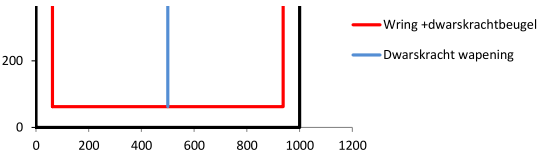
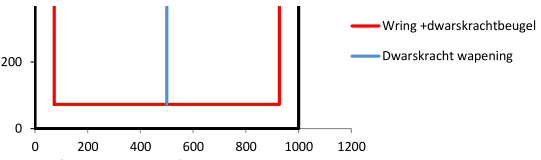


	Normaalkracht (N _{ED}) (- is druk, + is trek)			-24	kN				
	Wringmoment (T _{ED})			0	kNm				
	a, afstand belasting V _{av} tot rand oplegging [6.2.2. (6)]			0	mm				
	BUIGTREKWAPENING								
	Buigtrek wapening, A _{st} (excl. A _{s,d} t.b.v. T _{Ed})			4091	mm ²				
	Afstand rand tot hart langswapening			63	mm				
	Nuttige hoogte d			438	mm	* De verhoudingen in de afbeelding kunnen afwijken van de daadwerkelijke			
UITVOER DWARSKRACHT (V)	REKENWAARDE DWARSKRACHTWEERSTAND BETON (art.6.2.2(1))					V _{min}	0.45		
	V _{ED,tot,red} = V _{ED} - V _{av} (1-β)*			161	kN	C _{Rd,c}	0.12		
	* Reductie alleen mogelijk bij toetsing afschuifbuigbreuk en indien de belasting op de bovenkant aangrijpt					β	0.25		
	V _{Rd,c} [6.2a] Afschuifbuigbreuk			285	kN	k	1.68		
	V _{Rd,c} [6.2b] Afschuifbuigbreuk minimaal			200	kN	ρ ₁	0.00935		
	Toets: V _{Rd,c} > V _{ED} [6.1]			U.C.	0.57	f _{ck}	35	N/mm ²	
						σ _{sp}	-0.05	N/mm ²	
	MINIMUM DWARSKRACHTWAPENING BALKEN (9.2.2)					f _{yd}	435	N/mm ²	
	p _w [9.4]			0.00%		f _{yk}	500	N/mm ²	
	p _{w,min} [9.5N]			0.09%		s	100	mm	
	Toets: A _{swV} ≥ A _{sw,min}			U.C.	n.v.t.	A _{swV}	0	mm ²	
REKENWAARDE DWARSKRACHTWEERSTAND BETONSTAAL (6.2.3)	A _{swV,d} beugel benodigd			0	mm ² /mm	f _{cd}	23	N/mm ²	
	V _{Rd,s} [6.13] Capaciteit dwarskrachtwapening			0	kN	f _{ywd}	435	N/mm ²	
	V _{Rd,max} [6.14] Afschuifdrubbreuk			1820	kN	z	394	mm	
	Verschuiving momentenlijn			438	mm	α _{sw}	1.002		
	Toets: V _{Rd,s} > V _{ED} [6.8]			U.C.	N.V.T.	v ₁	0.516	N/mm ²	
	Toets: V _{Rd,max} > V _{ED} [6.9]			U.C.	N.V.T.	v	0.516	N/mm ²	
REKENWAARDE WRINGWEERSTAND BETON (6.3)	Capaciteit beton			T _{Rd,c} [6.26]	139	kNm	A _b	500000	mm ²
	Maximale wringingsweerstand			T _{Rd,max} [6.30]	428	kNm	u	3000	mm
	Toets: T _{Rd,c} > T _{ED}			U.C.	0.00	t _{ef,1}	167	mm	
	Toets: T _{Rd,max} > T _{ED}			U.C.	0.00	A _k	277778	mm ²	
	WRINGWAPENING					f _{ctd}	1.50	N/mm ²	
	Benodigde beugel doorsnede A _{swT,d}			0.00	mm ² /mm per snede	u _k	2333	mm	
	Aanwezig beugel doorsnede A _{swT}			0.00	mm ² /mm per snede	A _{swT}	0	mm ²	
	Benodigd langswapening A _{s,d} [6.28]*			0	mm ²				
	* A _{s,d} gelijkmatig verdelen over de omtrek. A_{s,d} is exclusief de langswapening t.b.v. buiging en normaalkracht								
	Langswapening nodig in linker en rechterzij			A _{s,d,h} *	0	mm ² / zijde			
	Langswapening nodig in boven en onderzij			A _{s,d,b} *	0	mm ² / zijde			
	Toets: A _{swT} > A _{swT,d}			U.C.	n.v.t.	Voldoet als VEd=0			
Toetsing combinatie Dwarskracht en Wringing						Keuze toetsing samengestelde beugeldoorsnede			
						1) Toetsing buitenste staaf. Middelste staaf volledig uitgenut			
	Toets betoncapaciteit			$U.C. = \frac{V_{ED}}{V_{Rd,c}} + \frac{T_{ED}}{T_{Rd,c}} =$	0.57	+	0.00	=	0.57 Voldoet
	A _s Buitenbeugel benodigd			A _{swd}	0.00	mm ² /mm per snede			
	A _s Buitenbeugel aanwezig			A _{sw,buitenbeugel}	0.00	mm ² /mm per snede			
Toetsing A _s beugel	U.C. = A _{swd,tot} / A _{sw,buitenbeugel}			N.V.T.					
	Toets brosheidwijken			U.C. = T _{Ed} / T _{Rd,max} + V _{Ed} / V _{Rd,max}	0.09	Voldoet			

UITVOER DWARSKRACHT (V)	Normaalkracht (N _{ED}) (- is druk, + is trek)			-24	kN				
	Wringmoment (T _{ED})			0	kNm				
	a _v afstand belasting V _{av} tot rand oplegging [6.2.2. (6)]			0	mm				
	BUIGTREKWAPENING								
	Buigtrek wapening A _{st} (excl. A _{s,d} t.b.v. T _{Ed})			1676	mm ²				
	Afstand rand tot hart langswapening			73	mm				
	Nuttige hoogte d			427	mm	* De verhoudingen in de afbeelding kunnen afwijken van de daadwerkelijke			
N.V.T.	REKENWAARDE DWARSKRACHTWEERSTAND BETON (art.6.2.2(1))						V _{min}	0.45	
	V _{ED,tot,red} = V _{ED} - V _{av} (1-β)*			161	kN	C _{Rd,c}	0.12		
	* Reductie alleen mogelijk bij toetsing afschuifbuigbreuk en indien de belasting op de bovenkant aangrijpt						β	0.25	
	V _{Rd,c} [6.2a] Afschuifbuigbreuk			210	kN	k	1.68		
	V _{Rd,c} [6.2b] Afschuifbuigbreuk minimaal			196	kN	ρ ₁	0.00392		
	Toets: V _{Rd,c} > V _{ED} [6.1]			U.C.	0.77	f _{ck}	35	N/mm ²	
						σ _{sp}	-0.05	N/mm ²	
	MINIMUM DWARSKRACHTWAPENING BALKEN (9.2.2)						f _{yd}	435	N/mm ²
	p _w [9.4]			0.00%		f _{yk}	500	N/mm ²	
	p _{w,min} [9.5N]			0.09%		s	100	mm	
	Toets: A _{swV} ≥ A _{sw,min}			U.C.	n.v.t.	A _{swV}	0	mm ²	
N.V.T.	REKENWAARDE DWARSKRACHTWEERSTAND BETONSTAAL (6.2.3)						f _{cd}	23	N/mm ²
	A _{swV,d} beugel benodigd			0	mm ² /mm	f _{ywd}	435	N/mm ²	
	V _{Rd,s} [6.13] Capaciteit dwarskrachtwapening			0	kN	z	384	mm	
	V _{Rd,max} [6.14] Afschuifdrukbreuk			1776	kN	α _{sw}	1.002		
	Verschuiving momentenlijn			427	mm	v ₁	0.516	N/mm ²	
						v	0.516	N/mm ²	
	Toets V _{Rd,s} > V _{ED} [6.8]			U.C.	N.V.T.				
	Toets V _{Rd,max} > V _{ED} [6.9]			U.C.	N.V.T.				
	REKENWAARDE WRINGWEERSTAND BETON (6.3)						A _b	500000	mm ²
	Capaciteit beton T _{Rd,c} [6.26]			139	kNm	u	3000	mm	
Maximale wringingsweerstand T _{Rd,max} [6.30]			428	kNm	t _{ef,1}	167	mm		
	Toets T _{Rd,c} > T _{ED}			U.C.	0.00	A _k	277778	mm ²	
	Toets T _{Rd,max} > T _{ED}			U.C.	0.00	f _{td}	1.50	N/mm ²	
N.V.T.	WRINGWAPENING						u _k	2333	mm
	Benodigde beugel doorsnede A _{swT,d}			0.00	mm ² /mm per snede	A _{swT}	0	mm ²	
	Aanwezig beugel doorsnede A _{swT}			0.00	mm ² /mm per snede				
	Benodigd langswapening A _{s,d} [6.28]*			0	mm ²				
	* A _{s,d} gelijkmatig verdelen over de omtrek. A _{s,d} is exclusief de langswapening t.b.v. buiging en normaalkracht								
	Langswapening nodig in linker en rechterzij A _{s,d,h} *			0	mm ² / zijde				
	Langswapening nodig in boven en onderzij A _{s,d,b} *			0	mm ² / zijde				
	Toets A _{swT} > A _{swT,d}			U.C.	n.v.t.				
	Toetsing combinatie Dwarskracht en Wringing						Keuze toetsing samengestelde beugeldoorsnede		
		Toets betoncapaciteit $U.C. = \frac{V_{ED}}{V_{Rd,c}} + \frac{T_{ED}}{T_{Rd,c}} =$			0.77	+	0.00	=	0.77 Voldoet
N.V.T.	A _s Buitenbeugel benodigd A _{swd}			0.00	mm ² /mm per snede				
	A _s Buitenbeugel aanwezig A _{sw,buitenbeugel}			0.00	mm ² /mm per snede				
	Toetsing A _s beugel U.C. = A _{swd,tot} / A _{sw,buitenbeugel}			N.V.T.					
	Toets broszwijken U.C. = T _{Ed} / T _{Rd,max} + V _{Ed} / V _{Rd,max}			0.09	Voldoet				

	spanningsdrempel $\Delta\sigma_R = \Delta\sigma^* \alpha$	invloedfactor k	wisselingen per jaar N	wisselingen optredend per 100 jaar N	opneembare wisselingen Nr	N/Nr
Demu onderzijde wand (snede wand_4)	23.00	9	125000	12500000	7.501E+09	1.67E-03
Bovenzijde wand (wand_3)	40.00	9	125000	12500000	2.300E+10	5.44E-04
Bovenzijde dek (rij1_dek_01)	45.50	9	125000	12500000	1.569E+07	7.97E-01
Bovenzijde dek (rij5_dek_01)	45.50	9	125000	12500000	1.569E+07	7.97E-01
Onderzijde stootvloer (Rij2_stootvloer_1)	82.00	9	125000	12500000	3.597E+07	3.48E-01

$Nr = \Delta\sigma c^{k1} N^* / \Delta\sigma R^{k1} \Rightarrow$ Indien $N \leq 2 * 10^6$

