

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

CONSTRUCTIEVE BEREKENING

PROJECT

Uitbreiding bedrijfspand a.d. Zeesweg 20 te Sevenum

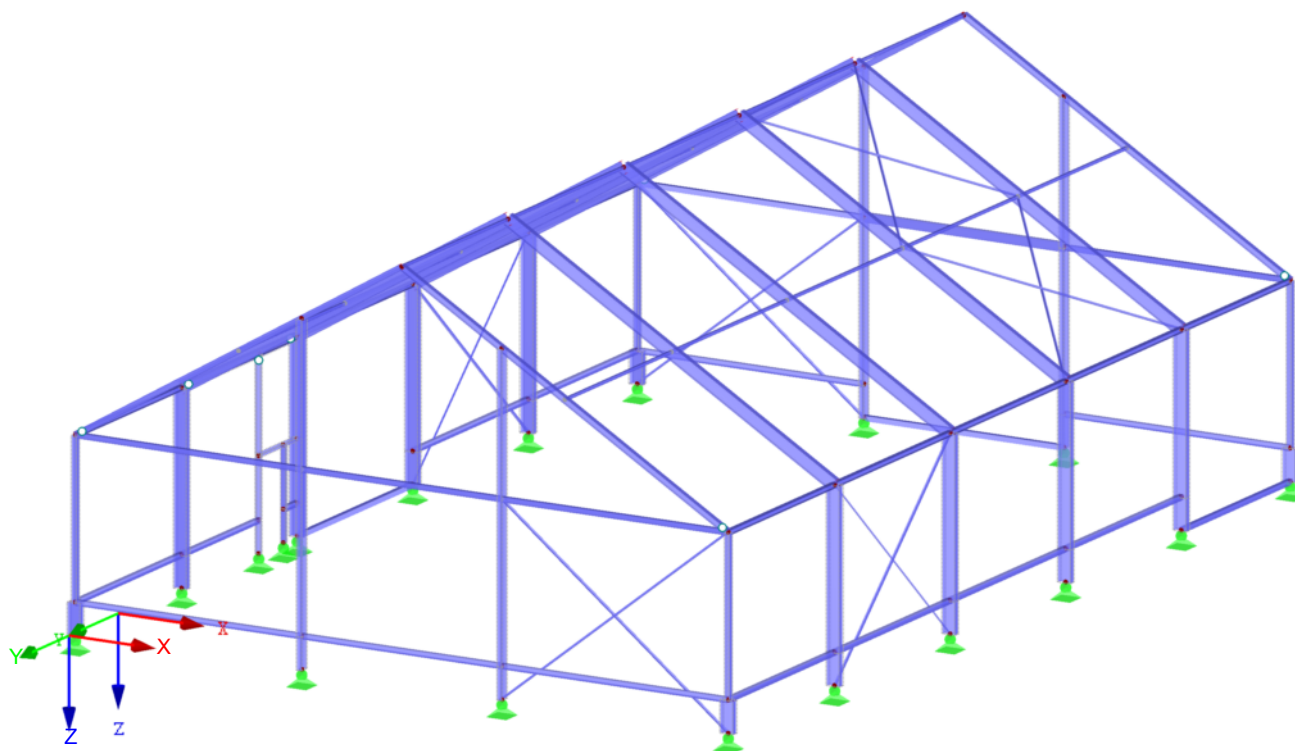
KLANT

**Verstappen Boom Verzorging
Zeesweg 20
5975 PP Sevenum**

AUTEUR

**Adviesbureau van Meijl-Verhaegh
Lambertusstraat 13B
5712 CS Someren-Eind**

Isometrisch



Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

■ INHOUD

	Algemene Gegevens Model	2		Y-richting in	
	EE-Netinstellingen	3	Grafisch	Lokale vervormingen u_z , BG2: Sneeuw A, Tegen	85
1	Model			Y-richting in	
1.1	Knopen	3	Grafisch	Lokale vervormingen u_z , BG2: Sneeuw A, Tegen	86
1.1.1	Knopen van Type 'Op Lijn'	4		Y-richting in	
1.2	Lijnen	4	Grafisch	Lokale vervormingen u_z , BG2: Sneeuw A, Tegen	87
1.3	Materialen	6		Y-richting in	
1.7	Steunpunten	6	Grafisch	Lokale vervormingen u_z , BG2: Sneeuw A, Tegen	88
1.13	Doorsnedes	6		Y-richting in	
1.13.1	Doorsnedes - Doorsnede rotatie	6		Resultaten - Resultaatcombinaties	
1.14	Staafeindschamieren	7	4.1	Knopen - Reactiekrachten	89
1.17	Staven	7	Grafisch	Snedekrachten M_y , RC1: UGT (STR/GEO) - Blijvend	90
1.21	Staafterverzamelingen	9		/ tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b, Tegen Y-richting in	
Grafisch	Model, Isometrisch	10	Grafisch	Snedekrachten M_y , RC1: UGT (STR/GEO) - Blijvend	91
Grafisch	as 2, Tegen Y-richting in	11		/ tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b, Tegen Y-richting in	
Grafisch	as 1, Tegen Y-richting in	12	Grafisch	Snedekrachten M_y , RC1: UGT (STR/GEO) - Blijvend	92
Grafisch	as 0, Tegen Y-richting in	13		/ tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b, Tegen Y-richting in	
Grafisch	as -1, Tegen Y-richting in	14	Grafisch	Snedekrachten M_y , RC1: UGT (STR/GEO) - Blijvend	93
Grafisch	as -2, Tegen Y-richting in	15		/ tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b, Tegen Y-richting in	
Grafisch	as -3, Tegen Y-richting in	16	Grafisch	Snedekrachten M_y , RC1: UGT (STR/GEO) - Blijvend	94
Grafisch	as E, Tegen X-richting in	17		/ tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b, Tegen Y-richting in	
Grafisch	as H, Tegen X-richting in	18	Grafisch	Snedekrachten M_y , RC1: UGT (STR/GEO) - Blijvend	95
2	Belastingsgevallen - en combinaties			/ tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b, Tegen Y-richting in	
2.1	Belastingsgevallen	19		RF-STEEL EC3	
2.1.1	Belastingsgevallen - Berekeningsparameters	19		BG1 - Kolommen portalen	
2.2	Acties	20	1.1	Algemene gegevens	96
2.3	Combinatieregels	20	1.2	Materialen	96
2.4	Actiecombinaties	21	1.3	Doorsnedes	96
2.5	Belastingscombinaties	21	1.6	Kniklengtes - Staafterverzamelingen	96
2.5.2	Belastingscombinaties - Berekeningsparameters	24	1.7	Steunpunten	96
2.7	Resultaatcombinaties	35	1.13	Parameters - Staafterverzamelingen	96
3	Belastingen			BG2 - Dakliggers portaal;	
Grafisch	BG1 - Permanent - 3.15 Gegeneerde Lasten	35	1.1	Algemene gegevens	97
	BG1 - BG1: Permanent, Isometrisch	36	1.2	Materialen	97
Grafisch	BG2 - Sneeuw A - 3.15 Gegeneerde Lasten	37	1.3	Doorsnedes	97
	BG2 - BG2: Sneeuw A, Isometrisch	38	1.4	Zijdelingse verandering	97
Grafisch	BG3 - Sneeuw B - 3.15 Gegeneerde Lasten	39	1.5	Kniklengtes - Staven	98
	BG3 - BG3: Sneeuw B, Isometrisch	40	1.12	Parameters - Staven	98
Grafisch	BG4 - Sneeuw C - 3.15 Gegeneerde Lasten	41		BG3 - kopgevel as 2	
	BG4 - BG4: Sneeuw C, Isometrisch	42	1.1	Algemene gegevens	98
Grafisch	BG5 - Wind loodrecht as 2-A - 3.15	43	1.2	Materialen	98
	Gegeneerde Lasten		1.3	Doorsnedes	98
Grafisch	BG5 - BG5: Wind loodrecht as 2-A, Isometrisch	45	1.4	Zijdelingse verandering	99
	BG6 - Wind loodrecht as 2-B - 3.15	46	1.5	Kniklengtes - Staven	99
Grafisch	Gegeneerde Lasten		1.6	Kniklengtes - Staafterverzamelingen	99
	BG6 - BG6: Wind loodrecht as 2-B, Isometrisch	48	1.7	Steunpunten	99
Grafisch	BG7 - Wind loodrecht as -3 A - 3.15	49	1.12	Parameters - Staven	99
	Gegeneerde Lasten		1.13	Parameters - Staafterverzamelingen	100
Grafisch	BG7 - BG7: Wind loodrecht as -3 A, Isometrisch	51		BG4 - Kopgevel as -3	
	BG8 - Wind loodrecht as -3 B - 3.15	52	1.1	Algemene gegevens	100
Grafisch	Gegeneerde Lasten		1.2	Materialen	100
	BG8 - BG8: Wind loodrecht as -3 B, Isometrisch	54	1.3	Doorsnedes	100
Grafisch	BG9 - Wind loodrecht as H-A - 3.15	55	1.4	Zijdelingse verandering	101
	Gegeneerde Lasten		1.5	Kniklengtes - Staven	101
Grafisch	BG9 - BG9: Wind loodrecht as H-A, Isometrisch	57	1.6	Kniklengtes - Staafterverzamelingen	101
	BG10 - Wind loodrecht as H-B - 3.15	58	1.7	Steunpunten	101
Grafisch	Gegeneerde Lasten		1.12	Parameters - Staven	101
	BG10 - BG10: Wind loodrecht as H-B,	60	1.13	Parameters - Staafterverzamelingen	102
	Isometrisch			BG5 - Koppelkokers dak	
Grafisch	BG11 - Wind loodrecht as H-C - 3.15	61	1.1	Algemene gegevens	102
	Gegeneerde Lasten		1.2	Materialen	102
Grafisch	BG11 - BG11: Wind loodrecht as H-C,	63	1.3	Doorsnedes	102
	Isometrisch		1.5	Kniklengtes - Staven	103
Grafisch	BG12 - Wind loodrecht as H-D - 3.15	64	1.6	Kniklengtes - Staafterverzamelingen	103
	Gegeneerde Lasten		1.7	Steunpunten	103
Grafisch	BG12 - BG12: Wind loodrecht as H-D,	66	1.12	Parameters - Staven	103
	Isometrisch		1.13	Parameters - Staafterverzamelingen	104
	BG13 - overdruk - 3.15 Gegeneerde Lasten	67		BG6 - gevelsteunen langsgevels	
Grafisch	BG13 - BG13: overdruk, Isometrisch	69	1.1	Algemene gegevens	104
	BG14 - overdruk - 3.15 Gegeneerde Lasten	70	1.2	Materialen	104
Grafisch	BG14 - BG14: overdruk, Isometrisch	72	1.3	Doorsnedes	104
4	Resultaten - Belastingsgevallen, -combinaties		1.5	Kniklengtes - Staven	104
4.0	Resultaten - Opsomming	73	1.6	Kniklengtes - Staafterverzamelingen	105
4.1	Knopen - Reactiekrachten	77	1.7	Steunpunten	105
Grafisch	Lokale vervormingen u_z , BG1: Permanent, Tegen	81	1.12	Parameters - Staven	105
	Y-richting in		1.13	Parameters - Staafterverzamelingen	105
Grafisch	Lokale vervormingen u_z , BG1: Permanent, Tegen	82		BG7 - stabiliteit	
	Y-richting in		1.1	Algemene gegevens	106
Grafisch	Lokale vervormingen u_z , BG1: Permanent, Tegen	83	1.2	Materialen	106
	Y-richting in		1.3	Doorsnedes	106
Grafisch	Lokale vervormingen u_z , BG1: Permanent, Tegen	84	1.5	Kniklengtes - Staven	106
	Y-richting in		1.12	Parameters - Staven	106

■ ALGEMENE GEGEVENS MODEL

REGELIEME GEGEVENS MODEL			
	Algemeen	Modelnaam	: 18-285V1
		Modelomschrijving	: model nov18
		Modeltype	: 3D
		Positieve richting van globale z-as	: Naar beneden
		Classificatie van belastingsgevallen en combinaties	: Volgens norm: EN 1990 Nationale Bijlage: NEN:2011 - Nederland
		☒ Combinaties automatisch aanmaken	: ☒ Belastingscombinaties
	Opties	☐ RF-FORM-FINDING - Vind aanvangsevenwichtsvormen van membranen en kabelconstructies	

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ ALGEMENE GEGEVENS MODEL

☐ RF-CUTTING-PATTERN

☐ Leidingwerk berekening

☐ Gebruik CQC regel

☐ CAD/BIM model mogelijk maken

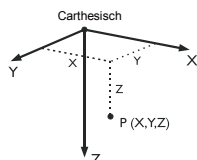
Standaard zwaartekracht

g

: 10.00 m/s²

■ EE-NETINSTELLINGEN

	Algemeen	Doellengte van eindige elementen	l_{FE}	: 0.500 m
		Max. afstand tussen een knoop en een lijn om in de lijn te integreren	ϵ	: 0.001 m
		Max. aantal netknoten (in duizenden)		: 500
	Staven	Aantal staafverdelingen van kabels, Elastische bedding, voutes of plastische karakteristiek		: 10
		☒ Stel staafverdelingen in voor grote vervorming of post-kritische berekening		
		☒ Gebruik staafverdeling door de knopen die op de staaf liggen		
	Vlakken	Max. verh. van EE-rechthoekdiagonalen	Δ_D	: 1.800
		Max. uit-het-vlak hoek van twee EE uit het vlak	α	: 0.50 °
		Vorm van de eindige elementen		: Driehoeken en schalen
				☒ Gelijke Vierhoeken genereren indien mogelijk



■ 1.1 KNOPEN

Knoop No.	Knooptype	Referentie knoop	Coördinaten Syteem	Knoopcoördinaten			Opm.
				X [m]	Y [m]	Z [m]	
1	Standaard	-	Carthesisch	5.775	-0.060	-7.871	
2	Standaard	-	Carthesisch	5.775	-0.060	0.000	
3	Standaard	-	Carthesisch	10.775	-0.060	-7.871	
4	Standaard	-	Carthesisch	10.775	-0.060	0.000	
5	Standaard	-	Carthesisch	5.775	-24.380	-7.871	
6	Standaard	-	Carthesisch	5.775	-24.380	0.000	
7	Standaard	-	Carthesisch	10.775	-24.380	-7.871	
8	Standaard	-	Carthesisch	10.775	-24.380	0.000	
9	Standaard	-	Carthesisch	5.775	-24.380	-0.750	
10	Standaard	-	Carthesisch	5.775	-0.060	-0.750	
11	Standaard	-	Carthesisch	10.775	-24.380	-0.750	
12	Standaard	-	Carthesisch	10.775	-0.060	-0.750	
13	Standaard	-	Carthesisch	10.775	-24.380	-4.489	
14	Standaard	-	Carthesisch	5.775	-24.380	-4.489	
51	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-0.060	-0.750	
52	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-24.380	-0.750	
53	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-14.660	-0.750	
54	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-24.380	-0.750	
55	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-9.660	-0.750	
56	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-14.660	-0.750	
57	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-19.660	-0.750	
58	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-9.660	-0.750	
59	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-4.660	-0.750	
60	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-19.660	-0.750	
61	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-4.660	-0.750	
62	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-0.060	-0.750	
63	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-9.660	-2.189	
64	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-7.994	0.000	
65	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-7.994	-4.500	
66	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-9.060	0.000	
67	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-19.660	-4.500	
68	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-24.380	-4.500	
69	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-0.060	-4.500	
70	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-4.660	-4.500	
71	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-9.660	-4.500	
72	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-14.660	-4.500	
73	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-19.660	-4.500	
74	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-24.380	-4.500	
75	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-0.060	-4.500	
76	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-4.660	-4.500	
77	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-9.660	-4.500	
78	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-14.660	-4.500	
79	Standaard	-	Carthesisch	8.275	-0.060	-9.361	
80	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-0.060	0.000	
81	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-0.060	0.000	
82	Standaard	-	Carthesisch	8.275	-4.660	-9.361	
83	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-4.660	0.000	
84	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-4.660	0.000	
85	Standaard	-	Carthesisch	8.275	-9.660	-9.361	
86	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-9.660	0.000	
87	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-9.660	0.000	
88	Standaard	-	Carthesisch	8.275	-24.380	-9.361	
89	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-24.380	0.000	
90	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-24.380	0.000	
91	Standaard	-	Carthesisch	8.275	-19.660	-9.361	
92	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-19.660	0.000	

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

1.1 KNOPEN

Knoop No.	Knooptype	Referentie knoop	Coördinaten Syteem	Knoopcoördinaten			Opm.
				X [m]	Y [m]	Z [m]	
93	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-19.660	0.000	
94	Standaard	-	Carthesisch	8.275	-14.660	-9.361	
95	Standaard	-	Carthesisch	16.430	-14.660	0.000	
96	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-14.660	0.000	
97	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-9.060	-0.750	
98	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-7.994	-0.750	
99	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-7.994	-2.189	
100	Standaard	-	Carthesisch	0.120	-9.060	-2.189	
101	Op Lijn	96	Carthesisch	12.352	-4.660	-6.931	
102	Op Lijn	102	Carthesisch	4.198	-4.660	-6.931	
103	Op Lijn	108	Carthesisch	12.352	-9.660	-6.931	
104	Op Lijn	114	Carthesisch	4.198	-9.660	-6.931	
105	Op Lijn	135	Carthesisch	12.352	-19.660	-6.931	
106	Op Lijn	141	Carthesisch	4.198	-19.660	-6.931	
107	Op Lijn	147	Carthesisch	12.352	-14.660	-6.931	
108	Op Lijn	153	Carthesisch	4.198	-14.660	-6.931	
109	Op Lijn	89	Carthesisch	4.197	-0.060	-6.931	
110	Op Lijn	128	Carthesisch	4.197	-24.380	-6.931	
111	Op Lijn	82	Carthesisch	12.353	-0.060	-6.931	
112	Op Lijn	121	Carthesisch	12.353	-24.380	-6.931	
113	Op Lijn	124	Carthesisch	16.430	-24.380	-4.489	
114	Op Lijn	64	Carthesisch	10.775	-0.060	-4.489	
115	Op Lijn	66	Carthesisch	5.775	-0.060	-4.489	
116	Op Lijn	85	Carthesisch	16.430	-0.060	-4.489	
117	Op Lijn	92	Carthesisch	0.120	-0.060	-4.489	
118	Op Lijn	131	Carthesisch	0.120	-24.380	-4.489	

1.1.1 KNOPEN VAN TYPE 'OP LIJN'

Knoop No.	Referentie lijn No.	Parameter δ [%]	Opm.
101	96	50.00	
102	102	50.00	
103	108	50.00	
104	114	50.00	
105	135	50.00	
106	141	50.00	
107	147	50.00	
108	153	50.00	
109	89	72.10	
110	128	72.10	
111	82	72.10	
112	121	72.10	
113	124	99.71	
114	64	52.51	
115	66	52.51	
116	85	99.71	
117	92	99.71	
118	131	99.71	

1.2 LIJNEN

Lijn No.	Lijntype	Knopen No.	Lijnlengte L [m]		Opm.
1	Polylijn	14,13	5.000	X	
2	Polylijn	109,102	4.600	Y	
3	Polylijn	102,104	5.000	Y	
4	Polylijn	104,108	5.000	Y	
5	Polylijn	91,88	4.720	Y	
6	Polylijn	108,106	5.000	Y	
7	Polylijn	106,110	4.720	Y	
8	Polylijn	111,101	4.600	Y	
9	Polylijn	101,103	5.000	Y	
10	Polylijn	103,107	5.000	Y	
11	Polylijn	107,105	5.000	Y	
12	Polylijn	79,82	4.600	Y	
13	Polylijn	105,112	4.720	Y	
14	Polylijn	74,6	7.227	XZ	
15	Polylijn	14,90	7.220	XZ	
16	Polylijn	69,4	7.227	XZ	
17	Polylijn	114,80	7.220	XZ	
18	Polylijn	93,78	6.727	YZ	
19	Polylijn	82,85	5.000	Y	
20	Polylijn	73,96	6.727	YZ	
21	Polylijn	83,71	6.727	YZ	
22	Polylijn	70,86	6.727	YZ	
23	Polylijn	73,108	6.895		
24	Polylijn	106,78	6.895		
25	Polylijn	106,94	6.895		
26	Polylijn	85,94	5.000	Y	
27	Polylijn	91,108	6.895		
28	Polylijn	91,107	6.895		
29	Polylijn	105,72	6.895		
30	Polylijn	94,105	6.895		
31	Polylijn	107,67	6.895		
32	Polylijn	13,68	5.655	XZ	
33	Polylijn	94,91	5.000	Y	
34	Polylijn	14,74	5.655	XZ	
35	Polylijn	75,115	5.655	XZ	
36	Polylijn	115,114	5.000	X	

