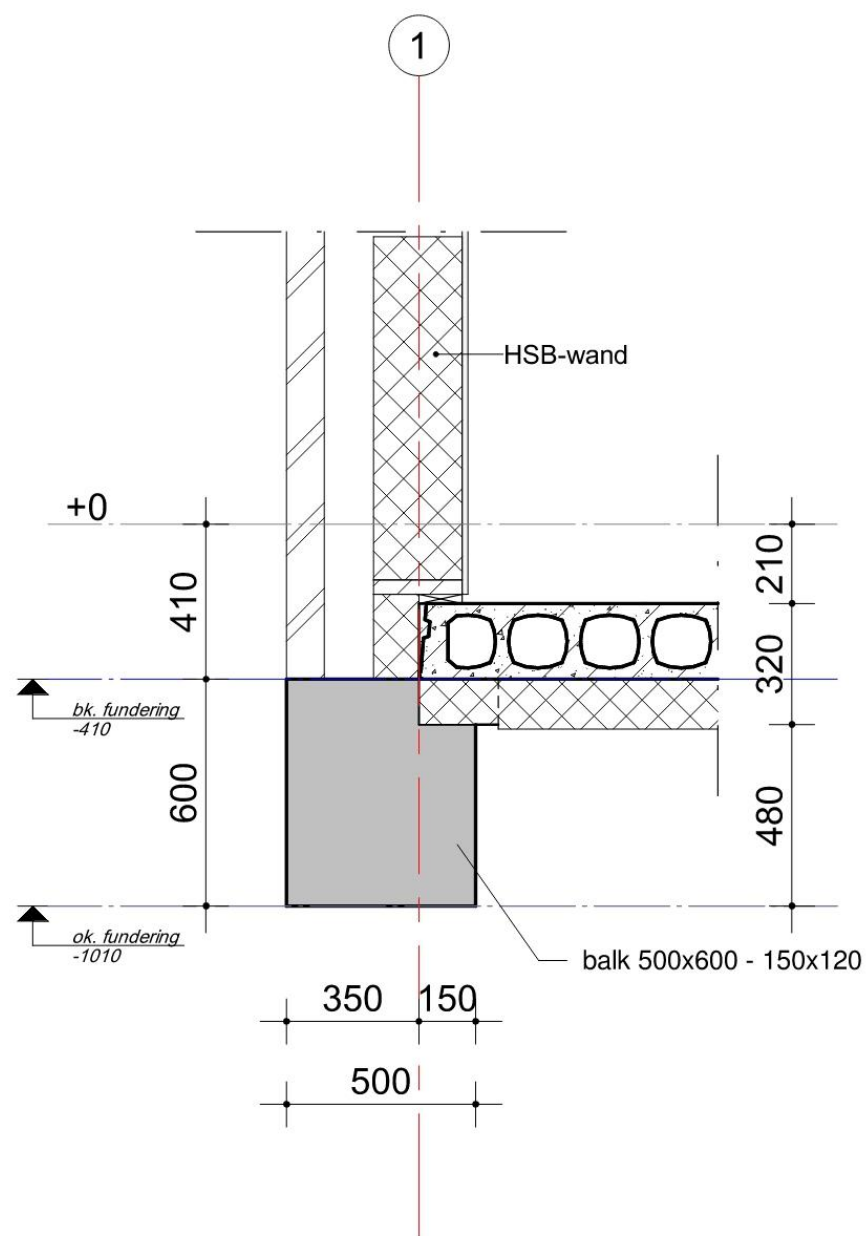
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	



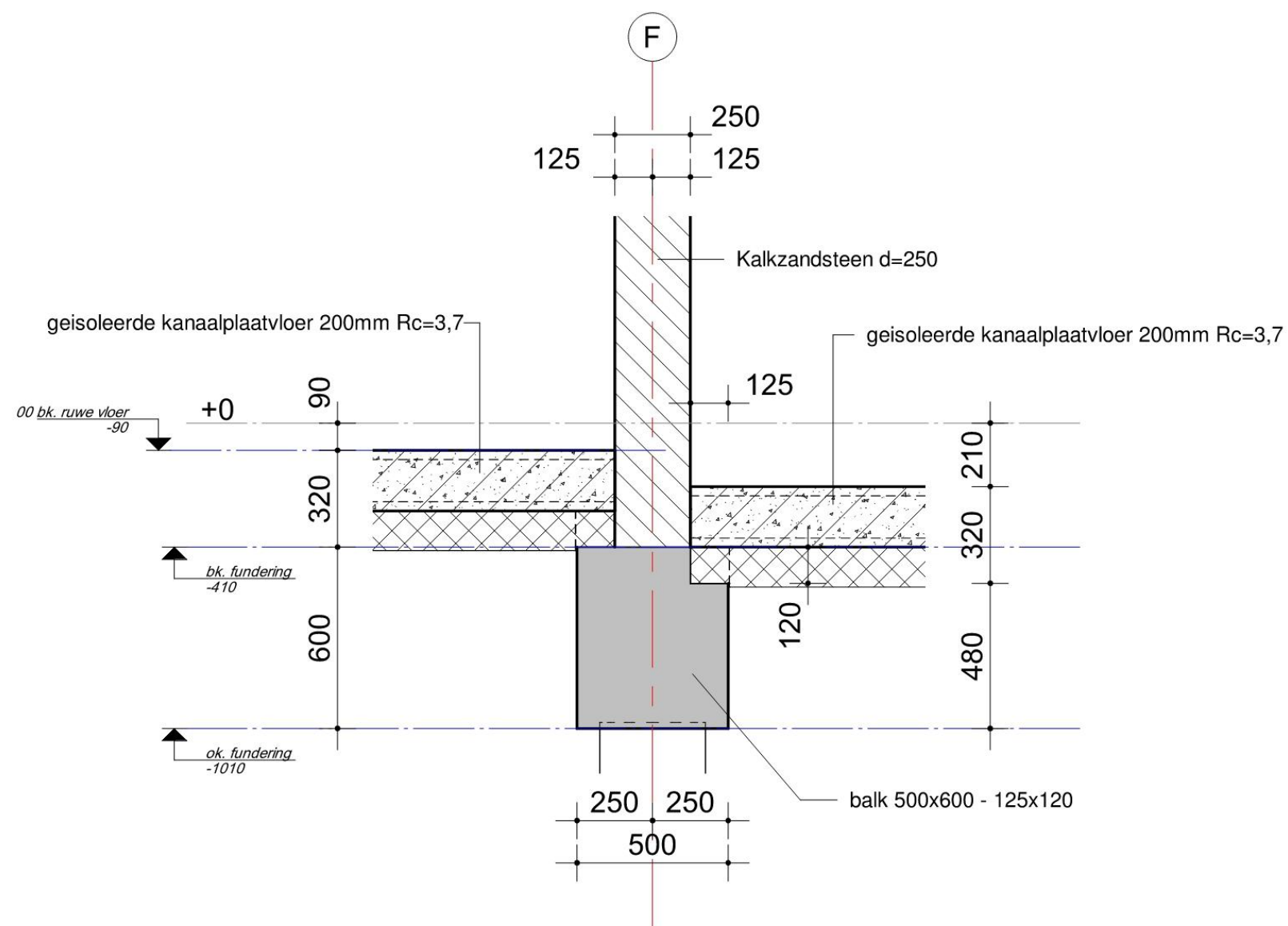
Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code 2022109	
formaat:	A3		
schaal:	1:20		
tekeningnummer BS-09		blad 03	Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei 
▶▶▶ ADVISEURS IN GE		INSTRUCTIES	

ADVISEURS IN GE



dsn. 07
1 : 20



dsn. 08
1 : 20

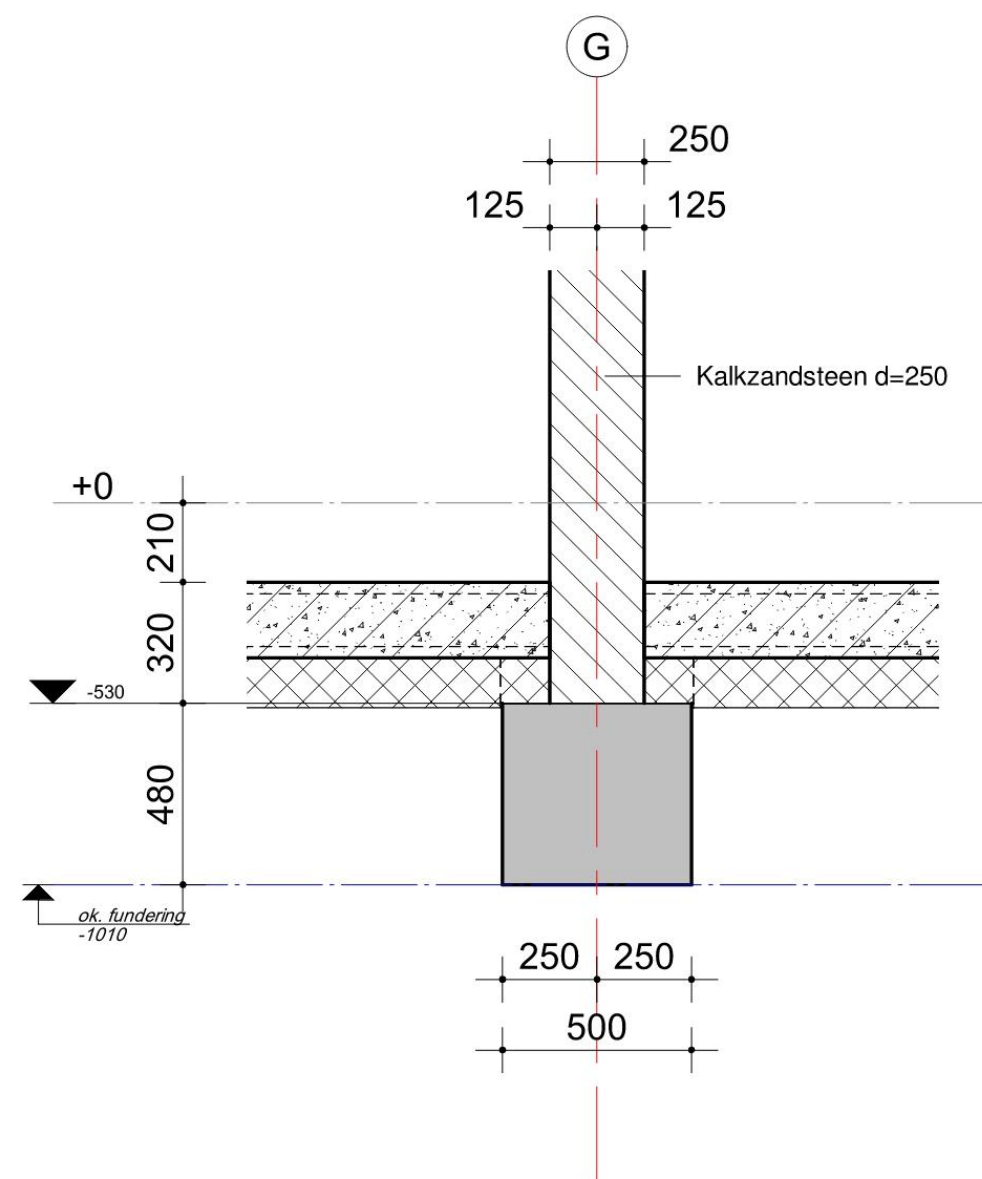
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS
ADVIES

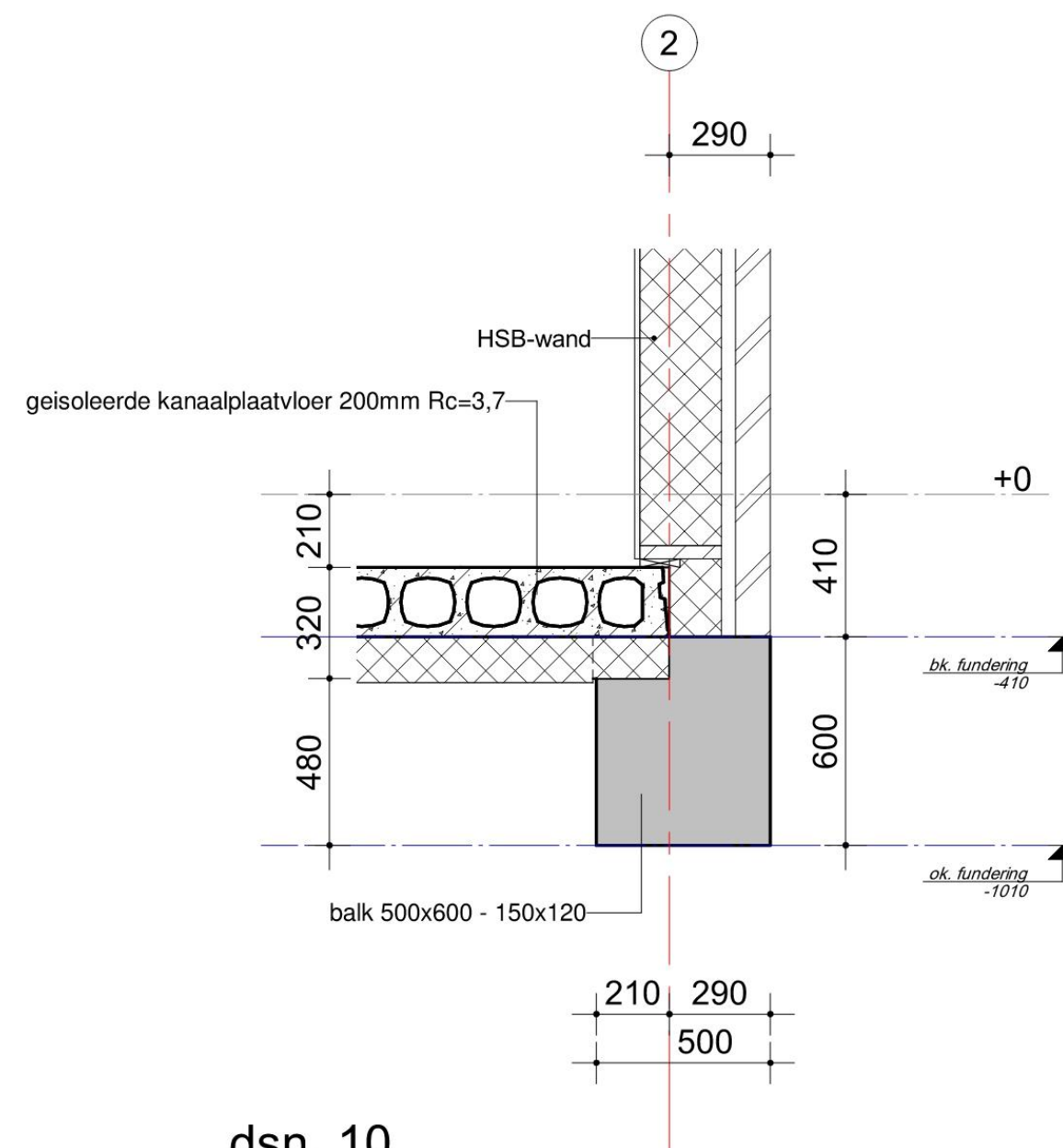
Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code
formaat:	A3	2022109
schaal:	1:20	
tekeningnummer		blad
BS-09		04
Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei		
▶▶▶ ADVISEURS IN GEENBOUWCONSTRUCTIE		