$Nr = \Delta\sigma c^{k2} N^* / \Delta\sigma R^{k2} \Rightarrow$ Indien $N > 2 * 10^6$

ing2	Toetsing3	Toetsing4	Toetsing5	Toetsing6	Toetsing7	Toetsing8	Toetsing9	Toetsing10	Toetsing11	Toetsing12	Toetsing13	Toetsing14	Toetsing15	Toetsing16	Toetsing17	Toetsing18	Toetsing19
3	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
4	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven	boven
5	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting
ek 02	Rijl dek 02	Rijl dek 03	Rijl dek 03	Rijl dek 04	Rijl dek 04	Rijl dek 05	Rijl dek 05	j11 stoofvloer	j11 stoofvloer	Rijl Y dek 1	Rijl Y dek 1	Rijl Y dek 2	Rijl Y dek 2	Rijl Y dek 3	Rijl Y dek 3	Rijl Y dek 4	Rijl Y dek 4
ing 02	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55	C35/45	C35/45	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55	C45/55
10	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03
10	850	1010	1010	850	850	850	850	500	500	850	850	850	1010	1010	1010	850	850
00	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000
5	60	55	60	55	60	55	60	60	63	55	60	55	60	60	60	55	60
5	60	55	60	55	60	55	60	60	63	55	60	55	60	60	60	55	60
1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	20	20	20	20	20	20	20	25	16	20	20	20	20	20	20	20	20
10	120	120	120	120	120	120	120	110	110	120	120	120	120	120	120	120	120
15	780	945	940	785	780	785	780	428	427	765	760	765	760	925	920	765	760
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	150	150	150	150	150	150	150	150	150	100	100	100	100	100	100	100	100
15	780	945	940	785	780	785	780	428	427	765	760	765	760	925	920	765	760
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225
15	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150
10	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150
6	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66
5	136	36	82	31	104	39	149	48	7	11	28	35	33	39	48	36	28
5	136	36	82	31	104	39	149	48	7	11	28	35	33	39	48	36	28
0	0	0	0	2	2	0	0	0	0	-22	-32	-32	-32	-39	-39	-37	-37
0	0	0	0	2	2	0	0	0	0	-22	-32	-32	-32	-39	-39	-37	-37
5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
1	865	1053	1048	872	860	871	865	746	325	840	834	836	830	1012	1007	834	828
2	0.06	0.01	0.03	0.01	0.05	0.02	0.07	0.03	0.01	0.01	0.02	0.02	0.02	0.02	0.03	0.02	0.02
2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
ek	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke
3	71	16	36	16	54	20	78	29	10	10	19	25	24	25	29	26	22

toetsing22	Toetsing23	Toetsing24	Toetsing25	Toetsing26	Toetsing27	Toetsing28	Toetsing29	Toetsing30	Toetsing31	Toetsing32	Toetsing33	Toetsing34	Toetsing35	Toetsing36	Toetsing37	Toetsing38	Toetsing39
ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven
x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	x-richting	y-richting	y-richting	y-richting	y-richting
nummer	Rij2_spoorwiel_1	Rij3_spoorwiel_1	Rij3_spoorwiel_1	Rij3_spoorwiel_1	Rij5_dek_1	Rij5_dek_1	Rij5_dek_2	Rij5_dek_2	Rij5_dek_3	Rij5_dek_3	Rij5_dek_4	Rij5_dek_4	Rij5_dek_5	Rij5_y_dek_1	Rij5_y_dek_1	Rij5_y_dek_2	Rij5_y_dek_2
35/45	C3/45	C3/45	C3/45	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55	C4/55
X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03
500	500	500	500	750	750	750	750	910	910	750	750	1000	1000	750	750	750	1000
1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000
60	60	60	60	55	55	60	55	60	55	60	60	55	60	55	60	55	60
60	65	60	65	55	60	60	55	60	55	60	60	55	60	55	60	55	60
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
25	16	25	16	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20
110	110	110	110	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120
428	427	428	427	685	680	685	680	745	740	685	680	685	680	665	660	665	660
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
428	427	428	427	685	680	685	680	745	740	685	680	685	680	665	660	665	660
100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
428	427	428	427	685	680	685	680	745	740	685	680	685	680	665	660	665	660
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225
225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225	225
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150	150
66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66	66
138	6	80	36	46	150	44	128	25	79	30	96	36	137	10	24	28	26
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-16	-16	-13	-13
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	-16	-16	-13	-13
0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
746	746	746	746	757	752	757	752	826	820	757	752	757	752	729	723	730	724
0.08	0.01	0.04	0.05	0.02	0.08	0.02	0.07	0.01	0.04	0.02	0.05	0.02	0.02	0.01	0.02	0.02	0.02
Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke
82	8	48	50	28	91	26	77	14	44	18	58	22	83	9	18	20	19

sting42	Toetsing43	Toetsing44	Toetsing45	Toetsing46	Toetsing47	Toetsing48	Toetsing49	Toetsing50	Toetsing51	Toetsing52	Toetsing53	Toetsing54	Toetsing55	Toetsing56	Toetsing57
ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	nee	nee
onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven	onder	boven
Y-richting	Y-richting	Y-richting	Y-richting	X-richting	X-richting	X-richting	X-richting	X-richting	X-richting	X-richting	Y-richting	Y-richting	Y-richting	Y-richting	Y-richting
Y dek_4	filis Y dek_4	filis Y dek_5	filis Y dek_5	ward_1	ward_1	ward_3	ward_3	ward_4	ward_4	ward_5	ward_5	ward Y_3	ward Y_3	ward Y_4	ward Y_4
45/55	C65/55	C65/55	C65/55	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45	C35/45
X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03	X03
750	750	750	750	700	700	700	700	700	700	700	700	700	700	700	700
1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000	1000
55	60	55	60	55	55	50	55	55	50	55	50	55	50	55	50
60	55	55	60	55	55	55	55	55	55	55	55	55	55	55	55
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
20	20	20	20	20	25	20	25	20	25	20	25	16	16	16	16
120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120
655	660	665	660	635	633	635	633	635	633	635	632.5	617	612	617	612
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
100	100	100	100	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120
100	100	100	100	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120
665	660	665	660	635	633	635	633	635	633	635	633	617	612	617	612
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
225	225	225	225	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120
225	225	225	225	635	633	635	633	635	633	635	633	617	612	617	612
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
150	150	150	150	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120	120
66	66	66	66	635	633	635	633	635	633	635	633	617	612	617	612
28	22	12	23	11	7	23	94	14	53	6	6	6	20	2	2
-20	-20	-15	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	-17	-17	-24	-24
-20	-20	-15	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	-17	-17	-24	-24
0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
728	722	720	724	694	1055	694	1055	694	1055	694	1055	432	429	430	426
0.02	0.02	0.01	0.02	0.01	0.00	0.02	0.04	0.01	0.02	0.00	0.01	0.03	0.03	0.04	0.01
0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.22	0.2	0.22	0.2	0.22	0.2	0.22	0.20	0.20
Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke	Oke
21	18	10	17	3	15	40	9	23	4	3	12	26	40	40	40
				Dennu	Dennu		Dennu	Dennu							

UITVOER

INV

Voorspanstalen

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0	mm ²
500	mm
1010	N/mm ²
0	

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

20	0	0	0	mm
120	150	225	150	mm
785	785	225	66	mm
2618	0	0	0	mm ²

Doorsnede grootheden

Z_b 425 mm

Z_o 425 mm

Opp. A_c 8.50E+05 mm²

W_b 1.20E+08 mm³

W_o 1.20E+08 mm³

I 5.12E+10 mm⁴

A_{s,tot} 2618 mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

55	mm
55	mm

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c 0.00 N/mm²

M / W_b -0.39 N/mm²

M / W_o 0.39 N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek) -0.39 N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek) 0.39 N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na 28 dagen

f_{ck} 45 N/mm²

f_{ctm} 3.80 N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$ [O.K.](#)

$\sigma_t \leq f_{ctm}$ [O.K.](#)

f_{ctk} 2.66 N/mm²

M_{ck} 320 kNm

Toetsing bezwijkmoment MRd > ME_d

Bezwijkmoment M_{Rd} 871 kNm* [Voldoet](#)

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	
ε _s	5.08%	5.08%	1.21%	0.10%	= compressie)
σ _s	435	435	435	206	N/mm ²
N _s	1138	0	0	0	kN

Sterktes na 28 dagen

N_c -1138 kN

N_s 1138 kN

ε_p 0.52%

Δε_{p(0)} 3.11%

ε_p 3.63%

σ_p 0 N/mm²

Δ σ_p 0 N/mm²

Δ N_p 0 kN

Σ M = 0 kNm

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}

Hoogte betondrukzone x_u 51 mm* [Voldoet](#)

Maximale betondrukzone x_{u,max} (art 6.1) 420 mm

* Zonder herverdeling

e_{cu3} 0.0035

d_{eff} 785 mm

f_{yd} 435 N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1) 0 mm² [Voldoet](#)

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1) 34000 mm² [Voldoet](#)

A_{s,tot} trekzone 2618 mm²

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2) 27 N/mm² [Voldoet](#)

A_{s,min 1} 1356 mm²

A_{s,min 2} 0 mm²

M_{cr} <= MRd

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w 47 kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4) 0.02 mm [Voldoet](#)

Scheurmoment (M_{cr}) 480 kNm* M_{cr} > M_w,freq

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x 0.20 mm

W_{max} 0.20 mm

	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	
ε _s	0.012%	0.01%	0.00%	0.00%	- (- = compressie)
σ _s	25	0	0	0	N/mm ² (- = compressie)
N _s	64	0	0	0	kN (- = compressie)

	Boven	Onder
ε _c	-0.003%	0.014%
σ _c	0.8	0.00

x 160 mm

S_{r,max} 300 mm

h_{c,eff} 163 mm

k₂ 0.5

k₁ 0.8

(ε_{sm}-ε_{cm}) 0.000074

σ_s 25 N/mm²

k_t

Langdurend

Ø_{eq} 20 mm

Ac,eff 162500 mm²

ρ_{p,eff} 0.016

α_e 5.51

E_s 200000 N/mm²

E_{cm} 36283 N/mm²

k_x=(c/c_{nom}) 1.00

Σ M = 0 Nmm

Σ N = 0 N

UITVOER

INV

voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

20

0

0

0

mm

120

150

225

150

mm

780

780

225

66

mm

2618

0

0

0

mm²

Doorsnede grootheden

Z_b

425

mm

Z_o

425

mm

Opp. A_c

8.50E+05

mm²

W_b

1.20E+08

mm³

W_o

1.20E+08

mm³

I

5.12E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

60

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

60

mm

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

M / W_b

M / W_o

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek)

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek)

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

0.00

-1.44

1.44

-1.44

1.44

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

Sterktes na

28

dagen

f_{ck}

45

N/mm²

f_{ctm}

3.80

N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

O.K.