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

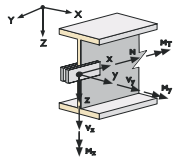
1.2 LIJNEN

Lijn No.	Lijntype	Knopen No.	Lijnlengte L [m]		Opm.
37	Polylijn	12,51	5.655	X	
38	Polylijn	11,52	5.655	X	
39	Polylijn	10,12	5.000	X	
40	Polylijn	54,9	5.655	X	
41	Polylijn	97,55	0.600	Y	
42	Polylijn	56,57	5.000	Y	
43	Polylijn	58,56	5.000	Y	
44	Polylijn	59,58	5.000	Y	
45	Polylijn	51,59	4.600	Y	
46	Polylijn	60,54	4.720	Y	
47	Polylijn	53,60	5.000	Y	
48	Polylijn	61,98	3.334	Y	
49	Polylijn	62,61	4.600	Y	
50	Polylijn	99,100	1.066	Y	
51	Polylijn	100,63	0.600	Y	
52	Polylijn	64,98	0.750	Z	
53	Polylijn	98,99	1.439	Z	
54	Polylijn	99,65	2.311	Z	
55	Polylijn	66,97	0.750	Z	
56	Polylijn	97,100	1.439	Z	
57	Polylijn	8,11	0.750	Z	
58	Polylijn	11,13	3.739	Z	
59	Polylijn	13,7	3.383	Z	
60	Polylijn	6,9	0.750	Z	
61	Polylijn	9,14	3.739	Z	
62	Polylijn	14,5	3.383	Z	
63	Polylijn	4,12	0.750	Z	
64	Polylijn	12,3	7.121	Z	
65	Polylijn	2,10	0.750	Z	
66	Polylijn	10,1	7.121	Z	
67	Polylijn	62,10	5.655	X	
68	Polylijn	67,68	4.720	Y	
69	Polylijn	69,70	4.600	Y	
70	Polylijn	70,71	5.000	Y	
71	Polylijn	71,72	5.000	Y	
72	Polylijn	72,67	5.000	Y	
73	Polylijn	73,74	4.720	Y	
74	Polylijn	75,76	4.600	Y	
75	Polylijn	76,65	3.334	Y	
76	Polylijn	65,77	1.666	Y	
77	Polylijn	77,78	5.000	Y	
78	Polylijn	78,73	5.000	Y	
79	Polylijn	114,69	5.655	XZ	
80	Polylijn	8,6	5.000	X	
81	Polylijn	96,87	5.000	Y	
82	Polylijn	69,3	6.584	XZ	
83	Polylijn	3,79	2.911	XZ	
84	Polylijn	80,51	0.750	Z	
85	Polylijn	51,69	3.750	Z	
86	Polylijn	92,89	4.720	Y	
89	Polylijn	75,1	6.584	XZ	
90	Polylijn	1,79	2.911	XZ	
91	Polylijn	81,62	0.750	Z	
92	Polylijn	62,75	3.750	Z	
96	Polylijn	70,82	9.494	XZ	
97	Polylijn	83,59	0.750	Z	
98	Polylijn	59,70	3.750	Z	
102	Polylijn	76,82	9.494	XZ	
103	Polylijn	84,61	0.750	Z	
104	Polylijn	61,76	3.750	Z	
108	Polylijn	71,85	9.494	XZ	
109	Polylijn	86,58	0.750	Z	
110	Polylijn	58,71	3.750	Z	
114	Polylijn	77,85	9.494	XZ	
115	Polylijn	87,55	0.750	Z	
116	Polylijn	55,63	1.439	Z	
117	Polylijn	63,77	2.311	Z	
121	Polylijn	68,7	6.584	XZ	
122	Polylijn	7,88	2.911	XZ	
123	Polylijn	89,52	0.750	Z	
124	Polylijn	52,68	3.750	Z	
128	Polylijn	74,5	6.584	XZ	
129	Polylijn	5,88	2.911	XZ	
130	Polylijn	90,54	0.750	Z	
131	Polylijn	54,74	3.750	Z	
135	Polylijn	67,91	9.494	XZ	
136	Polylijn	92,57	0.750	Z	
137	Polylijn	57,67	3.750	Z	
141	Polylijn	73,91	9.494	XZ	
142	Polylijn	93,60	0.750	Z	
143	Polylijn	60,73	3.750	Z	
147	Polylijn	72,94	9.494	XZ	
148	Polylijn	95,56	0.750	Z	
149	Polylijn	56,72	3.750	Z	
153	Polylijn	78,94	9.494	XZ	
154	Polylijn	96,53	0.750	Z	
155	Polylijn	53,78	3.750	Z	

Project: Model: 18-285V1

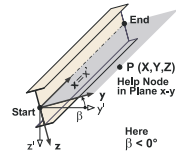
model nov18

Datum: 2-11-2018



1.14 STAAFEINDSCHARNIEREN

Vrijgave No.	Referentie Systeem	Normaal-/ Afschuifscharnier of Veer[kN/m]			Momentscharnier of veer[kNm/rad]			Opm.
		U _x	U _y	U _z	φ _x	φ _y	φ _z	
1	Lok. x,y,z	☐	☐	☐	☐	☒	☒	



1.17 STAVEN

Stf. No.	Lijn No.	Staaft	Rotatie		Doorsnede		Scharnier No.		Exc. No.	Deel No.	Lengte L [m]	
			Type	β [°]	Begin	Einde	Begin	Einde				
1	1	Ligger	Hoek	270.00	9	9	-	-	-	-	5.000	X
	5	REGEL										
5	5	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	2	2	-	-	-	-	4.720	Y
	12	DRUKKER										
12	12	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	2	2	-	-	-	-	4.600	Y
	19	DRUKKER										
19	19	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	2	2	-	-	-	-	5.000	Y
	26	DRUKKER										
26	26	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	2	2	-	-	-	-	5.000	Y
	33	DRUKKER										
33	33	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	2	2	-	-	-	-	5.000	Y
	37	DRUKKER										
37	37	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	5.655	X
	38	REGEL										
38	38	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	5.655	X
	39	REGEL										
39	39	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	5.000	X
	40	REGEL										
40	40	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	5.655	X
	41	REGEL										
41	41	Ligger	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	0.600	Y
	42	REGEL										
42	42	Vakwerkstaaf	Hoek	90.00	3	3	-	-	-	-	5.000	Y
	43	REGEL										
43	43	Vakwerkstaaf	Hoek	90.00	3	3	-	-	-	-	5.000	Y
	44	REGEL										
44	44	Vakwerkstaaf	Hoek	90.00	3	3	-	-	-	-	5.000	Y
	45	REGEL										
45	45	Vakwerkstaaf	Hoek	90.00	3	3	-	-	-	-	4.600	Y
	46	REGEL										
46	46	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	14	14	-	-	-	-	4.720	Y
	47	REGEL										
47	47	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	5.000	Y
	48	REGEL										
48	48	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	3.334	Y
	49	REGEL										
49	49	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	4.600	Y
	50	REGEL										
50	50	Ligger	Hoek	270.00	1	1	-	-	-	-	1.066	Y
	51	LIGGER										
51	51	Ligger	Hoek	270.00	1	1	-	-	-	-	0.600	Y
	52	LIGGER										
52	52	Ligger	Hoek	0.00	1	1	-	-	-	-	0.750	Z
	53	KOLOM										
53	53	Ligger	Hoek	0.00	1	1	-	-	-	-	1.439	Z
	54	KOLOM										
54	54	Ligger	Hoek	0.00	1	1	-	1	-	-	2.311	Z
	55	KOLOM										
55	55	Ligger	Hoek	180.00	1	1	-	-	-	-	0.750	Z
	56	KOLOM										
56	56	Ligger	Hoek	180.00	1	1	-	-	-	-	1.439	Z
	57	KOLOM										
57	57	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	0.750	Z
	58	KOLOM										
58	58	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	3.739	Z
	59	KOLOM										
59	59	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	3.383	Z
	60	KOLOM										
60	60	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	0.750	Z
	61	KOLOM										
61	61	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	3.739	Z
	62	KOLOM										
62	62	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	3.383	Z
	63	KOLOM										
63	63	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	0.750	Z
	64	KOLOM										
64	64	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	7.121	Z
	65	KOLOM										
65	65	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	0.750	Z
	66	KOLOM										
66	66	Ligger	Hoek	270.00	4	4	-	-	-	-	7.121	Z
	67	KOLOM										
67	67	Vakwerkstaaf	Hoek	270.00	3	3	-	-	-	-	5.655	X
	68	REGEL										
68	68	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	4.720	Y
	69	LIGGER										
69	69	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	4.600	Y
	70	LIGGER										
70	70	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	5.000	Y
	71	LIGGER										
71	71	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	5.000	Y
	72	LIGGER										
72	72	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	5.000	Y

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

1.17 STAVEN

Stf. No.	Lijn No.	Staaf	Rotatie		Doorsnede		Scharnier No.		Exc. No.	Deel No.	Lengte L [m]	
			Type	β [°]	Begin	Einde	Begin	Einde				
73	LIGGER 73	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	4.720	Y
74	LIGGER 74	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	4.600	Y
75	LIGGER 75	Ligger	Hoek	0.00	15	15	1	-	-	-	3.334	Y
76	LIGGER 76	Ligger	Hoek	0.00	15	15	-	1	-	-	1.666	Y
77	LIGGER 77	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	5.000	Y
78	LIGGER 78	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	10	10	-	-	-	-	5.000	Y
82	LIGGER 82	Ligger	Hoek	0.00	12	12	1	-	-	-	6.584	XZ
83	LIGGER 83	Ligger	Hoek	0.00	12	12	-	-	-	-	2.911	XZ
84	LIGGER 84	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
85	KOLOM 85	Ligger	Hoek	180.00	13	13	-	-	-	-	3.750	Z
89	KOLOM 89	Ligger	Hoek	0.00	12	12	1	-	-	-	6.584	XZ
90	LIGGER 90	Ligger	Hoek	0.00	12	12	-	-	-	-	2.911	XZ
91	LIGGER 91	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
92	KOLOM 92	Ligger	Hoek	0.00	13	13	-	-	-	-	3.750	Z
96	KOLOM 96	Ligger	Hoek	0.00	6	6	-	-	-	-	9.494	XZ
97	LIGGER 97	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
98	KOLOM 98	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	3.750	Z
102	KOLOM 102	Ligger	Hoek	0.00	6	6	-	-	-	-	9.494	XZ
103	LIGGER 103	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
104	KOLOM 104	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	3.750	Z
108	KOLOM 108	Ligger	Hoek	0.00	6	6	-	-	-	-	9.494	XZ
109	LIGGER 109	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
110	KOLOM 110	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	3.750	Z
114	KOLOM 114	Ligger	Hoek	0.00	6	6	-	-	-	-	9.494	XZ
115	LIGGER 115	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
116	KOLOM 116	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	1.439	Z
117	KOLOM 117	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	2.311	Z
121	KOLOM 121	Ligger	Hoek	0.00	12	12	1	-	-	-	6.584	XZ
122	LIGGER 122	Ligger	Hoek	0.00	12	12	-	-	-	-	2.911	XZ
123	LIGGER 123	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
124	KOLOM 124	Ligger	Hoek	180.00	13	13	-	-	-	-	3.750	Z
128	KOLOM 128	Ligger	Hoek	0.00	12	12	1	-	-	-	6.584	XZ
129	LIGGER 129	Ligger	Hoek	0.00	12	12	-	-	-	-	2.911	XZ
130	LIGGER 130	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
131	KOLOM 131	Ligger	Hoek	0.00	13	13	-	-	-	-	3.750	Z
135	KOLOM 135	Ligger	Hoek	0.00	6	6	-	-	-	-	9.494	XZ
136	LIGGER 136	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
137	KOLOM 137	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	3.750	Z
141	KOLOM 141	Ligger	Hoek	0.00	6	6	-	-	-	-	9.494	XZ
142	LIGGER 142	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
143	KOLOM 143	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	3.750	Z
147	KOLOM 147	Ligger	Hoek	0.00	6	6	-	-	-	-	9.494	XZ
148	LIGGER 148	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
149	KOLOM 149	Ligger	Hoek	180.00	7	7	-	-	-	-	3.750	Z
153	KOLOM 153	Ligger	Hoek	0.00	6	6	-	-	-	-	9.494	XZ
154	LIGGER 154	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	0.750	Z
155	KOLOM 155	Ligger	Hoek	0.00	7	7	-	-	-	-	3.750	Z

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

1.17 STAVEN

Stf. No.	Lijn No.	Staaf	Rotatie		Doorsnede		Scharnier No.		Exc. No.	Deel No.	Lengte L [m]	
			Type	β [°]	Begin	Einde	Begin	Einde				
		KOLOM										
156	2	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	4.600	Y
157	3	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	5.000	Y
158	4	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	5.000	Y
159	6	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	5.000	Y
160	7	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	4.720	Y
161	8	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	4.600	Y
162	9	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	5.000	Y
163	10	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	5.000	Y
164	11	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	5.000	Y
165	13	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	8	8	-	-	-	-	4.720	Y
170	18	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.727	YZ
171	20	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.727	YZ
172	21	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.727	YZ
173	22	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.727	YZ
174	23	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.895	
175	24	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.895	
176	25	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.895	
177	27	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.895	
178	28	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.895	
179	29	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.895	
180	30	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.895	
181	31	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	6.895	
182	32	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	14	14	-	-	-	-	5.655	XZ
183	34	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	14	14	-	-	-	-	5.655	XZ
184	35	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	14	14	-	-	-	-	5.655	XZ
185	36	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	14	14	-	-	-	-	5.000	X
186	79	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	14	14	-	-	-	-	5.655	XZ
187	80	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	14	14	-	-	-	-	5.000	X
188	81	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	14	14	-	-	-	-	5.000	Y
189	86	Vakwerkstaaf	Hoek	0.00	14	14	-	-	-	-	4.720	Y
190	16	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	7.227	XZ
191	17	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	7.220	XZ
192	14	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	7.227	XZ
193	15	Trek	Hoek	0.00	11	11	-	-	-	-	7.220	XZ

1.21 STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz No.	Staafverzameling Omschrijving	Type	Staaf No.	Lengte [m]	Opm.
1	kolom 1	Doorg. staaf	136,137	4.500	
2	Kolom 2	Doorg. staaf	148,149	4.500	
3	Kolom 3	Doorg. staaf	109,110	4.500	
4	Kolom 4	Doorg. staaf	97,98	4.500	
5	Kolom 5	Doorg. staaf	142,143	4.500	
6	Kolom 6	Doorg. staaf	154,155	4.500	
7	Kolom 7	Doorg. staaf	115-117	4.500	
8	Kolom 8	Doorg. staaf	103,104	4.500	
9	hoekkolom 1	Doorg. staaf	123,124	4.500	
10	Hoekkolom 2	Doorg. staaf	130,131	4.500	
11	kolom overheaddeur	Doorg. staaf	57-59	7.871	
12	kolom overheaddeur	Doorg. staaf	60-62	7.871	
13	Hoekkolom 3	Doorg. staaf	91,92	4.500	
14	Hoekkolom 4	Doorg. staaf	84,85	4.500	
15	Tussenkolom as -3	Doorg. staaf	65,66	7.871	
16	tussenkolom as -3	Doorg. staaf	63,64	7.871	
17	randregel	Doorg. staaf	75,76	5.000	
18	kolom loopdeur	Doorg. staaf	52-54	4.500	
19	regel boven loopdeur	Doorg. staaf	50,51	1.666	
20	kolom loopdeur 2	Doorg. staaf	55,56	2.189	

Project:

Model: 18-285V1

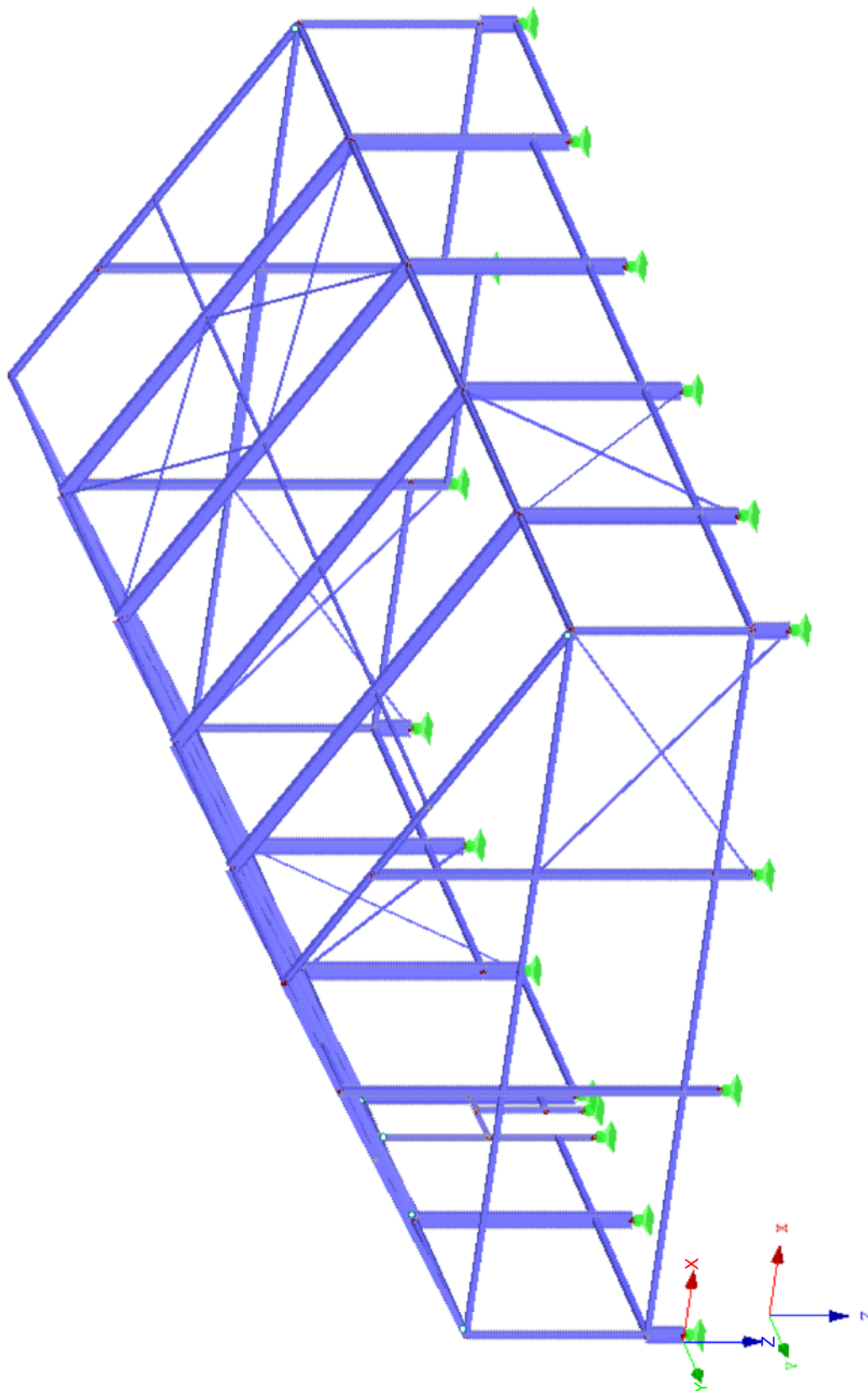
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ MODEL

Isometrisch



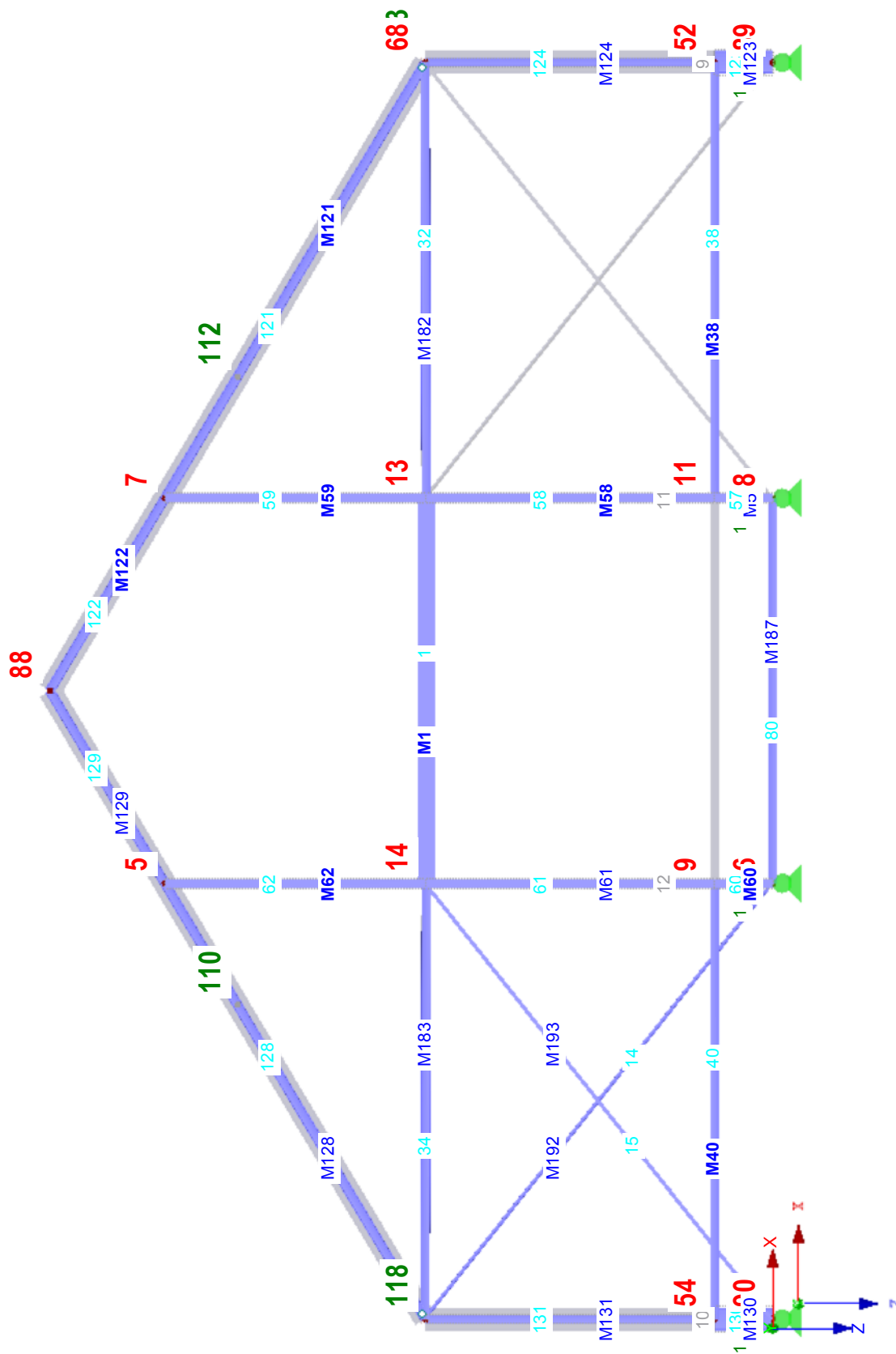
Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

■ AS 2

Tegen Y-richting in

Lijnnummering
Kroonnummering
Stafnummering
Nummering staafverz.
Steunpunt Nummering



Project:

Model: 18-285V1

Datum:

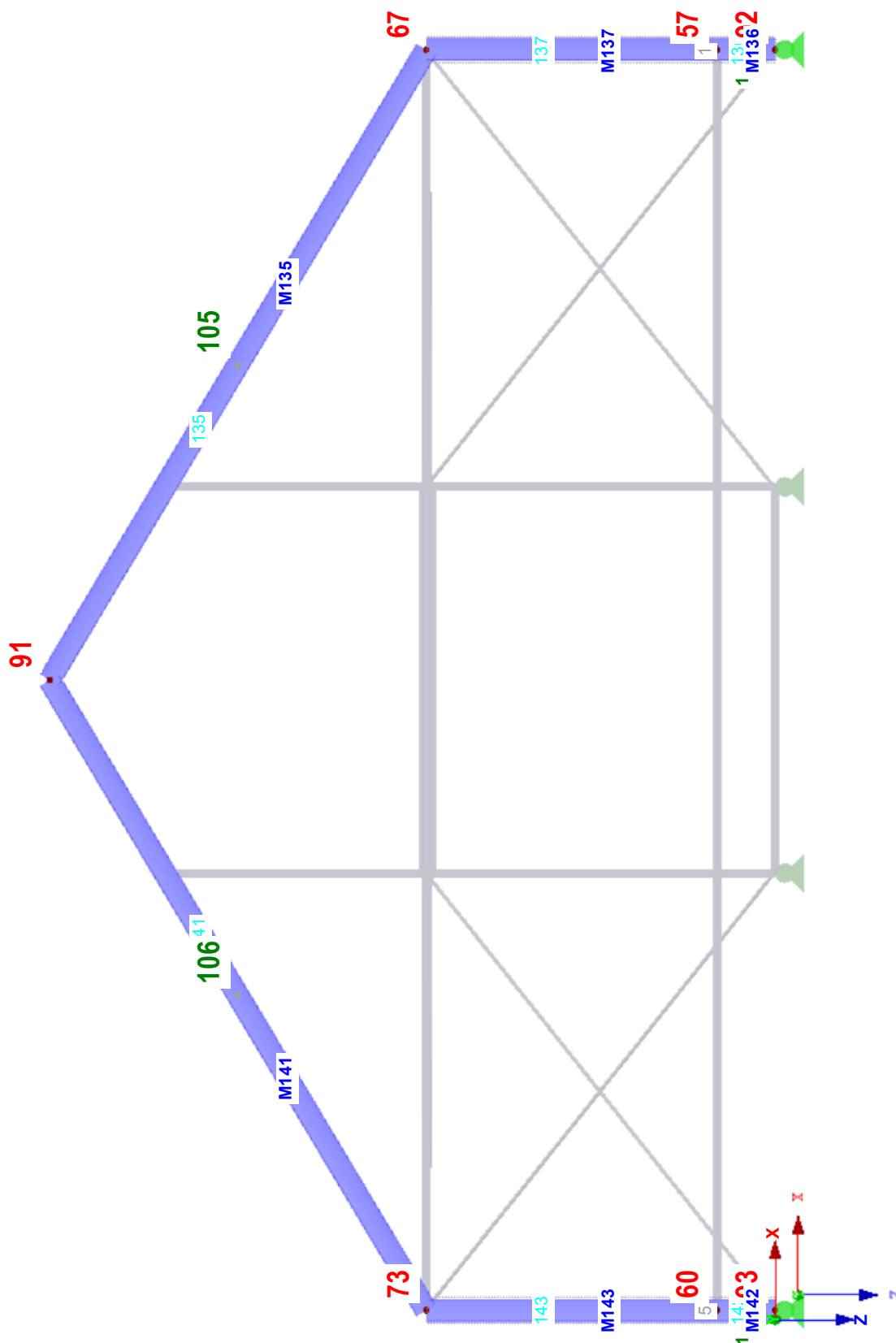
2-11-2018

model nov18

■ AS 1

Tegen Y-richting in

Lijnnummering
Knoopnummering
Staaftnummering
Nummering staafverz.
Steunpunt Nummering



1.59 m

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

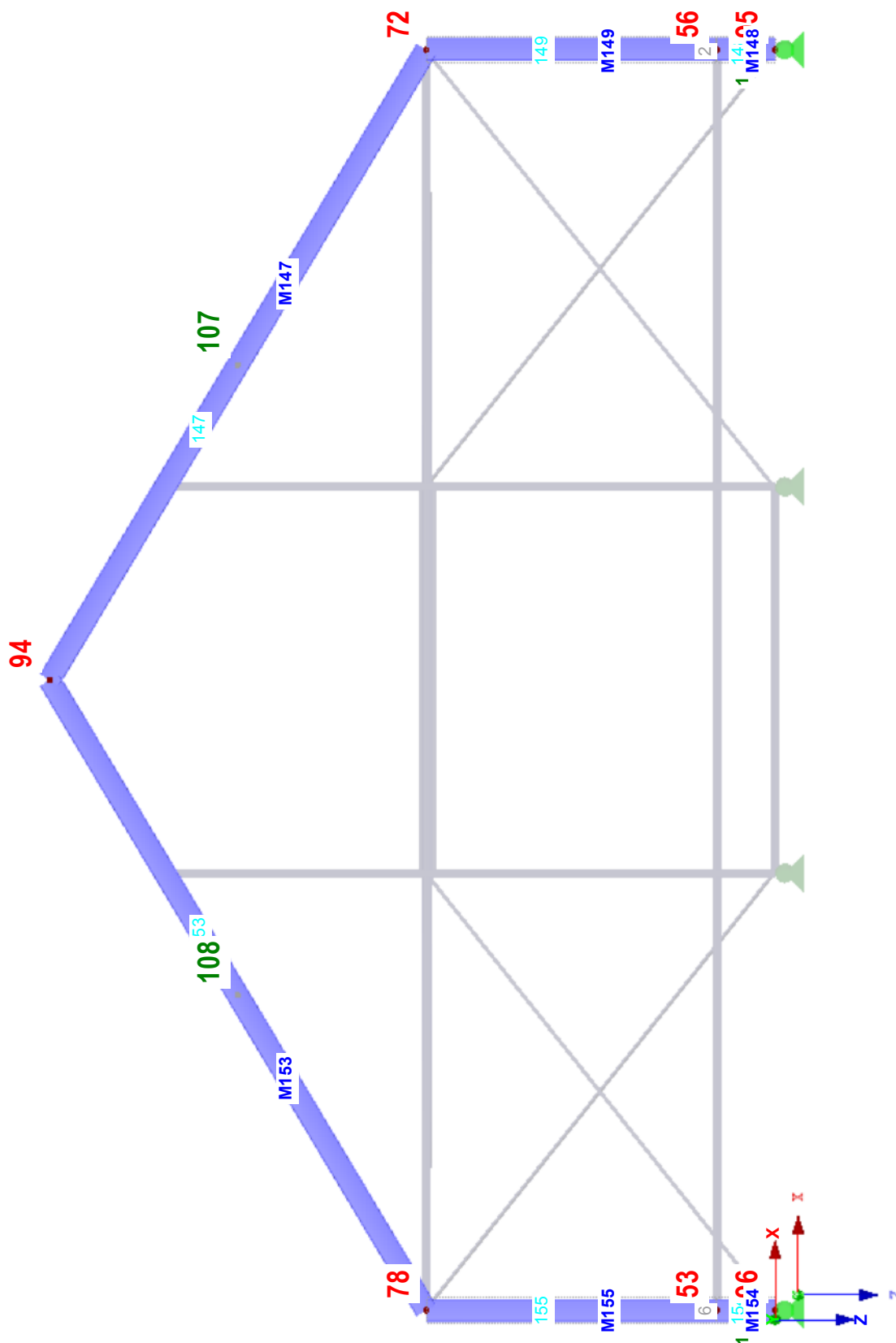
2-11-2018

model nov18

■ AS 0

Tegen Y-richting in

Lijnnummering
Kroonnummering
Staaftnummering
Nummering staafverz.
Steunpunt Nummering



1.59 m

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

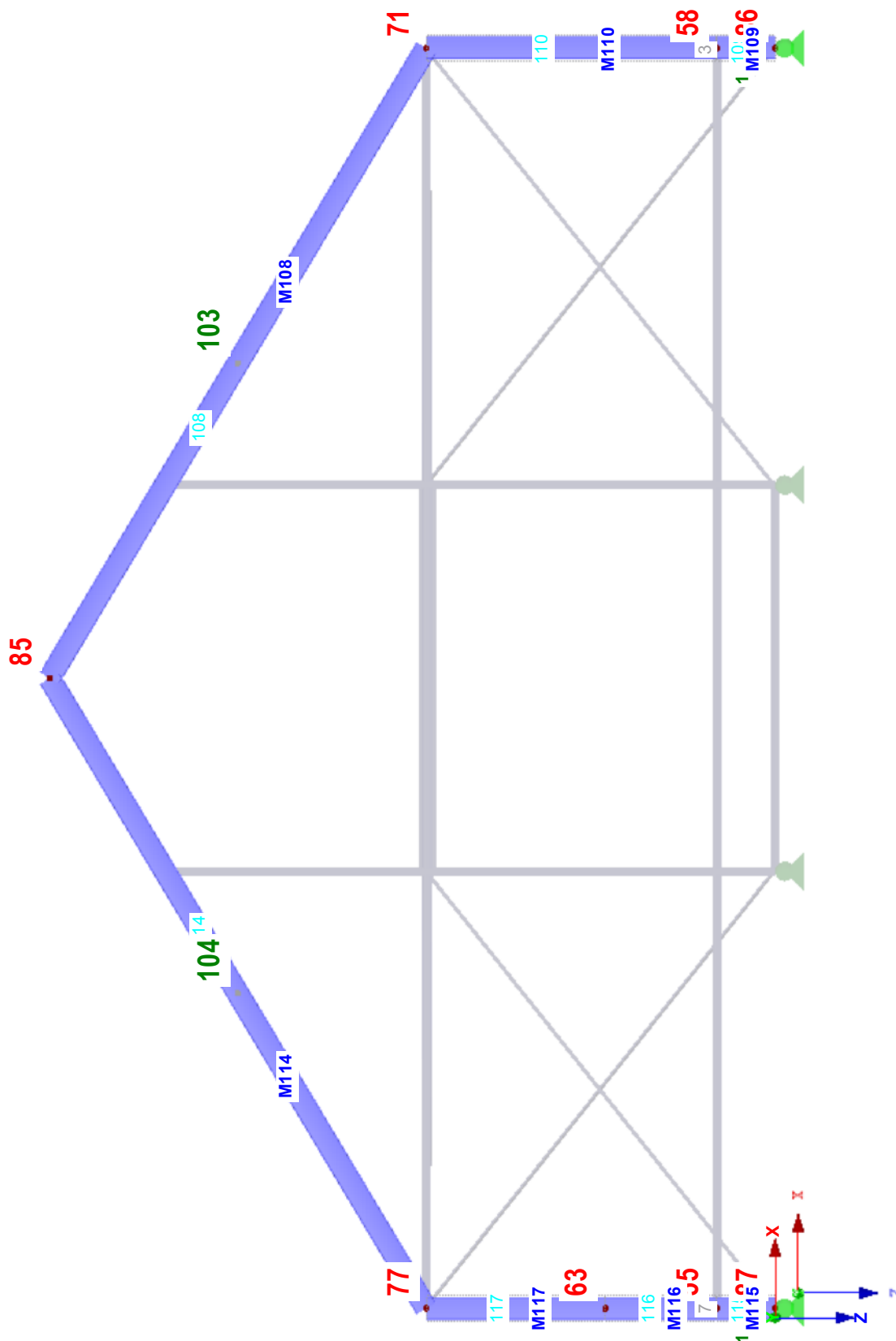
2-11-2018

model nov18

■ AS -1

Tegen Y-richting in

Lijnnummering
Kroonnummering
Staaftnummering
Nummering staafverz.
Steunpunt Nummering



Project:

Model: 18-285V1

Datum:

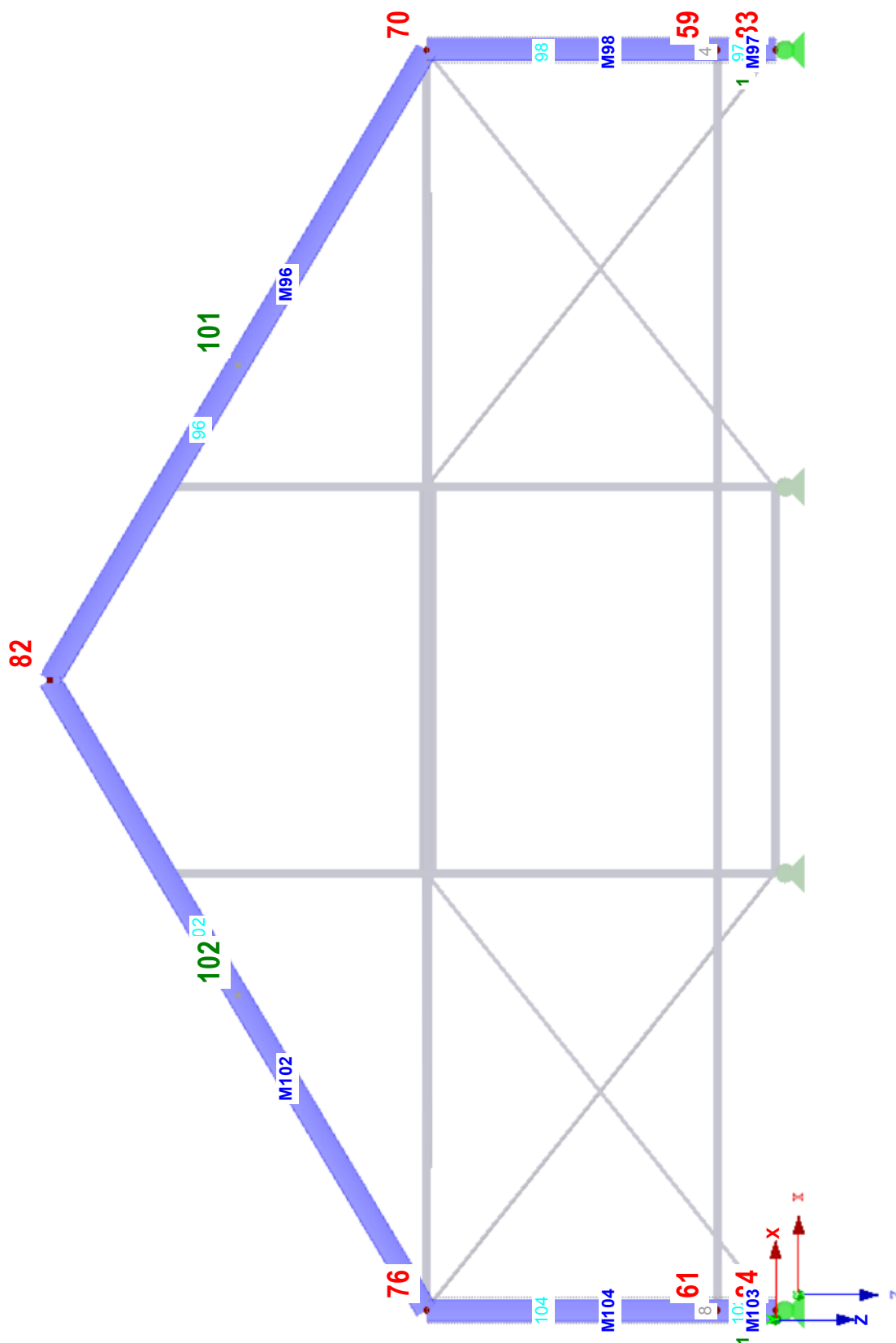
2-11-2018

model nov18

■ AS -2

Tegen Y-richting in

Lijnnummering
Knooppuntnummering
Staaftnummering
Nummering staafverz.
Steunpunt Nummering



Project:

Model: 18-285V1

Datum:

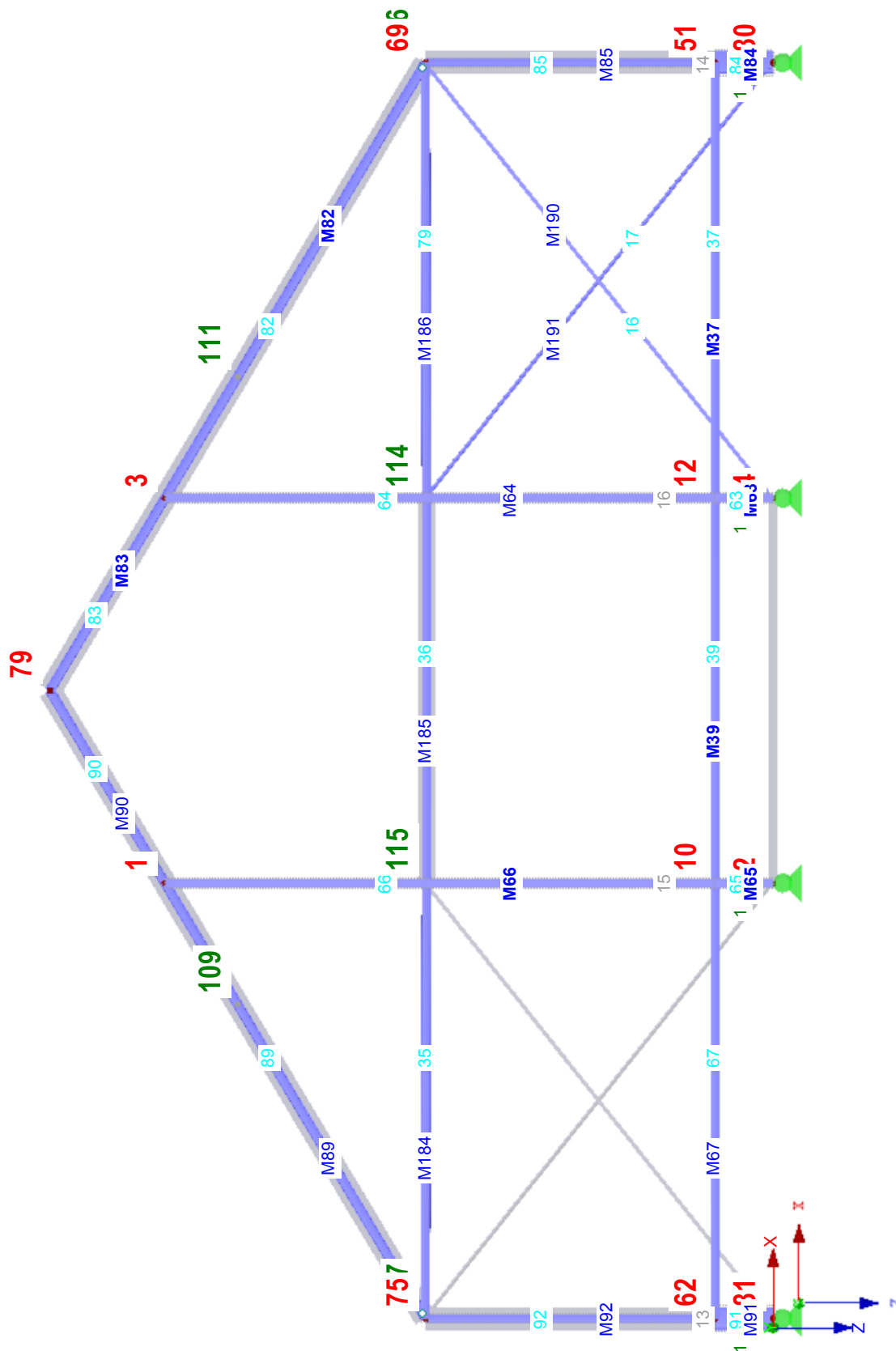
2-11-2018

model nov18

■ AS -3

Tegen Y-richting in

Lijnnummering
Knooppuntnummering
Stafnummering
Nummering staafverz.
Steunpunt Nummering



1.59 m

Project:

Model: 18-285V1

model nov18

Datum:

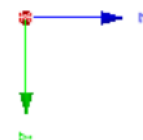
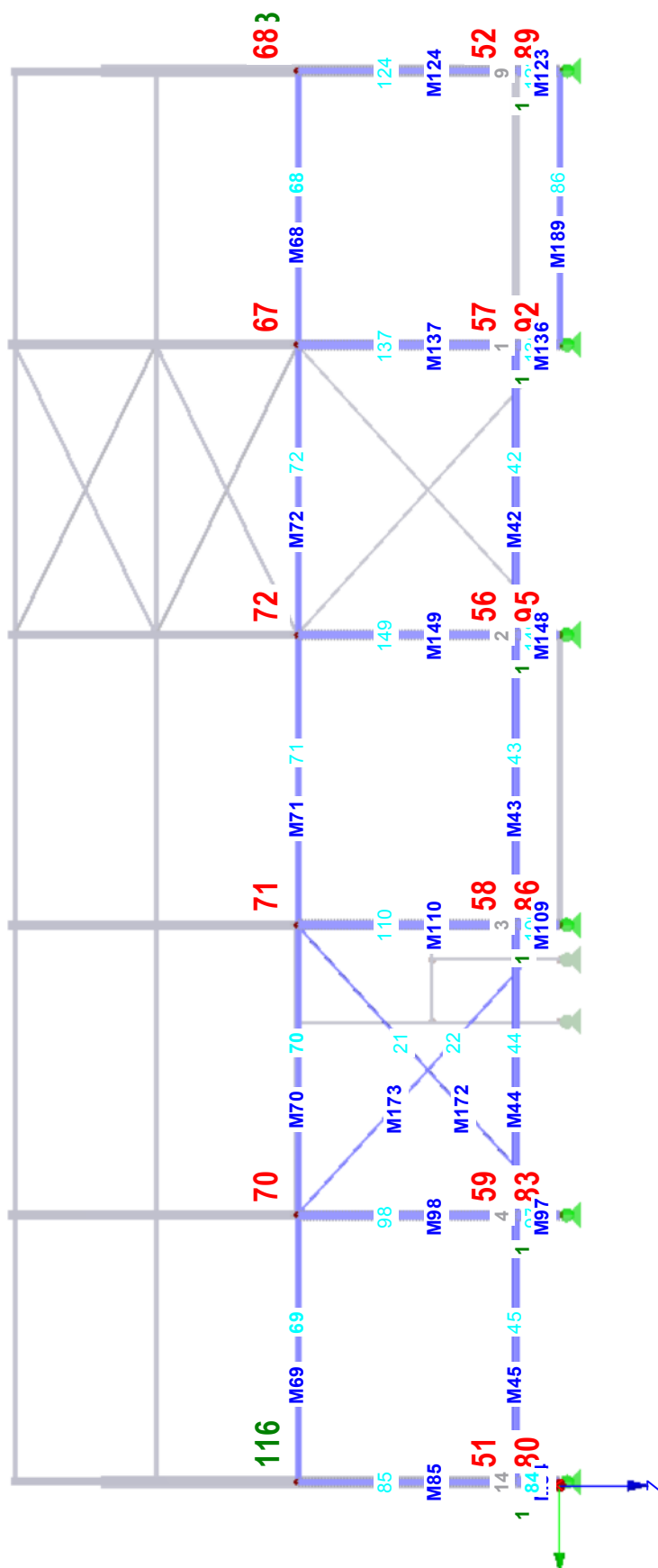
2-11-2018