ADVISEURS IN GE

dsn. 09

1 : 20

dsn. 10

1 : 20

revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	



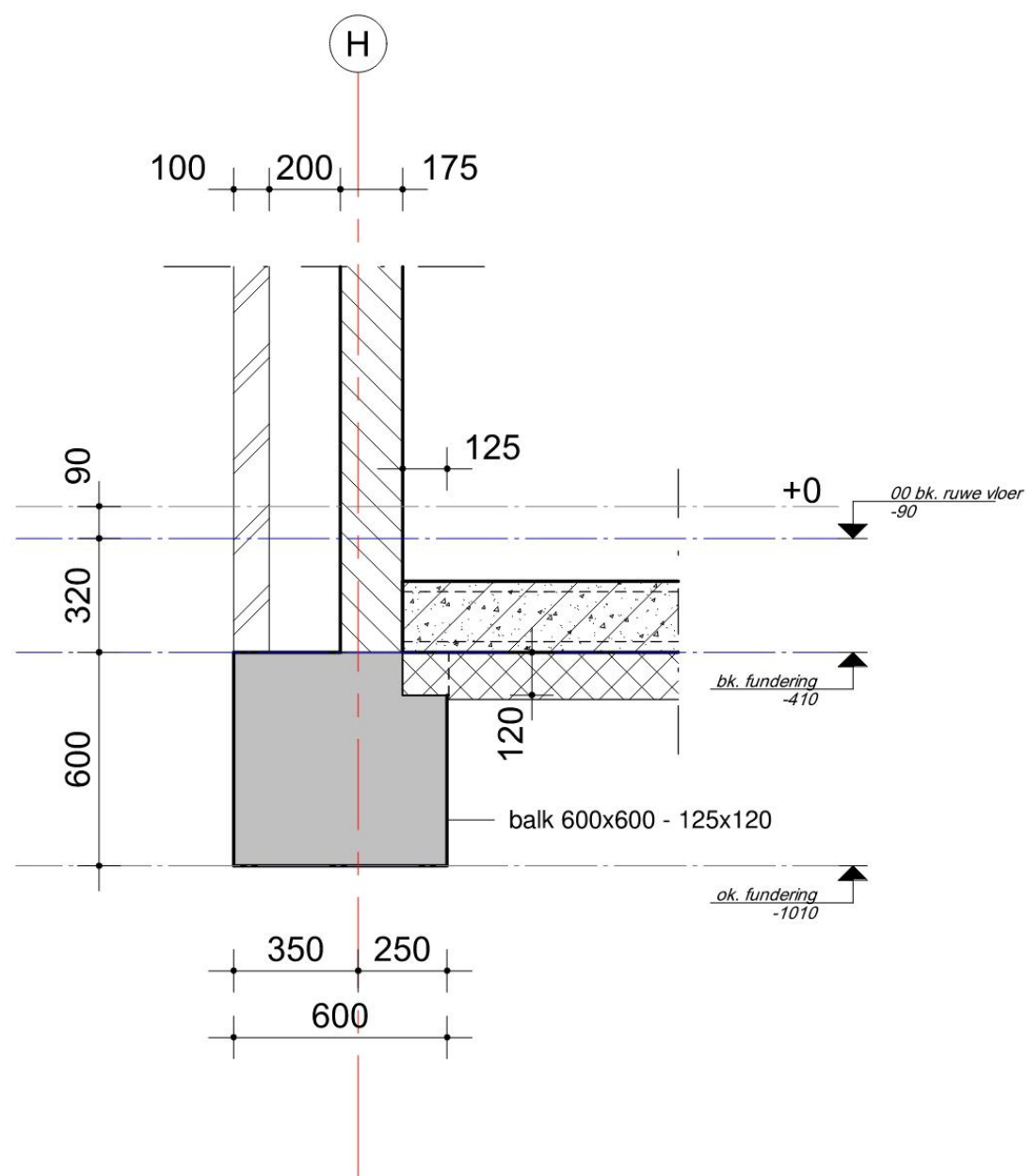
Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: @triopsadvies.nl

status	definitief	code	2022109
formaat:	A3		
schaal:	1:20		
tekeningnummer			blad
BS-09			05
Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Veld			

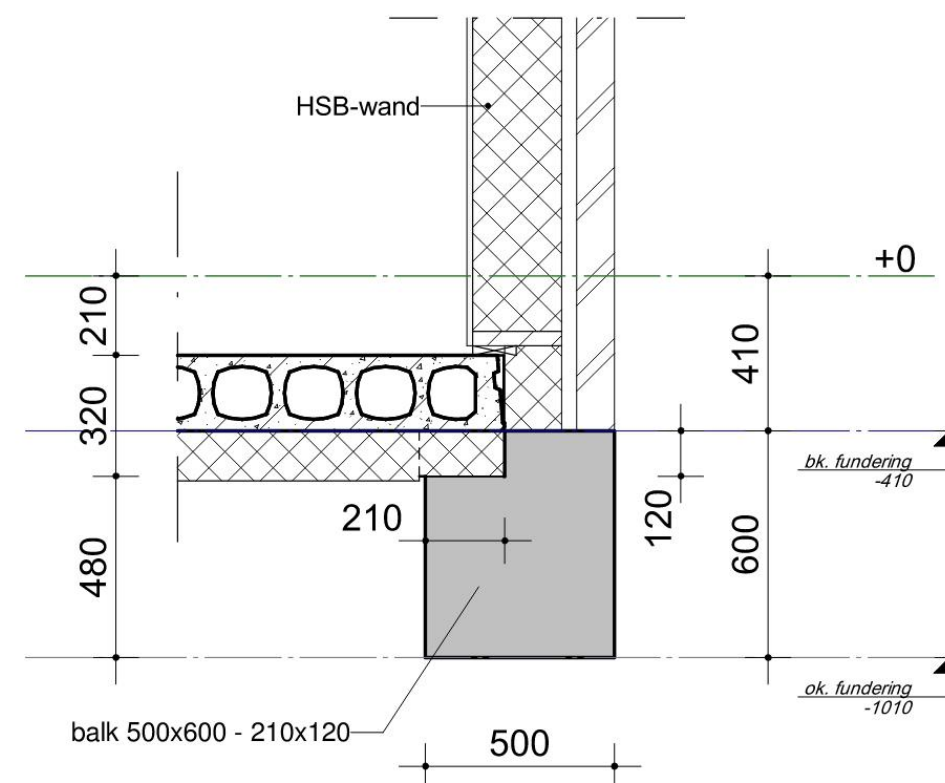
Behoort hij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei

Kenmerk: 2023W0643

Datum: 19-10-2023



dsn. 11
1 : 20



dsn. 12
1 : 20

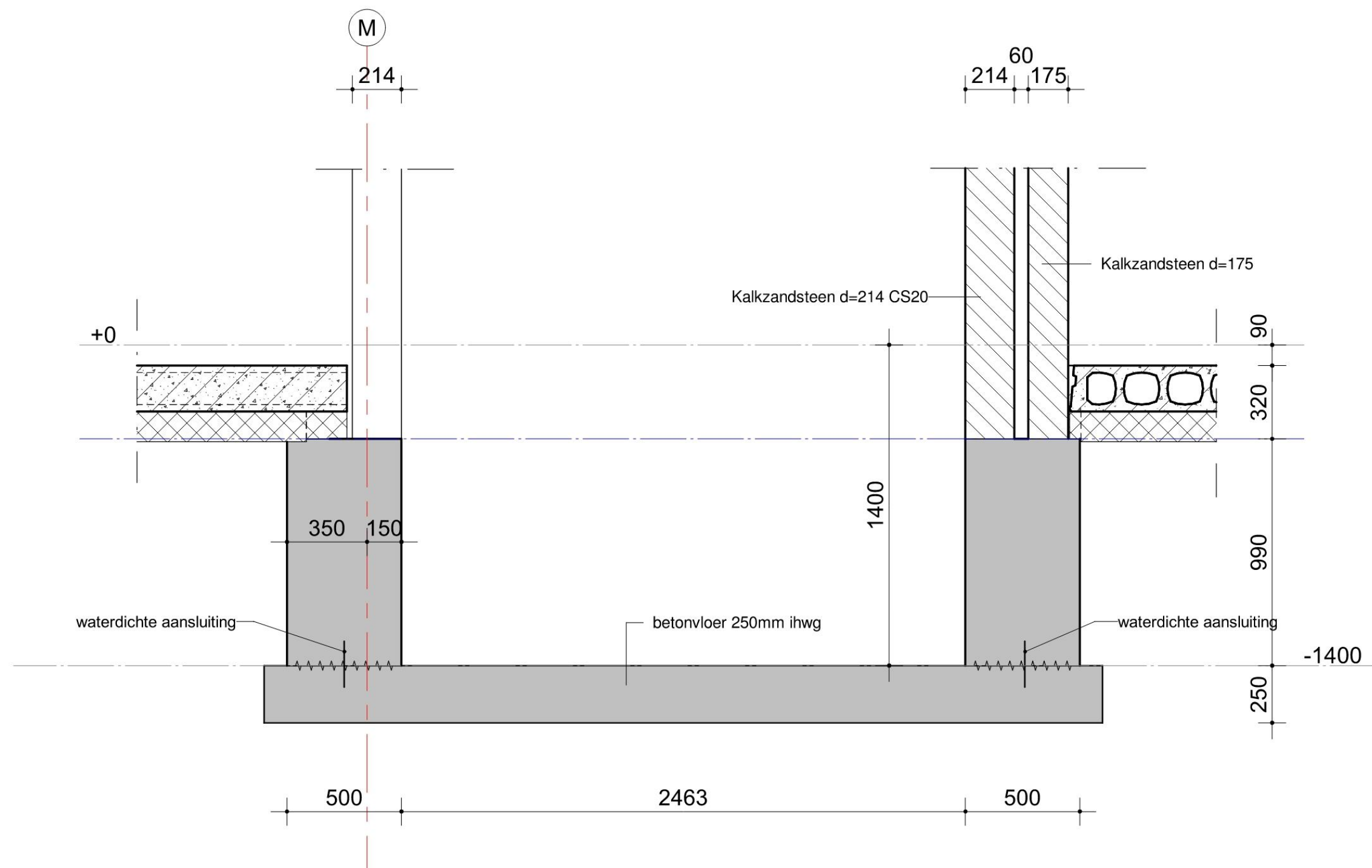
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	



Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code	2022109
formaat:	A3		
schaal:	1:20		
tekeningnummer		blad	
BS-09		06	
▶▶▶ ADVISEURS IN GE		Behoort hij besluit van Omgevingsdienst De Veld	

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei
Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023



dsn. 13
1 : 20

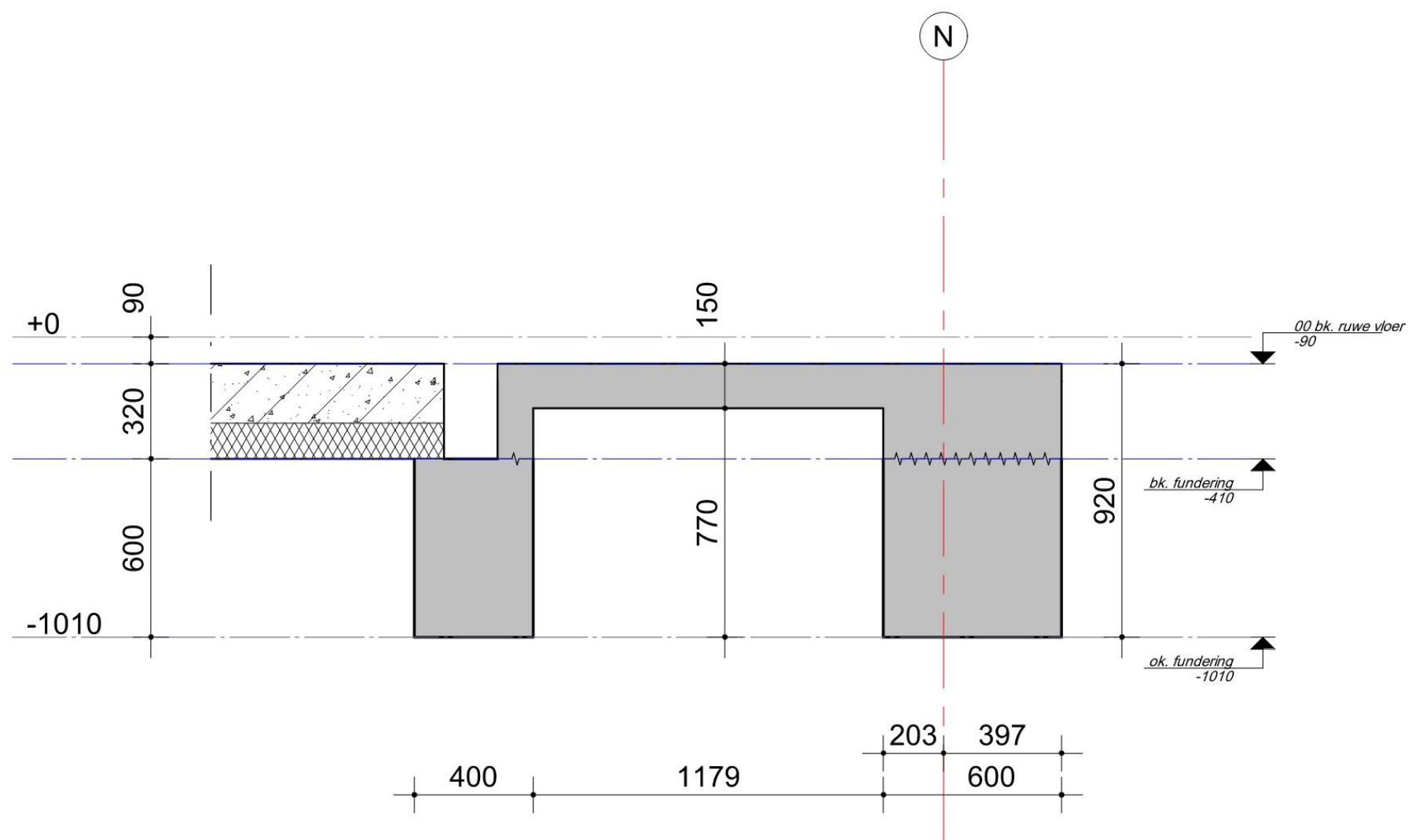
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS ADVIES

Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code	
formaat:	A3	2022109	
schaal:	1:20		
tekeningnummer		blad	
BS-09		07	
Behoort bij besluit van  Omgevingsdienst De Veldt INSTRUCTIES			

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Vallei
Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023



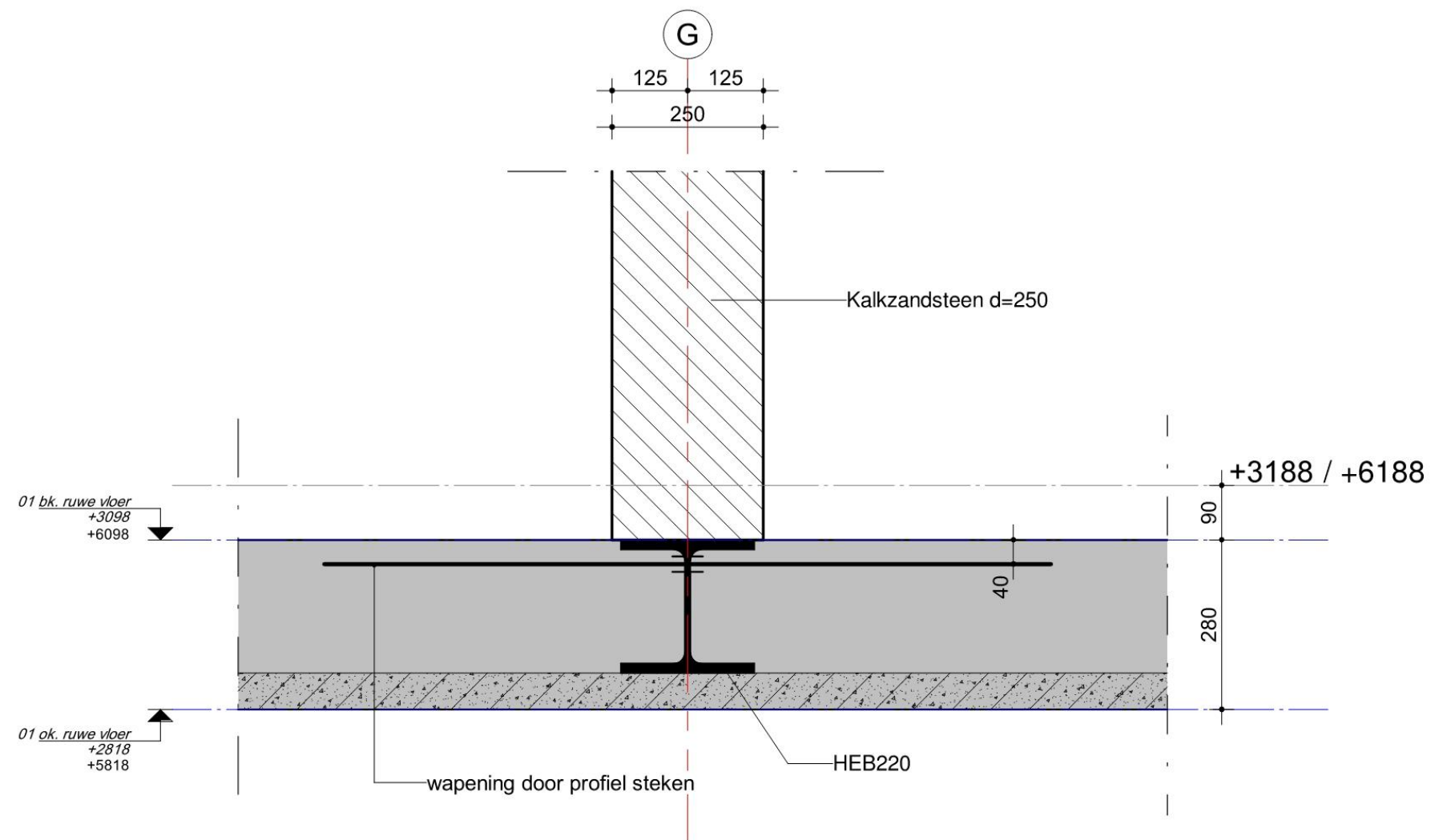
dsn. 14
1 : 20

revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS ADVIES

Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code	2022109
formaat:	A3		
schaal:	1:20		
tekeningnummer		blad	
BS-09		08	
		Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei	
▶▶▶ ADVISEURS IN GEWELDE CONSTRUCTIE			



dsn. 17
1 : 10

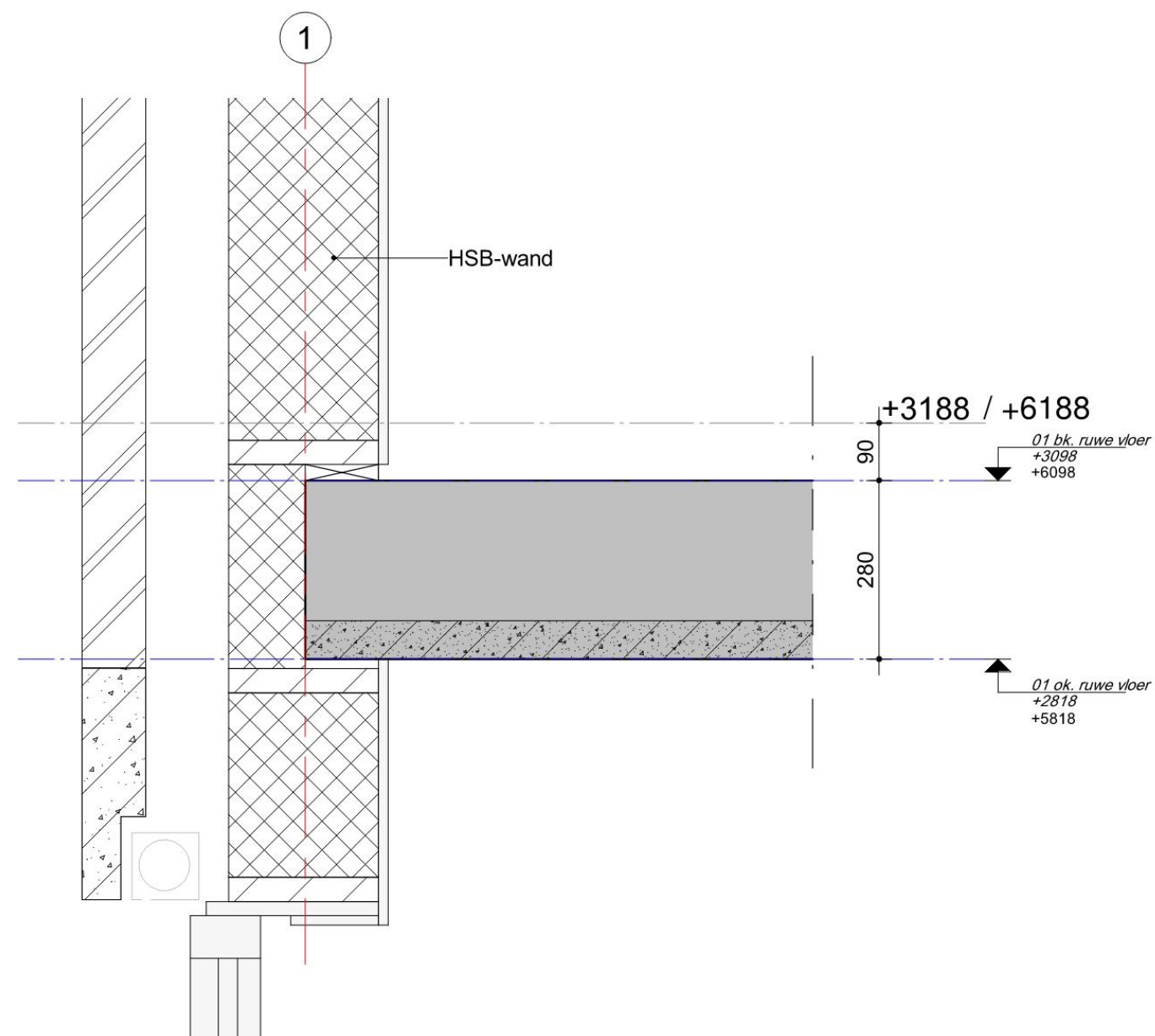
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS
ADVIES

Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code
formaat:	A3	2022109
schaal:	1:10	
tekeningnummer	BS-09	blad
		10
Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei		
Kenmerk: 2023W0643		
Datum: 19-10-2023		

ADVISEURS IN GE...NSTRUCTIES



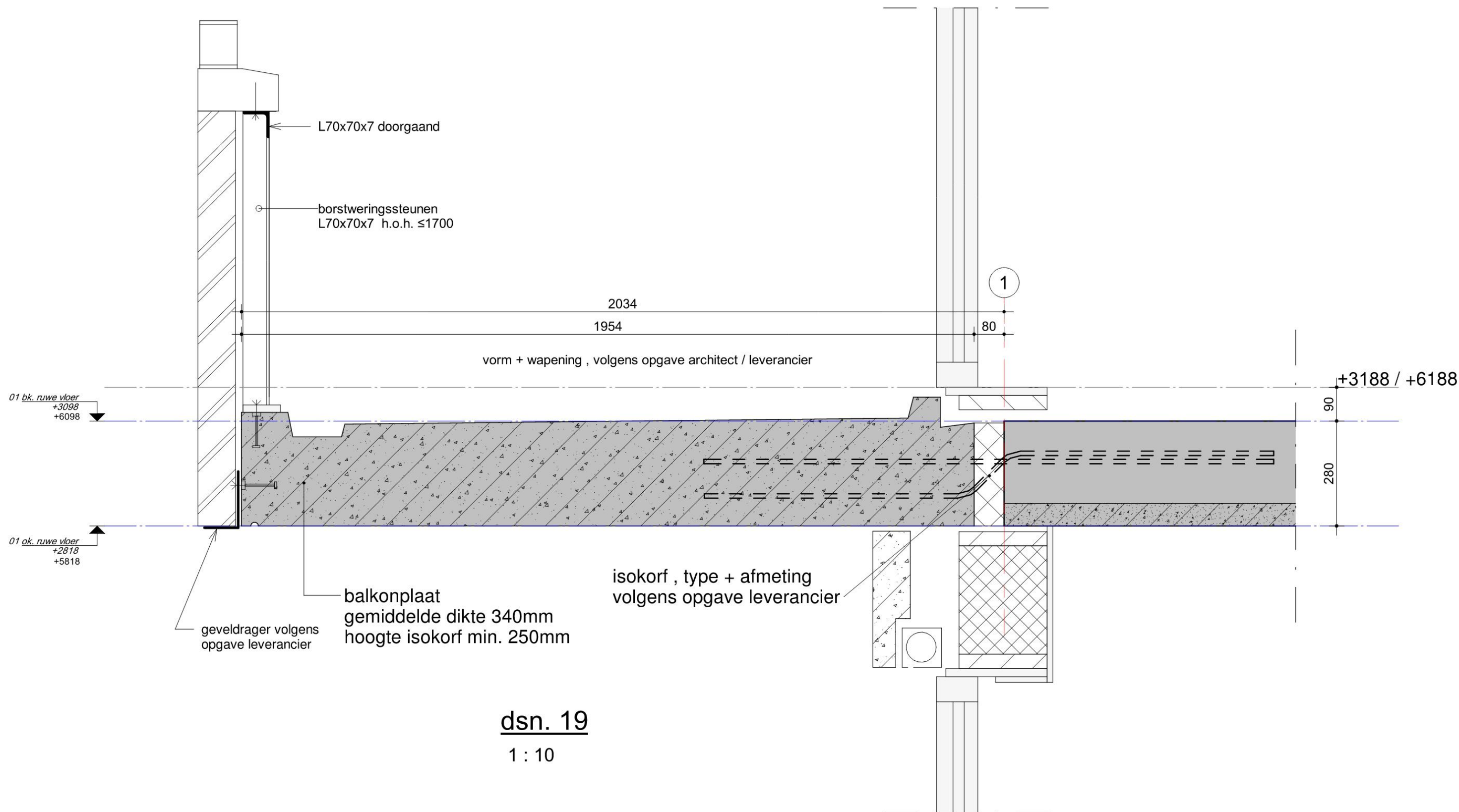
dsn. 18
1 : 10

revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	



Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code	
formaat:	A3	2022109	
schaal:	1:10		
tekeningnummer		blad	
BS-09		11	
Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei 			
▶▶▶ ADVISEURS IN GE... INSTRUCTIES			