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

320

kNm

Toetsing bezwijkmoment $M_{Rd} > M_{Ed}$

Bezwijkmoment M_{Rd}

* Toetsing maximale staaltrek niet nodig bij lineaire tak

865

kNm*

Voldoet

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

5.05%

5.05%

1.21%

0.10%

= compressie)

ϵ_s

435

435

435

206

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

* Zonder herverdeling

51

417

mm*

mm

Voldoet

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede $A_{s,min}$ (9.2.1.1)

Max. wapeningdoorsnede $A_{s,max}$ (9.2.1.1)

$A_{s,tot}$ trekzone

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

644

34000

2618

27

mm²

mm²

mm²

N/mm²

Voldoet

Voldoet

Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

Scheurmoment (M_{cr})

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

Betonstaal

174

0.08

480

0.20

0.20

kNm

mm

kNm*

mm

mm

Voldoet

$M_{cr} > M_{freq}$

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

0.046%

0.05%

0.00%

-0.01%

-

(- = compressie)

ϵ_s

91

0

0

0

N/mm²

N_s

239

0

0

0

kN

Boven

Onder

-0.012%

0.051%

3.0

0.00

ϵ_c

σ_c

x

S_{r,max}

h_{c,eff}

k₂

k₁

($\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}$)

σ_s

k_t

$\varnothing_{eq}$

A_{c,eff}

$\rho_{p,eff}$

α_e

E_s

E_{cm}

k_x=(c/c_{nom})

ΣM

ΣN

159

300

175

0.5

0.8

0.000274

91

Langdurend

20

175000

0.015

5.51

200000

36283

1.00

0

0

mm

mm

mm

N/mm²

mm

mm²

N/mm²

N/mm²

Nmm

N

UITVOER

INV

voorspanstaal		0	mm ²			
Oppervlak van voorspanstaal (A _p)		500	mm			
Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d _p)		1010	N/mm ²			
Werkvoorspanning (σ _{pw})		0				
Aanhechtingsfactor ξ ₁ (art. 6.8.2 en 7.3.2)						
Betonstaal		laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	Doorsnede grootheden
Staafdiameter (Ø)		25	0	0	0	Z _b 250 mm
Staafafstand h.o.h.		110	150	225	150	Z _o 250 mm
Afstand tot bovenzijde beton (d _s)		428	428	225	66	Opp. A _c 5.00E+05 mm ²
Betonstaaloppervlak		4462	0	0	0	W _b 4.17E+07 mm ³
						W _o 4.17E+07 mm ³
						I 1.04E+10 mm ⁴
						A _{s,tot} 4462 mm ²
Toegepaste dekking op buitenste wapening (c _{toegepast})		60	mm			
Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)		60	mm			
Controle betonspanning BGT (karak.)						Sterktes na 28 dagen
N / A _c		0.00	N/mm ²	f _{ck}		35 N/mm ²
M / W _b		-1.15	N/mm ²	f _{ctm}		3.21 N/mm ²
M / W _o		1.15	N/mm ²	σ _c ≤ 0,6 f _{ck}		O.K.
Spanning bovenzijde σ _{c,b} (= druk, += trek)		-1.15	N/mm ²	σ ₁ ≤ f _{ctm}		O.K.
Spanning onderzijde σ _{c,o} (= druk, += trek)		1.15	N/mm ²	f _{ctk}		2.25 N/mm ²
* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen				M _{ck}		94 kNm
Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}						Nc -1940 kN
Bezwijkmoment M _{Rd}		746	kNm*	Voldoet		Ns 1940 kN
* Toetsing maximale staaltrek niet nodig bij lineaire tak						ε _p 0.52%
		laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	Δε _p (Ø) 1.23%
ε _s		1.00%	1.00%	0.36%	-0.14%	ε _p 1.75%
σ _s		435	435	435	-286	σ _p 0 N/mm ²
N _s		1940	0	0	0	Δ σ _p 0 N/mm ²
* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.						Δ N _p 0 kN
						Σ M = 0 kNm
Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}						e _{cu3} 0.0035
Hoogte betondrukzone x _u		111	mm*	Voldoet		d _{eff} 428 mm
Maximale betondrukzone x _{u,max} (art 6.1)		229	mm			f _{yd} 435 N/mm ²
* Zonder herverdeling						
MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking						A _{s,min 1} 731 mm ²
Min. opp. trekwapening in doorsnede A _{s,min} (9.2.1.1)		325	mm ²	Voldoet		A _{s,min 2} 325 mm ²
Max. wapeningdoorsnede A _{s,max} (9.2.1.1)		20000	mm ²	Voldoet		M _{cr} ≤ M _{Rd}
A _{s,tot} trekzone		4462	mm ²			
Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)		21	N/mm ²	Voldoet		
BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)						x 156 mm
Constructie type		Betonstaal				S _{r,max} 313 mm
Moment voor scheurwijdte toetsing M _w		48	kNm			h _{c,eff} 115 mm
Scheurwijdte W _k (7.3.4)		0.03	mm	Voldoet		k ₂ 0.5
Scheurmoment (M _{cr})		149	kNm*	M _{cr} > M _{freq}		k ₁ 0.8
* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M _{cr}						(ε _{sm} -ε _{cm}) 0.000086
W _{max} * K _x		0.20	mm			σ _s 29 N/mm ²
W _{max}		0.20	mm			k _t Langdurend
		laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	Ø _{eq} 25 mm
ε _s		0.014%	0.01%	0.00%	0.00%	A _{c,eff} 114754 mm ²
σ _s		29	0	0	0	ρ _{p,eff} 0.039
N _s		128	0	0	0	α _e 5.87
						E _s 200000 N/mm ²
						E _{cm} 34077 N/mm ²
						k _x =(c/c _{nom}) 1.00
		Boven	Onder			Σ M = 0 Nmm
ε _c		-0.008%	0.018%			Σ N = 0 N
σ _c		1.6	0.00			

[illegible]

voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

mm

mm

mm

mm²

20

0

0

0

120

100

225

150

765

765

225

66

2618

0

0

0

Doorsnede grootheden

Z_b

Z_o

Opp. A_c

W_b

W_o

I

A_{s,tot}

425

425

8.50E+05

1.20E+08

1.20E+08

5.12E+10

2618

mm

mm

mm²

mm³

mm³

mm⁴

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($C_{toegepast}$)

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

55

75

mm

mm

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

M / W_b

M / W_o

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek)

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek)

0.03

-0.09

0.09

-0.07

0.12

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

Sterktes na

28

dagen

f_{ck}

f_{ctm}

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

f_{ctk}

M_{ck}

45

3.80

[O.K.](#)

[O.K.](#)

2.66

320

N/mm²

kNm

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Bezwijkmoment M_{Rd}

840

kNm*

[Voldoet](#)

N_c

N_s

ε_p

Δε_{p(0)}

ε_p

σ_p

Δ σ_p

Δ N_p

Σ M =

-1116

1138

0.52%

3.18%

3.70%

0

0

0

0

kN

kN

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

= compressie)

ε_s

σ_s

N_s

5.05%

5.05%

1.24%

0.11%

435

435

435

224

0

N/mm²

kN

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}

Hoogte betondrukzone x_u

Maximale betondrukzone x_{u,max} (art 6.1)

50

409

mm*

mm

[Voldoet](#)

e_{cu3}

d_{eff}

f_{yd}

0.0035

765

435

-

mm

N/mm²

* Zonder herverdeling

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

A_{s,tot} trekzone

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

76

34000

2618

27

mm²

mm²

mm²

N/mm²

[Voldoet](#)

[Voldoet](#)

[Voldoet](#)

A_{s,min 1}

A_{s,min 2}

M_{cr} <= M_{Rd}

3549

76

mm²

mm²

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

Scheurmoment (M_{cr})

11

0.01

475

kNm

mm

kNm*

M_{cr} > M_f,freq

[Voldoet](#)

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

W_{max}

0.20

0.20

mm

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

-

ε_s

σ_s

N_s

0.005%

0.01%

0.00%

0.00%

10

0

0

0

N/mm²

kN

(- = compressie)

(- = compressie)

(- = compressie)

Boven

Onder

ε_c

σ_c

-0.001%

0.006%

0.1

0.00

x

S_{r,max}

h_{c,eff}

k₂

k₁

(ε_{sm}-ε_{cm})

σ_s

k_t

Ø_{eq}

A_{c,eff}

ρ_{p,eff}

α_e

E_s

E_{cm}

k_x=(c/c_{nom})

Σ M =

Σ N =

71

300

213

0.5

0.8

0.000031

10

20

212500

0.012

5.51

200000

36283

1.00

0

0

mm

mm

mm

N/mm²

mm

mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N

N

UITVOER

voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

mm

mm

mm

mm²

20

0

0

0

120

100

225

150

760

760

225

66

2618

0

0

0

Doorsnede grootheden

Z_b

Z_o

Opp. A_c

W_b

W_o

I

A_{s,tot}

425

425

8.50E+05

1.20E+08

1.20E+08

5.12E+10

2618

mm

mm

mm²

mm³

mm³

mm⁴

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

60

80

mm

mm

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

M / W_b

M / W_o

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek)

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek)

0.03

-0.23

0.23

-0.21

0.26

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

Sterktes na

28

45

3.80

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

f_{ctk}

M_{ck}

dagen

N/mm²

N/mm²

[O.K.](#)

[O.K.](#)

N/mm²

kNm

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Bezwijkmoment M_{Rd}

834

kNm*

[Voldoet](#)

N_c

N_s

ε_p

Δε_{p(0)}

ε_p

σ_p

Δ σ_p

Δ N_p

Σ M =

-1116

1138

0.52%

3.18%

3.70%

0

0

0

0

kN

kN

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

= compressie)

ε_s

σ_s

N_s

5.01%

5.01%

1.24%

0.11%

435

435

435

224

0

N/mm²

kN

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}

Hoogte betondrukzone x_u

Maximale betondrukzone x_{u,max} (art 6.1)

50

407

mm*

mm

[Voldoet](#)

e_{cu3}

d_{eff}

f_{yd}

0.0035

760

435

-

mm

N/mm²

* Zonder herverdeling

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

A_{s,tot} trekzone

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

141

34000

2618

27

mm²

mm²

mm²

N/mm²

[Voldoet](#)

[Voldoet](#)

[Voldoet](#)

A_{s,min 1}

A_{s,min 2}

M_{cr} <= M_{Rd}

2088

141

mm²

mm²

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

Scheurmoment (M_{cr})

Betonstaal

28

0.02

474

kNm

mm

kNm*

0.20

0.20

mm

mm

mm

mm

[Voldoet](#)

M_{cr} > M_{w,freq}

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

W_{max}

0.20

0.20

mm

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

-

ε_s

σ_s

N_s

0.010%

0.01%

0.00%

0.00%

19

0

0

0

mm

N/mm²

kN

(- = compressie)

(- = compressie)

(- = compressie)

Boven

Onder

ε_c

σ_c

-0.002%

0.011%

0.5

0.00

mm

Nmm

x

S_{r,max}

h_{c,eff}

k₂

k₁

(ε_{sm}-ε_{cm})

σ_s

k_t

Ø_{eq}

A_{c,eff}

ρ_{p,eff}

α_e

E_s

E_{cm}

k_x=(c/c_{nom})

121

300

225

0.5

0.8

0.000058

19

20

225000

0.012

5.51

200000

36283

1.00

mm

mm

mm

mm

mm

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

Nmm

N

Langdurend

Σ M =

Σ N =

0

0

Nmm

N

INVC

UITVOER

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

0

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

20

0

0

0

mm

120

100

225

150

mm

765

765

225

66

mm

2618

0

0

0

mm²

Doorsnede grootheden

Z_b

425

mm

Z_o

425

mm

Opp. A_c

8.50E+05

mm²

W_b

1.20E+08

mm³

W_o

1.20E+08

mm³

I

5.12E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($C_{toegepast}$)

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

75

mm

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.04

N/mm²

M / W_b

-0.29

N/mm²

M / W_o

0.29

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)

-0.25

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

0.33

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na 28 dagen

f_{ck}

45

N/mm²

f_{ctm}

3.80

N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

O.K.

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

320

kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Bezwijkmoment M_{Rd}

836

kNm*

Voldoet

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

5.10%

5.10%

1.25%

0.12%

= compressie)

ϵ_s

435

435

435

233

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

N_c

-1106

kN

N_s

1138

kN

ϵ_p

0.52%

$\Delta \epsilon_{p(0)}$

3.21%

ϵ_p

3.73%

σ_p

0

N/mm²

$\Delta \sigma_p$

0

N/mm²

ΔN_p

0

kN

$\Sigma M =$

0

kNm

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

49

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

409

mm

* Zonder herverdeling

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

183

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

34000

mm²

Voldoet

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

35

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.02

mm

Voldoet

Scheurmoment (M_{cr})

474

kNm*

M_{cr} > M_{f,freq}

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

0.012%

0.01%

0.00%

0.00%

-

(- = compressie)

ϵ_s

25

0

0

0

N/mm²

σ_s

65

0

0

0

kN

(- = compressie)

Boven

Onder

ϵ_c

-0.002%

0.014%

σ_c

0.6

0.00

x

116

mm

S_{r,max}

300

mm

h_{c,eff}

213

mm

k₂

0.5

k₁

0.8

($\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}$)

0.000075

σ_s

25

N/mm²

k_t

Langdurend

$\varnothing_{eq}$

20

mm

A_{c,eff}

212500

mm²

p_{p,eff}

0.012

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

k_x=(c/c_{nom})

1.00

$\Sigma M =$

0

Nmm

$\Sigma N =$

0

N

INVOER

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

1000

500

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

0

500

1000

1500

2000

2500

Betonstaal

laag 1laag 2laag 3laag 4

Staafdiameter ($\varnothing$)

Staaftand h.o.h.