■ AS E

Tegen X-richting in

Lijnnummering
Knoopnummering
Staafnummering
Nummering staafverz.
Steunpunt Nummering

2.347 m



Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.1 BELASTINGSGEVALLEN

Bel. Geval	BG omschrijving	EN 1990 NEN:2011 Actiecategorie	Eigen gewicht - Factor in richting			
			Actief	X	Y	Z
BG1	Permanent	Blijvend	☒	0.000	0.000	1.000
BG2	Sneeuw A	Sneeuw ($H \leq 1000$ m a.s.l.)	☐			
BG3	Sneeuw B	Sneeuw ($H \leq 1000$ m a.s.l.)	☐			
BG4	Sneeuw C	Sneeuw ($H \leq 1000$ m a.s.l.)	☐			
BG5	Wind loodrecht as 2-A	Wind	☐			
BG6	Wind loodrecht as 2-B	Wind	☐			
BG7	Wind loodrecht as -3 A	Wind	☐			
BG8	Wind loodrecht as -3 B	Wind	☐			
BG9	Wind loodrecht as H-A	Wind	☐			
BG10	Wind loodrecht as H-B	Wind	☐			
BG11	Wind loodrecht as H-C	Wind	☐			
BG12	Wind loodrecht as H-D	Wind	☐			
BG13	overdruk	Wind	☐			
BG14	onderdruk	Wind	☐			

2.1.1 BELASTINGSGEVALLEN - BEREKENINGSPARAMETERS

Bel. Geval	BG omschrijving	Berekeningsparameters	
		Berekeningsmethode	Actief
BG1	Permanent	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG2	Sneeuw A	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG3	Sneeuw B	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG4	Sneeuw C	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG5	Wind loodrecht as 2-A	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG6	Wind loodrecht as 2-B	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG7	Wind loodrecht as -3 A	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG8	Wind loodrecht as -3 B	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG9	Wind loodrecht as H-A	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG10	Wind loodrecht as H-B	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG11	Wind loodrecht as H-C	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI _y , EI _z , EA, GA _y , GA _z)	☒
BG12	Wind loodrecht as H-D	Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)	☒

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.1.1 BELASTINGSGEVALLEN - BEREKENINGSPARAMETERS

Bel. Geval	BG omschrijving	Berekeningsparameters
		: ☒ Staven (factor voor GJ, E _y , E _z , EA, GA _y , GA _z)
BG13	overdruk	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : ☒ Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
		: ☒ Staven (factor voor GJ, E _y , E _z , EA, GA _y , GA _z)
BG14	onderdruk	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Methode voor het oplossen van een systeem met niet-lineaire algebraïsche vergelijkingen : ☒ Newton-Raphson Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
		: ☒ Staven (factor voor GJ, E _y , E _z , EA, GA _y , GA _z)

2.2 ACTIES

Actie	Actie Omschrijving	EN 1990 NEN:2011 Actiecategorie	Inwerkend	Belastingsgevallen in actie
A1	Blijvend	Blijvend		BG1 Permanent
A2	Sneeuw	Sneeuw (H ≤ 1000 m a.s.l.)	Alternatief	BG2 Sneeuw A BG3 Sneeuw B BG4 Sneeuw C
A3	Wind	Wind	Diverse	BG5 Wind loodrecht as 2-A BG6 Wind loodrecht as 2-B BG7 Wind loodrecht as -3 A BG8 Wind loodrecht as -3 B BG9 Wind loodrecht as H-A BG10 Wind loodrecht as H-B BG11 Wind loodrecht as H-C BG12 Wind loodrecht as H-D BG13 overdruk BG14 onderdruk

2.3 COMBINATIEREGLS

CE. No.	Omschrijving	EN 1990 NEN:2011 Ontwerpsituatie	Instellingen
CE1	UGT	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	Beschouw : ☒ Gunstige blijvende acties Nummeren van gegenereerde combinaties : 1 ^e Nummer van gegenereerde: 1 - Belastingcombinaties 1 - Resultaatcombinaties Resultaatcombinaties : ☒ Genereer aanvullende of/of resultaatcombinatie (omhullende) ☒ Genereer aanvullend een verschillende of/of resultaatcombinatie voor elke combinatieregel Gegenereerde belastingcombinaties Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening
CE2	BGT	BGT - Karakteristiek	Beschouw : ☐ Gunstige blijvende acties Nummeren van gegenereerde combinaties : 1 ^e Nummer van gegenereerde: 1 - Belastingcombinaties 1 - Resultaatcombinaties Resultaatcombinaties : ☒ Genereer aanvullende of/of resultaatcombinatie (omhullende) ☒ Genereer aanvullend een verschillende of/of resultaatcombinatie voor elke combinatieregel Gegenereerde belastingcombinaties Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening
CE3	BGT	BGT - Frequent	Beschouw : ☐ Gunstige blijvende acties Nummeren van gegenereerde combinaties : 1 ^e Nummer van gegenereerde: 1 - Belastingcombinaties 1 - Resultaatcombinaties Resultaatcombinaties : ☒ Genereer aanvullende of/of resultaatcombinatie (omhullende) ☒ Genereer aanvullend een verschillende of/of resultaatcombinatie voor elke combinatieregel Gegenereerde belastingcombinaties Berekeningsmethode : Geometrisch lineaire berekening
CE4	BGT	BGT - Quasi-blijvend	Beschouw : ☐ Gunstige blijvende acties Nummeren van gegenereerde combinaties : 1 ^e Nummer van gegenereerde: 1 - Belastingcombinaties 1 - Resultaatcombinaties Resultaatcombinaties : ☒ Genereer aanvullende of/of resultaatcombinatie (omhullende) ☒ Genereer aanvullend een verschillende of/of resultaatcombinatie voor elke c

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.3 COMBINATIEREGELS

CE. No.	Omschrijving	EN 1990 NEN:2011 Ontwerpsituatie	Instellingen
			Gegenereerde belastingscombinaties Berekeningsmethode : 2 ^e Orde berekening (P-Delta)

2.4 ACTIECOMBINATIES

Actie- Combin.	Actiecombinatie Omschrijving	EN 1990 NEN:2011 Ontwerpsituatie	No.	Factor	Actie	
AC1	1.22G	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	1.215	A1	Blijvend
AC2	1.22G + 0.00Qs	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	1.215	A1	Blijvend
AC3	1.22G + 0.00Qs + 0.00Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	2	0.00	A2	Sneeuw
			1	1.215	A1	Blijvend
			2	0.00	A2	Sneeuw
AC4	1.22G + 0.00Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	3	0.00	A3	Wind
			1	1.215	A1	Blijvend
			2	0.00	A3	Wind
AC5	0.90G	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	0.90	A1	Blijvend
AC6	0.90G + 0.00Qs	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	0.90	A1	Blijvend
AC7	0.90G + 0.00Qs + 0.00Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	2	0.00	A2	Sneeuw
			1	0.90	A1	Blijvend
			2	0.00	A2	Sneeuw
AC8	0.90G + 0.00Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	3	0.00	A3	Wind
			1	0.90	A1	Blijvend
			2	0.00	A3	Wind
AC9	1.08G	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	1.0814	A1	Blijvend
AC10	1.08G + 1.35Qs	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	1.0814	A1	Blijvend
AC11	1.08G + 1.35Qs + 0.00Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	2	1.35	A2	Sneeuw
			1	1.0814	A1	Blijvend
			2	1.35	A2	Sneeuw
AC12	1.08G + 1.35Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	3	0.00	A3	Wind
			1	1.0814	A1	Blijvend
			2	1.35	A3	Wind
AC13	1.08G + 0.00Qs + 1.35Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	1.0814	A1	Blijvend
			2	0.00	A2	Sneeuw
			3	1.35	A3	Wind
AC14	0.90G	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	0.90	A1	Blijvend
AC15	0.90G + 1.35Qs	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	0.90	A1	Blijvend
AC16	0.90G + 1.35Qs + 0.00Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	2	1.35	A2	Sneeuw
			1	0.90	A1	Blijvend
			2	1.35	A2	Sneeuw
AC17	0.90G + 1.35Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	3	0.00	A3	Wind
			1	0.90	A1	Blijvend
			2	1.35	A3	Wind
AC18	0.90G + 0.00Qs + 1.35Qw	UGT (STR/GEO) - blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	1	0.90	A1	Blijvend
			2	0.00	A2	Sneeuw
			3	1.35	A3	Wind
AC19	1.00G	BGT - Karakteristiek	1	1.00	A1	Blijvend
AC20	1.00G + 1.00Qs	BGT - Karakteristiek	1	1.00	A1	Blijvend
AC21	1.00G + 1.00Qs + 0.00Qw	BGT - Karakteristiek	2	1.00	A2	Sneeuw
			1	1.00	A1	Blijvend
			2	1.00	A2	Sneeuw
AC22	1.00G + 1.00Qw	BGT - Karakteristiek	3	0.00	A3	Wind
			1	1.00	A1	Blijvend
			2	1.00	A3	Wind
AC23	1.00G + 0.00Qs + 1.00Qw	BGT - Karakteristiek	1	1.00	A1	Blijvend
			2	0.00	A2	Sneeuw
			3	1.00	A3	Wind

2.5 BELASTINGSCOMBINATIES

Last Combin.	OS	Belastingscombinatie Omschrijving	No.	Factor	Belastingsgeval	
BC1	ULS'	1.22*BG1	1	1.22	BG1	Permanent
BC2	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG2	1	1.08	BG1	Permanent
			2	1.35	BG2	Sneeuw A
			1	1.08	BG1	Permanent
BC3	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG3	2	1.35	BG3	Sneeuw B
			1	1.08	BG1	Permanent
			1	1.08	BG1	Permanent
BC4	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG4	1	1.08	BG1	Permanent
			2	1.35	BG4	Sneeuw C
			2	1.35	BG4	Sneeuw C

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

2.5 BELASTINGSCOMBINATIES

Last Combin.	OS	Belastingscombinatie Omschrijving	No.	Factor	Belastingsgeval
BC5	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG5	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-A
BC6	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG5 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-A
			3	1.35	overdruk
BC7	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG5 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-A
			3	1.35	overdruk
BC8	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG6	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-B
BC9	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG6 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-B
			3	1.35	overdruk
BC10	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG6 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-B
			3	1.35	overdruk
BC11	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG7	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 A
BC12	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG7 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 A
			3	1.35	overdruk
BC13	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG7 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 A
			3	1.35	overdruk
BC14	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG8	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 B
BC15	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG8 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 B
			3	1.35	overdruk
BC16	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG8 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 B
			3	1.35	overdruk
BC17	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG9	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-A
BC18	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG9 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-A
			3	1.35	overdruk
BC19	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG9 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-A
			3	1.35	overdruk
BC20	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG10	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-B
BC21	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG10 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-B
			3	1.35	overdruk
BC22	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG10 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-B
			3	1.35	overdruk
BC23	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG11	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-C
BC24	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG11 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-C
			3	1.35	overdruk
BC25	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG11 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-C
			3	1.35	overdruk
BC26	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG12	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-D
BC27	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG12 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-D
			3	1.35	overdruk
BC28	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG12 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-D
			3	1.35	overdruk
BC29	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG13	1	1.08	Permanent
			2	1.35	overdruk
BC30	ULS'	1.08*BG1 + 1.35*BG14	1	1.08	Permanent
			2	1.35	overdruk
BC31	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG5	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-A
BC32	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG5 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-A
			3	1.35	overdruk
BC33	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG5 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-A
			3	1.35	overdruk
BC34	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG6	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-B
BC35	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG6 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-B
			3	1.35	overdruk
BC36	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG6 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as 2-B
			3	1.35	overdruk
BC37	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG7	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 A
BC38	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG7 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 A
			3	1.35	overdruk
BC39	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG7 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 A
			3	1.35	overdruk
BC40	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG8	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 B

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

2.5 BELASTINGSCOMBINATIES

Last Combin.	OS	Belastingscombinatie Omschrijving	No.	Factor	Belastingsgeval
BC41	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG8 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 B
			3	1.35	overdruk
BC42	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG8 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as -3 B
			3	1.35	overdruk
BC43	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG9	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-A
BC44	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG9 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-A
			3	1.35	overdruk
BC45	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG9 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-A
			3	1.35	overdruk
BC46	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG10	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-B
BC47	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG10 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-B
			3	1.35	overdruk
BC48	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG10 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-B
			3	1.35	overdruk
BC49	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG11	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-C
BC50	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG11 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-C
			3	1.35	overdruk
BC51	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG11 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-C
			3	1.35	overdruk
BC52	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG12	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-D
BC53	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG12 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-D
			3	1.35	overdruk
BC54	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG12 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	Wind loodrecht as H-D
			3	1.35	overdruk
BC55	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG13	1	0.90	Permanent
			2	1.35	overdruk
BC56	ULS'	0.9*BG1 + 1.35*BG14	1	0.90	Permanent
			2	1.35	overdruk
BC57	S Ch	BG1	1	1.00	Permanent
BC58	S Ch	BG1 + BG2	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Sneeuw A
BC59	S Ch	BG1 + BG3	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Sneeuw B
BC60	S Ch	BG1 + BG4	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Sneeuw C
BC61	S Ch	BG1 + BG5	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as 2-A
BC62	S Ch	BG1 + BG5 + BG13	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as 2-A
			3	1.00	overdruk
BC63	S Ch	BG1 + BG5 + BG14	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as 2-A
			3	1.00	overdruk
BC64	S Ch	BG1 + BG6	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as 2-B
BC65	S Ch	BG1 + BG6 + BG13	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as 2-B
			3	1.00	overdruk
BC66	S Ch	BG1 + BG6 + BG14	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as 2-B
			3	1.00	overdruk
BC67	S Ch	BG1 + BG7	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as -3 A
BC68	S Ch	BG1 + BG7 + BG13	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as -3 A
			3	1.00	overdruk
BC69	S Ch	BG1 + BG7 + BG14	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as -3 A
			3	1.00	overdruk
BC70	S Ch	BG1 + BG8	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as -3 B
BC71	S Ch	BG1 + BG8 + BG13	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as -3 B
			3	1.00	overdruk
BC72	S Ch	BG1 + BG8 + BG14	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as -3 B
			3	1.00	overdruk
BC73	S Ch	BG1 + BG9	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as H-A
BC74	S Ch	BG1 + BG9 + BG13	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as H-A
			3	1.00	overdruk
BC75	S Ch	BG1 + BG9 + BG14	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as H-A
			3	1.00	overdruk
BC76	S Ch	BG1 + BG10	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as H-B
BC77	S Ch	BG1 + BG10 + BG13	1	1.00	Permanent
			2	1.00	Wind loodrecht as H-B
			3	1.00	overdruk

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.5 BELASTINGSCOMBINATIES

Last Combin.	OS	Belastingscombinatie Omschrijving	No.	Factor	Belastingsgeval
BC78	S Ch	BG1 + BG10 + BG14	1 2 3	1.00 1.00 1.00	BG1 BG10 BG14 Permanent Wind loodrecht as H-B onderdruk
BC79	S Ch	BG1 + BG11	1 2	1.00 1.00	BG1 BG11 Permanent Wind loodrecht as H-C
BC80	S Ch	BG1 + BG11 + BG13	1 2 3	1.00 1.00 1.00	BG1 BG11 BG13 Permanent Wind loodrecht as H-C overdruk
BC81	S Ch	BG1 + BG11 + BG14	1 2 3	1.00 1.00 1.00	BG1 BG11 BG14 Permanent Wind loodrecht as H-C onderdruk
BC82	S Ch	BG1 + BG12	1 2	1.00 1.00	BG1 BG12 Permanent Wind loodrecht as H-D
BC83	S Ch	BG1 + BG12 + BG13	1 2 3	1.00 1.00 1.00	BG1 BG12 BG13 Permanent Wind loodrecht as H-D overdruk
BC84	S Ch	BG1 + BG12 + BG14	1 2 3	1.00 1.00 1.00	BG1 BG12 BG14 Permanent Wind loodrecht as H-D onderdruk
BC85	S Ch	BG1 + BG13	1 2	1.00 1.00	BG1 BG13 Permanent overdruk
BC86	S Ch	BG1 + BG14	1 2	1.00 1.00	BG1 BG14 Permanent onderdruk

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
BC1	1.22*BG1	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC2	1.08*BG1 + 1.35*BG2	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC3	1.08*BG1 + 1.35*BG3	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC4	1.08*BG1 + 1.35*BG4	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC5	1.08*BG1 + 1.35*BG5	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC6	1.08*BG1 + 1.35*BG5 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
		☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC7	1.08*BG1 + 1.35*BG5 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC8	1.08*BG1 + 1.35*BG6	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC9	1.08*BG1 + 1.35*BG6 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC10	1.08*BG1 + 1.35*BG6 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC11	1.08*BG1 + 1.35*BG7	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC12	1.08*BG1 + 1.35*BG7 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC13	1.08*BG1 + 1.35*BG7 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC14	1.08*BG1 + 1.35*BG8	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem b

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
		beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T
		Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC15	1.08*BG1 + 1.35*BG8 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC16	1.08*BG1 + 1.35*BG8 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC17	1.08*BG1 + 1.35*BG9	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC18	1.08*BG1 + 1.35*BG9 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC19	1.08*BG1 + 1.35*BG9 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC20	1.08*BG1 + 1.35*BG10	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC21	1.08*BG1 + 1.35*BG10 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC22	1.08*BG1 + 1.35*BG10 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
		Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y, J_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC23	1.08*BG1 + 1.35*BG11	Berekeningsmethode ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y, J_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC24	1.08*BG1 + 1.35*BG11 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y, J_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC25	1.08*BG1 + 1.35*BG11 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y, J_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC26	1.08*BG1 + 1.35*BG12	Berekeningsmethode ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y, J_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC27	1.08*BG1 + 1.35*BG12 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y, J_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC28	1.08*BG1 + 1.35*BG12 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y, J_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC29	1.08*BG1 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y, J_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
BC30	1.08*BG1 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) : ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) : ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC31	0.9*BG1 + 1.35*BG5	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) : ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) : ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC32	0.9*BG1 + 1.35*BG5 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) : ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) : ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC33	0.9*BG1 + 1.35*BG5 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) : ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) : ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC34	0.9*BG1 + 1.35*BG6	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) : ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) : ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC35	0.9*BG1 + 1.35*BG6 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) : ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) : ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC36	0.9*BG1 + 1.35*BG6 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) : ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) : ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC37	0.9*BG1 + 1.35*BG7	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) : ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: : ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) : ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y , I_z , A, A_y , A_z) : ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y , EI_z , EA, GA_y , GA_z)
BC38	0.9*BG1 + 1.35*BG7 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode : ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties : ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en)

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
		☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC39	0.9*BG1 + 1.35*BG7 + 1.35*BG14	- Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening - Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC40	0.9*BG1 + 1.35*BG8	- Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening - Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC41	0.9*BG1 + 1.35*BG8 + 1.35*BG13	- Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening - Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC42	0.9*BG1 + 1.35*BG8 + 1.35*BG14	- Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening - Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC43	0.9*BG1 + 1.35*BG9	- Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening - Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC44	0.9*BG1 + 1.35*BG9 + 1.35*BG13	- Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening - Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC45	0.9*BG1 + 1.35*BG9 + 1.35*BG14	- Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening - Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC46	0.9*BG1 + 1.35*BG10	- Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening - Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
		☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC47	0.9*BG1 + 1.35*BG10 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC48	0.9*BG1 + 1.35*BG10 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC49	0.9*BG1 + 1.35*BG11	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC50	0.9*BG1 + 1.35*BG11 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC51	0.9*BG1 + 1.35*BG11 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC52	0.9*BG1 + 1.35*BG12	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC53	0.9*BG1 + 1.35*BG12 + 1.35*BG13	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC54	0.9*BG1 + 1.35*BG12 + 1.35*BG14	Berekeningsmethode: ☒ Geometrisch lineaire berekening Opties: ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en)

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
		☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, El_y, El_z, EA, GA_y, GA_z)
BC55	0.9*BG1 + 1.35*BG13	- Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, El_y, El_z, EA, GA_y, GA_z)
BC56	0.9*BG1 + 1.35*BG14	- Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, El_y, El_z, EA, GA_y, GA_z)
BC57	BG1	- Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, El_y, El_z, EA, GA_y, GA_z)
BC58	BG1 + BG2	- Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, El_y, El_z, EA, GA_y, GA_z)
BC59	BG1 + BG3	- Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, El_y, El_z, EA, GA_y, GA_z)
BC60	BG1 + BG4	- Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, El_y, El_z, EA, GA_y, GA_z)
BC61	BG1 + BG5	- Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T - Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, El_y, El_z, EA, GA_y, GA_z)
BC62	BG1 + BG5 + BG13	- Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
		☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J , I_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC63	BG1 + BG5 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J , I_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC64	BG1 + BG6	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J , I_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC65	BG1 + BG6 + BG13	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J , I_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC66	BG1 + BG6 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J , I_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC67	BG1 + BG7	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J , I_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC68	BG1 + BG7 + BG13	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J , I_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC69	BG1 + BG7 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J , I_y , I_z , A , A_y , A_z) ☒ Staven (factor voor GJ , EI_y , EI_z , EA , GA_y , GA_z)
BC70	BG1 + BG8	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y , M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M)

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
BC71	BG1 + BG8 + BG13	Berekeningsmethode Opties ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z) ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC72	BG1 + BG8 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC73	BG1 + BG9	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC74	BG1 + BG9 + BG13	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC75	BG1 + BG9 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC76	BG1 + BG10	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC77	BG1 + BG10 + BG13	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC78	BG1 + BG10 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normaalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC79	BG1 + BG11	Berekeningsmethode ☒ Geometrisch lineaire berekening

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

2.5.2 BELASTINGSCOMBINATIES - BEREKENINGSPARAMETERS

Last Combin.	Omschrijving	Berekeningsparameters
		Opties ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC80	BG1 + BG11 + BG13	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC81	BG1 + BG11 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC82	BG1 + BG12	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC83	BG1 + BG12 + BG13	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC84	BG1 + BG12 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC85	BG1 + BG13	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)
BC86	BG1 + BG14	Berekeningsmethode Opties ☒ Geometrisch lineaire berekening ☒ Beschouw gunstige effecten t.g.v. trekkracht(en) ☒ Snedekrachten volgens het vervormde systeem beschouwen voor: ☒ Normalkrachten N ☒ Dwarskrachten V_y en V_z ☒ Momenten M_y, M_z en M_T Activeer stijheidsfactor van: ☒ Materialen (veiligheidsfactor γ_M) ☒ Doorsnedes (factor voor J, I_y, I_z, A, A_y, A_z) ☒ Staven (factor voor GJ, EI_y, EI_z, EA, GA_y, GA_z)