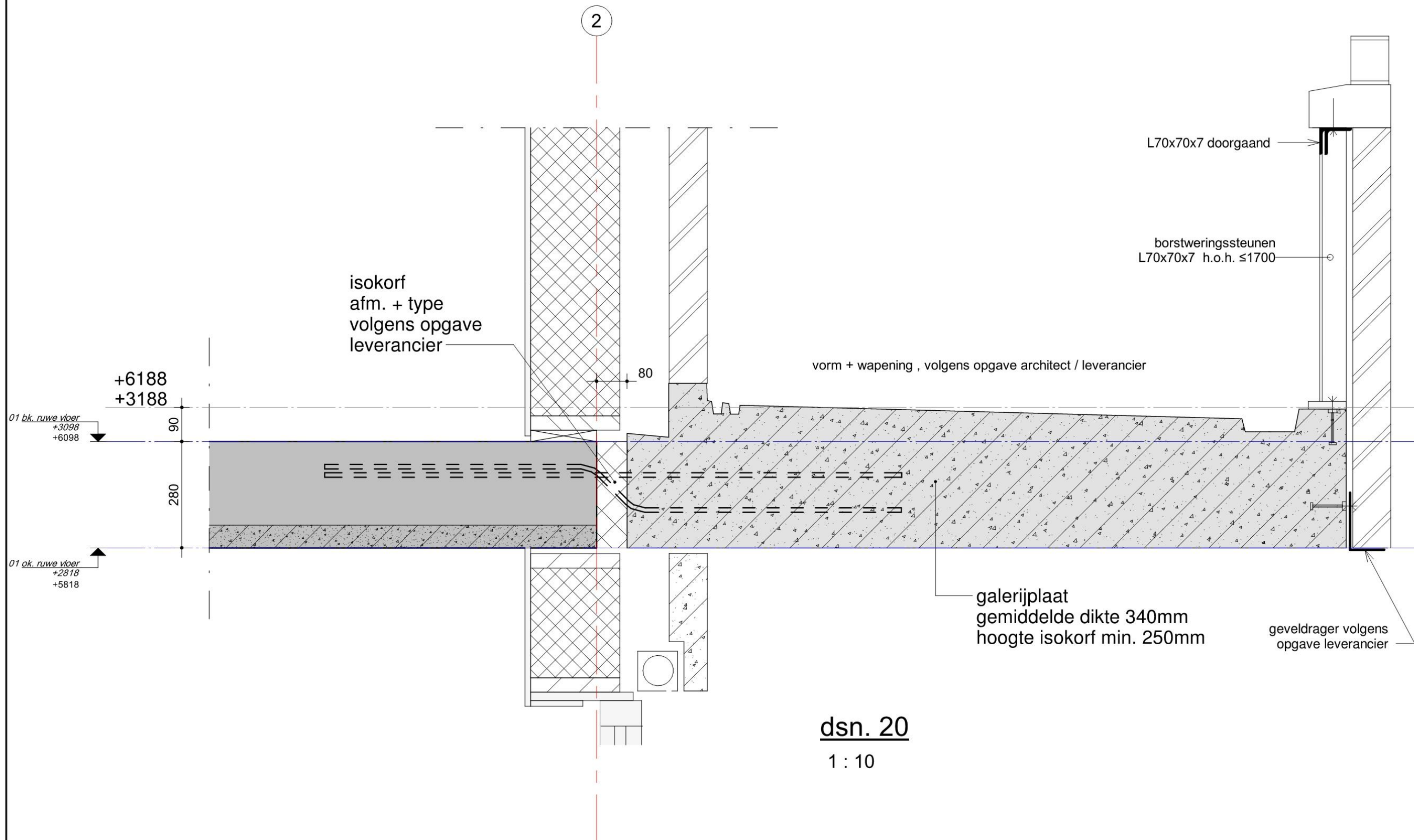
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS
ADVIES

Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code 2022109	
formaat:	A3		
schaal:	1:10		
tekeningnummer BS-09		blad 12	Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei 
▶▶▶ ADVISEURS IN GE		INSTRUCTIES	

ADVISEURS IN GE... INSTRUCTIES



dsn. 20
1 : 10

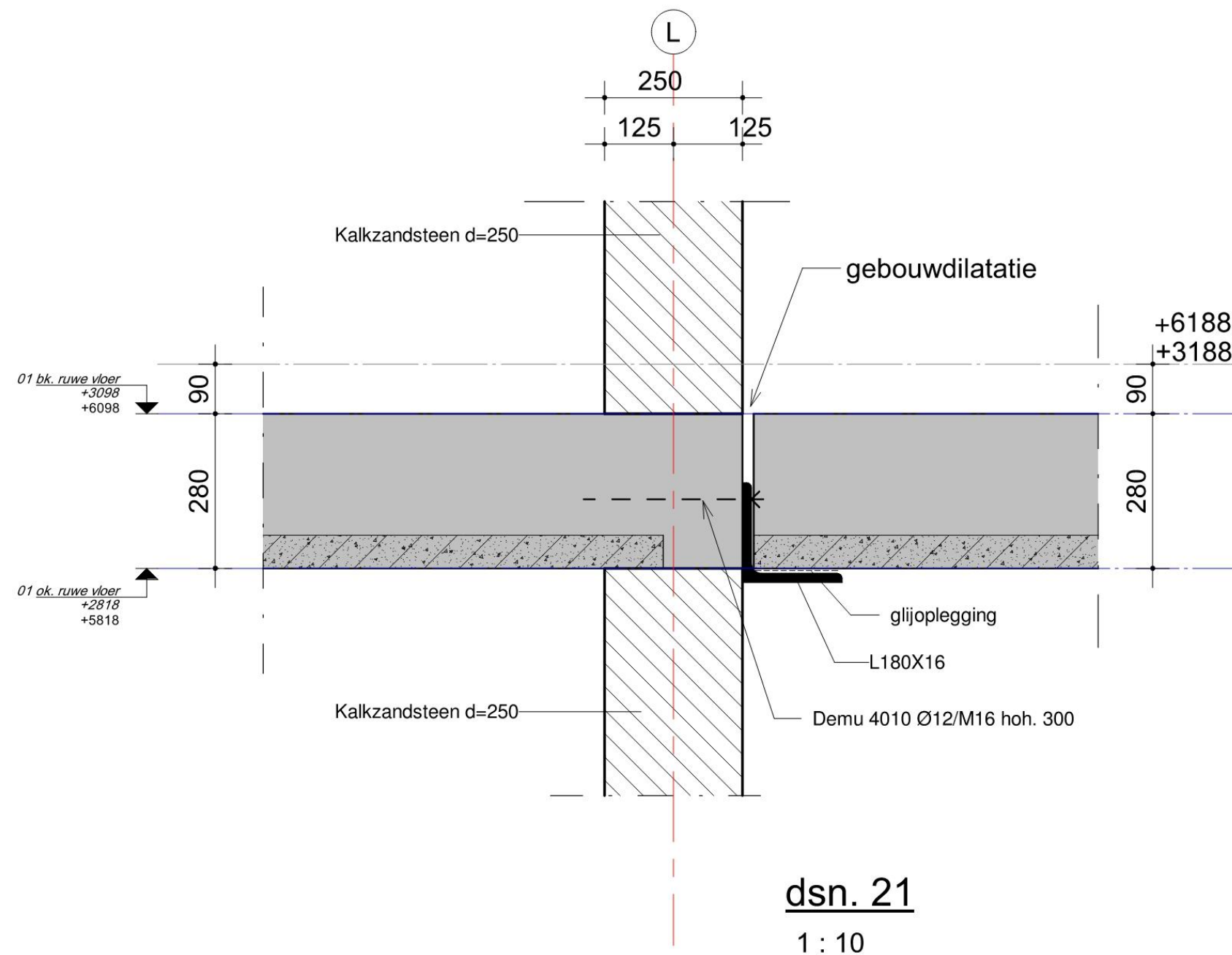
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS
ADVIES

Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code 2022109	
formaat:	A3		
schaal:	1:10		
tekeningnummer BS-09		blad 13	Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei 
▶▶▶ ADVISEURS IN GE		INSTRUCTIES	

ADVISEURS IN GE... NSTRUCTIES



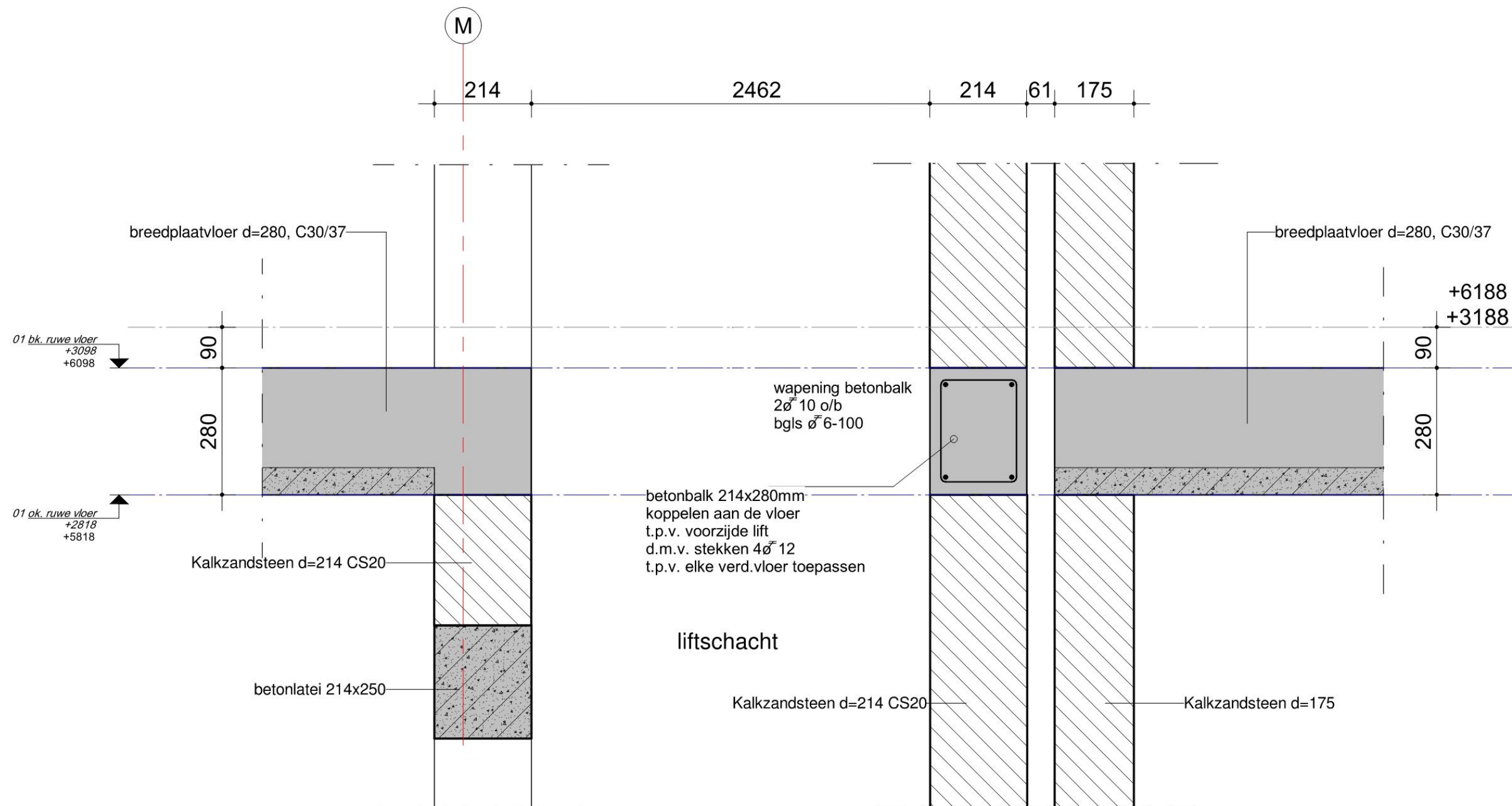
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS
ADVIES

Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code 2022109	
formaat:	A3		
schaal:	1:10		
tekeningnummer BS-09		blad 14	Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei 
▶▶▶ ADVISEURS IN GE		INSTRUCTIES	

ADVISEURS IN GEWELDE



dsn. 22

1 : 10

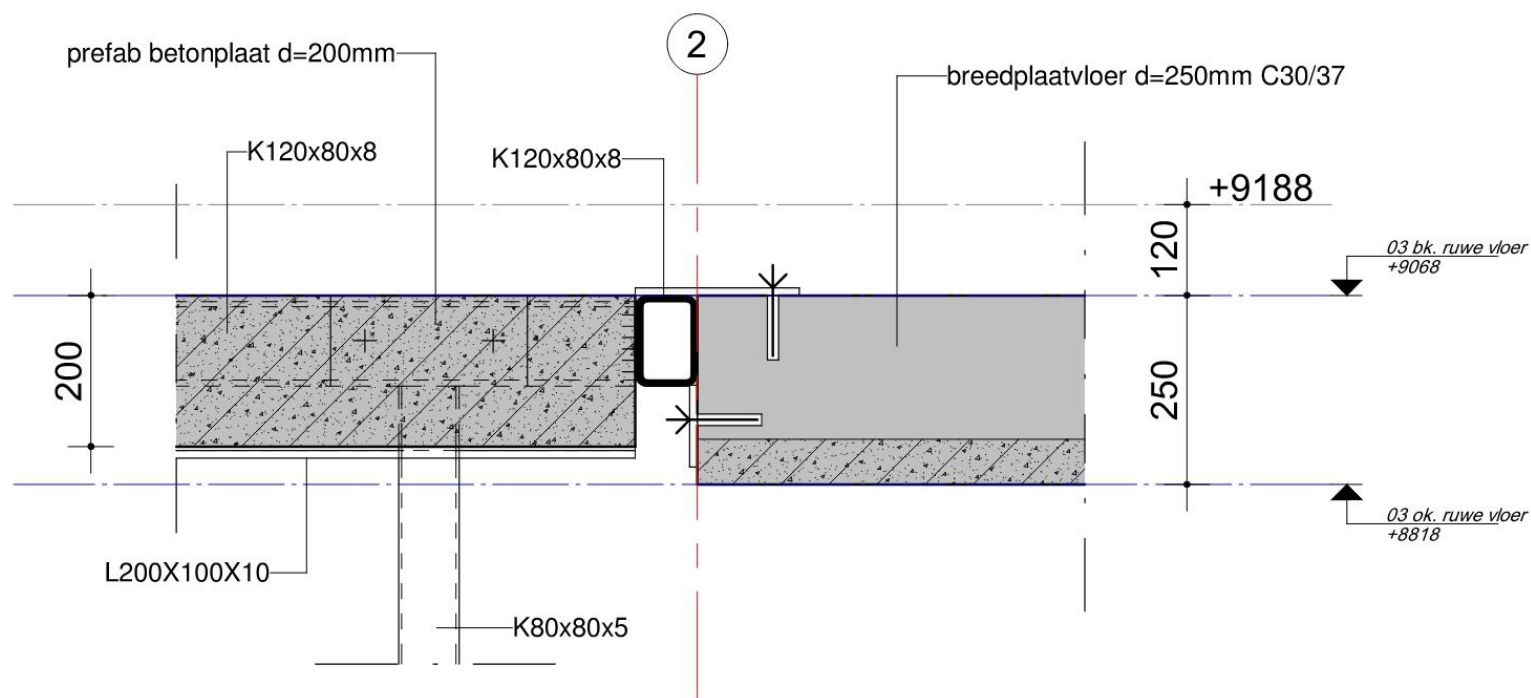
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	