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

Betonstaaloppervlak

20

0

0

0

120

100

225

150

925

925

225

66

2618

0

0

0

mm

mm

mm

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

75

mm

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

M / W_b

M / W_o

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

0.04

-0.23

0.23

-0.19

0.27

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

Sterktes na

28

45

3.80

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

f_{ctk}

M_{ck}

dagen

N/mm²

N/mm²

O.K.

O.K.

N/mm²

kNm

Toetsing bezwijkmoment MRd > MEd

Bezwijkmoment M_{Rd}

* Toetsing maximale staaltrek niet nodig bij lineaire tak

1012

kNm*

Voldoet

laag 1laag 2laag 3laag 4

ϵ_s

σ_s

N_s

6.28%

6.28%

1.26%

0.12%

435

435

435

238

1138

0

0

0

= compressie)

0.52%

3.23%

3.75%

0

0

0

0

$\Delta \epsilon_{p(0)}$

ϵ_p

σ_p

$\Delta \sigma_p$

ΔN_p

$\Sigma M =$

kN

N/mm²

N/mm²

N/mm²

kN

kNm

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}

Hoogte betondrukzone x_u

Maximale betondrukzone x_{u,max} (art 6.1)

* Zonder herverdeling

49

495

mm*

mm

Voldoet

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

A_{s,tot} trekzone

Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)

0

40400

2618

27

mm²

mm²

mm²

N/mm²

Voldoet

Voldoet

Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Moment voor scheurwijdte toetsing Mw

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

Scheurmoment (M_{cr})

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

W_{max}

Betonstaal

39

0.02

666

kNm

mm

kNm*

Voldoet

Voldoet

x

S_{r,max}

h_{c,eff}

k₂

k₁

($\epsilon_{sm}-\epsilon_{cm}$)

σ_s

σ_t

$\varnothing_{eq}$

A_{c,eff}

$\rho_{p,eff}$

α_e

E_s

E_{cm}

k_x=(c/c_{nom})

114

300

213

0.5

0.8

0.000074

25

20

212500

0.012

5.51

200000

36283

1.00

mm

mm

mm

N/mm²

mm

mm²

N/mm²

N/mm²

laag 1laag 2laag 3laag 4

ϵ_s

σ_s

N_s

0.012%

0.01%

0.00%

0.00%

-

25

0

0

0

(- = compressie)

N/mm²

(- = compressie)

(- = compressie)

BovenOnder

ϵ_c

σ_c

-0.002%

0.014%

0.4

0.00

N/mm²

N

UITVOER

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

1000

500

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

0

500

1000

1500

2000

2500

INVOER

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

1000

500

0

[mm]

0

500

1000

1500

2000

2500

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

20

0

0

0

mm

120

100

225

150

mm

920

920

225

66

mm

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

60

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

80

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

505

mm

Z_o

505

mm

Opp. A_c

1.01E+06

mm²

W_b

1.70E+08

mm³

W_o

1.70E+08

mm³

I

8.59E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.04

N/mm²

M / W_b

-0.28

N/mm²

M / W_o

0.28

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)

-0.24

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

0.32

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Toetsing bezwijkmoment MRd > MEd

Bezwijkmoment M_{Rd}

1007

kNm*

Voldoet

N_c

-1099

kN

N_s

1138

kN

ϵ_p

0.52%

$\Delta \epsilon_p(0)$

3.23%

ϵ_p

3.75%

σ_p

0

N/mm²

$\Delta \sigma_p$

0

N/mm²

ΔN_p

0

kN

ΣM

0

kNm

Toetsing betondrukzone $x_{u1} < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

49

mm*

Voldoet

e_{cu3}

0.0035

-

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

492

mm

d_{eff}

920

mm

* Zonder herverdeling

f_{yd}

435

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

212

mm²

Voldoet

A_{s,min 1}

2647

mm²

Max. wapeningsdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

40400

mm²

Voldoet

A_{s,min 2}

212

mm²

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

M_{cr} <= MRd

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

48

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.03

mm

Voldoet

Scheurmoment (M_{cr})

665

kNm*

M_{cr} > M_{f,freq}

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

125

300

225

0.5

0.8

0.000086

29

20

225000

0.012

5.51

200000

36283

1.00

0

0

0

mm

mm

mm

N/mm²

Langdurend

mm

mm²

N/mm²

N/mm²

Nmm

N

0.014%

0.01%

0.00%

0.00%

-

29

0

0

0

N/mm²

75

0

0

0

kN

(- = compressie)

(- = compressie)

(- = compressie)

Boven

Onder

-0.002%

0.016%

0.6

0.00

UITVOER

INVOER

Voorspanstaal

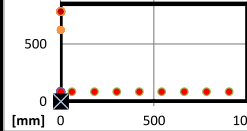
Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0	mm ²
0	mm
500	N/mm ²
1010	
0	



Betonstaal

laag 1laag 2laag 3laag 4

20	0	0	0	mm
120	100	225	150	mm
765	765	225	66	mm
2618	0	0	0	mm ²

Doorsnede grootheden

Z_b	425	mm
Z_o	425	mm
Opp. A_c	8.50E+05	mm ²
W_b	1.20E+08	mm ³
W_o	1.20E+08	mm ³
I	5.12E+10	mm ⁴
$A_{s,lot}$	2618	mm ²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

55mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

75mm

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c	0.04	N/mm ²
M / W_b	-0.30	N/mm ²
M / W_o	0.30	N/mm ²
Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)	-0.26	N/mm ²
Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)	0.34	N/mm ²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na

28	dagen	
f_{ck}	45	N/mm ²
f_{ctm}	3.80	N/mm ²
$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$		O.K.
$\sigma_t \leq f_{ctm}$		O.K.
f_{ctk}	2.66	N/mm ²
M_{ck}	320	kNm

Toetsing bezwijkmoment $M_{Rd} > M_{Ed}$

Bezwijkmoment M_{Rd}	834	kNm*	Voldoet
------------------------	-----	------	---------

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	= compressie)
ϵ_s	5.12%	5.12%	1.26%	0.12%	
σ_s	435	435	435	237	
N_s	1138	0	0	0	

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone $x_{u1} < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u	49	mm*	Voldoet
Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)	409	mm	

* Zonder herverdeling

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede $A_{s,min}$ (9.2.1.1)	194	mm ²	Voldoet
Max. wapeningsdoorsnede $A_{s,max}$ (9.2.1.1)	34000	mm ²	Voldoet
$A_{s,tot}$ trekzone	2618	mm ²	
Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)	27	N/mm ²	Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type	Betonstaal		
Moment voor scheurwijdte toetsing M_w	36	kNm	
Scheurwijdte W_k (7.3.4)	0.02	mm	Voldoet
Scheurmoment (M_{cr})	473	kNm*	$M_{cr} > M_i, freq$

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

$W_{max} * K_x$	0.20	mm
W_{max}	0.20	mm

	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	- (= compressie)	
ϵ_s	0.013%	0.01%	0.00%	0.00%		
σ_s	26	0	0	0		N/mm ² (= compressie)
N_s	69	0	0	0		kN (= compressie)

	Boven	Onder
ϵ_c	-0.002%	0.015%
σ_c	0.6	0.00

x

$S_{r,max}$

$h_{c,eff}$

k_2

k_1

$(\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm})$

σ_s

k_t

ϕ_{eq}

$A_{c,eff}$

$\rho_{p,eff}$

α_e

E_s

E_{cm}

$k_x = (c/c_{nom})$

ΣM

ΣN

111

300

213

0.5

0.8

0.000079

26

Langdurend

20

212500

0.012

5.51

200000

36283

1.00

0

0

mm

mm

mm

N/mm²

mm

mm²

N/mm²

N/mm²

Nmm

N

UITVOER

INVOER

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

0

500

1000

Betonstaal

Staaft diameter ($\emptyset$)

Staaftstand h.o.h.

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

Betonstaaloppervlak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

20

0

0

0

120

100

225

150

760

760

225

66

2618

0

0

0

mm

mm

mm

mm²

Doorsnede grootheden

Z_b

Z_o

Opp. A_c

W_b

W_o

I

$A_{s,tot}$

425

425

8.50E+05

1.20E+08

1.20E+08

5.12E+10

2618

mm

mm

mm²

mm³

mm³

mm⁴

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

60

80

mm

mm

UITVOER

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / Ac

M / W_b

M / W_o

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

0.04

-0.23

0.23

-0.19

0.28

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

Starktes na

f_{ck}

f_{ctm}

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

f_{ctk}

M_{ck}

28

45

3.80

2.66

320

dagen

N/mm²

N/mm²

N/mm²

kNm

Toetsing bezwijkmoment $M_{Rd} > M_{Ed}$

Bezwijkmoment M_{Rd}

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

828

kNm*

Voldoet

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

σ_s

N_s

5.08%

435

1138

5.08%

435

0

1.26%

435

0

0.12%

237

0

= compressie)

N/mm²

kN

N_c

N_s

ϵ_p

$\Delta \epsilon_p(0)$

ϵ_p

σ_p

$\Delta \sigma_p$

ΔN_p

$\Sigma M =$

-1101

1138

0.52%

3.23%

3.74%

0

0

0

0

kN

kN

N/mm²

N/mm²

kN

kNm

Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone $x_{u1} < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_{u1}

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

* Zonder herverdeling

49

407

mm*

mm

Voldoet

e_{cu3}

d_{eff}

f_{yd}

0.0035

760

435

-

mm

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede $A_{s,min}$ (9.2.1.1)

Max. wapeningdoorsnede $A_{s,max}$ (9.2.1.1)

$A_{s,tot}$ trekzone

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

165

34000

2618

27

mm²

mm²

mm²

N/mm²

Voldoet

Voldoet

Voldoet

$A_{s,min1}$

$A_{s,min2}$

Mcr <= MRd

2665

165

mm²

mm²

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Moment voor scheurwijde toetsing M_w

Scheurwijde W_k (7.3.4)

Scheurmoment (M_{cr})

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

$W_{max} * K_x$

W_{max}

Betonstaal

28

0.02

472

kNm

mm

kNm*

Voldoet

x

$S_{r,max}$

$h_{c,eff}$

k_2

k_1

$(\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm})$

σ_s

σ_t

σ_{eq}

Ac,eff

$\rho_{p,eff}$

α_e

E_s

E_{cm}

$k_s = (c/c_{nom})$

$\Sigma M =$

$\Sigma N =$

99

300

225

0.5

0.8

0.000067

22

20

225000

0.012

5.51

200000

36283

1.00

0

0

mm

mm

mm

N/mm²

mm

mm²

N/mm²

N/mm²

Nmm

N

Boven

Onder

ϵ_c

σ_c

-0.002%

0.4

0.013%

0.00

-

N/mm²

kN

(- = compressie)

(- = compressie)

(- = compressie)

INVO

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0
0
500
1010
0

mm²

mm

N/mm²

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

0

500

1000

[mm]

Betonstaal

laag 1laag 2laag 3laag 4

200022515066

12015022566

78578522566

26180000

mmmmmmmm²

Doorsnede grootheden

Z_bZ_oOpp. A_cW_bW_oI

4254258.50E+051.20E+081.20E+085.12E+10

mmmmmm²mm³mm³mm⁴

A_{s,tot}2618

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

55

mm

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / AcM / W_bM / W_oSpanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

0.00-0.370.37-0.370.37

N/mm²N/mm²N/mm²N/mm²N/mm²

Sterktes na

f_{ck}f_{ctm} $\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$ $\sigma_t \leq f_{ctm}$ f_{ctk}M_{ck}

28453.80

0.370.372.66320

dagenN/mm²N/mm²[O.K.](#)[O.K.](#)N/mm²kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{ed}

Beziijkmoment M_{Rd}

871

kNm*

[Voldoet](#)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%0.10%

435435435206

11380000

= compressie)

laag 1laag 2laag 3laag 4

5.08%5.08%1.21%

INVO

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

</

INVOER

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

0

500

1000

1500

2000

2500

Betonstaal

Staaft diameter ($\emptyset$)

Staaft afstand h.o.h.