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

2.7 RESULTAATCOMBINATIES

Resultaat Combin.	Omschrijving	Belasting
RC1	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b	BC1/b of tot BC56
RC2	BGT - Karakteristiek	BC57/b of tot BC86

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG1: Permanent

BG1
Permanent

No.	Belastingomschrijving				
1	Van Vlaklasten via vlak				
	Vlaklastrichting	Globaal gerelateerd aan geprojecteerde vlak:	:	☒ ZP	
	Lasttoewijzingsbereik	☒ Volledig gesloten vlak			
	Lastverdelingstype:	☒ Gecombineerd			
	Vlaklast grootte	☒ Constant	:	0.28 kN/m ²	
	Grens van vlaklast vlak	Hoekknopen	:	75,74,88,79; 79,88,68,69	
		Aanwijzing	:	Elke rij in de lijst geeft een vlak weer	
	Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf	:	74	
	Gegenereerde totale belastingen in richting	ΣP Vlakken	X	:	0.000 kN
			Y	:	0.000 kN
			Z	:	111.065 kN
		ΣP Staven	X	:	0.000 kN
			Y	:	0.000 kN
			Z	:	111.065 kN
	Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	X	:	-1357.210 kNm
Y			:	-919.059 kNm	
Z			:	0.000 kNm	
ΣM Staven		X	:	-1357.210 kNm	
		Y	:	-919.059 kNm	
		Z	:	0.000 kNm	
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	10		
	Σ cel vlak	:	396.659 m ²		
Converteren van Vlaklasten naar Staaf No.		:	82,83,89,90,96,102, 108,114,121,122,128, 129,135,141,147,153		

Project:

Model: 18-285V1

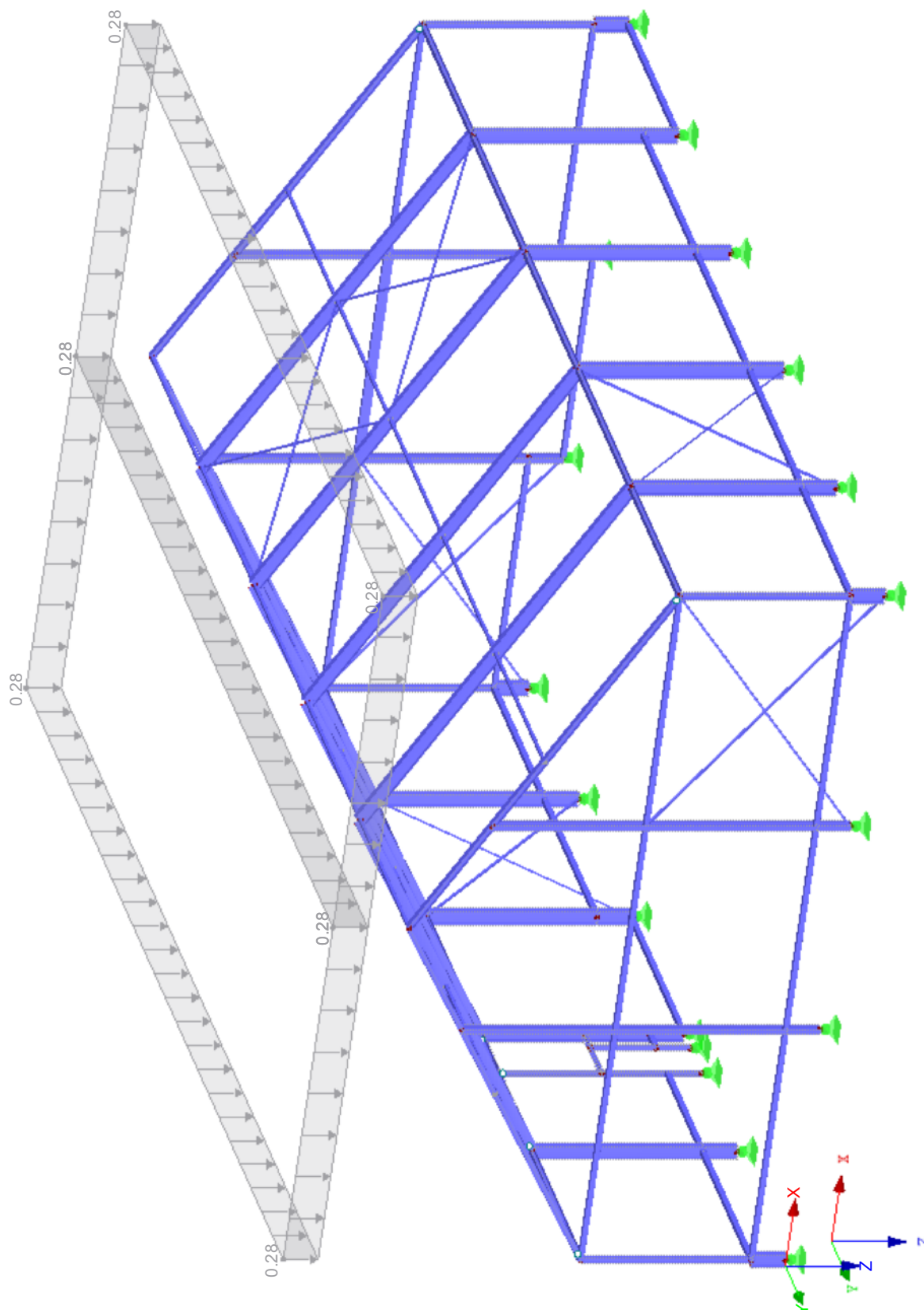
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ **BG1: PERMANENT**

Isometrisch



BG 1: Permanent
Belastingen [kN/m^2]

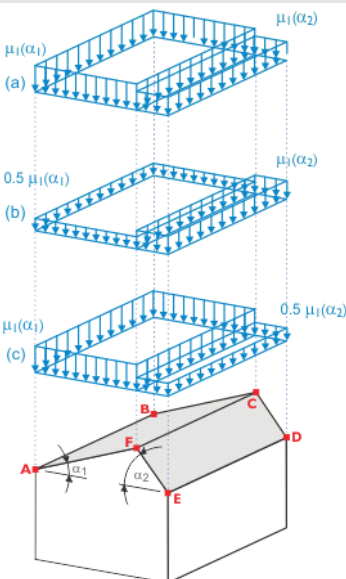
Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

BG2
Sneeuw A

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG2: Sneeuw A

No.	Belastingomschrijving
1	Van sneeuwbelastingen (zadeldak)
	
Sneeuwbelastingsparameters	Volgens de norm : EN 1991-1-3 Nationale Bijlage : Nederland Sneeuwbelasting op de bodem s_k : 0.70 kN/m ²
Coëfficiënten	Blootstelling C_e : 1.00 Thermische coëfficiënt C_t : 1.00
Dakgeometrie	Knoop : A : 75 : B : 74 : C : 88 : D : 68 : E : 69 : F : 79
BG genereren	☒ BG s1,a : BG2 ☒ BG s1,b : BG3 ☒ BG s1,c : BG4
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen
Lastverdelingstype	☒ Gecombineerd
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf : 69
Genereer sneeuwbelastingen op staaf No.	: 82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153
Parameters	A_R : 461.793 m ² α_1 : 30.8 ° α_2 : 30.8 ° s_k : 0.70 kN/m ²
	Zijde met α_1 : μ_1 : 0.779 : s_1 : 0.55 kN/m ²
	Zijde met α_2 : μ_1 : 0.779 : s_1 : 0.55 kN/m ²
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP Vlakken : 216.202 kN ΣP : 216.202 kN
Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken : 3190.740 kNm ΣM : 3190.740 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen : 10 Σ cel vlak : 396.659 m ²

Project:

Model: 18-285V1

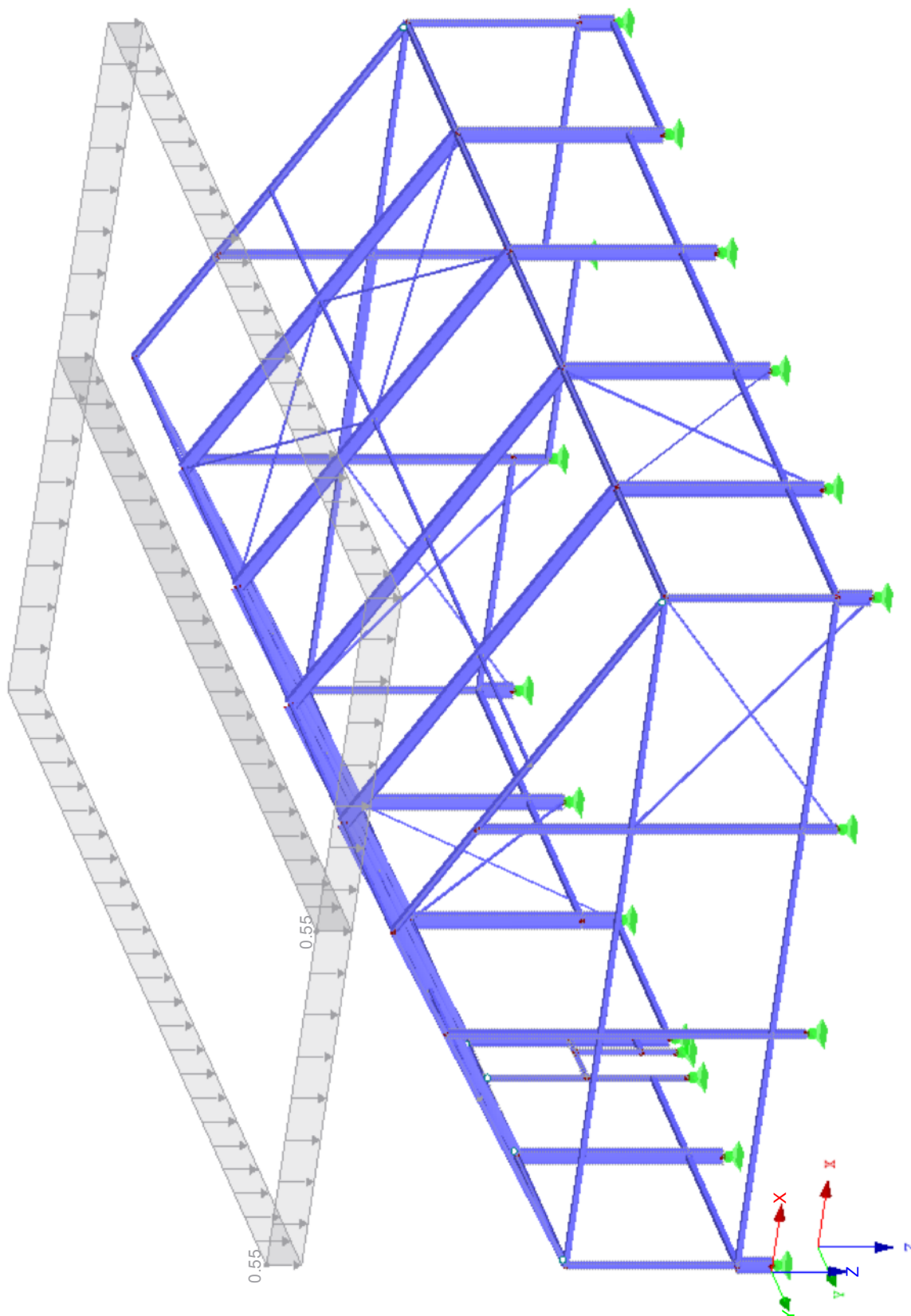
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ BG2: SNEEUW A

Isometrisch



BG 2: Sneeuw A
Belastingen [kN/m²]

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

BG3
Sneeuw B

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG3: Sneeuw B

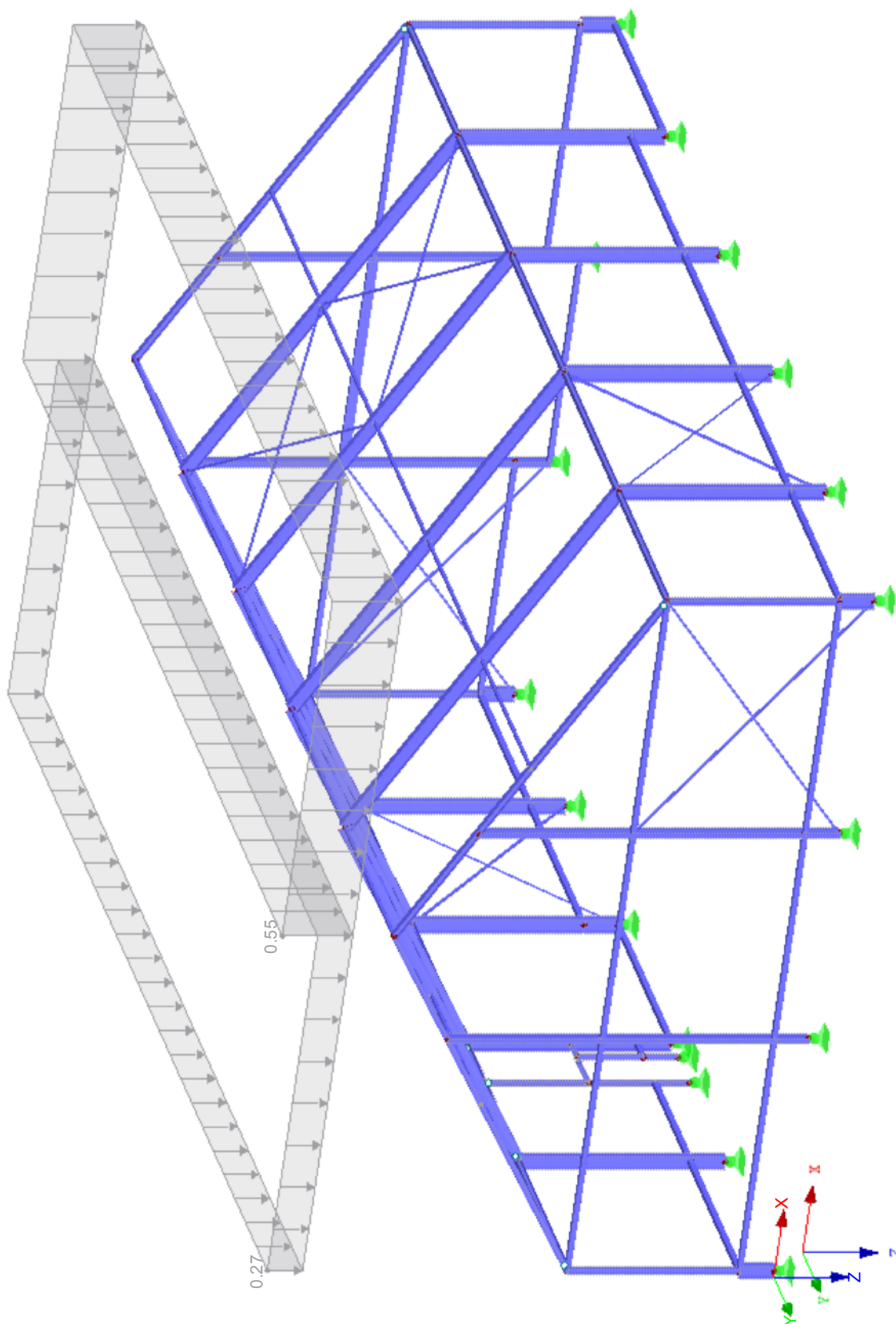
No.	Belastingomschrijving
1	Van sneeuwbelastingen (zadeldak)
Sneeuwbelastingsparameters	Volgens de norm : EN 1991-1-3 Nationale Bijlage : Nederland Sneeuwbelasting op de bodem s_k : 0.70 kN/m ²
Coëfficiënten	Blootstelling C_e : 1.00 Thermische coëfficiënt C_t : 1.00
Dakgeometrie	Knoop : A : 75 : B : 74 : C : 88 : D : 68 : E : 69 : F : 79
BG genereren	☒ BG s1,a : BG2 ☒ BG s1,b : BG3 ☒ BG s1,c : BG4
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen
Lastverdelingstype	☒ Gecombineerd
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf : 69
Genereer sneeuwbelastingen op staaf No.	: 82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153
Parameters	A_R : 461.793 m ² α_1 : 30.8 ° α_2 : 30.8 ° s_k : 0.70 kN/m ²
	Zijde met α_1 : μ_1 : 0.779 : s_1 : 0.27 kN/m ²
	Zijde met α_2 : μ_1 : 0.779 : s_1 : 0.55 kN/m ²
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP Vlakken : 162.151 kN ΣP : 162.151 kN
Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken : 2523.240 kNm ΣM : 2523.240 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen : 10 Σ cel vlak : 396.659 m ²

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

■ BG3: SNEEUW B

Isometrisch



BG 3: Sneeuw B
Belastingen [kN/m²]

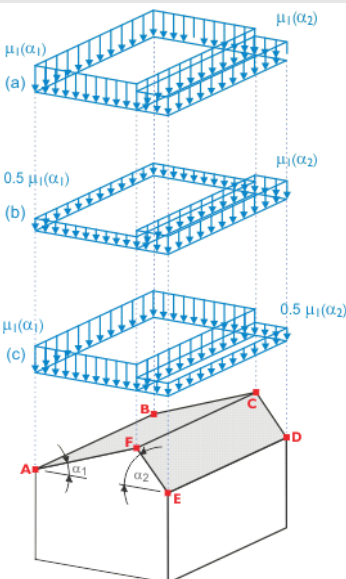
Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

BG4
Sneeuw C

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG4: Sneeuw C

No.	Belastingomschrijving
1	Van sneeuwbelastingen (zadeldak)
	
Sneeuwbelastingsparameters	Volgens de norm : EN 1991-1-3 Nationale Bijlage : Nederland Sneeuwbelasting op de bodem s_k : 0.70 kN/m ²
Coëfficiënten	Blootstelling C_e : 1.00 Thermische coëfficiënt C_t : 1.00
Dakgeometrie	Knoop : A : 75 : B : 74 : C : 88 : D : 68 : E : 69 : F : 79
BG genereren	☒ BG s1,a : BG2 ☒ BG s1,b : BG3 ☒ BG s1,c : BG4
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen
Lastverdelingstype	☒ Gecombineerd
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf : 69
Genereer sneeuwbelastingen op staaf No.	: 82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153
Parameters	A_R : 461.793 m ² α_1 : 30.8 ° α_2 : 30.8 ° s_k : 0.70 kN/m ²
	Zijde met α_1 : μ_1 : 0.779 : s_1 : 0.55 kN/m ²
	Zijde met α_2 : μ_1 : 0.779 : s_1 : 0.27 kN/m ²
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP vlakken : 162.151 kN ΣP : 162.151 kN
Totale moment bij de oorsprong	ΣM vlakken : 2276.810 kNm ΣM : 2276.810 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen : 10 Σ cel vlak : 396.659 m ²

Project:

Model: 18-285V1

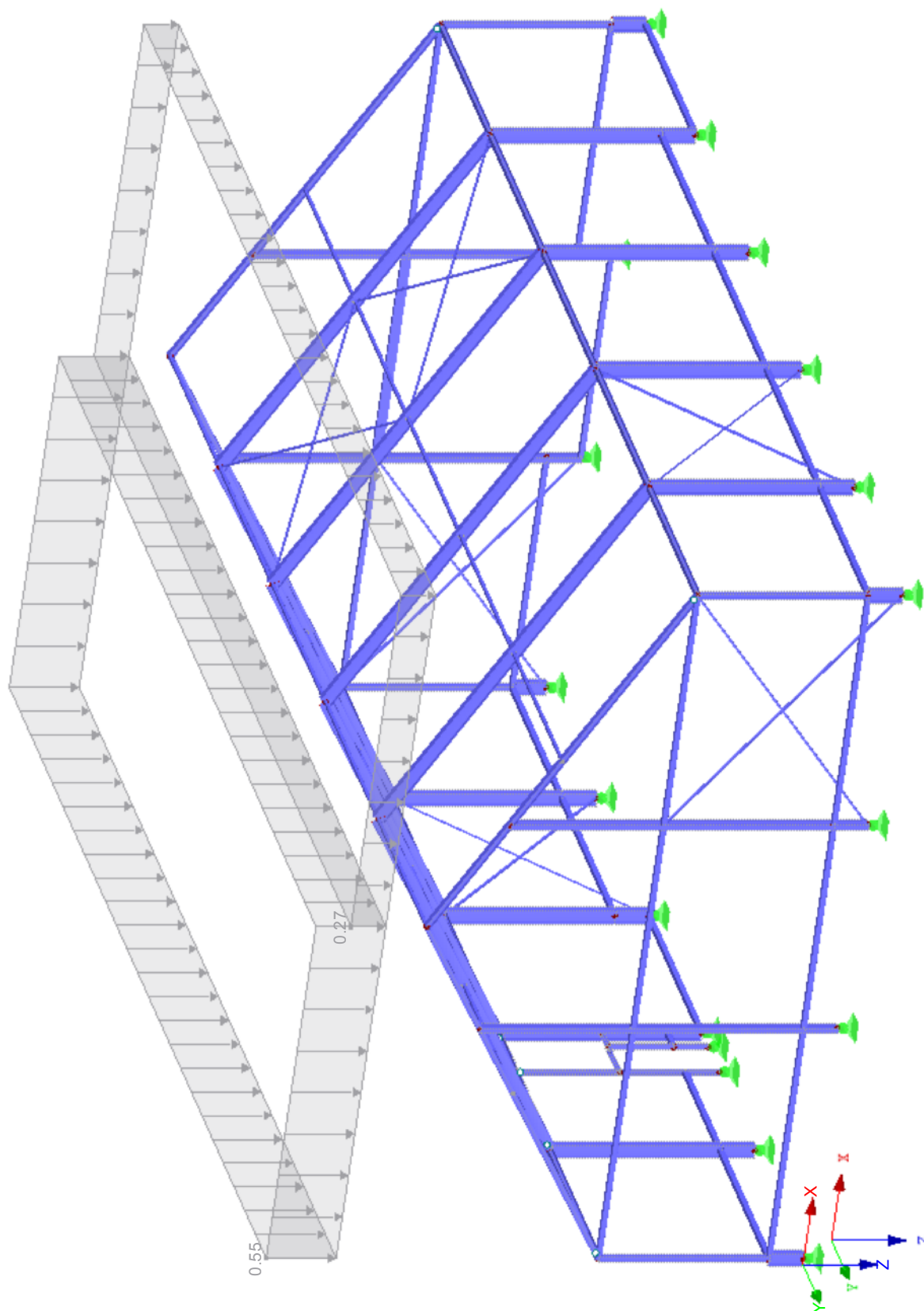
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ BG4: SNEEUW C