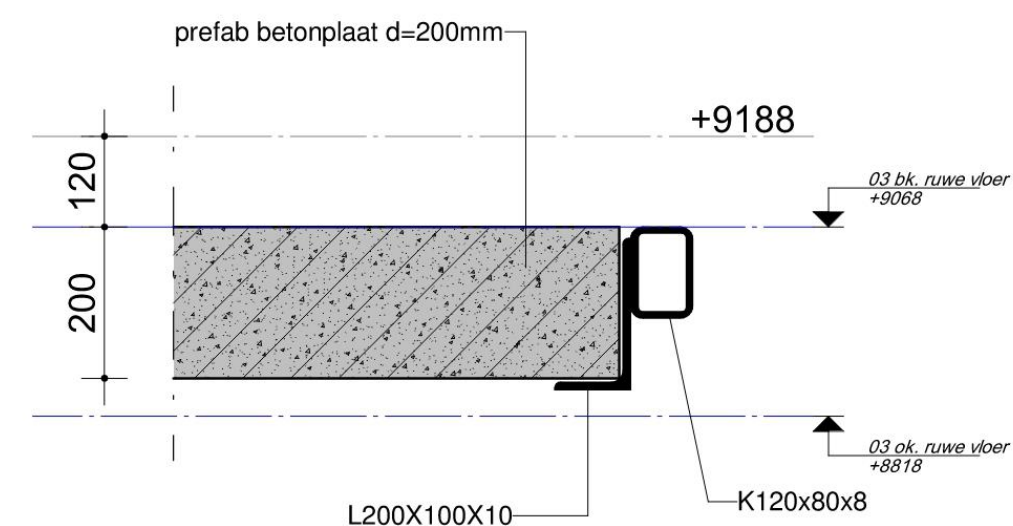
Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code	
formaat:	A3	2022109	
schaal:	1:10		
tekeningnummer		blad	
BS-09		15	
▶▶▶ ADVISEURS IN GE		Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Veluwe	
		CONSTRUCTIES	

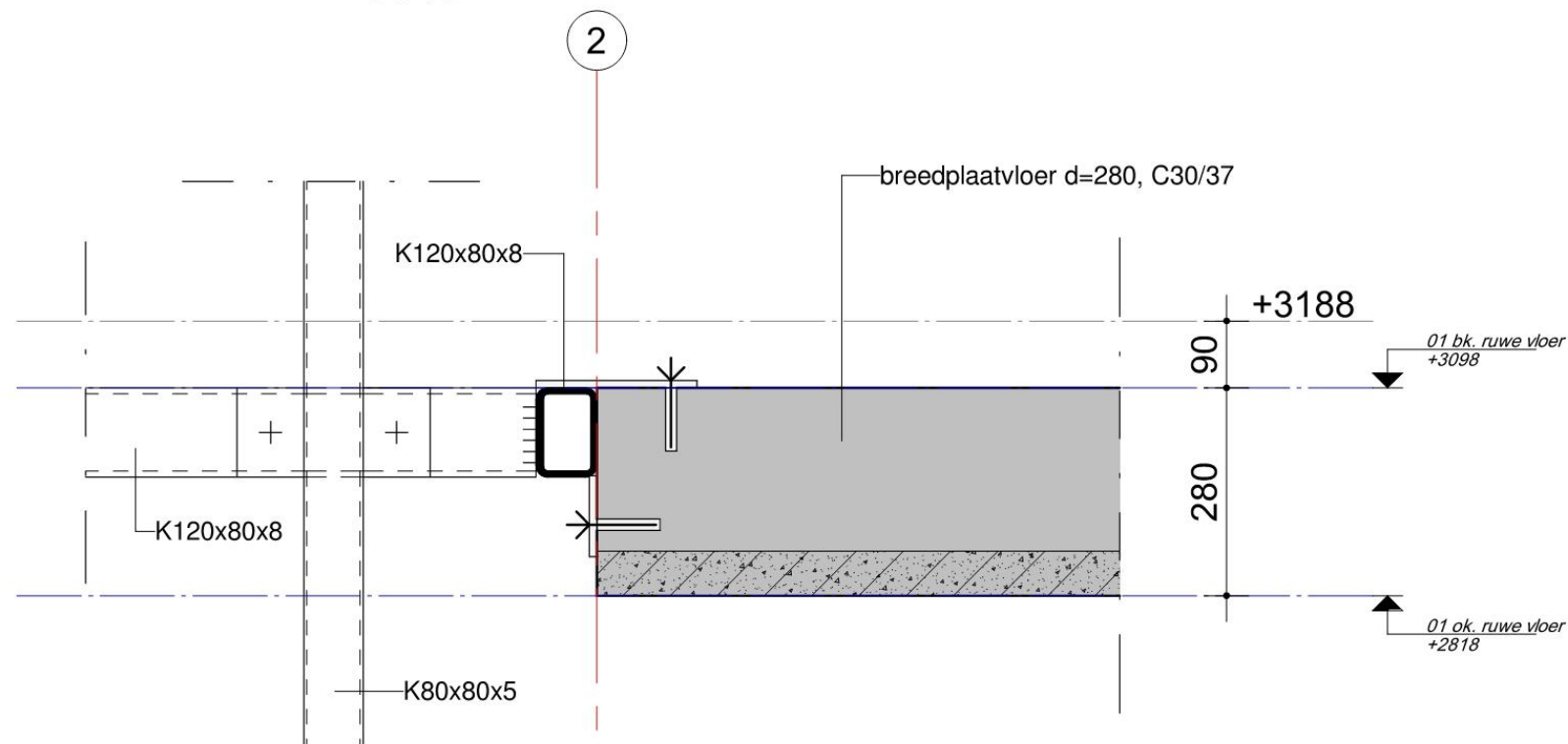
ADVISEURS IN GEEN INSTRUCTIES



dsn. 24
1 : 10



dsn. 25
1 : 10



dsn. 23
1 : 10

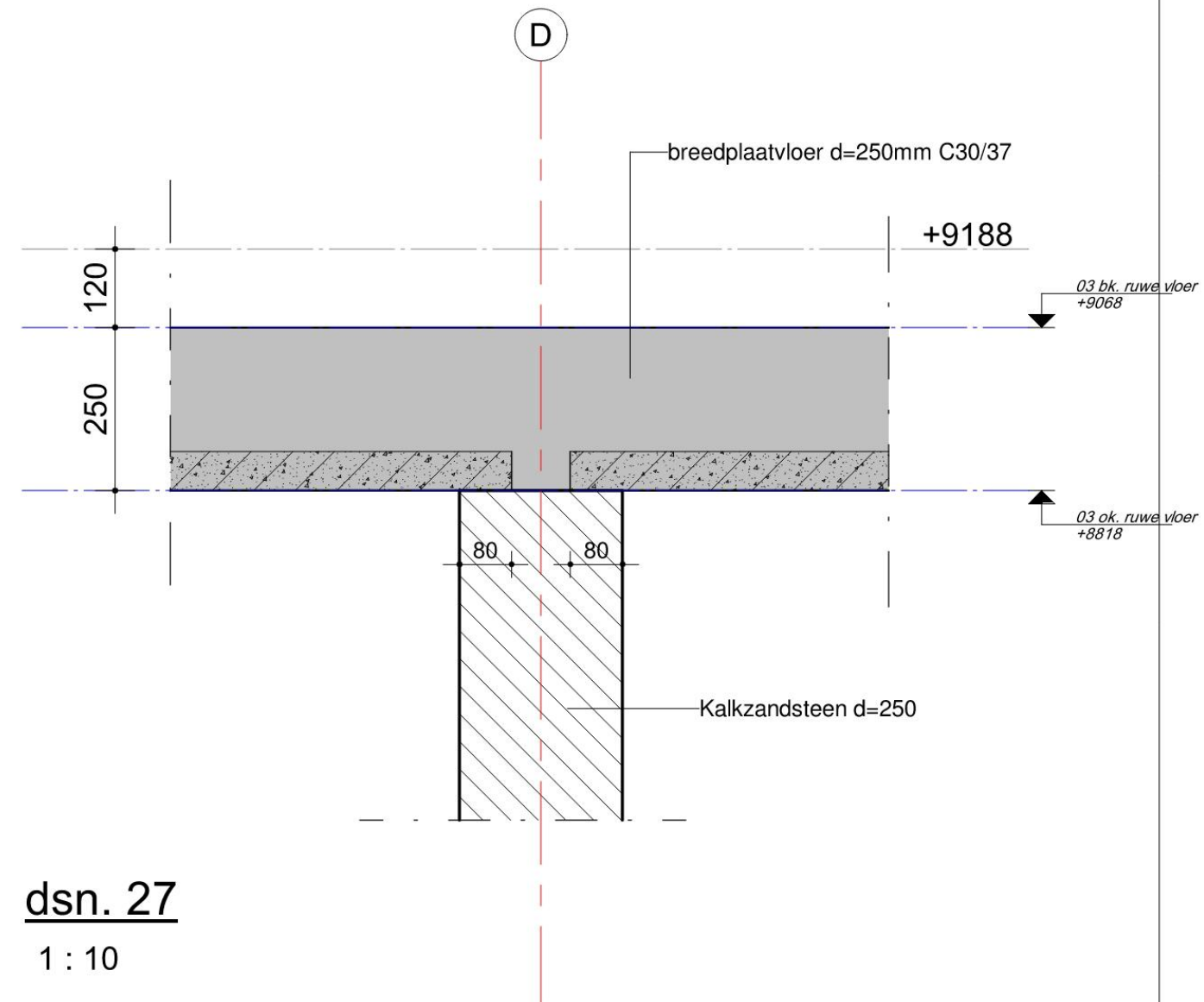
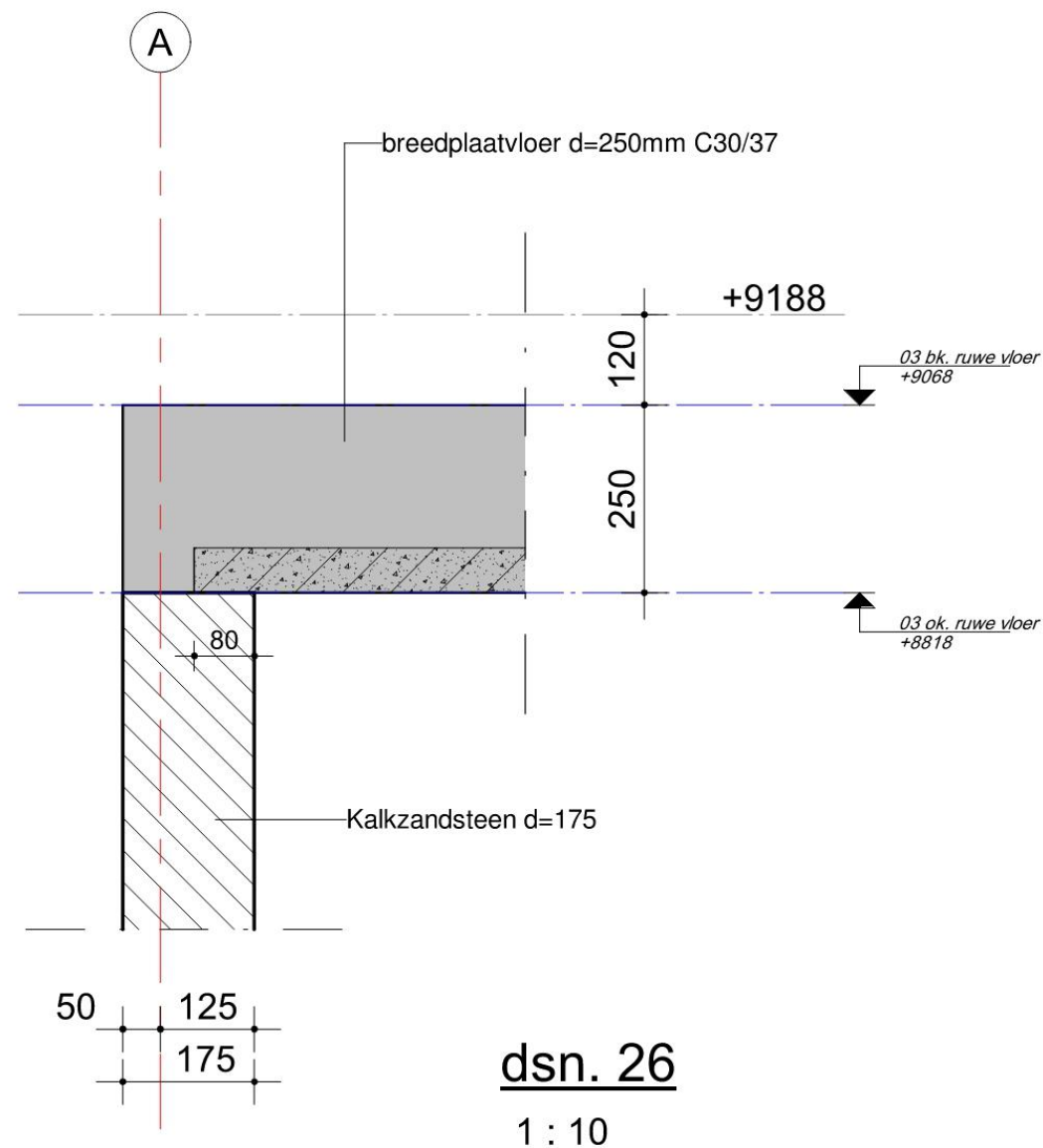
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	



Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code
formaat:	A3	
schaal:	1:10	
		2022109
tekeningnummer		blad
BS-09		16
Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Veluwe		
▶▶▶ ADVISEURS IN GEWELDE CONSTRUCTIE		

Behoort bij besluit van
Omgevingsdienst
De Veluwe
Kenmerk: 2023W0643
Datum: 19-10-2023