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

Betonstaaloppervlak

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

20

0

0

0

120

100

225

150

760

760

225

66

2618

0

0

0

60

80

mm

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

Z_o

Opp. A_c

W_b

W_o

I

$A_{s,tot}$

425

425

8.50E+05

1.20E+08

1.20E+08

5.12E+10

2618

mm

mm

mm²

mm³

mm³

mm⁴

mm²

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / Ac

M / W_o

M / W_o

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

0.00

-1.16

1.16

-1.16

1.16

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

Toetsing bezwijkmoment $M_{Rd} > ME_d$

Bezijsmoment M_{Rd}

* Toetsing maximale staaltrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

σ_s

N_s

843

435

435

435

206

0

0

0

0

kNm*

N/mm²

kN

Voldoet

= compressie)

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

* Zonder herverdeling

51

407

mm*

mm

Voldoet

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede $A_{s,min}$ (9.2.1.1)

Max. wapeningdoorsnede $A_{s,max}$ (9.2.1.1)

$A_{s,tot}$ trekzone

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

532

34000

2618

27

mm²

mm²

mm²

N/mm²

Voldoet

Voldoet

Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

Scheurmoment (M_{cr})

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

$W_{max} * K_x$

W_{max}

Betonstaal

140

0.07

478

0.20

0.20

kNm

mm

kNm*

mm

mm

Voldoet

Voldoet

Mcr > M, freq

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

0.038%

0.04%

0.00%

-0.01%

-

(- = compressie)

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

76

0

0

0

198

0

0

0

N/mm²

kN

(- = compressie)

Boven

Onder

ϵ_c

σ_c

-0.010%

0.043%

2.5

0.00

x

$S_{r,max}$

$h_{c,eff}$

k_2

k_1

$(\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm})$

σ_s

k_t

$\emptyset_{eq}$

$A_{c,eff}$

$\rho_{p,eff}$

α_e

E_s

E_{cm}

$k_x = (c/c_{nom})$

$\Sigma M =$

$\Sigma N =$

157

300

225

0.5

0.8

0.000227

76

20

225000

0.012

5.51

200000

36283

1.00

0

0

mm

mm

mm

N/mm²

N/mm²

mm

mm²

N/mm²

N/mm²

Nmm

N

UITVOER

INVOER

</

INVOER

INVOER

<

INVOER

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

INVOER	Voorspanning				0 0 500 1010 0 mm² mm N/mm²	
	Voorspanstaal	0	mm ²			
	Oppervlak van voorspanstaal (A _p)	0	mm			
	Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d _p)	500	mm			
	Werkvoorspanning (σ _{pw})	1010	N/mm ²			
	Aanhechtingsfactor ξ ₁ (art. 6.8.2 en 7.3.2)	0				
UITVOER	Betonstaal	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	Doorsnede grootheden
	Staafdiameter (Ø)	20	0	0	0	Z _b 375 mm
	Staaafstand h.o.h.	120	100	225	150	Z _o 375 mm
	Afstand tot bovenzijde beton (d _s)	685	685	225	66	Opp. A _c 7.50E+05 mm ²
	Betonstaaloppervlak	2618	0	0	0	W _b 9.38E+07 mm ³
						W _o 9.38E+07 mm ³
						I 3.52E+10 mm ⁴
						A _{s,tot} 2618 mm ²
	Toegepaste dekking op buitenste wapening (C _{toegepast})	55	mm			
	Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)	55	mm			
Controle betonspanning BGT (karak.)						Sterktes na
N / A _c		0.00	N/mm ²			28 dagen
M / W _b		-0.49	N/mm ²			f _{ck} 45 N/mm ²
M / W _o		0.49	N/mm ²			f _{ctm} 3.80 N/mm ²
Spanning bovenzijde σ _{c,b} (- = druk, += trek)		-0.49	N/mm ²			σ _c ≤ 0,6 f _{ck} O.K.
Spanning onderzijde σ _{c,o} (- = druk, += trek)		0.49	N/mm ²			σ _t ≤ f _{ctm} O.K.
* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen						f _{ctk} 2.66 N/mm ²
						M _{ck} 249 kNm
Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}						Nc -1138 kN
Beziijkmoment M _{Rd}		757	kNm*	Voldoet		Ns 1138 kN
* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak						ε _p 0.52%
	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4		Δε _{p(0)} 3.11%
ε _s	4.39%	4.39%	1.21%	0.10%	= compressie)	ε _p 3.63%
σ _s	435	435	435	206	N/mm ²	σ _p 0
N _s	1138	0	0	0	kN	Δ σ _p 0
* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.						Δ N _p 0
						Σ M = 0 kNm
Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}						e _{cu3} 0.0035
Hoogte betondrukzone x _u		51	mm*	Voldoet		d _{eff} 685 mm
Maximale betondrukzone x _{u,max} (art 6.1)		366	mm			f _{yd} 435 N/mm ²
* Zonder herverdeling						
MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking						A _{s,min 1} 1210 mm ²
Min. opp. trekwapening in doorsnede A _{s,min} (9.2.1.1)		193	mm ²	Voldoet		A _{s,min 2} 193 mm ²
Max. wapeningdoorsnede A _{s,max} (9.2.1.1)		30000	mm ²	Voldoet		
A _{s,tot} trekzone		2618	mm ²			M _{cr} ≤ M _{Rd}
Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)		27	N/mm ²	Voldoet		
BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)						x 148 mm
Constructie type		Betonstaal				S _{r,max} 300 mm
Moment voor scheurwijdte toetsing M _w		46	kNm			h _{c,eff} 163 mm
Scheurwijdte W _k (7.3.4)		0.02	mm	Voldoet		k ₂ 0.5
Scheurmoment (M _{cr})		375	kNm*	M _{cr} > M _w ,freq		k ₁ 0.8
* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M _{cr}						(ε _{sm} -ε _{cm}) 0.000083
W _{max} * K _x		0.20	mm			σ _s 28 N/mm ²
W _{max}		0.20	mm			k _t Langdurend
	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4		Ø _{eq} 20 mm
ε _s	0.014%	0.01%	0.00%	0.00%	- (- = compressie)	A _{c,eff} 162500 mm ²
σ _s	28	0	0	0	N/mm ² (- = compressie)	ρ _{p,eff} 0.016
N _s	72	0	0	0	kN (- = compressie)	α _e 5.51
	Boven	Onder				E _s 200000 N/mm ²
ε _c	-0.004%	0.015%				E _{cm} 36283 N/mm ²
σ _c	1.0	0.00				k _x =(c/c _{nom}) 1.00
						Σ M = 0 Nmm
						Σ N = 0 N

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

800

600

400

200

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

mm

Staafdiameter ($\varnothing$)

20

0

0

0

mm

Staaafstand h.o.h.

120

100

225

150

mm

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

680

680

225

66

mm

Betonstaaloppervlak

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($C_{toegepast}$)

60

mm

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

60

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

375

mm

Z_o

375

mm

Opp. A_c

7.50E+05

mm²

W_b

9.38E+07

mm³

W_o

9.38E+07

mm³

I

3.52E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

UITVOER

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.00

N/mm²

M / W_b

-1.60

N/mm²

M / W_o

1.60

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)

-1.60

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

1.60

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na

28

dagen

f_{ck}

45

N/mm²

f_{ctm}

3.80

N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

O.K.

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

249

kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Beziijkmoment M_{Rd}

752

kNm*

Voldoet

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

= compressie)

ϵ_s

4.35%

4.35%

1.21%

0.10%

σ_s

435

435

206

0

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

Nc

-1138

kN

Ns

1138

kN

ϵ_p

0.52%

$\Delta \epsilon_{p(0)}$

3.11%

ϵ_p

3.63%

σ_p

0

N/mm²

$\Delta \sigma_p$

0

N/mm²

ΔN_p

0

kN

ΣM

0

kNm

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

51

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

364

mm

* Zonder herverdeling

e_{cu3}

0.0035

-

d_{eff}

680

mm

f_{yd}

435

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

637

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

30000

mm²

Voldoet

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

A_{s,min 1}

1219

mm²

A_{s,min 2}

637

mm²

M_{cr} <= M_{Rd}

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdt toetsing M_w

150

kNm

Scheurwijdt W_k (7.3.4)

0.08

mm

Voldoet

Scheurmoment (M_{cr})

375

kNm*

M_{cr} > M_{w,freq}

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

ϵ_s

0.045%

0.05%

0.01%

-0.01%

-

(- = compressie)

σ_s

91

0

0

0

N/mm²

(- = compressie)

N_s

238

0

0

0

kN

(- = compressie)

ϵ_c

-0.013%

0.051%

σ_c

3.2

0.00

x

147

mm

S_{r,max}

300

mm

h_{c,eff}

175

mm

k₂

0.5

k₁

0.8

($\epsilon_{sm} - \epsilon_{cm}$)

0.000272

σ_s

91

N/mm²

k_t

Langdurend

$\varnothing_{eq}$

20

mm

A_{c,eff}

175000

mm²

$\rho_{p,eff}$

0.015

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

k_x=(c/c_{nom})

1.00

ΣM

0

Nmm

ΣN

0

N

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

800

600

400

200

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

mm

20

0

0

0

mm

120

100

225

150

mm

685

685

225

66

mm

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($C_{toegepast}$)

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

55

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

375

mm

Z_o

375

mm

Opp. A_c

7.50E+05

mm²

W_b

9.38E+07

mm³

W_o

9.38E+07

mm³

I

3.52E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.00

N/mm²

M / W_b

-0.47

N/mm²

M / W_o

0.47

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek)

-0.47

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek)

0.47

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Strektres na

28

dagen

f_{ck}

45

N/mm²

f_{ctm}

3.80

N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

O.K.

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

249

kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Beziijkmoment M_{Rd}

757

kNm*

Voldoet

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

= compressie)

ϵ_s

4.39%

4.39%

1.21%

0.10%

σ_s

435

435

435

206

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Nc

-1138

kN

Ns

1138

kN

ϵ_p

0.52%

$\Delta \epsilon_p(0)$

3.11%

ϵ_p

3.63%

σ_p

0

N/mm²

$\Delta \sigma_p$

0

N/mm²

ΔN_p

0

kN

$\Sigma M =$

0

kNm

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

51

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

366

mm

* Zonder herverdeling

e_{cu3}

0.0035

-

d_{eff}

685

mm

f_{yd}

435

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

185

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

30000

mm²

Voldoet

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

A_{s,min 1}

1210

mm²

A_{s,min 2}

185

mm²

M_{cr} <= M_{Rd}

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

44

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.02

mm

Voldoet

Scheurmoment (M_{cr})

375

kNm*

M_{cr} > M_w,freq

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

-

(- = compressie)

ϵ_s

0.013%

0.01%

0.00%

0.00%

σ_s

26

0

0

0

N/mm²

(- = compressie)

N_s

69

0

0

0

kN

(- = compressie)

Boven

Onder

ϵ_c

-0.004%

0.015%

σ_c

0.9

0.00

x

148

mm

S_{cr,max}

300

mm

h_{c,eff}

163

mm

k₂

0.5

k₁

0.8

($\epsilon_{sm}-\epsilon_{cm}$)

0.000079

σ_s

26

N/mm²

k_t

Langdurend

ϕ_{eq}

20

mm

A_{c,eff}

162500

mm²

p_{p,eff}

0.016

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

k_x=(c/c_{nom})

1.00

$\Sigma M =$

0

Nmm

$\Sigma N =$

0

N

INVOER

UITVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S-7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

800

600

400

200

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

Staafdiameter ($\varnothing$)

20

0

0

0

mm

Staafafstand h.o.h.