Isometrisch



BG 4: Sneeuw C
Belastingen [kN/m²]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

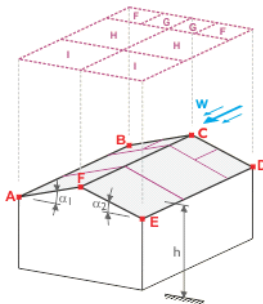
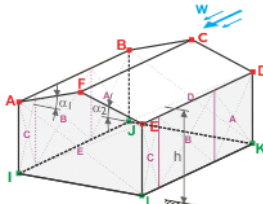
model nov18

BG5

Wind loodrecht as 2-A

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG5: Wind loodrecht as 2-A

No.	Belastingomschrijving			
1	Van Windbelastingen (Zadel-/V-dak)			
				
Snelheidsdruk		Volgens de norm : EN 1991-1-4 Nationale Bijlage : Nederland Windgebied : III Terrein categorie : Categorie II Constructie hoogte h : 9.500 m Fundamentele windsnelheid v _{b,0} : 24.5 m/s		
Dakgeometrie		Knoop A : 75 B : 74 C : 88 D : 68 E : 69 F : 79		
BG genereren		☒ BG w+ : BG5 ☒ BG w- : BG6 ☒ BG w+/- : BG9 ☒ BG w-/+ : BG10		
Stel wind in op een zijde		☒ B - C - D		
Maak Last Type		☒ Staafbelastingen		
Lastverdelingstype		☒ Constant		
Verwijder invloed van		Enkele Liggers : 26,33 Staven parallel aan Staaf : 69		
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153		
Afmetingen zadeldak		h : 9.500 m b : 16.310 m d : 24.320 m e : 16.310 m A : 461.793 m ² α 1 : 30.8 ° α 2 : 30.8 ° b _F : 4.077 m d _F : 1.631 m d _H : 6.524 m d _I : 16.165 m Θ : 90.0 °		
Gebied		Externe drukcoëfficiënt c _{pe, 10} : 0.000 Externe Druk w _e [kN/m ²] : 0.00		
Gegenereerde totaalbelastingen		Σ P _{Vlakken} : 0.000 kN Σ P : 0.000 kN		
Totale moment bij de oorsprong		Σ M _{Vlakken} : 0.000 kNm Σ M : 0.000 kNm		
Cellen geselecteerd voor genereren		Σ aantal cellen : 50 Σ cel vlak : 1847.170 m ²		
2	Van Windbelastingen (Verticale Wanden)			
				
Snelheidsdruk		Volgens de norm : EN 1991-1-4 Nationale Bijlage : Nederland Windgebied : III		

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG5: Wind loodrecht as 2-A

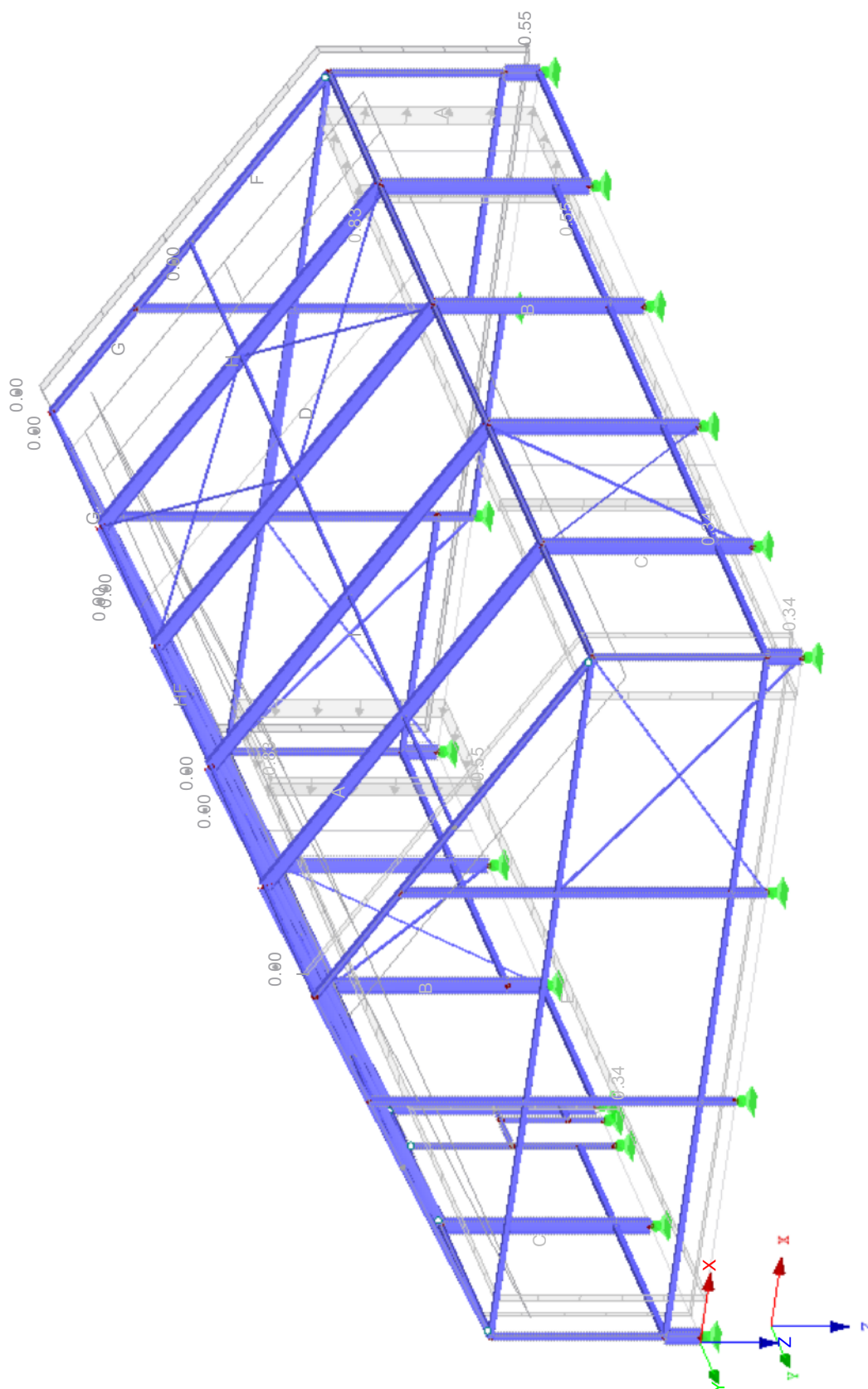
No.	Belastingomschrijving		
	Terrein categorie	:	Categorie II
	Constructie hoogte	h	9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	$V_{b,0}$	24.5 m/s
Basisgeometrie	Knoop	I	81
		J	90
		K	89
		L	80
Daktype en geometrie	Type	:	☑ Zaddeldak
	Knoop	A	75
		B	74
		C	88
		D	68
		E	69
		F	79
BG genereren	☑ BG w	:	BG5
Stel wind in op een zijde	☑ B - C - D		
Maak Last Type	☑ Staafbelastingen		
Lastverdelingstype	☑ Gecombineerd		
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf	:	85
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	1,37-51,67-78,82,83,89,90,121,122,128,129,182-189
Wandafmetingen	h	:	9.500 m
	b	:	16.310 m
	d	:	24.320 m
	e	:	16.310 m
	A	:	444.960 m ²
	d _A	:	3.262 m
	d _B	:	13.048 m
	d _C	:	8.010 m
Gebied	Externe drukcoëfficiënt $C_{pe, 10}$		Externe Druk w_e [kN/m ²]
	A	-1.200	-0.83
	B	-0.800	-0.55
	C	-0.500	-0.34
	D	0.800	0.55
E		-0.500	-0.34
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP Vlakken	:	101.324 kN
	ΣP	:	101.324 kN
Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	:	914.667 kNm
	ΣM	:	877.873 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	12
	Σ cel vlak	:	621.108 m ²

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

■ BG5: WIND LOODRECHT AS 2-A

Isometrisch



BG 5: Wind loodrecht as 2-A
Belastingen [kN/m²]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

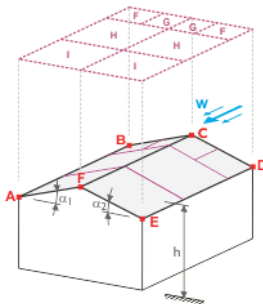
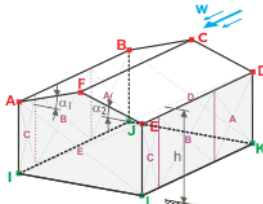
model nov18

BG6

Wind loodrecht as 2-B

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG6: Wind loodrecht as 2-B

No.	Belastingomschrijving			
1	Van Windbelastingen (Zadel-/V-dak)			
				
Snelheidsdruk		Volgens de norm : EN 1991-1-4 Nationale Bijlage : Nederland Windgebied : III Terrein categorie : Categorie II Constructie hoogte h : 9.500 m Fundamentele windsnelheid v _{b,0} : 24.5 m/s		
Dakgeometrie		Knoop A : 75 B : 74 C : 88 D : 68 E : 69 F : 79		
BG genereren		☒ BG w+ : BG5 ☒ BG w- : BG6 ☒ BG w+/- : BG9 ☒ BG w-/+ : BG10		
Stel wind in op een zijde		☒ B - C - D		
Maak Last Type		☒ Staafbelastingen		
Lastverdelingstype		☒ Constant		
Verwijder invloed van		Enkele Liggers : 26,33 Staven parallel aan Staaf : 69		
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153		
Afmetingen zadeldak		h : 9.500 m b : 16.310 m d : 24.320 m e : 16.310 m A : 461.793 m ² α 1 : 30.8 ° α 2 : 30.8 ° b _F : 4.077 m d _F : 1.631 m d _H : 6.524 m d _I : 16.165 m Θ : 90.0 °		
Gebied		Externe drukcoëfficiënt c _{pe, 10} : Externe Druk w _e [kN/m ²] F : -1.100 : -0.76 G : -1.400 : -0.97 H : -0.805 : -0.56 I : -0.500 : -0.34		
Gegenereerde totaalbelastingen		Σ P _{Vlakken} : 172.907 kN Σ P : 172.907 kN		
Totale moment bij de oorsprong		Σ M _{Vlakken} : 2821.480 kNm Σ M : 2821.480 kNm		
Cellen geselecteerd voor genereren		Σ aantal cellen : 50 Σ cel vlak : 1847.170 m ²		
2	Van Windbelastingen (Verticale Wanden)			
				
Snelheidsdruk		Volgens de norm : EN 1991-1-4 Nationale Bijlage : Nederland Windgebied : III		

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG6: Wind loodrecht as 2-B

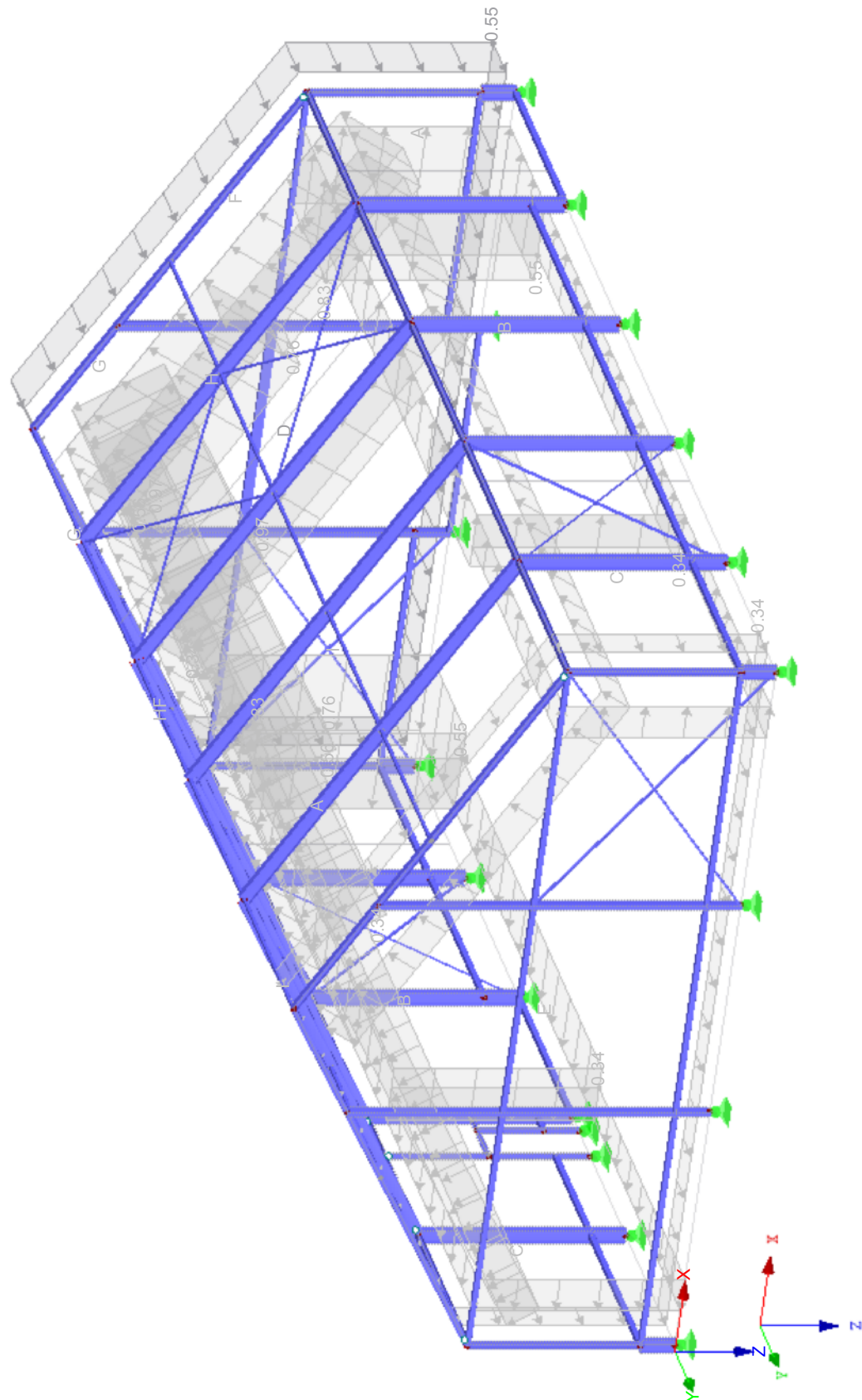
No.	Belastingomschrijving		
	Terrein categorie	:	Categorie II
	Constructie hoogte	h	9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	$V_{b,0}$	24.5 m/s
Basisgeometrie	Knoop	I	81
		J	90
		K	89
		L	80
Daktype en geometrie	Type	:	☑ Zaddeldak
	Knoop	A	75
		B	74
		C	88
		D	68
		E	69
		F	79
BG genereren	☑ BG w	:	BG6
Stel wind in op een zijde	☑ B - C - D		
Maak Last Type	☑ Staafbelastingen		
Lastverdelingstype	☑ Gecombineerd		
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf	:	85
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	1,37-51,67-78,82,83, 89,90,121,122,128,129, 182-189
Wandafmetingen	h	:	9.500 m
	b	:	16.310 m
	d	:	24.320 m
	e	:	16.310 m
	A	:	444.960 m ²
	d _A	:	3.262 m
	d _B	:	13.048 m
	d _C	:	8.010 m
Gebied	Externe drukcoëfficiënt $C_{pe, 10}$		Externe Druk w_e [kN/m ²]
	A	-1.200	-0.83
	B	-0.800	-0.55
	C	-0.500	-0.34
	D	0.800	0.55
E		-0.500	-0.34
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP Vlakken	:	101.324 kN
	ΣP	:	101.324 kN
Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	:	914.667 kNm
	ΣM	:	877.873 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	12
	Σ cel vlak	:	621.108 m ²

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

■ BG6: WIND LOODRECHT AS 2-B

Isometrisch



BG 6: Wind loodrecht as 2-B
Belastingen [kN/m²]

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

BG7
Wind loodrecht as -3 A

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG7: Wind loodrecht as -3 A

No.	Belastingomschrijving	
1	Van Windbelastingen (Zadel-/V-dak)	
Snelheidsdruk	Volgens de norm : EN 1991-1-4 Nationale Bijlage : Nederland Windgebied : III Terrein categorie : Categorie II Constructie hoogte h : 9.500 m Fundamentele windsnelheid v _{b,0} : 24.5 m/s	
Dakgeometrie	Knoop	A : 75 B : 74 C : 88 D : 68 E : 69 F : 79
BG genereren	☒ BG w+ ☒ BG w- ☒ BG w+/- ☒ BG w-/+	: BG7 : BG8 : BG9 : BG10
Stel wind in op een zijde	☒ E - F - A	
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen	
Lastverdelingstype	☒ Constant	
Verwijder invloed van	Enkele Liggers Staven parallel aan Staaf	: 26,33 : 69
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.	: 82,83,89,90,96,102, 108,114,121,122,128, 129,135,141,147,153	
Afmetingen zadeldak	h b d e A α ₁ α ₂ b _F d _F d _H d _I Θ	: 9.500 m : 16.310 m : 24.320 m : 16.310 m : 461.793 m ² : 30.8 ° : 30.8 ° : 4.077 m : 1.631 m : 6.524 m : 16.165 m : 90.0 °
Gebied	Externe drukcoëfficiënt c _{pe,10}	Externe Druk w _e [kN/m ²]
F	0.000	0.00
G	0.000	0.00
H	0.000	0.00
I	0.000	0.00
Gegenereerde totaalbelastingen	Σ P _{vlakken} Σ P	: 0.000 kN : 0.000 kN
Totale moment bij de oorsprong	Σ M _{vlakken} Σ M	: 0.000 kNm : 0.000 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen Σ cel vlak	: 50 : 1847.170 m ²
2	Van Windbelastingen (Verticale Wanden)	
Snelheidsdruk	Volgens de norm : EN 1991-1-4 Nationale Bijlage : Nederland Windgebied : III Terrein categorie : Categorie II	

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG7: Wind loodrecht as -3 A

No.	Belastingomschrijving			
	Constructie hoogte	h	:	9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	v _{b,0}	:	24.5 m/s
Basisgeometrie	Knoop	I	:	81
		J	:	90
		K	:	89
		L	:	80
Daktype en geometrie	Type		:	☑ Zadeldak
	Knoop	A	:	75
		B	:	74
		C	:	88
		D	:	68
		E	:	69
		F	:	79
BG genereren	☑ BG w		:	BG7
Stel wind in op een zijde	☑ E - F - A			
Maak Last Type	☑ Staafbelastingen			
Lastverdelingstype	☑ Gecombineerd			
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf		:	85
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.			:	1,37-51,67-78,82,83,89,90,121,122,128,129,182-189
Wandafmetingen	h		:	9.500 m
	b		:	16.310 m
	d		:	24.320 m
	e		:	16.310 m
	A		:	444.960 m ²
	d _A		:	3.262 m
	d _B		:	13.048 m
	d _C		:	8.010 m
Gebied	Externe drukcoëfficiënt c _{pe, 10}		Externe Druk w _e [kN/m ²]	
	A	-1.200		-0.83
	B	-0.800		-0.55
	C	-0.500		-0.34
	D	0.800		0.55
	E	-0.500		-0.34
Gegenereerde totaalbelastingen	Σ P _{vlakken}		:	101.324 kN
	Σ P		:	101.324 kN
Totale moment bij de oorsprong	Σ M _{vlakken}		:	914.667 kNm
	Σ M		:	929.856 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen		:	14
	Σ cel vlak		:	621.108 m ²

Project:

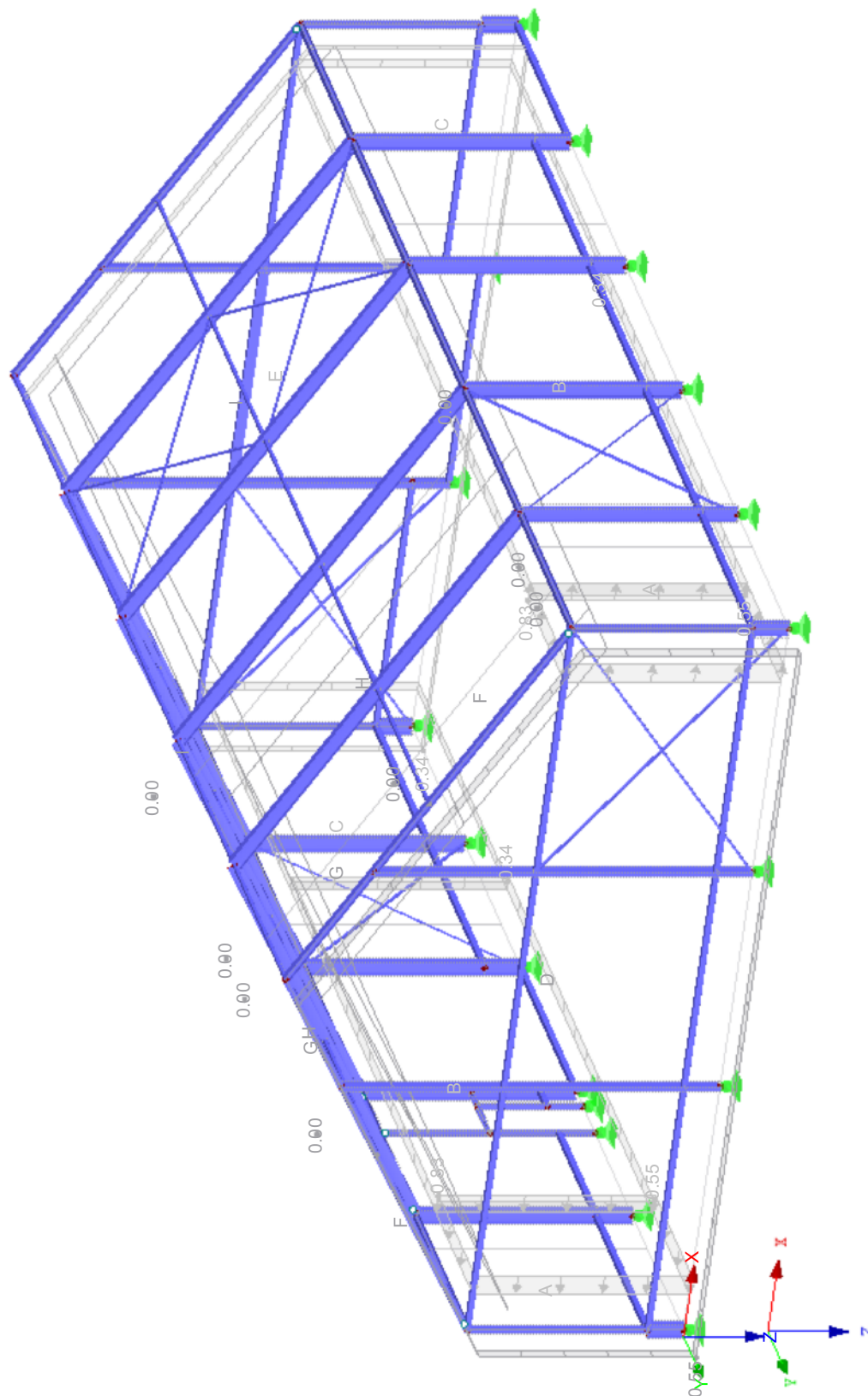
Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ BG7: WIND LOODRECHT AS -3 A