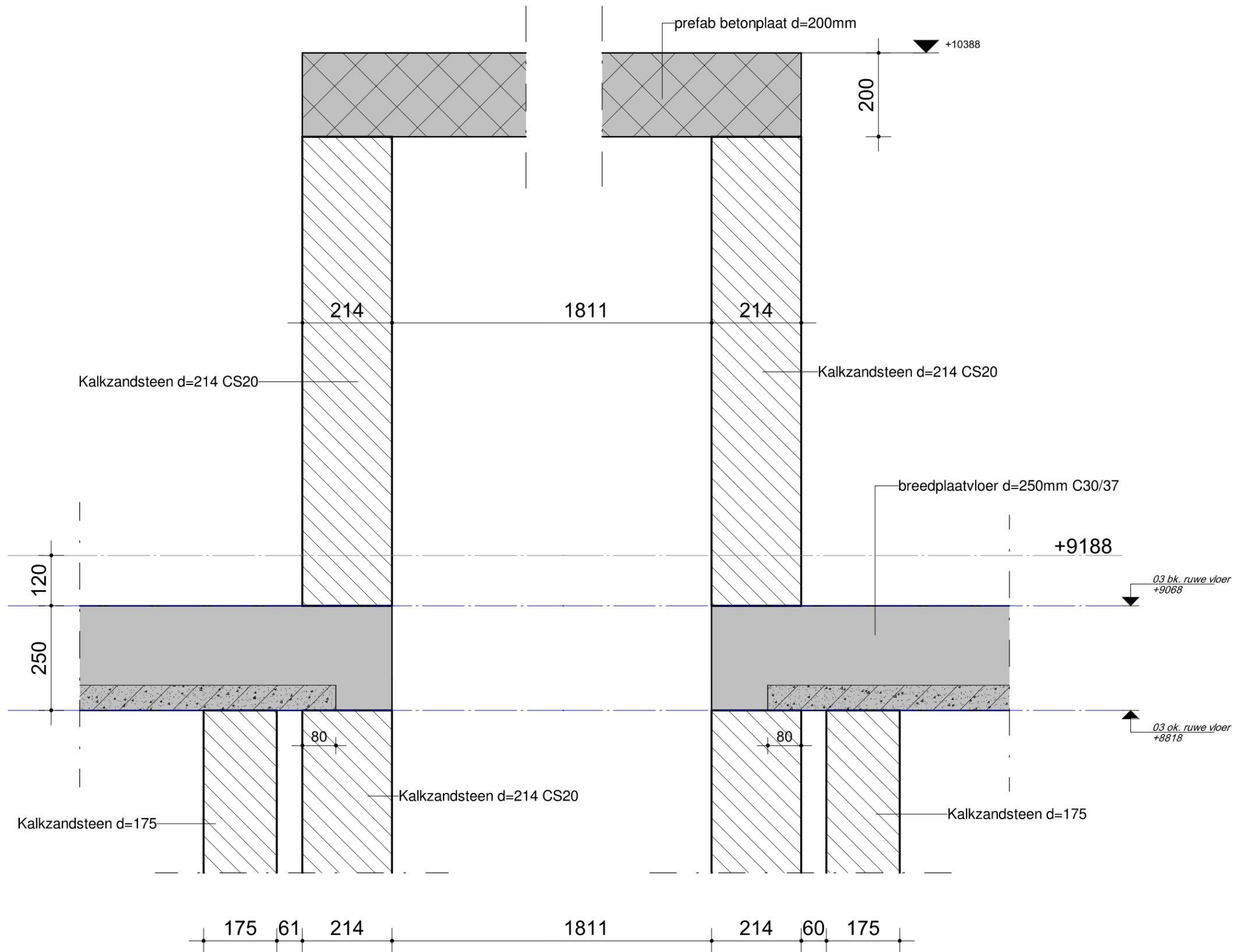
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	



Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code	
formaat:	A3	2022109	
schaal:	1:10		
tekeningnummer		blad	
BS-09		17	
		Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei	
▶▶▶ ADVISEURS IN GEWESSE INSTRUCTIES			

ADVISEURS IN GEWELDEN



dsn. 28
1 : 10

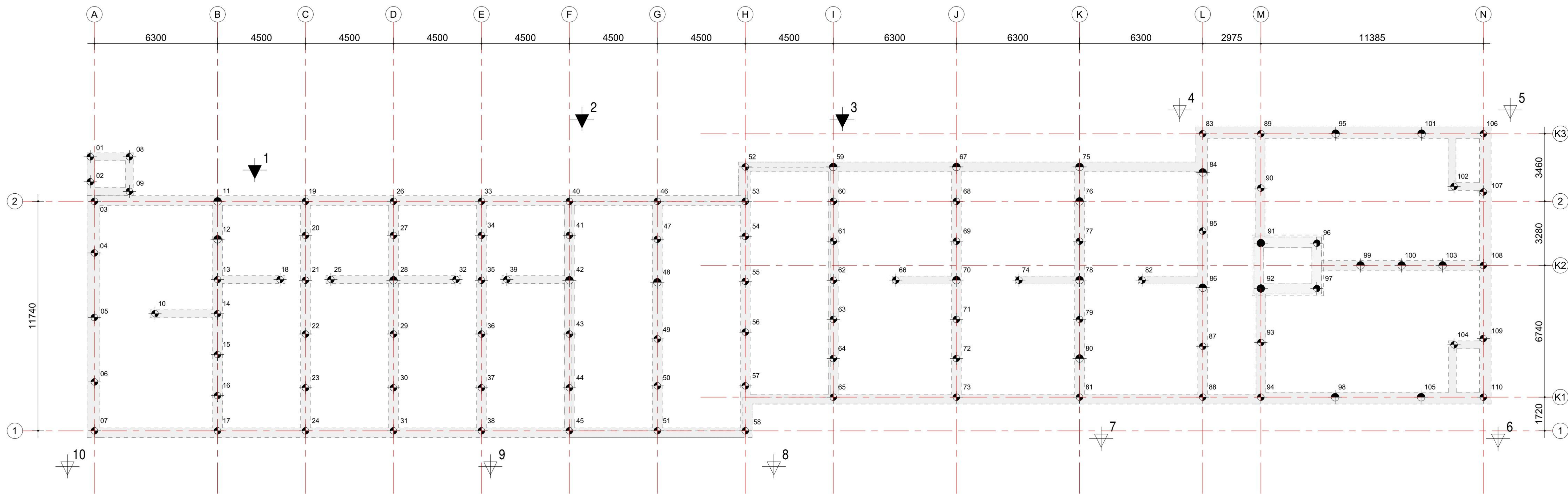
revisie	0
datum	10-03-23
getekend	
gecontr.	

TRIOPS ADVIES

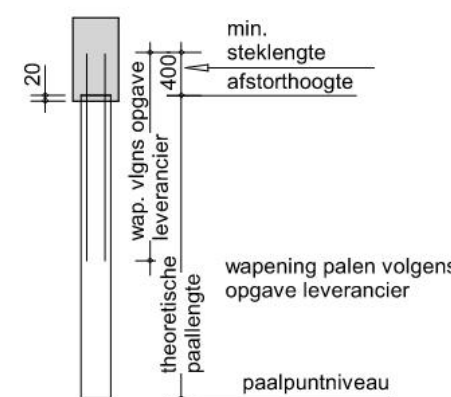
Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

status	definitief	code
formaat:	A3	2022109
schaal:	1:10	
tekeningnummer	BS-09	blad
		18
Behoort bij besluit van Omgevingsdienst De Vallei		
Kenmerk: 2023W0643		
Datum: 19-10-2023		

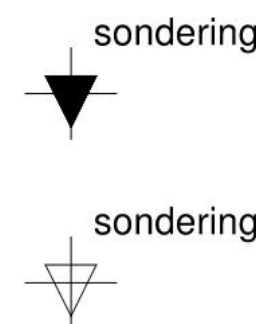
ADVISEURS IN GE... NSTRUCTIES



Principe detail boorpalen:
Aangenomen bouwpeil = 3,70 m+ NAP



Gecontroleerd
PvdL
Kenmerk: 2023W0643
Datum: 07-04-2023



Voor sonderingen zie Funderingsadvies IJB Groep
rapportnummer 61222376-FA-I datum 19 januari 2023
Nog te maken sonderingen

Boorpalen						
type paal	aantal	afstorniveau tov Peil	P.P.N. tov NAP	steklengte	paallengte	draagvermogen
funderingspaal ø400mm	2	-1,630 m	-19,750 m	400 mm	21,820 m	1025 kN
	21	-0,990 m	-19,750 m	400 mm	22,460 m	1025 kN

funderingspaal ø350mm	2	-1,630 m	-19,750 m	400 mm	21,820 m	800 kN
	85	-0,990 m	-19,750 m	400 mm	22,460 m	800 kN

Definitief palenplan nader te bepalen, nadat overige sonderingen gemaakt zijn.
Aangenomen bouwpeil = 3,70m+ NAP

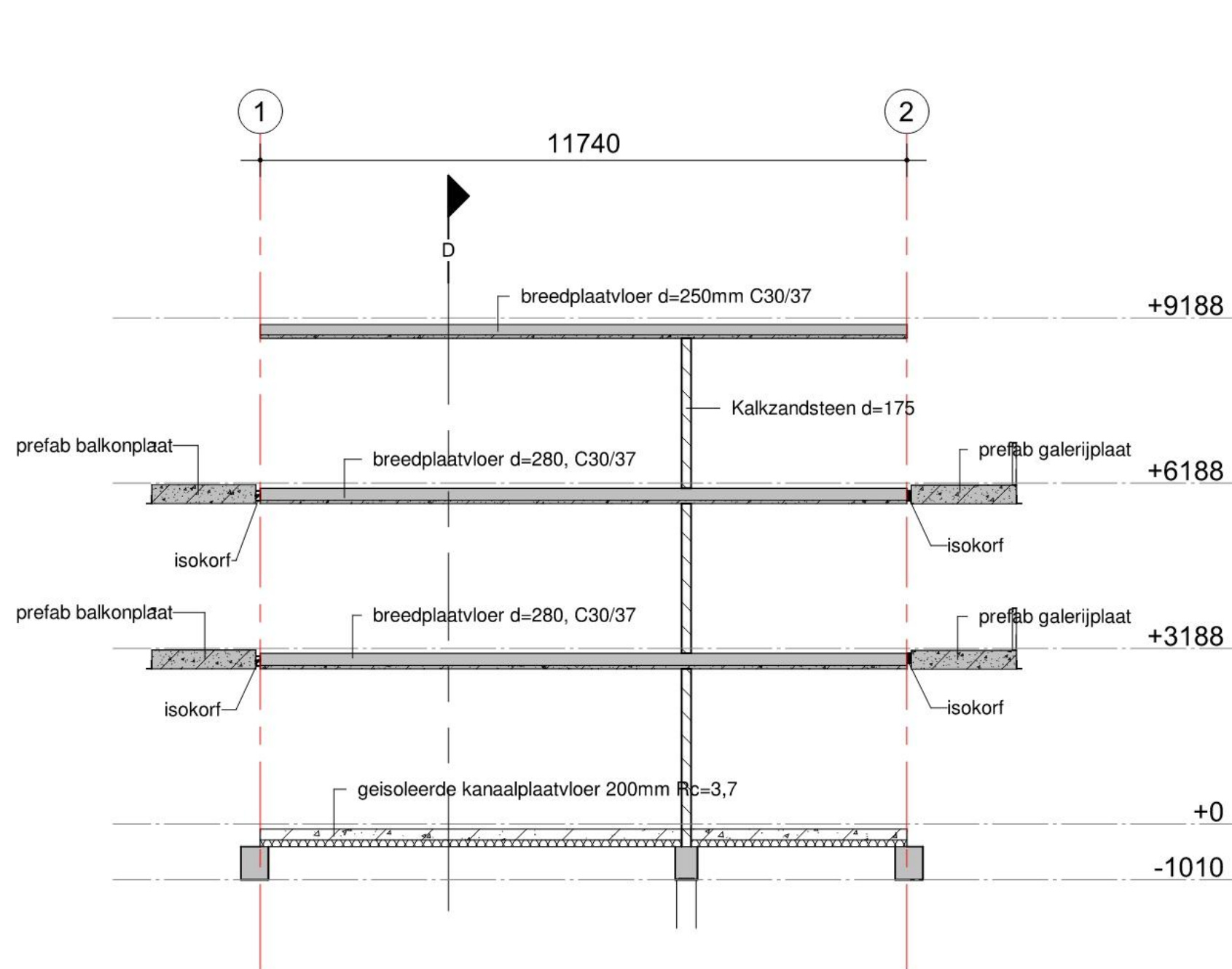
0	definitief	10-03-23
wijziging	tekenaar	omschrijving

projectnaam	
36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken	
opdrachtgever	fase
De Alliantie Ontwikkeling BV te Hilversum	BESTEK
architect	status
M3H Architecten te Amsterdam	definitief

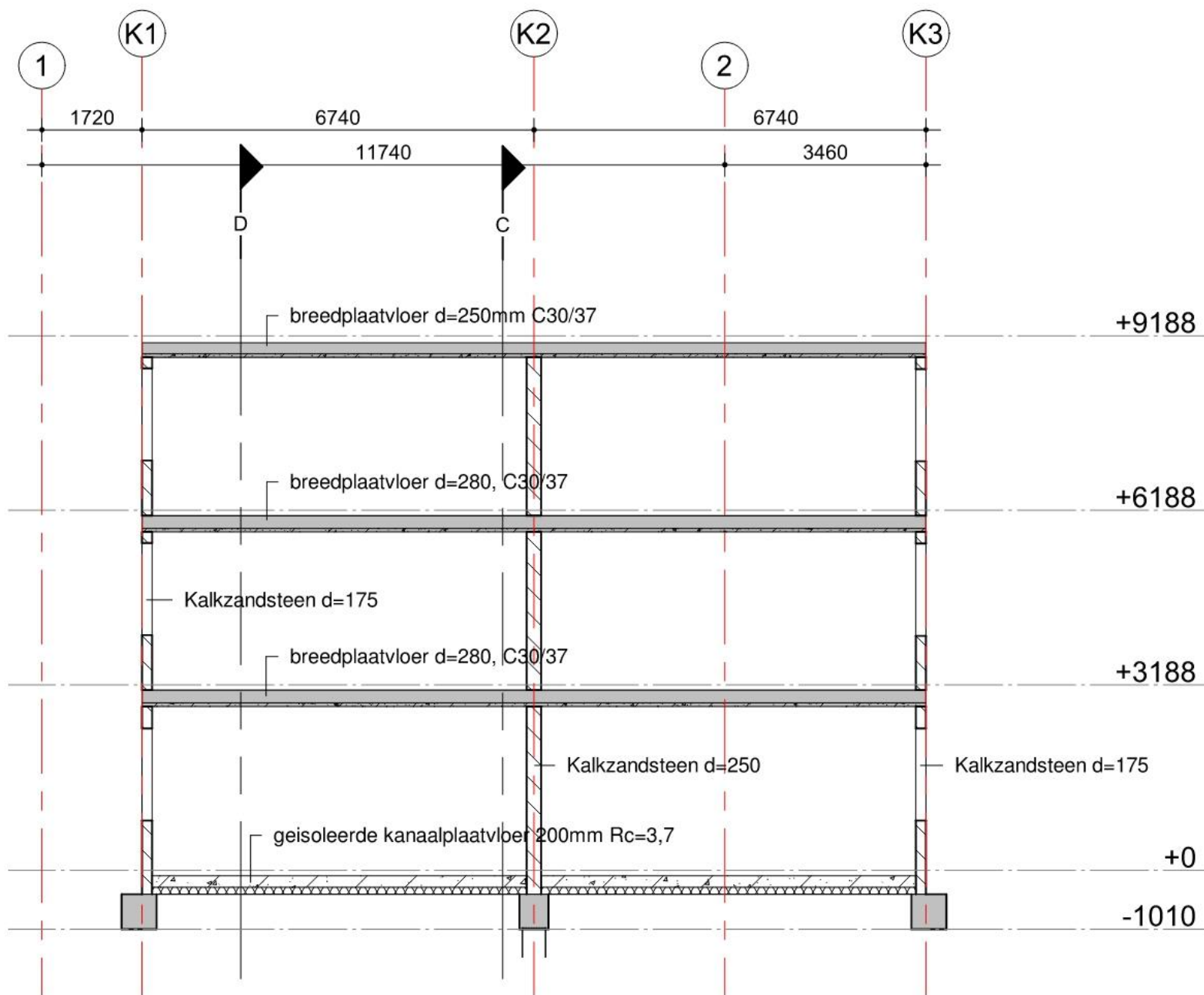


Triops Advies B.V.
Postbus 44, 6850 AA Huissen
tel. 026-3886416
E-mail: info@triopsadvies.nl