120

100

225

150

mm

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

680

680

225

66

mm

Betonstaaloppervlak

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

60

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

60

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

375

mm

Z_o

375

mm

Opp. A_c

7.50E+05

mm²

W_b

9.38E+07

mm³

W_o

9.38E+07

mm³

I

3.52E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.00

N/mm²

M / W_b

-1.37

N/mm²

M / W_o

1.37

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek)

-1.37

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek)

1.37

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na

28

dagen

f_{ck}

45

N/mm²

f_{ctm}

3.80

N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

O.K.

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

249

kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Bezwijkmoment M_{Rd}

752

kNm*

Voldoet

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

4.35%

4.35%

1.21%

0.10%

= compressie)

σ_s

435

435

435

206

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Nc

-1138

kN

Ns

1138

kN

ϵ_p

0.52%

$\Delta \epsilon_p(0)$

3.11%

ϵ_p

3.63%

σ_p

0

N/mm²

$\Delta \sigma_p$

0

N/mm²

ΔN_p

0

kN

$\Sigma M =$

0

kNm

Toetsing betondrukzone $x_u \leq x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

51

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

364

mm

* Zonder herverdeling

e_{cu3}

0.0035

-

d_{eff}

680

mm

f_{yd}

435

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

544

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

30000

mm²

Voldoet

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

A_{s,min 1}

1219

mm²

A_{s,min 2}

544

mm²

M_{cr} <= M_{Rd}

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

128

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.07

mm

Voldoet

Scheurmoment (M_{cr})

375

kNm*

M_{cr} > M_w,freq

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

0.039%

0.04%

0.01%

-0.01%

-

(- = compressie)

σ_s

77

0

0

0

N/mm²

(- = compressie)

N_s

203

0

0

0

kN

(- = compressie)

Boven

Onder

ϵ_c

-0.011%

0.044%

σ_c

2.8

0.00

x

147

mm

S_{cr,max}

300

mm

h_{c,eff}

175

mm

k₂

0.5

k₁

0.8

($\epsilon_{sm}-\epsilon_{cm}$)

0.000232

σ_s

77

N/mm²

k_t

Langdurend

$\varnothing_{eq}$

20

mm

A_{c,eff}

175000

mm²

$\rho_{p,eff}$

0.015

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

k_x=(c/c_{nom})

1.00

$\Sigma M =$

0

Nmm

$\Sigma N =$

0

N

Voorspanning		Y1860S7		mm ²		N/mm ²	
Voorspanstaal		0					
Oppervlak van voorspanstaal (A _p)		0					
Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d _p)		500					
Werkvoorspanning (σ _{pw})		1010					
Aanhechtingsfactor ξ _i (art. 6.8.2 en 7.3.2)		0					

Betonstaal		laag 1		laag 2		laag 3		laag 4		Doorsnede grootheden	
Staafdiameter (Ø)		20		0		0		0		Z _b 425 mm	
Staafafstand h.o.h.		120		150		225		150		Z _o 425 mm	
Afstand tot bovenzijde beton (d _s)		780		780		225		66		Opp. A _c 8.50E+05 mm ²	
Betonstaaloppervlak		2618		0		0		0		W _b 1.20E+08 mm ³	
Toegepaste dekking op buitenste wapening (c _{toegepast})		60								W _o 1.20E+08 mm ³	
Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)		60								I 5.12E+10 mm ⁴	
										A _{s,iot} 2618 mm ²	

Controle betonspanning BGT (karak.)				Sterktes na		dagen	
N / A _c	0.00	N/mm ²		f _{ck}	45	N/mm ²	
M / W _b	-1.13	N/mm ²		f _{ctm}	3.80	N/mm ²	
M / W _o	1.13	N/mm ²		σ _c ≤ 0,6 f _{ck}			O.K.
Spanning bovenzijde σ _{c,b} (= druk, += trek)	-1.13	N/mm ²		σ _t ≤ f _{ctm}			O.K.
Spanning onderzijde σ _{c,o} (= druk, += trek)	1.13	N/mm ²		f _{ctk}	2.66	N/mm ²	
* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen				M _{ck}	320	kNm	

Toetsing bezwikkmoment M _{Rd} > ME _d						Nc		-1138		kN	
Bezwikkmoment M _{Rd}						865		kNm*		Voldoet	
* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak											
	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4							
ε _s	5.05%	5.05%	1.21%	0.10%	= compressie)						
σ _s	435	435	435	206	N/mm ²						
N _s	1138	0	0	0	kN						

Toetsing betondrukzone x _u < x _{u,max}						e _{cu3}		0.0035		-	
Hoogte betondrukzone x _u						51		mm*		Voldoet	
Maximale betondrukzone x _{u,max} (art 6.1)						417		mm			
* Zonder herverdeling											

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking						A _{s,min 1}		1365		mm ²	
Min. opp. trekwapening in doorsnede A _{s,min} (9.2.1.1)						503		mm ²		Voldoet	
Max. wapeningdoorsnede A _{s,max} (9.2.1.1)						34000		mm ²		Voldoet	
A _{s,tot} trekzone						2618		mm ²			
Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)						27		N/mm ²		Voldoet	

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)						x		159		mm	
Constructie type						Betonstaal					
Moment voor scheurwijdte toetsing M _w						136		kNm			
Scheurwijdte W _k (7.3.4)						0.06		mm		Voldoet	
Scheurmoment (M _{cr})						480		kNm*		M _{cr} > M _f ,freq	
* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M _{cr}											
W _{max} * K _x						0.20		mm			
W _{max}						0.20		mm			

laag 1		laag 2		laag 3		laag 4		-		(- = compressie)	
--------	--	--------	--	--------	--	--------	--	---	--	------------------	--

INVOER

voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

1000

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

0

500

1000

1500

2000

2500

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

Staafdiameter ($\varnothing$)

20

0

0

0

mm

Staaafstand h.o.h.

120

100

225

150

mm

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

745

745

225

66

mm

Betonstaaloppervlak

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

155

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

455

mm

Z_o

455

mm

Opp. A_c

9.10E+05

mm²

W_b

1.38E+08

mm³

W_o

1.38E+08

mm³

I

6.28E+10

mm⁴

A_{s,rijet}

2618

mm²

UITVOER

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / Ac

0.00

N/mm²

M / W_b

-0.18

N/mm²

M / W_o

0.18

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek)

-0.18

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek)

0.18

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Bezwijkmoment M_{Rd}

826

kNm*

Voldoet

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

4.80%

4.80%

1.21%

0.10%

= compressie)

σ_s

435

435

435

206

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

51

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

398

mm

* Zonder herverdeling

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

97

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

36400

mm²

Voldoet

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

25

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.01

mm

Voldoet

Scheurmoment (M_{cr})

539

kNm*

M_{cr} > M_w,freq

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

0.007%

0.01%

0.00%

0.00%

- (- = compressie)

σ_s

14

0

0

0

N/mm² (- = compressie)

N_s

36

0

0

0

kN (- = compressie)

Boven

Onder

ϵ_c

-0.002%

0.009%

σ_c

0.5

0.00

x

155

mm

S_{r,max}

300

mm

h_{c,eff}

252

mm

k₂

0.5

k₁

0.8

($\epsilon_{sm}-\epsilon_{cm}$)

0.000041

σ_s

14

N/mm²

k_t

Langdurend

$\varnothing_{eq}$

20

mm

A_{c,eff}

251664

mm²

$\rho_{p,eff}$

0.010

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

k_x=(c/c_{nom})

1.00

ΣM

0

Nmm

ΣN

0

N

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

1000

500

0

[mm]

0

500

1000

1500

2000

2500

</

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

800

600

400

200

0

0

500

1000

1500

2000

2500

mm

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

Staafdiameter ($\varnothing$)

20

0

0

0

mm

Staaafstand h.o.h.

120

100

225

150

mm

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

685

685

225

66

mm

Betonstaaloppervlak

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

55

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

375

mm

Z_o

375

mm

Opp. A_c

7.50E+05

mm²

W_b

9.38E+07

mm³

W_o

9.38E+07

mm³

I

3.52E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.00

N/mm²

M / W_b

-0.32

N/mm²

M / W_o

0.32

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek)

-0.32

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek)

0.32

N/mm²

Sterktes na

28

dagen

f_{ck}

45

N/mm²

f_{ctm}

3.80

N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

O.K.

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

249

kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Bezwijkmoment M_{Rd}

757

kNm*

Voldoet

Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

4.39%

4.39%

1.21%

0.10%

= compressie)

σ_s

435

435

435

206

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

Nc

-1138

kN

Ns

1138

kN

ϵ_p

0.52%

$\Delta \epsilon_p(\sigma)$

3.11%

ϵ_p

3.63%

σ_p

0

N/mm²

$\Delta \sigma_p$

0

N/mm²

ΔN_p

0

kN

ΣM

0

kNm

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

51

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

366

mm

e_{cu3}

0.0035

-

d_{eff}

685

mm

f_{yd}

435

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

126

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

30000

mm²

Voldoet

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

A_{s,min 1}

1210

mm²

A_{s,min 2}

126

mm²

M_{cr} <= M_{Rd}

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

30

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.02

mm

Voldoet

Scheurmoment (M_{cr})

375

kNm*

M_{cr} > M_w,freq

($\epsilon_{sm}-\epsilon_{cm}$)

0.000054

σ_s

18

N/mm²

k_t

Langdurend

$\varnothing_{eq}$

20

mm

A_{c,eff}

162500

mm²

$\rho_{p,eff}$

0.016

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

k_x=(c/c_{nom})

1.00

ΣM

0

Nmm

ΣN

0

N

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

0.009%

0.01%

0.00%

0.00%

-

(- = compressie)

σ_s

18

0

0

0

N/mm²

(- = compressie)

N_s

47

0

0

0

kN

(- = compressie)

Boven

Onder

ϵ_c

-0.002%

0.010%

σ_c

0.6

0.00

UITVOER

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

800

600

400

200

0

0

500

1000

1500

2000

2500

mm

0

500

1000

1500

2000

2500

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

Staafdiameter ($\varnothing$)

20

0

0

0

mm

Staaafstand h.o.h.

120

100

225

150

mm

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

680

680

225

66

mm

Betonstaaloppervlak

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($C_{toegepast}$)

60

mm

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

60

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

375

mm

Z_o

375

mm

Opp. A_c

7.50E+05

mm²

W_o

9.38E+07

mm³

W_o

9.38E+07

mm³

I

3.52E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.00

N/mm²

M / W_o

-1.46

N/mm²

M / W_o

1.46

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)

-1.46

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

1.46

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na

f_{ck}

28

dagen

f_{ctm}

45

N/mm²

f_{ctm}

3.80

N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

O.K.