Isometrisch



BG 7: Wind loodrecht as -3 A
Belastingen [kN/m²]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

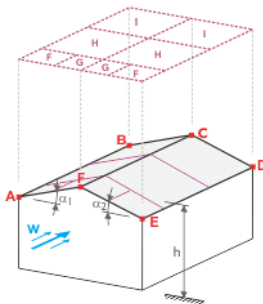
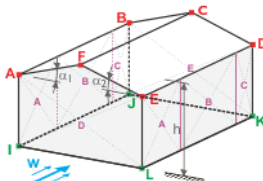
model nov18

BG8

Wind lodrecht as -3 B

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG8: Wind lodrecht as -3 B

No.	Belastingomschrijving		
1	Van Windbelastingen (Zadel-/V-dak)		
			
Snelheidsdruk	Volgens de norm	:	EN 1991-1-4
	Nationale Bijlage	:	Nederland
	Windgebied	:	III
	Terrein categorie	:	Categorie II
	Constructie hoogte	h	9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	v _{b,0}	24.5 m/s
Dakgeometrie	Knoop	A	75
		B	74
		C	88
		D	68
		E	69
		F	79
BG genereren	☒ BG w+	:	BG7
	☒ BG w-	:	BG8
	☒ BG w+/-	:	BG9
	☒ BG w-/+	:	BG10
Stel wind in op een zijde	☒ E - F - A		
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen		
Lastverdelingstype	☒ Constant		
Verwijder invloed van	Enkele Liggers	:	26,33
	Staven parallel aan Staaf	:	69
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153
Afmetingen zadeldak	h	:	9.500 m
	b	:	16.310 m
	d	:	24.320 m
	e	:	16.310 m
	A	:	461.793 m ²
	α 1	:	30.8 °
	α 2	:	30.8 °
	b _F	:	4.077 m
	d _F	:	1.631 m
	d _H	:	6.524 m
	d _I	:	16.165 m
	Θ	:	90.0 °
Gebied	Externe drukcoëfficiënt c _{pe, 10}	Externe Druk w _e [kN/m ²]	
F	-1.100	-0.76	
G	-1.400	-0.97	
H	-0.805	-0.56	
I	-0.500	-0.34	
Gegenereerde totaalbelastingen	Σ P _{vlakken}	:	172.907 kN
	Σ P	:	172.907 kN
Totale moment bij de oorsprong	Σ M _{vlakken}	:	2294.750 kNm
	Σ M	:	2294.750 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	50
	Σ cel vlak	:	1847.170 m ²
2	Van Windbelastingen (Verticale Wand)		
			
Snelheidsdruk	Volgens de norm	:	EN 1991-1-4
	Nationale Bijlage	:	Nederland
	Windgebied	:	III
	Terrein categorie	:	Categorie II

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG8: Wind lodrecht as -3 B

No.	Belastingomschrijving			
	Constructie hoogte	h	:	9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	v _{b,0}	:	24.5 m/s
Basisgeometrie	Knoop	I	:	81
		J	:	90
		K	:	89
		L	:	80
Daktype en geometrie	Type		:	☑ Zadeldak
	Knoop	A	:	75
		B	:	74
		C	:	88
		D	:	68
		E	:	69
		F	:	79
BG genereren	☑ BG w		:	BG8
Stel wind in op een zijde	☑ E - F - A		:	
Maak Last Type	☑ Staafbelastingen		:	
Lastverdelingstype	☑ Gecombineerd		:	
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf		:	85
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.			:	1,37-51,67-78,82,83,89,90,121,122,128,129,182-189
Wandafmetingen	h	:	9.500	m
	b	:	16.310	m
	d	:	24.320	m
	e	:	16.310	m
	A	:	444.960	m ²
	d _A	:	3.262	m
	d _B	:	13.048	m
	d _C	:	8.010	m
Gebied	Externe drukcoëfficiënt c _{pe, 10}		Externe Druk w _e [kN/m ²]	
	A	-1.200		-0.83
	B	-0.800		-0.55
	C	-0.500		-0.34
	D	0.800		0.55
	E	-0.500		-0.34
Gegenereerde totaalbelastingen	Σ P vlakken		:	101.324 kN
	Σ P		:	101.324 kN
Totale moment bij de oorsprong	Σ M vlakken		:	914.667 kNm
	Σ M		:	929.856 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen		:	14
	Σ cel vlak		:	621.108 m ²

Project:

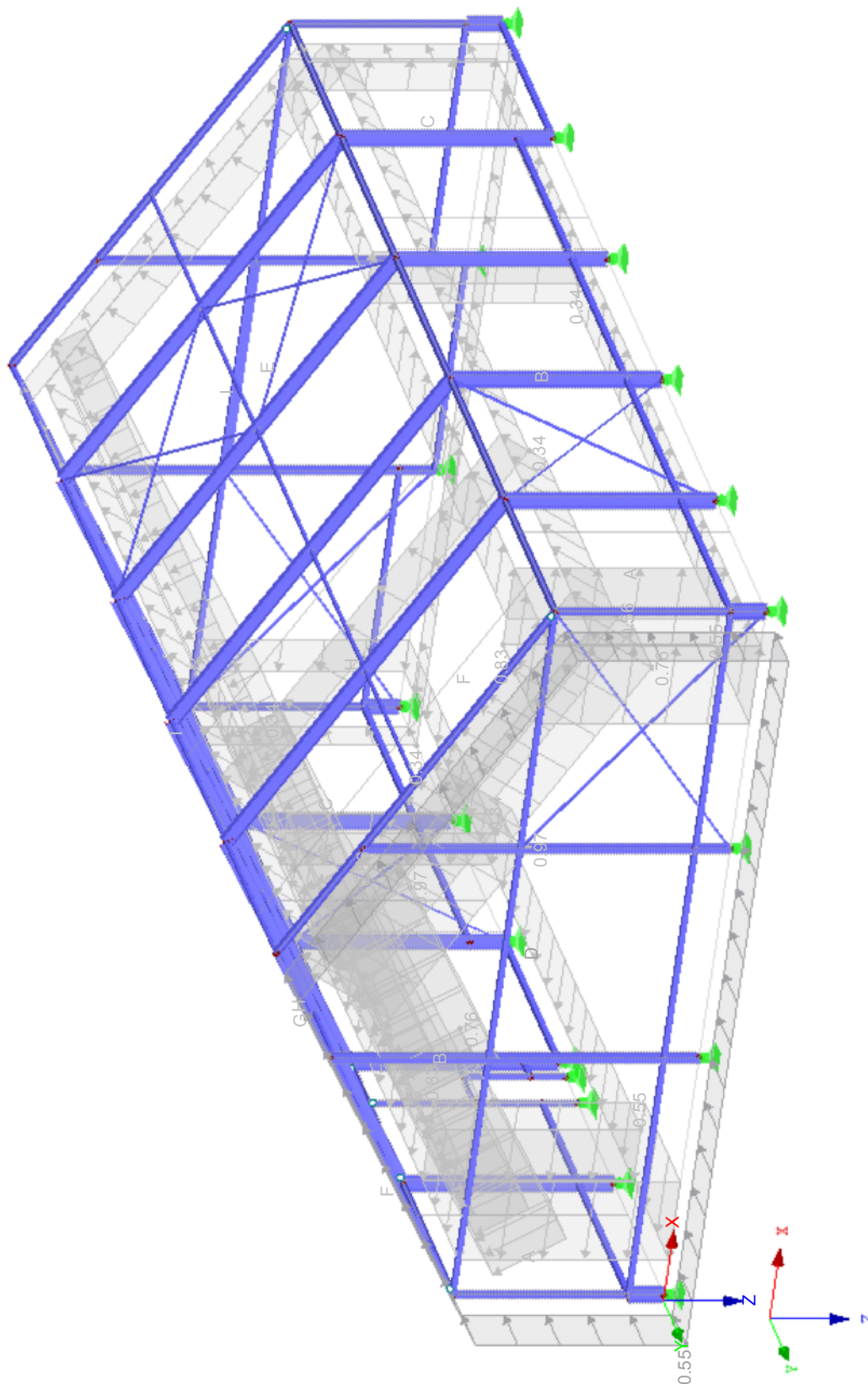
Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ BG8: WIND LODRECHT AS -3 B

Isometrisch



BG 8: Wind lodrecht as -3 B
Belastingen [kN/m²]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

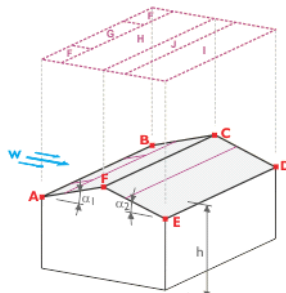
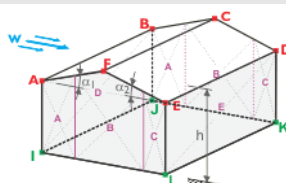
model nov18

BG9

Wind loodrecht as H-A

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG9: Wind loodrecht as H-A

No.	Belastingomschrijving	
1	Van Windbelastingen (Zadel-/V-dak)	
		
Snelheidsdruk	Volgens de norm	: EN 1991-1-4
	Nationale Bijlage	: Nederland
	Windgebied	: III
	Terrein categorie	: Categorie II
	Constructie hoogte	h : 9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	v _{b,0} : 24.5 m/s
Dakgeometrie	Knoop	A : 75
		B : 74
		C : 88
		D : 68
		E : 69
		F : 79
BG genereren	☒ BG w+	: BG9
	☒ BG w-	: BG10
	☒ BG w+/-	: BG11
	☒ BG w-/+	: BG12
Stel wind in op een zijde	☒ A - B	
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen	
Lastverdelingstype	☒ Constant	
Verwijder invloed van	Enkele Liggers	: 26,33
	Staven parallel aan Staaf	: 69
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		: 82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153
Afmetingen zadeldak	h	: 9.500 m
	b	: 24.320 m
	d	: 16.310 m
	e	: 19.000 m
	A	: 461.793 m ²
	α 1	: 30.8 °
	α 2	: 30.8 °
	b _F	: 4.750 m
	d _F	: 1.900 m
	d _H	: 6.255 m
	d _I	: 6.255 m
	d _J	: 1.900 m
	Θ	: 0.0 °
Gebied	Externe drukcoëfficiënt c _{pe, 10}	Externe Druk w _e [kN/m ²]
F	0.700	0.48
G	0.700	0.48
H	0.411	0.28
I	0.000	0.00
J	0.000	0.00
Gegenereerde totaalbelastingen	Σ P vlakken	: 76.113 kN
	Σ P	: 76.113 kN
Totale moment bij de oorsprong	Σ M vlakken	: 1058.570 kNm
	Σ M	: 1058.570 kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	: 32
	Σ cel vlak	: 766.884 m ²
2	Van Windbelastingen (Verticale Wanden)	
		
Snelheidsdruk	Volgens de norm	: EN 1991-1-4
	Nationale Bijlage	: Nederland

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG9: Wind loodrecht as H-A

No.	Belastingomschrijving			
	Windgebied	:	III	
	Terrein categorie	:	Categorie II	
	Constructie hoogte	h	9.500	m
	Fundamentele windsnelheid	$V_{b,0}$	24.5	m/s
Basisgeometrie	Knoop	I	81	
		J	90	
		K	89	
		L	80	
Daktype en geometrie	Type	:	Zadeldak	
	Knoop	A	75	
		B	74	
		C	88	
		D	68	
		E	69	
		F	79	
BG genereren	☒ BG w	:	BG9	
Stel wind in op een zijde	☐ A - B	:		
Maak Last Type	☐ Staafbelastingen	:		
Lastverdelingstype	☐ Gecombineerd	:		
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf	:	85	
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	1,37-51,67-78,82,83,89,90,121,122,128,129,182-189	
Wandafmetingen	h	:	9.500	m
	b	:	24.320	m
	d	:	16.310	m
	e	:	19.000	m
	A	:	444.960	m ²
	d _A	:	3.800	m
	d _B	:	12.510	m
	d _C	:	0.000	m
Gebied	Externe drukcoëfficiënt $C_{pe, 10}$		Externe Druk w_e [kN/m ²]	
	A	-1.200	-0.83	
	B	-0.800	-0.55	
	C	-0.500	-0.34	
	D	0.800	0.55	
	E	-0.500	-0.34	
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP Vlakken	:	98.097	kN
	ΣP	:	98.097	kN
Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	:	1218.900	kNm
	ΣM	:	1187.860	kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	18	
	Σ cel vlak	:	713.849	m ²

Project:

Model: 18-285V1

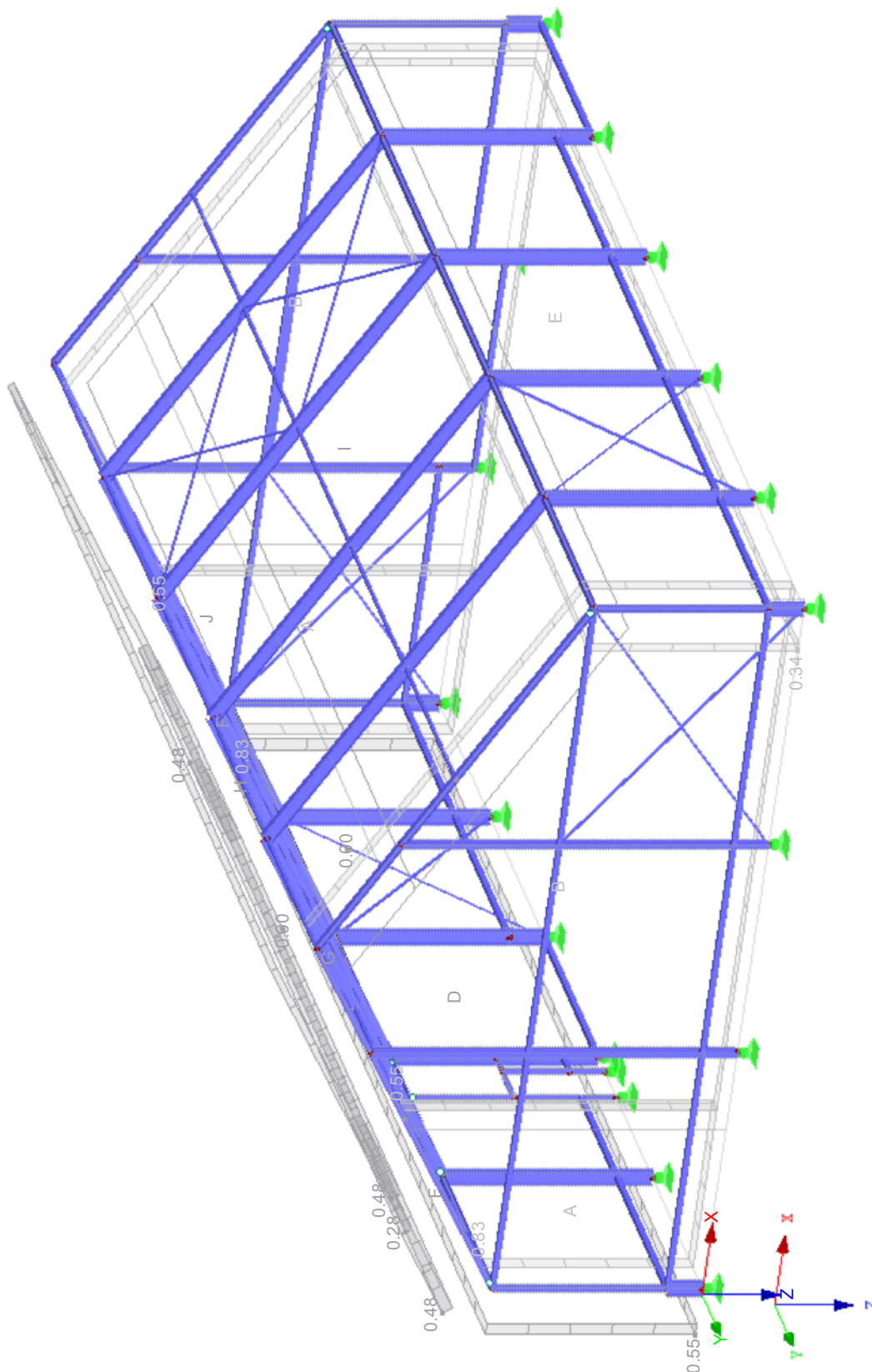
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ BG9: WIND LOODRECHT AS H-A

Isometrisch



BG 9: Wind loodrecht as H-A
Belastingen [kN/m²]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

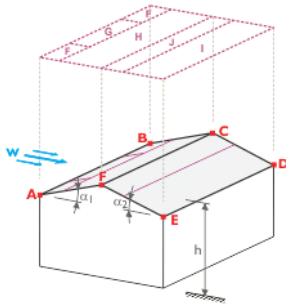
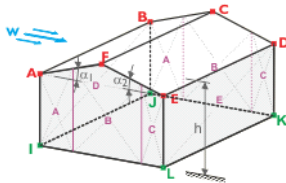
model nov18

BG10

Wind loodrecht as H-B

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG10: Wind loodrecht as H-B

No.	Belastingomschrijving			
1	Van Windbelastingen (Zadel-/V-dak)			
				
Snelheidsdruk	Volgens de norm		:	EN 1991-1-4
	Nationale Bijlage		:	Nederland
	Windgebied		:	III
	Terrein categorie		:	Categorie II
	Constructie hoogte	h	:	9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	v _{b,0}	:	24.5 m/s
Dakgeometrie	Knoop	A	:	75
		B	:	74
		C	:	88
		D	:	68
		E	:	69
		F	:	79
BG genereren	☒ BG w+		:	BG9
	☒ BG w-		:	BG10
	☒ BG w+/-		:	BG11
	☒ BG w-/+		:	BG12
Stel wind in op een zijde	☒ A - B			
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen			
Lastverdelingstype	☒ Constant			
Verwijder invloed van	Enkele Liggers		:	26,33
	Staven parallel aan Staaf		:	69
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.			:	82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153
Afmetingen zadeldak	h	:	9.500	m
	b	:	24.320	m
	d	:	16.310	m
	e	:	19.000	m
	A	:	461.793	m ²
	α 1	:	30.8	°
	α 2	:	30.8	°
	b _F	:	4.750	m
	d _F	:	1.900	m
	d _H	:	6.255	m
	d _I	:	6.255	m
	d _J	:	1.900	m
	Θ	:	0.0	°
Gebied	Externe drukcoëfficiënt c _{pe,10}		Externe Druk w _e [kN/m ²]	
F	-0.473		-0.33	
G	-0.473		-0.33	
H	-0.189		-0.13	
I	-0.389		-0.27	
J	-0.489		-0.34	
Gegenereerde totaalbelastingen	Σ P vlakken	:	92.258	kN
	Σ P	:	92.258	kN
Totale moment bij de oorsprong	Σ M vlakken	:	1328.620	kNm
	Σ M	:	1328.620	kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	32	
	Σ cel vlak	:	766.884	m ²
2	Van Windbelastingen (Verticale Wanden)			
				