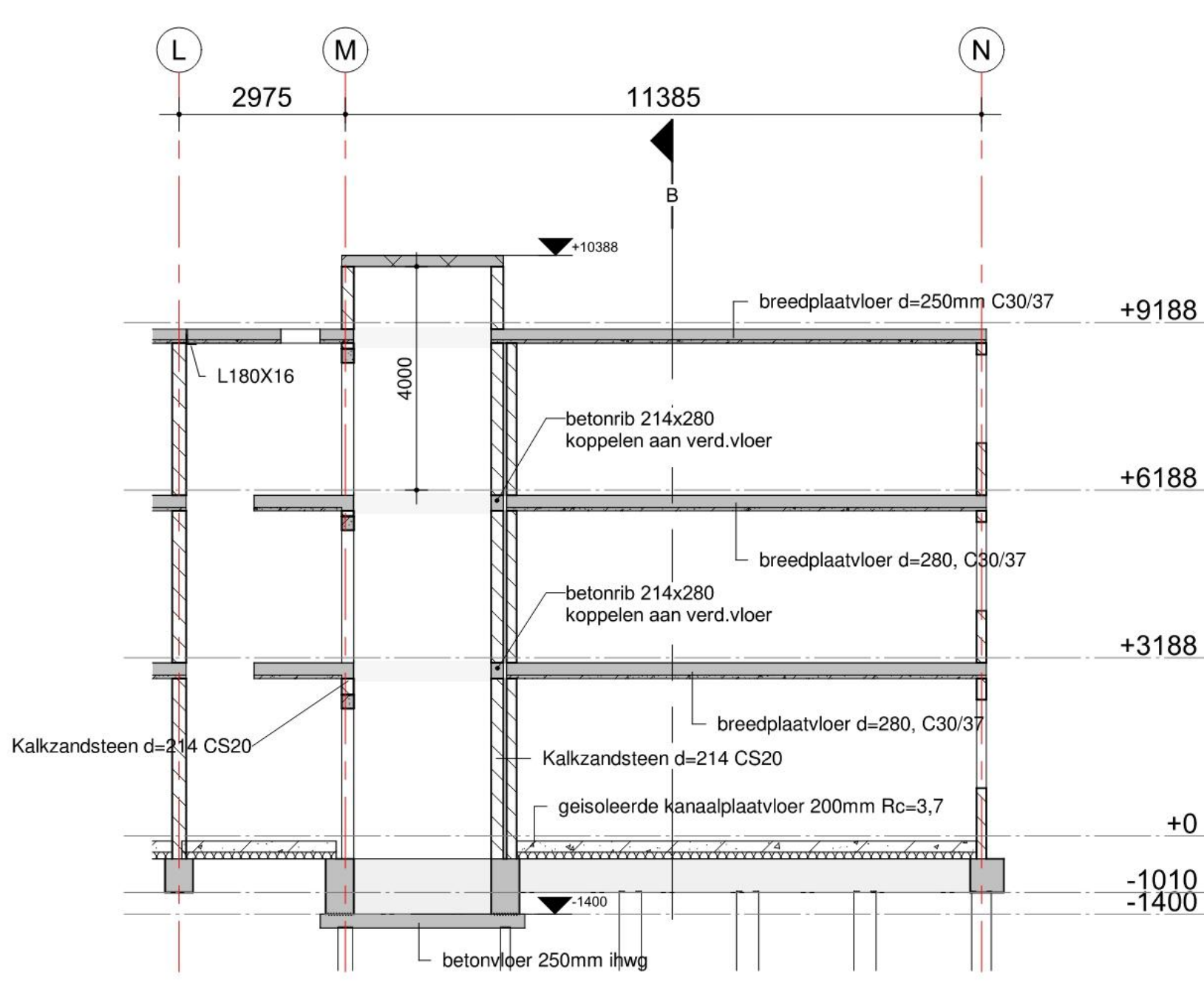
titel	
CONSTRUCTIES Palenplan	
schaal:	1:100
code	2022109
formaat:	A1
tekeningsnummer	BS-01



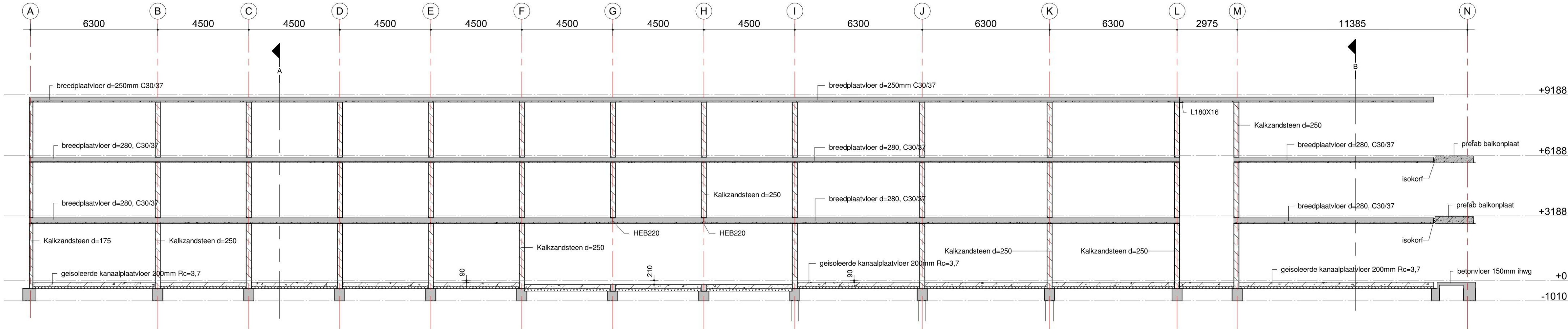
Doorsnede A
1 : 100



Doorsnede B
1 : 100



Doorsnede C
1 : 100

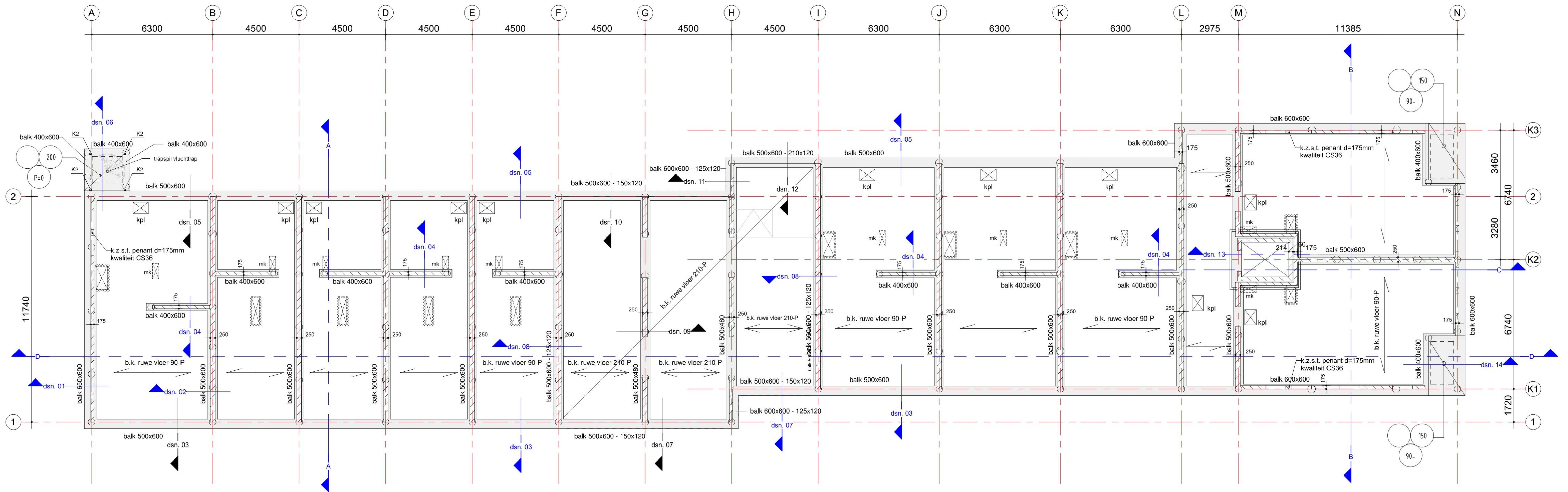


Doorsnede D
1 : 100

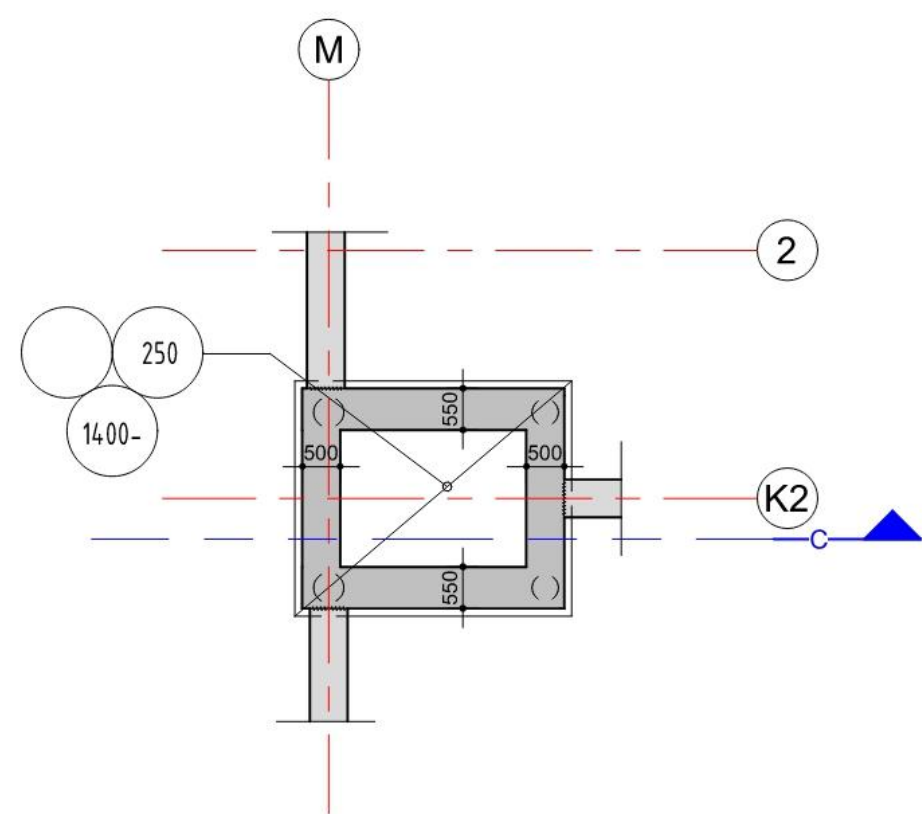
Gecontroleerd
PvdL
Kenmerk: 2023W0643
Datum: 07-04-2023



0	definitief	10-03-23	
wijziging	tekenaar	omschrijving	datum gecontr.
projectnaam			
36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken			
opdrachtgever		fase	
De Alliantie Ontwikkeling BV te Hilversum		BESTEK	
architect		status	
M3H Architecten te Amsterdam		definitief	
		titel	
		CONSTRUCTIES Doorsneden	
Triops Advies B.V. Postbus 44, 6850 AA Huissen tel. 026-3886416 E-mail: triopsadvies.nl		schaal: 1:100 code	formaat: A1 tekeningsnummer
		2022109	BS-06
		ADVISORS IN GEBOUWCONSTRUCTIES	
		Kenmerk: 2023W0643 Datum: 19-10-2023	



Balkenrooster + begane grondvloer
1 : 100



Liftput op 1400-P
1 : 100

spanrichting geïsoleerde kanaalplaatvloer d=200
Rc = 3,7 opleghoogte 320mm
afwerklaag 90mm

spanrichting geïsoleerde kanaalplaatvloer d=200
Rc = 3,7 opleghoogte 320mm
afwerklaag 210mm

in het werk gestorte betonvloer d=200mm, C30/37
(onder vluchtrap)

in het werk gestorte betonvloer d=150mm, C30/37
(vloer terras)