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

249

kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Beziijkmoment M_{Rd}

752

kNm*

Voldoet

* Toetsing maximale staaltrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

4.35%

4.35%

1.21%

0.10%

= compressie)

σ_s

435

435

435

206

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

N_c

-1138

kN

N_s

1138

kN

ϵ_p

0.52%

$\Delta \epsilon_p(0)$

3.11%

ϵ_p

3.63%

σ_p

0

N/mm²

$\Delta \sigma_p$

0

N/mm²

ΔN_p

0

kN

ΣM

0

kNm

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

51

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

364

mm

* Zonder herverdeling

e_{cu3}

0.0035

-

d_{eff}

680

mm

f_{yd}

435

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

582

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

30000

mm²

Voldoet

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

A_{s,min 1}

1219

mm²

A_{s,min 2}

582

mm²

M_{cr} <= M_{Rd}

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

137

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.07

mm

Voldoet

Scheurmoment (M_{cr})

375

kNm*

M_{cr} > M_w,freq

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

0.041%

0.04%

0.01%

-0.01%

- (= compressie)

σ_s

83

0

0

0

N/mm² (- = compressie)

N_s

217

0

0

0

kN (- = compressie)

Boven

Onder

ϵ_c

-0.011%

0.047%

σ_c

2.9

0.00

x

147

mm

S_{r,max}

300

mm

h_{c,eff}

175

mm

k₂

0.5

k₁

0.8

($\epsilon_{sm}-\epsilon_{cm}$)

0.000249

σ_s

83

N/mm²

k_t

Langdurend

$\varnothing_{eq}$

20

mm

A_{c,eff}

175000

mm²

$\rho_{p,eff}$

0.015

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

k_x=(c/c_{nom})

1.00

ΣM

0

Nmm

ΣN

0

N

UITVOER

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

800

600

400

200

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

0

500

1000

1500

2000

2500

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

mm

Staafdiameter ($\varnothing$)

20

0

0

0

mm

Staafafstand h.o.h.

120

100

225

150

mm

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

665

665

225

66

mm

Betonstaaloppervlak

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($C_{toegepast}$)

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

75

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

375

mm

Z_o

375

mm

Opp. A_c

7.50E+05

mm²

W_b

9.38E+07

mm³

W_o

9.38E+07

mm³

I

3.52E+10

mm⁴

$A_{s,tot}$

2618

mm²

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.02

N/mm²

M / W_b

-0.11

N/mm²

M / W_o

0.11

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)

-0.09

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)

0.13

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na

f_{ck}

28

dagen

f_{ctm}

45

N/mm²

f_{ctk}

3.80

N/mm²

$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$

O.K.

$\sigma_t \leq f_{ctm}$

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

249

kNm

Toetsing bezwijkmoment $M_{Rd} > M_{Ed}$

Beziijkmoment M_{Rd}

729

kNm*

Voldoet

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

4.32%

4.32%

1.23%

0.11%

= compressie)

σ_s

435

435

435

219

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

N_c

-1122

kN

N_s

1138

kN

ϵ_p

0.52%

$\Delta \epsilon_p(0)$

3.16%

ϵ_p

3.68%

σ_p

0

N/mm²

$\Delta \sigma_p$

0

N/mm²

ΔN_p

0

kN

ΣM

0

kNm

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$

Hoogte betondrukzone x_u

50

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

356

mm

* Zonder herverdeling

e_{cu3}

0.0035

-

d_{eff}

665

mm

f_{yd}

435

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede $A_{s,min}$ (9.2.1.1)

69

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede $A_{s,max}$ (9.2.1.1)

30000

mm²

Voldoet

$A_{s,tot}$ trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

$A_{s,min 1}$

2468

mm²

$A_{s,min 2}$

69

mm²

$M_{cr} \leq M_{Rd}$

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

10

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.01

mm

Scheurmoment (M_{cr})

371

kNm*

$M_{cr} > M_{freq}$

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

$W_{max} * K_x$

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

0.005%

0.00%

0.00%

0.00%

- (- = compressie)

σ_s

9

0

0

0

N/mm² (- = compressie)

N_s

24

0

0

0

kN (- = compressie)

σ_c

-0.001%

0.005%

σ_c

0.2

0.00

x

90

mm

$S_{r,max}$

300

mm

$h_{c,eff}$

213

mm

k_2

0.5

k_1

0.8

$(\epsilon_{sm}-\epsilon_{cm})$

0.000028

σ_s

9

N/mm²

k_t

Langdurend

$\varnothing_{eq}$

20

mm

$A_{c,eff}$

212500

mm²

$\rho_{p,eff}$

0.012

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

$k_x=(c/c_{nom})$

1.00

ΣM

0

Nmm

ΣN

0

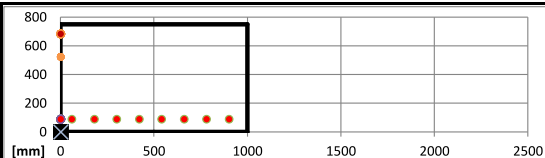
N

UITVOER

Voorspanstaal
Oppervlak van voorspanstaal (A_p)
Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)
Werkvoorspanning (σ_{pw})
Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0
0
500
1010
0

$$\begin{array}{l} \text{mm}^2 \\ \text{mm} \\ \text{N/mm}^2 \end{array}$$


Staafdiameter ($\emptyset$)
 Staafafstand h.o.h.
 Afstand tot bovenzijde beton (d_s)
 Betonstaaloppervlak

laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	
20	0	0	0	mm
120	100	225	150	mm
660	660	225	66	mm
2618	0	0	0	mm ²

Z _b	375	mm
Z _o	375	mm
Opp. A _c	7.50E+05	mm ²
W _b	9.38E+07	mm ³
W _o	9.38E+07	mm ³
I	3.52E+10	mm ⁴
A _{s,tot}	2618	mm ²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

60 mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

80 mm

N / Ac	0.02	N/mm ²
M / W _b	-0.26	N/mm ²
M / W _o	0.26	N/mm ²
Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)	-0.23	N/mm ²
Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)	0.28	N/mm ²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na	28	dagen
f_{ck}	45	N/mm ²
f_{ctm}	3.80	N/mm ²
$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$		<u>O.K.</u>
$\sigma_t \leq f_{ctm}$		<u>O.K.</u>
f_{ctk}	2.66	N/mm ²
M_{ck}	249	kNm

Bezwijkmoment M_{Rd}	723	kNm*	Voldoet
------------------------	-----	------	----------------

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	
ε_s	4.28%	4.28%	1.23%	0.11%	= compressie)
σ_s	435	435	435	219	N/mm ²
N_s	1138	0	0	0	kN

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Nc	-1122	kN
Ns	1138	kN
ε_p	0.52%	
$\Delta \varepsilon_{p(0)}$	3.16%	
ε_p	3.68%	
σ_p	0	N/mm ²
$\Delta \sigma_p$	0	N/mm ²
ΔN_p	0	kN
$\Sigma M =$	0	kNm

Toetsing betondrukzone $x_{II} < x_{II,max}$

Hoogte betondrukzone $x_{i,l}$	50	mm*	Voldoet
--------------------------------	----	-----	----------------

Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)

* Zonder herverdeling

e_{cu3}	0.0035	-
d_{eff}	660	mm
f_{vd}	435	N/mm ²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede As,min (9.2.1.1)	131	mm ²	Voldoet
Max. wapeningdoorsnede As,max (9.2.1.1)	30000	mm ²	Voldoet
A _{s,tot} trekzone	2678	mm ²	
Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)	218	N/mm ²	Voldoet

$A_{s,min 1}$	1704	mm ²
$A_{s,min 2}$	131	mm ²
Mcr <= MRd		

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type	Betonstaal	
Moment voor scheurwijdte toetsing Mw	24	kNm
Scheurwijdte W_k (7.3.4)	0.02	mm Voldoet
Scheurmoment (M_{cr})	371	kNm* Mcr > M, freq

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

$W_{\max} * K_x$	0.20	mm
------------------	------	----

$W_{\max}$	0.20	mm
------------	------	----

	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	
ε_s	0.009%	0.01%	0.00%	0.00%	- (- = compressie)
σ_s	18	0	0	0	N/mm ² (- = compressie)
N_s	47	0	0	0	kN (- = compressie)

x	121	mm
S _{r,max}	300	mm
h _{c,eff}	210	mm
k ₂	0.5	
k ₁	0.8	
(ε _{sm} -ε _{cm})	0.000054	
σ _s	18	N/mm ²
k _t	Langdurend	
σ _{eq}	20	mm
Ac,eff	209798	mm ²
ρ _{p,eff}	0.012	
α ₀	5.51	
E _s	200000	N/mm ²
E _{cm}	36283	N/mm ²
k _x =(c/C _{nom})	1.00	
Σ M =	0	Nmm
Σ N =	0	N

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ₁ (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

800

600

400

200

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

Staafdiameter (Ø)

20

0

0

0

mm

Staaafstand h.o.h.

120

100

225

150

mm

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

665

665

225

66

mm

Betonstaaloppervlak

2618

0

0

0

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening (C_{toegepast})

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

75

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

375

mm

Z_o

375

mm

Opp. A_c

7.50E+05

mm²

W_b

9.38E+07

mm³

W_o

9.38E+07

mm³

I

3.52E+10

mm⁴

A_{s,tot}

2618

mm²

UITVOER

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.02

N/mm²

M / W_b

-0.30

N/mm²

M / W_o

0.30

N/mm²

Spanning bovenzijde σ_{c,b} (= druk, += trek)

-0.28

N/mm²

Spanning onderzijde σ_{c,o} (= druk, += trek)

0.32

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Sterktes na

f_{ck}

28

dagen

f_{ctm}

45

N/mm²

f_{ctk}

3.80

N/mm²

σ_c ≤ 0,6 f_{ck}

O.K.

σ_t ≤ f_{ctm}

O.K.

f_{ctk}

2.66

N/mm²

M_{ck}

249

kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Bezwijkmoment M_{Rd}

730

kNm*

Voldoet

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ε_s

4.30%

4.30%

1.22%

0.11%

= compressie)

σ_s

435

435

435

217

N/mm²

N_s

1138

0

0

0

kN

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}

Hoogte betondrukzone x_u

50

mm*

Voldoet

Maximale betondrukzone x_{u,max} (art 6.1)

356

mm

* Zonder herverdeling

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

142

mm²

Voldoet

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

30000

mm²

Voldoet

A_{s,tot} trekzone

2618

mm²

Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)

27

N/mm²

Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

28

kNm

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

0.02

mm

Scheurmoment (M_{cr})

372

kNm*

M_{cr} > M_w,freq

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

0.20

mm

W_{max}

0.20

mm

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ε_s

0.010%

0.01%

0.00%

0.00%

- (- = compressie)

σ_s

20

0

0

0

N/mm² (- = compressie)

N_s

52

0

0

0

kN (- = compressie)

Boven

Onder

ε_c

-0.002%

0.011%

σ_c

0.6

0.00

x

128

mm

S_{r,max}

300

mm

h_{c,eff}

207

mm

k₂

0.5

k₁

0.8

(ε_{sm}-ε_{cm})

0.000060

σ_s

20

N/mm²

k_t

Langdurend

Ø_{eq}

20

mm

Ac,eff

207321

mm²

p_{p,eff}

0.013

α_e

5.51

E_s

200000

N/mm²

E_{cm}

36283

N/mm²

k_x=(c/c_{nom})

1.00

Σ M =

0

Nmm

Σ N =

0

N

Voorspanning		Y1860S7		
Voorspanstaal	0			
Oppervlak van voorspanstaal (A_p)	0	mm ²		
Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)	500	mm		
Werkvoorspanning (σ_{pw})	1010	N/mm ²		
Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)	0			

	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	
Staaft diameter ($\varnothing$)	20	0	0	0	mm
Staafafstand h.o.h.	120	100	225	150	mm
Afstand tot bovenzijde beton (d_s)	660	660	225	66	mm
Betonstaaloppervlak	2618	0	0	0	mm ²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)	60	mm
Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)	80	mm

Doorsnede grootheden	
Z _b	375 mm
Z _o	375 mm
Opp. A _c	7.50E+05 mm ²
W _b	9.38E+07 mm ³
W _o	9.38E+07 mm ³
I	3.52E+10 mm ⁴
A _{s,tot}	2618 mm ²

Controle betonspanning BGT (karak.)		Sterktes na	
N / Ac	0.02	N/mm ²	28 dagen
M / W _b	-0.28	N/mm ²	f _{ck}
M / W _o	0.28	N/mm ²	f _{ctm}
Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)	-0.26	N/mm ²	$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$
Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)	0.29	N/mm ²	$\sigma_t \leq f_{ctm}$
<i>* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen</i>		f _{ctk}	2.66 N/mm ²
		M _{ck}	249 kNm

Toetsing bezwijkmoment Mrd > MEd			
Bezwijkmoment M _{Rd}	724	kNm*	Voldoet
<i>* Toetsing maximale staalkref niet nodig bij lineaire tak</i>		N _c	-1125 kN
		N _s	1138 kN
		ϵ_p	0.52%
		$\Delta \epsilon_p(0)$	3.15%
		ϵ_p	3.67%
		σ_p	0 N/mm ²
		$\Delta \sigma_p$	0 N/mm ²
		ΔN_p	0 kN
		$\Sigma M =$	0 kNm

Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}			
Hoogte betondrukzone x _u	50	mm*	Voldoet
Maximale betondrukzone x _{u,max} (art 6.1)	353	mm	
<i>* Zonder herverdeling</i>		e _{cu3}	0.0035
		σ_{eff}	660 mm
		f _{yd}	435 N/mm ²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking			
Min. opp. trekwapening in doorsnede A _{s,min} (9.2.1.1)	135	mm ²	Voldoet
Max. wapeningdoorsnede A _{s,max} (9.2.1.1)	30000	mm ²	Voldoet
A _{s,tot} trekzone	2618	mm ²	
Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)	27	N/mm ²	Voldoet

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)			
Constructie type	Betonstaal	x	126 mm
Moment voor scheurwijdte toetsing Mw	26	kNm	S _{r,max}
Scheurwijdte W _s (7.3.4)	0.02	mm	h _{c,eff}
Scheurmoment (M _{cr})	371	kNm*	k ₂
<i>* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}</i>		k ₁	0.8
W _{max} * K _x	0.20	mm	($\epsilon_{sm}-\epsilon_{cm}$)
W _{max}	0.20	mm	σ_s
		k _t	19 N/mm ²
		ϕ_{eq}	20 mm
		A _{c,eff}	207869 mm ²
		p _{d,eff}	0.013
		a _e	5.51
		E _s	200000 N/mm ²
		E _{cm}	36283 N/mm ²
		k _x =(c/C _{nom})	1.00
		$\Sigma M =$	0 Nmm
		$\Sigma N =$	0 N

	laag 1	laag 2	laag 3	laag 4	
ϵ_s	0.009%	0.01%	0.00%	0.00%	- (- = compressie)
σ_s	19	0	0	0	N/mm ² (- = compressie)
N _s	49	0	0	0	kN (- = compressie)

	Boven	Onder
ϵ_c	-0.002%	0.011%
σ_c	0.6	0.00

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

</

VOORSpanning		Y186057		mm ²		N/mm ²		[mm]	
Voorspanstaal		0							
Oppervlak van voorspanstaal (A_p)		0							
Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)		500							
Werkvoorspanning (σ_{pw})		1010							
Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)		0							
Betonstaal		laag 1		laag 2		laag 3		laag 4	
Staaft diameter ($\emptyset$)		20		0		0		0	
Staaft afstand h.o.h.		120		100		225		150	
Afstand tot bovenzijde beton (d_s)		725		725		225		66	
Betonstaaloppervlak		2618		0		0		0	
Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)		55							
Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)		175							
Doorsnede grootheden		Z_b		455				mm	
		Z_o		455				mm	
		Opp. A_c		9.10E+05				mm ²	
		W_b		1.38E+08				mm ³	
		W_o		1.38E+08				mm ³	
		I		6.28E+10				mm ⁴	
		$A_{s,tot}$		2618				mm ²	
Controle betonspanning BGT (karak.)		N / A_c		0.04		N/mm ²		Sterktes na	
		M / W_b		-0.21		N/mm ²		f_{ck}	
		M / W_o		0.21		N/mm ²		f_{ctm}	
		Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (= druk, += trek)		-0.17		N/mm ²		$\sigma_c \leq 0,6 f_{ck}$	
		Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (= druk, += trek)		0.25		N/mm ²		$\sigma_t \leq f_{ctm}$	
* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen								f_{ctk}	
Toetsing bezwijkmoment $M_{Rd} > M_{Ed}$		Bezwijkmoment M_{Rd}		788		kNm*		Voldoet	
		* Toetsing maximale staaltrek niet nodig bij lineaire tak							
		laag 1		laag 2		laag 3		laag 4	
		ϵ_s		4.83%		4.83%		1.26%	
		σ_s		435		435		235	
		N_s		1138		0		0	
								= compressie)	
								N/mm ²	
								kN	
* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.									
Toetsing betondrukzone $x_u < x_{u,max}$		Hoogte betondrukzone x_u		49		mm*		Voldoet	
		Maximale betondrukzone $x_{u,max}$ (art 6.1)		388		mm			
* Zonder herverdeling									
MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking		Min. opp. trekwapening in doorsnede $A_{s,min}$ (9.2.1.1)		178		mm ²		Voldoet	
		Max. wapeningdoorsnede $A_{s,max}$ (9.2.1.1)		36400		mm ²		Voldoet	
		$A_{s,tot}$ trekzone		2618		mm ²			
		Maximale toelaatbare betondrukspanning (art 7.2)		27		N/mm ²		Voldoet	
BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)		Constructie type		Betonstaal					
		Moment voor scheurwijdt toetsing M_w		29		kNm			
		Scheurwijdt W_k (7.3.4)		0.02		mm		Voldoet	
		Scheurmoment (M_{cr})		532		kNm*		<	

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ₁ (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

Vereniging in ontwerpele toestand

1000

500

0

0

500

1000

1500

2000

2500

[mm]

0

Betonstaal

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

Staafdiameter (Ø)

Staaafstand h.o.h.

Afstand tot bovenzijde beton (d_s)

Betonstaaloppervlak

20

120

720

2618

0

100

720

0

0

225

225

0

0

150

66

0

mm

mm

mm

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening (c_{toegepast})

Aanwezige dekking op buitenste langwapening (c)

60

180

mm

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

Z_o

Opp. A_c

W_b

W_o

I

A_{s,tot}

455

455

9.10E+05

1.38E+08

1.38E+08

6.28E+10

2618

mm

mm

mm²

mm³

mm³

mm⁴

mm²

UTVOER

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

M / W_b

M / W_o

Spanning bovenzijde σ_{c,b} (- = druk, += trek)

Spanning onderzijde σ_{c,o} (- = druk, += trek)

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

0.04

-0.26

0.26

-0.22

0.30

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

N/mm²

Sterktes na

f_{ck}

f_{ctm}

σ_c ≤ 0,6 f_{ck}

σ_t ≤ f_{ctm}

f_{ctk}

M_{ck}

28

45

3.80

2.66

367

dagen

N/mm²

N/mm²

O.K.

O.K.

N/mm²

kNm

Toetsing bezwijkmoment M_{Rd} > M_{Ed}

Beziijkmoment M_{Rd}

* Toetsing maximale staalrek niet nodig bij lineaire tak

783

kNm*

Voldoet

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ε_s

σ_s

N_s

4.79%

4.79%

1.26%

0.12%

435

435

435

235

1138

0

0

0

= compressie)

N/mm²

kN

N_c

N_s

ε_p

Δε_{p(0)}

ε_p

σ_p

Δσ_p

ΔN_p

Σ M =

-1103

1138

0.52%

3.22%

3.74%

0

0

0

0

kN

kN

N/mm²

N/mm²

kN

kNm

* Gerekend wordt met een horizontaal plastisch traject van de wapening.

Toetsing betondrukzone x_u < x_{u,max}

Hoogte betondrukzone x_u

Maximale betondrukzone x_{u,max} (art 6.1)

* Zonder herverdeling

49

385

mm*

mm

Voldoet

e_{cu3}

d_{eff}

f_{yd}

0.0035

720

435

-

mm

N/mm²

MIN & MAX - Wapeningsdoorsnede en spanningsbeperking

Min. opp. trekwapening in doorsnede A_{s,min} (9.2.1.1)

Max. wapeningdoorsnede A_{s,max} (9.2.1.1)

A_{s,tot} trekzone

Maximale toelaatbare betondrukspaning (art 7.2)

207

36400

2618

27

mm²

mm²

mm²

N/mm²

Voldoet

Voldoet

Voldoet

Voldoet

A_{s,min 1}

A_{s,min 2}

Mcr <= MRd

2852

207

mm²

mm²

BEREKENEN SCHEURWIJDTES (FREQ.)

Constructie type

Betonstaal

Moment voor scheurwijdte toetsing M_w

Scheurwijdte W_k (7.3.4)

Scheurmoment (M_{cr})

* Invloed zachtstaalwapening wel meegenomen. Invloed voorspanning niet meegenomen bij het bepalen van M_{cr}

W_{max} * K_x

W_{max}

36

0.03

532

0.20

0.20

kNm

mm

kNm*

mm

mm

Voldoet

Voldoet

Mcr > M_w,freq

(ε_{sm}-ε_{cm})

σ_s

k_t

Ø_{eq}

A_{c,eff}

p_{p,eff}

α_e

E_s

E_{cm}

k_x=(c/c_{nom})

Σ M =

Σ N =

114

300

265

0.5

0.8

0.000085

28

20

265280

0.010

5.51

200000

36283

1.00

0

0

mm

mm

mm

N/mm²

mm

mm²

N/mm²

N/mm²

Nmm

N

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ε_s

σ_s

N_s

0.014%

0.01%

0.00%

0.00%

28

0

0

0

74

0

0

0

-

N/mm²

kN

(- = compressie)

(- = compressie)

(- = compressie)

Boven

Onder

ε_c

σ_c

-0.003%

0.019%

0.7

0.00

INVOER

Voorspanning

Voorspanstaal

Oppervlak van voorspanstaal (A_p)

Plaats vsp t.o.v. bovenzijde (d_p)

Werkvoorspanning (σ_{pw})

Aanhechtingsfactor ξ_1 (art. 6.8.2 en 7.3.2)

Y1860S7

0

0

500

1010

0

mm²

mm

N/mm²

800

600

400

200

0

0

500

1000

1500

2000

2500

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

20

0

0

0

120

100

225

150

665

665

225

66

2618

0

0

0

mm

mm

mm

mm²

Toegepaste dekking op buitenste wapening ($c_{toegepast}$)

55

mm

Aanwezige dekking op buitenste langswapening (c)

75

mm

Doorsnede grootheden

Z_b

375

mm

Z_o

375

mm

$Opp. A_c$

7.50E+05

mm²

W_b

9.38E+07

mm³

W_o

9.38E+07

mm³

I

3.52E+10

mm⁴

$A_{s,riot}$

2618

mm²

UITVOER

Controle betonspanning BGT (karak.)

N / A_c

0.03

N/mm²

M / W_b

-0.30

N/mm²

M / W_o

0.30

N/mm²

Spanning bovenzijde $\sigma_{c,b}$ (- = druk, += trek)

-0.27

N/mm²

Spanning onderzijde $\sigma_{c,o}$ (- = druk, += trek)

0.33

N/mm²

* Invloed wapening is niet meegenomen in het bepalen van spanningen

Bezijsing bezwijkmoment $M_{Rd} > ME_d$

Bezijsmoment M_{Rd}

728

kNm*

Voldoet

laag 1

laag 2

laag 3

laag 4

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%

σ_s

435

435

435

223

N_s

1138

0

0

0

ϵ_s

4.33%

4.33%

1.23%

0.11%</