K1 = N.V.T. op deze tekening

K2 = stalen kolom K80x80x5

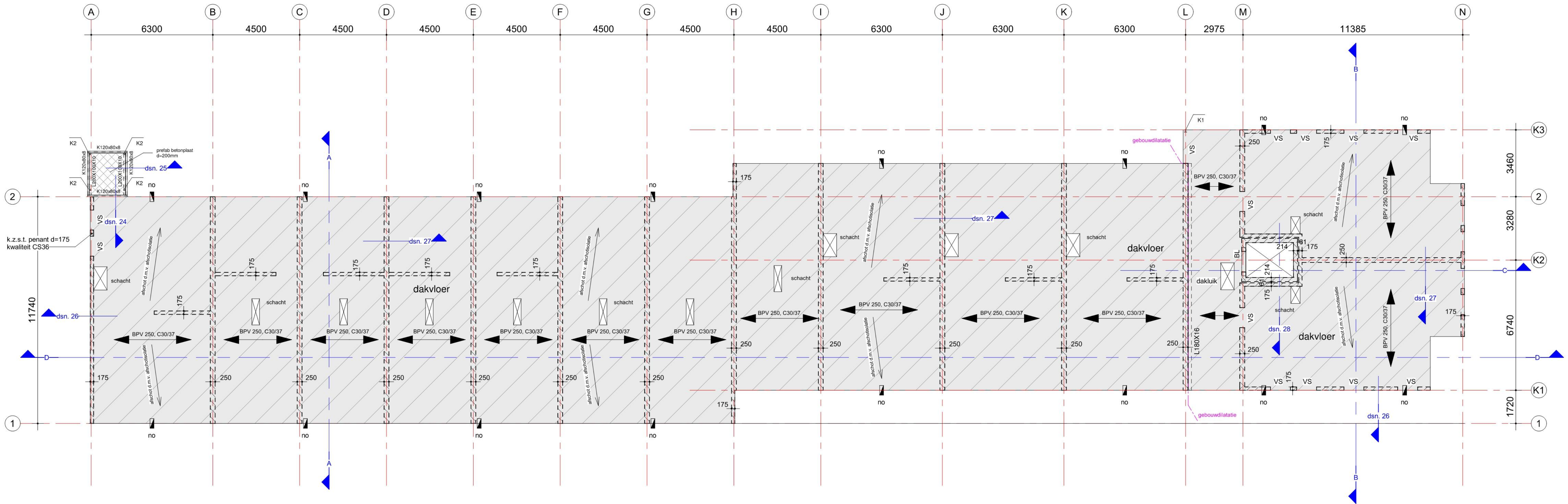
Belastingen begane grond:
afwerking = 1,40 kN/m²
veranderlijk = 1,75 kN/m² (psi:0 0,40) (kamer in een woongebouw)
scheidingswanden = 0,80 kN/m² (psi:0 0,40)

Aangenomen bouwpeil = 3,70 m+ NAP

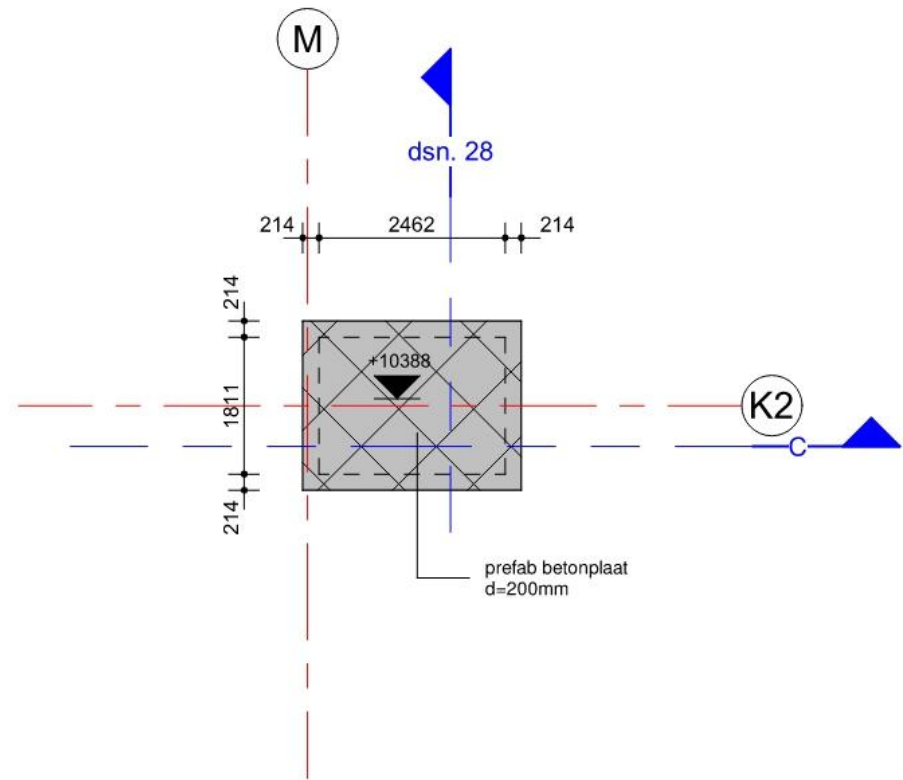
algemeen	
* Voor maatvoering assen c.q. uitzetten zie uitzetkening architect.	
* Voor maatvoering sparringen (kruipruiken, trassparringen e.d.) zie tekening architect.	
* Voor sparringen e.d. l.b.v. installaties zie tekening installateur.	
* Voorzieningen l.b.v. liftinstallatie volgens tekening leverancier.	
* Buitenlaten "BAT" of gelijkwaardig.	
* Toe te passen spouwankers: kwaliteit RVS, zwaarte afgestemd op spouwbreedte.	
* Voorzieningen l.b.v. pefab volgens tekening + berekening leverancier.	
* Prefab beton volgens tekening + berekening leverancier.	
* T.p.v. oplegging pefab oplegvlit toepassen conform opgave leverancier.	
* Staalwerkplaattekeningen + detailberekeningen door leverancier.	
* Alle stalen balken uitvoeren met kopschotten.	
* Brandwerendheid bouwconstructies: 60 minuten.	
VS	versterkte strook in vloerdikte
	lijnlast op vloer / balk
	dragend kalkzandsteen onder vloer of balk
	betonwand- balk of kolom op de vloer
	kolom boven
	kolom onder
	betonwand- balk of kolom onder de vloer
	prefab beton

beton: in het werk gestort						
bouwdeel	sterkte klasse	cementsoort	milieuklasse	betondekking op buitenste wapening		
				bovenzijde	onderzijde	wapening
liftput	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC2	30	30	30
fund.balken/voeren	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC2-XC3	50	35	35
begane grondvloer	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC4	30	35	35
betonkolommen	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC2	15	15	15
verdiepingsvloeren	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC1	15	15	15
staal						
materiaalkwaliteiten, tenzij anders aangegeven			* Bewerking volgens VVSG 1983 * Tenzij anders vermeld:			
kokers en buizen:	S275	* Iesdikte a>= 1/2t, (t = min. plaatdikte in mm EN a>4mm)				
overige:	S235 JR	* Detailberekening ter controle indien bij de constructeur				
bouten:	8.8	* Staalwerkplaattekeningen (incl. ankerplannen)				
brandwerendheid		maatvoeringstechnisch te controleren door aannemer				
hoofddraagconstr.:	60 min.	* Behandeling volgens bestek, tenzij anders aangegeven (bijv. thermisch verzinken)				
steen						
materiaalkwaliteiten, tenzij anders aangegeven						
KALKZANDSTEEN (kzst.):		BAKSTEEN:		BETONSTEEN:		
genorm. steensterkte:	CS12 massa+	genorm. steensterkte:	15 N/mm2	genorm. steensterkte:		
	CS20 -liftschacht					
	CS12 -niet dragend					
metselemortekwaliteit:	M 12,5	metselemortekwaliteit:	10 N/mm2	metselemortekwaliteit:		
lijmmortekwaliteit:						

0	wijziging	definitief	10-03-23
tekenaar	omschrijving	datum	gecontr.
36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken			
De Alliantie Ontwikkeling BV te Hilversum		BESTEK	
M3H Architecten te Amsterdam		definitief	
TRIOPS ADVIES		CONSTRUCTIES Balkenrooster + begane grondvloer	
Trieops Advies B.V. Postbus 44, 6850 AA Huissen tel. 026-3886416 E-mail: triopsadvies.nl		1:100	
2022109		A1	
BS-02		19-10-2023	



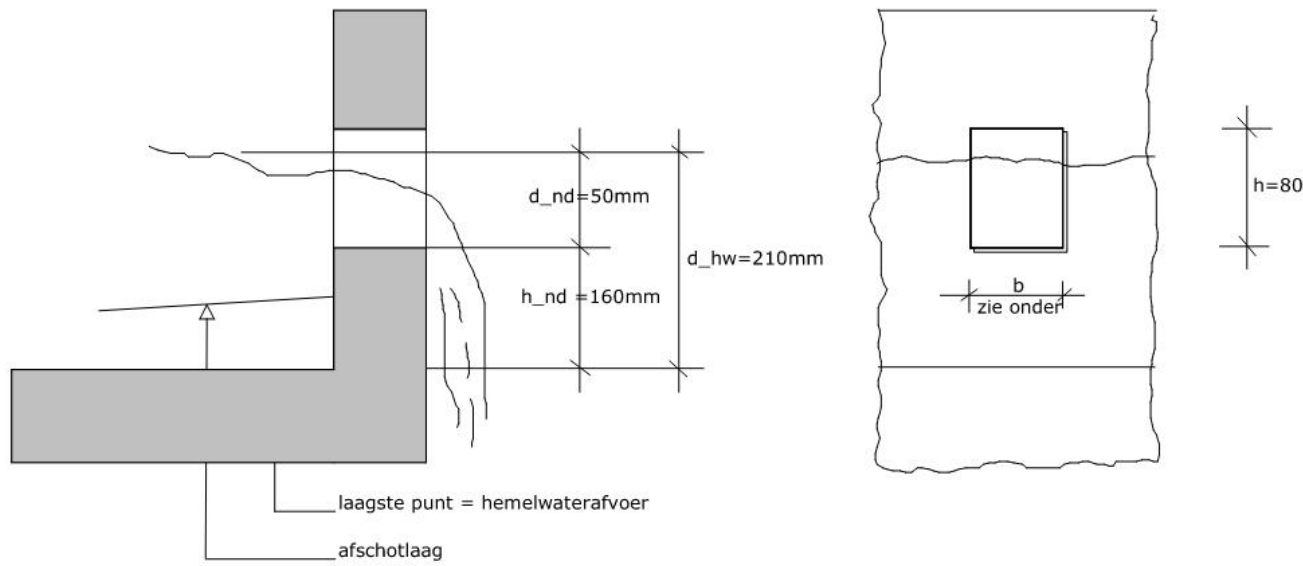
Dakvloer
1 : 100



Dak liftschacht
1 : 100

Ontwerp Noodafvoeren hemelwaterafvoer

Berekening conform NEN-EN 1991-1-3
In het bijzonder artikel 7.2;



Uitgangspunten:
Noodafvoeren aanbrengen op maximaal 160mm boven het nivo van de hemelwaterafvoeren
Indien dit onder het nivo van de isolatie is, dan een vlakke strook isolatie - dikte tot maximaal de onderkant van de noodafvoeren, breed 1m - naar de noodafvoer toe aanbrengen

NO = noodoverlaat 200x80mm,
o.k. noodoverlaat 160mm boven het laagste punt v.d. dakbedekking

BPV 250, C30/37
spanrichting breedplaatvloer d=250mm,
betonkwaliteit C30/37
afschot d.m.v. afschotisolatieplaten

K1 = stalen kolom HE120A
K2 = stalen kolom K80x80x5

Belastingen dakvloer:
afwerking = 1,15 kN/m2
veranderlijk = 2,00 kN/m2

beton: in het werk gestort						
bouwdeel	sterkte klasse	cementsoort	milieuklasse	betondekking op buitenste wapening		
				bovenzijde	onderzijde	zijkant
liftput	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC2	30	30	30
fund.balken/voeren	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC2-XC3	50	35	35
begane grondvloer	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC4	30	35	35
betonkolommen	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC2	15	15	15
verdiepingsvloeren	C30/37	CEM III/B 42,5 N LH/HS	XC1	15	15	15
staal						
materiaalkwaliteiten, tenzij anders aangegeven			* Bewerking volgens VVSG 1983			
kokers en buizen:			* Tenzij anders vermeld:			
overige:			* Lasdikte $a \geq 1/2t$, (t = min. plaatdikte in mm EN $a > 4$ mm)			
bouts:			* Detailberekening ter controle indien bij de constructeur			
brandwerendheid			* Staalwerkplaatstekeningen (incl. ankerplannen)			
hoofddraagconstr.:			maatvoeringstechnisch te controleren door aannemer			
60 min.			* Behandeling volgens bestek, tenzij anders aangegeven (bijv. thermisch verzinken)			
steen						
materiaalkwaliteiten, tenzij anders aangegeven						
KALKZANDSTEEN (kzst.):			BAKSTEEN:		BETONSTEEN:	
genom. steensterkte: CS12 massa+			genom. steensterkte: 15 N/mm2		genom. steensterkte:	
CS20 -liffschacht						
CS12 -niet dragend						
metselemortelkwaliteit: lijmmortelkwaliteit:			metselemortelkwaliteit: 10 N/mm2		metselemortelkwaliteit:	
M 12,5						

Gecontroleerd
PvdL
Kenmerk: 2023W0643
Datum: 07-04-2023

algemeen

- Voor maatvoering assen c.q. uitzetten zie uitzetkening architect.
- Voor maatvoering springen (kruipruiken, trapspringen e.d.) zie tekening architect.
- Voor springen e.d. l.b.v. installaties zie tekening installateur.
- Voorzieningen l.b.v. liftinstallatie volgens tekening leverancier.
- Buiten-lateien "BAT" of gelijkwaardig.
- Toe te passen spouwankers: kwaliteit RVS, zwaarte afgestemd op spouwbreedte.
- Voorzieningen l.b.v. pefab volgens tekening + berekening leverancier.
- Prefab beton volgens tekening + berekening leverancier.
- T.p.v. oplegging pefab oplegvlit toepassen conform opgave leverancier.
- Staalwerkplaatstekeningen + detailberekeningen door leverancier.
- Alle stalen balken uitvoeren met kopschotten.
- Brandwerendheid bouwconstructies: 60 minuten.

VS

versterkte strook in vloerdikte

lijnlast op vloer / balk

dragend kalkzandsteen onder vloer of balk

betonwand- balk of kolom op de vloer

prefab beton

kolom boven kolom onder

betonwand- balk of kolom onder de vloer

		definitief	10-03-23	
wijziging	tekenaar	omschrijving		datum gecontr.
projectnaam				
36 Appartementen Beverdam te Hoevelaken				
opdrachtgever			fase	
De Alliantie Ontwikkeling BV te Hilversum			BESTEK	
architect			status	
M3H Architecten te Amsterdam			definitief	
TRIOPS ADVIES			titel	
Triops Advies B.V. Postbus 44, 6850 AA Huissen tel. 026-3886416 E-mail: triopsadvies.nl			CONSTRUCTIES Dakvloer	
			schaal: 1:100	
			formaat: A1	
			code 2022109	
			tekeningsnummer	BS-05
			ADVISEURS IN GEBOUWCONSTRUCTIES Behoort bij bestel van Crispogon-De Vries	