Snelheidsdruk	Volgens de norm		:	EN 1991-1-4
	Nationale Bijlage		:	Nederland

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG10: Wind loodrecht as H-B

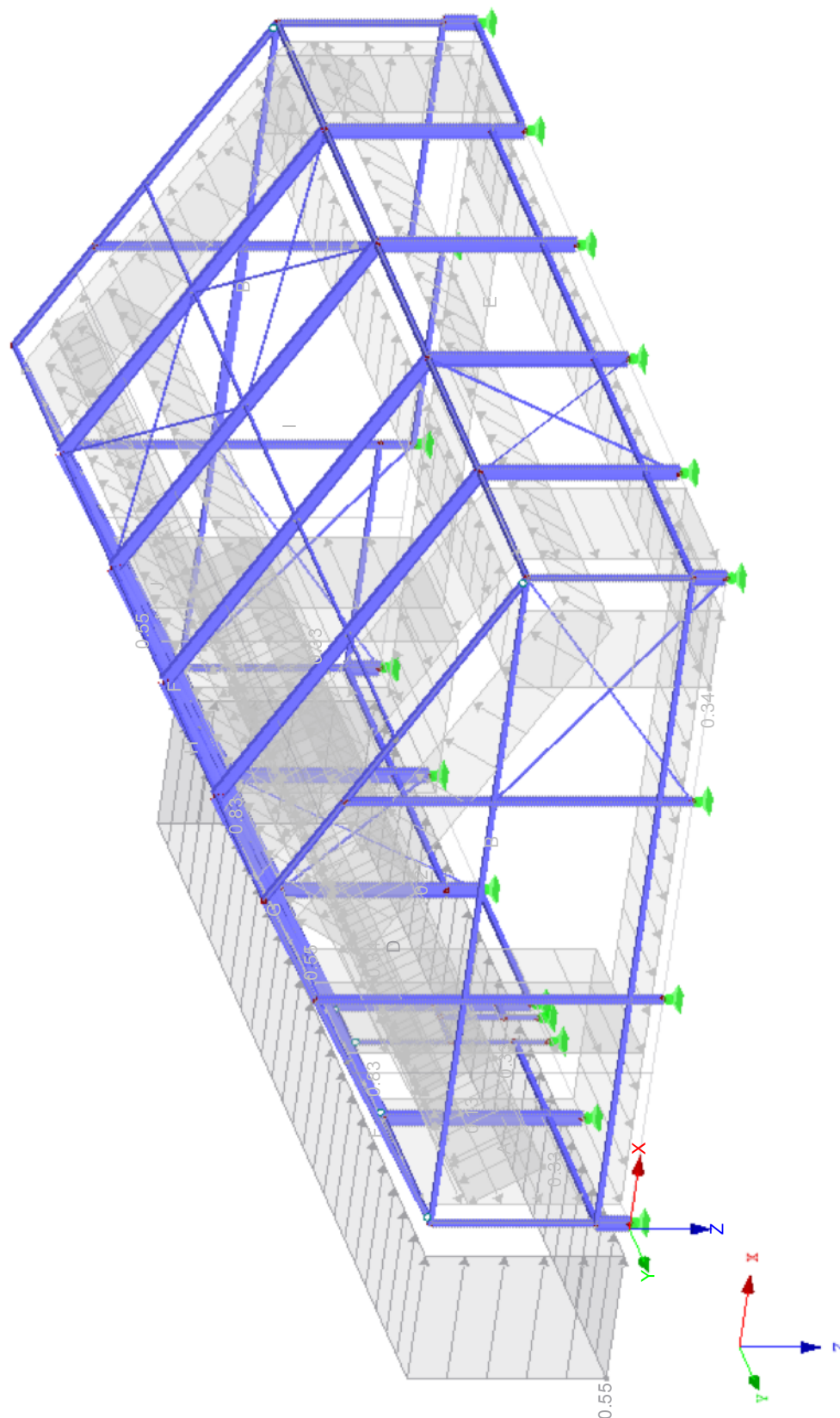
No.	Belastingomschrijving																				
	Windgebied	:	III																		
	Terrein categorie	:	Categorie II																		
	Constructie hoogte	h	9.500	m																	
	Fundamentele windsnelheid	$v_{b,0}$	24.5	m/s																	
	Basisgeometrie	Knoop	I	81																	
			J	90																	
			K	89																	
			L	80																	
	Daktype en geometrie	Type	Zadeldak																		
		Knoop	A	75																	
		B	74																		
		C	88																		
		D	68																		
		E	69																		
		F	79																		
BG genereren	☒ BG w	:	BG10																		
Stel wind in op een zijde	☒ A - B	:																			
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen	:																			
Lastverdelingstype	☒ Gecombineerd	:																			
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf	:	85																		
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	1,37-51,67-78,82,83,89,90,121,122,128,129,182-189																		
Wandafmetingen	h	:	9.500	m																	
	b	:	24.320	m																	
	d	:	16.310	m																	
	e	:	19.000	m																	
	A	:	444.960	m ²																	
	d _A	:	3.800	m																	
	d _B	:	12.510	m																	
	d _C	:	0.000	m																	
	<table><tr><th>Gebied</th><th>Externe drukcoëfficiënt $C_{pe, 10}$</th><th>Externe Druk w_e [kN/m²]</th></tr><tr><td>A</td><td>-1.200</td><td>-0.83</td></tr><tr><td>B</td><td>-0.800</td><td>-0.55</td></tr><tr><td>C</td><td>-0.500</td><td>-0.34</td></tr><tr><td>D</td><td>0.800</td><td>0.55</td></tr><tr><td>E</td><td>-0.500</td><td>-0.34</td></tr></table>				Gebied	Externe drukcoëfficiënt $C_{pe, 10}$	Externe Druk w_e [kN/m ²]	A	-1.200	-0.83	B	-0.800	-0.55	C	-0.500	-0.34	D	0.800	0.55	E	-0.500
Gebied	Externe drukcoëfficiënt $C_{pe, 10}$	Externe Druk w_e [kN/m ²]																			
A	-1.200	-0.83																			
B	-0.800	-0.55																			
C	-0.500	-0.34																			
D	0.800	0.55																			
E	-0.500	-0.34																			
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP Vlakken	:	98.097	kN																	
	ΣP	:	98.097	kN																	
Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	:	1218.900	kNm																	
	ΣM	:	1187.860	kNm																	
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	18																		
	Σ cel vlak	:	713.849	m ²																	

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

■ BG10: WIND LOODRECHT AS H-B

Isometrisch



BG 10: Wind loodrecht as H-B
Belastingen [kN/m²]

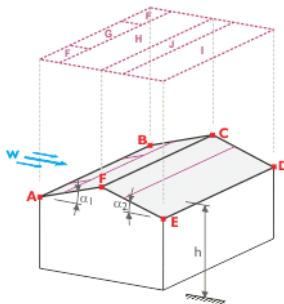
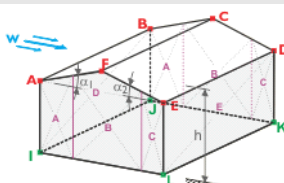
Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

BG11
Wind loodrecht as H-C

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG11: Wind loodrecht as H-C

No.	Belastingomschrijving			
1	Van Windbelastingen (Zadel-/V-dak)			
				
Snelheidsdruk	Volgens de norm	:	EN 1991-1-4	
	Nationale Bijlage	:	Nederland	
	Windgebied	:	III	
	Terrein categorie	:	Categorie II	
	Constructie hoogte	h	:	9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	v _{b,0}	:	24.5 m/s
Dakgeometrie	Knoop	A	:	75
		B	:	74
		C	:	88
		D	:	68
		E	:	69
		F	:	79
BG genereren	☒ BG w+	:	BG9	
	☒ BG w-	:	BG10	
	☒ BG w+/-	:	BG11	
	☒ BG w-/+	:	BG12	
Stel wind in op een zijde	☒ A - B			
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen			
Lastverdelingstype	☒ Constant			
Verwijder invloed van	Enkele Liggers	:	26,33	
	Staven parallel aan Staaf	:	69	
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153	
Afmetingen zadeldak	h	:	9.500	m
	b	:	24.320	m
	d	:	16.310	m
	e	:	19.000	m
	A	:	461.793	m ²
	α 1	:	30.8	°
	α 2	:	30.8	°
	b F	:	4.750	m
	d F	:	1.900	m
	d H	:	6.255	m
	d I	:	6.255	m
	d J	:	1.900	m
	Θ	:	0.0	°
Gebied	Externe drukcoëfficiënt c _{pe, 10}		Externe Druk w _e [kN/m²]	
F	-0.473		-0.33	
G	-0.473		-0.33	
H	-0.189		-0.13	
I	0.000		0.00	
J	0.000		0.00	
Gegenereerde totaalbelastingen	Σ P vlakken	:	40.675	kN
	Σ P	:	40.675	kN
Totale moment bij de oorsprong	Σ M vlakken	:	557.577	kNm
	Σ M	:	557.576	kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	32	
	Σ cel vlak	:	766.884	m²
2	Van Windbelastingen (Verticale Wanden)			
				
Snelheidsdruk	Volgens de norm	:	EN 1991-1-4	
	Nationale Bijlage	:	Nederland	

Project: Model: 18-285V1 Datum: 2-11-2018
model nov18

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG11: Wind loodrecht as H-C

No.	Belastingomschrijving			
	Windgebied	:	III	
	Terrein categorie	:	Categorie II	
	Constructie hoogte	h	9.500	m
	Fundamentele windsnelheid	$V_{b,0}$	24.5	m/s
Basisgeometrie	Knoop	I	81	
		J	90	
		K	89	
		L	80	
Daktype en geometrie	Type	:	Zadeldak	
	Knoop	A	75	
		B	74	
		C	88	
		D	68	
		E	69	
		F	79	
BG genereren	☒ BG w	:	BG11	
Stel wind in op een zijde	☐ A - B	:		
Maak Last Type	☐ Staafbelastingen	:		
Lastverdelingstype	☐ Gecombineerd	:		
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf	:	85	
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	1,37-51,67-78,82,83,89,90,121,122,128,129,182-189	
Wandafmetingen	h	:	9.500	m
	b	:	24.320	m
	d	:	16.310	m
	e	:	19.000	m
	A	:	444.960	m ²
	d _A	:	3.800	m
	d _B	:	12.510	m
	d _C	:	0.000	m
Gebied		Externe drukcoëfficiënt $C_{pe, 10}$	Externe Druk w_e [kN/m ²]	
A		-1.200	-0.83	
B		-0.800	-0.55	
C		-0.500	-0.34	
D		0.800	0.55	
E		-0.500	-0.34	
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP Vlakken	:	98.097	kN
	ΣP	:	98.097	kN
Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	:	1218.900	kNm
	ΣM	:	1187.860	kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	18	
	Σ cel vlak	:	713.849	m ²

Project:

Model: 18-285V1

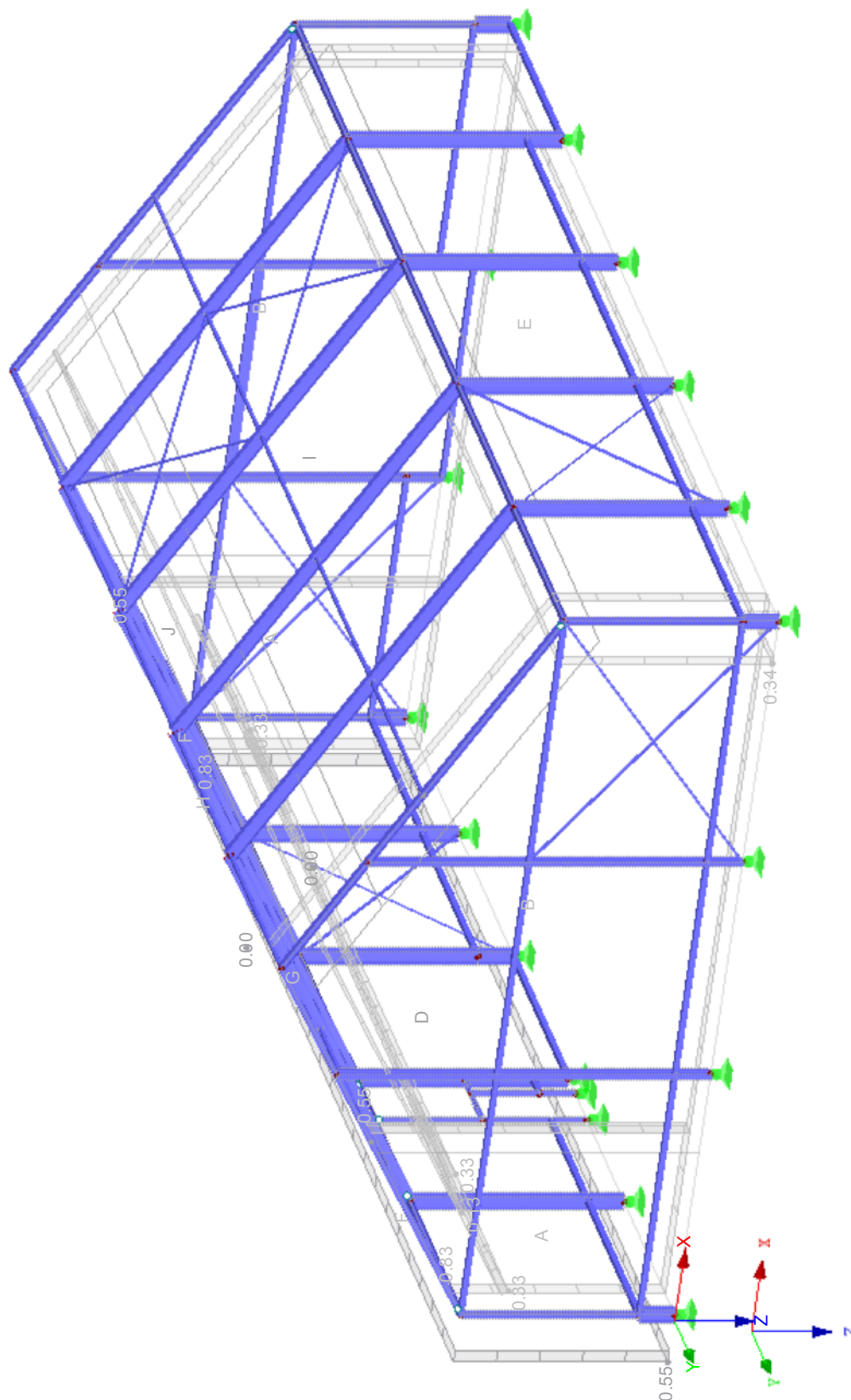
model nov18

Datum:

2-11-2018

■ BG11: WIND LOODRECHT AS H-C

Isometrisch



BG 11: Wind loodrecht as H-C
Belastingen [kN/m²]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

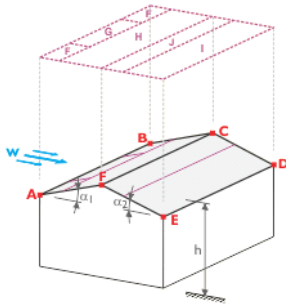
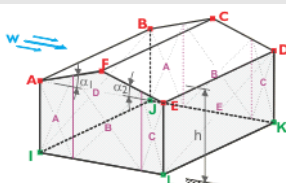
model nov18

BG12

Wind loodrecht as H-D

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG12: Wind loodrecht as H-D

No.	Belastingomschrijving			
1	Van Windbelastingen (Zadel-/V-dak)			
				
Snelheidsdruk	Volgens de norm	:	EN 1991-1-4	
	Nationale Bijlage	:	Nederland	
	Windgebied	:	III	
	Terrein categorie	:	Categorie II	
	Constructie hoogte	h	:	9.500 m
	Fundamentele windsnelheid	v _{b,0}	:	24.5 m/s
Dakgeometrie	Knoop	A	:	75
		B	:	74
		C	:	88
		D	:	68
		E	:	69
		F	:	79
BG genereren	☒ BG w+	:	BG9	
	☒ BG w-	:	BG10	
	☒ BG w+/-	:	BG11	
	☒ BG w-/+	:	BG12	
Stel wind in op een zijde	☒ A - B			
Maak Last Type	☒ Staafbelastingen			
Lastverdelingstype	☒ Constant			
Verwijder invloed van	Enkele Liggers	:	26,33	
	Staven parallel aan Staaf	:	69	
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	82,83,89,90,96,102,108,114,121,122,128,129,135,141,147,153	
Afmetingen zadeldak	h	:	9.500	m
	b	:	24.320	m
	d	:	16.310	m
	e	:	19.000	m
	A	:	461.793	m ²
	α 1	:	30.8	°
	α 2	:	30.8	°
	b _F	:	4.750	m
	d _F	:	1.900	m
	d _H	:	6.255	m
	d _I	:	6.255	m
	d _J	:	1.900	m
	Θ	:	0.0	°
Gebied	Externe drukcoëfficiënt c _{pe, 10}		Externe Druk w _e [kN/m ²]	
F	0.700		0.48	
G	0.700		0.48	
H	0.411		0.28	
I	-0.389		-0.27	
J	-0.489		-0.34	
Gegenereerde totaalbelastingen	Σ P vlakken	:	73.161	kN
	Σ P	:	73.161	kN
Totale moment bij de oorsprong	Σ M vlakken	:	895.719	kNm
	Σ M	:	895.718	kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	32	
	Σ cel vlak	:	766.884	m ²
2	Van Windbelastingen (Verticale Wanden)			
				
Snelheidsdruk	Volgens de norm	:	EN 1991-1-4	
	Nationale Bijlage	:	Nederland	

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG12: Wind loodrecht as H-D

No.	Belastingomschrijving			
	Windgebied	:	III	
	Terrein categorie	:	Categorie II	
	Constructie hoogte	h	9.500	m
	Fundamentele windsnelheid	$V_{b,0}$	24.5	m/s
Basisgeometrie	Knoop	I	81	
		J	90	
		K	89	
		L	80	
Daktype en geometrie	Type	:	Zadeldak	
	Knoop	A	75	
		B	74	
		C	88	
		D	68	
		E	69	
		F	79	
BG genereren	☒ BG w	:	BG12	
Stel wind in op een zijde	☐ A - B	:		
Maak Last Type	☐ Staafbelastingen	:		
Lastverdelingstype	☐ Gecombineerd	:		
Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaf	:	85	
Windbelasting wordt gegenereerd op staaf No.		:	1,37-51,67-78,82,83,89,90,121,122,128,129,182-189	
Wandafmetingen	h	:	9.500	m
	b	:	24.320	m
	d	:	16.310	m
	e	:	19.000	m
	A	:	444.960	m ²
	d _A	:	3.800	m
	d _B	:	12.510	m
	d _C	:	0.000	m
Gebied	Externe drukcoëfficiënt $C_{pe, 10}$		Externe Druk w_e [kN/m ²]	
	A	-1.200	-0.83	
	B	-0.800	-0.55	
	C	-0.500	-0.34	
	D	0.800	0.55	
	E	-0.500	-0.34	
Gegenereerde totaalbelastingen	ΣP Vlakken	:	98.097	kN
	ΣP	:	98.097	kN
Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	:	1218.900	kNm
	ΣM	:	1187.860	kNm
Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	18	
	Σ cel vlak	:	713.849	m ²

Project:

Model: 18-285V1

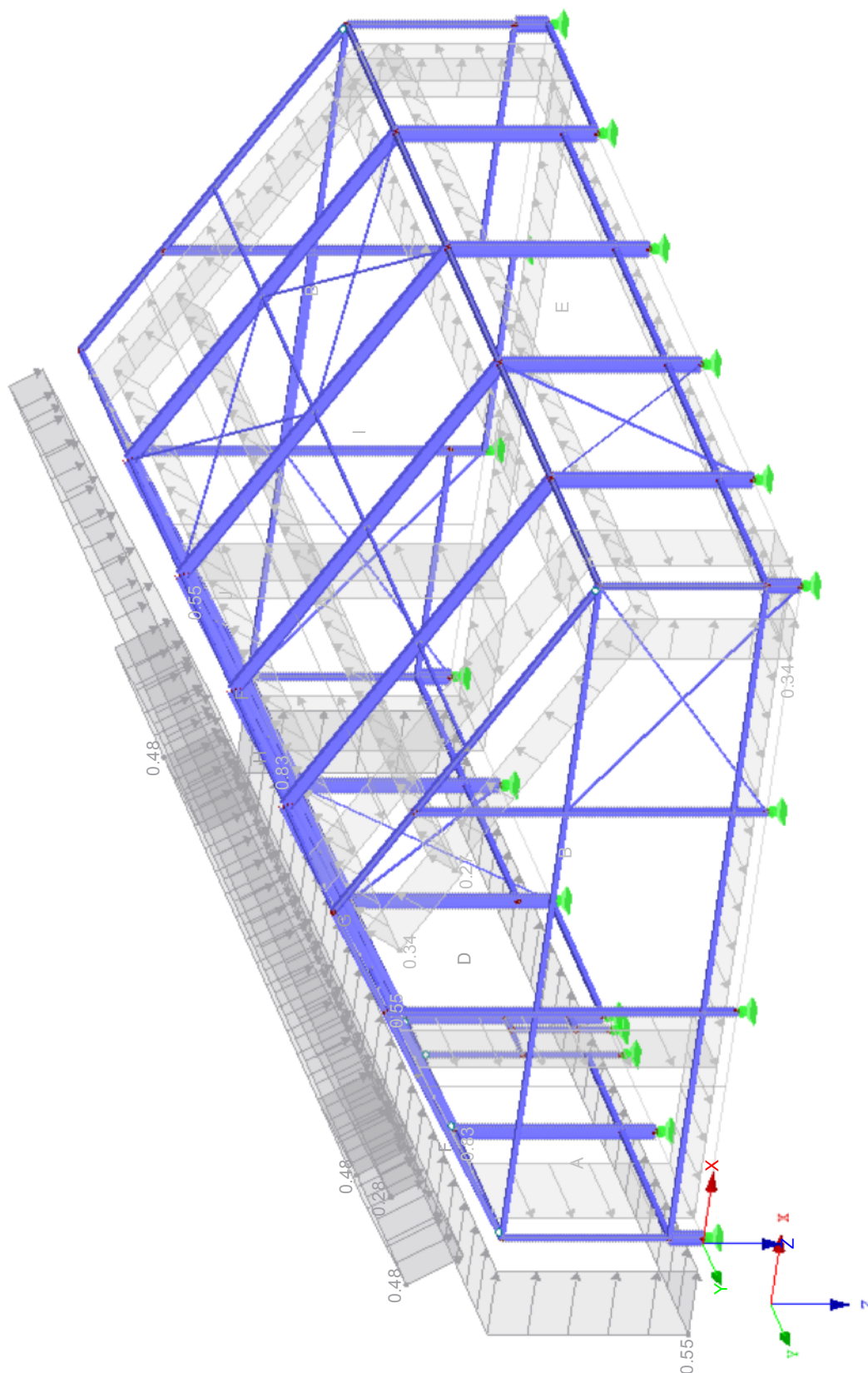
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ BG12: WIND LOODRECHT AS H-D

Isometrisch



BG 12: Wind loodrecht as H-D
Belastingen [kN/m²]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

BG13
overdruk

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG13: overdruk

No.	Belastingomschrijving			
1	Van Vlaklasten via vlak			
	Vlaklastrichting	Loodrecht op vlak	:	☒ z
	Staaflastrichting	Richting van genereerde staaflastbelastingen:	:	☒ Globaal in X, Y, Z
	Lasttoewijzingsbereik	☒ Volledig gesloten vlak	:	
	Lastverdelingstype:	☒ Gecombineerd	:	
	Vlaklast grootte	☒ Constant	:	0.14 kN/m ²
	Grens van vlaklast vlak	Hoekknopen	:	81,117,79,69,80; 80,69,68,89
		Aanwijzing	:	Elke rij in de lijst geeft een vlak weer
	Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaflast	:	98
	Gegenereerde totale belastingen in richting	ΣP Vlakken	X	: 15.322 kN
			Y	: 15.821 kN
			Z	: 0.000 kN
		ΣP Staven	X	: 15.322 kN
			Y	: 1.713 kN
			Z	: 0.000 kN
	Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	X	: 57.066 kNm
			Y	: -34.474 kNm
			Z	: 318.178 kNm
		ΣM Staven	X	: 1.284 kNm
			Y	: -34.474 kNm
			Z	: 201.401 kNm
	Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	2
		Σ cel vlak	:	121.673 m ²
	Converteren van Vlaklasten naar Staaflast No.			: 37,39,42-45,67-72,82, 83,89,90,184-186,189
2	Van Vlaklasten via vlak			
	Vlaklastrichting	Loodrecht op vlak	:	☒ z
	Staaflastrichting	Richting van genereerde staaflastbelastingen:	:	☒ Globaal in X, Y, Z
	Lasttoewijzingsbereik	☒ Volledig gesloten vlak	:	
	Lastverdelingstype:	☒ Gecombineerd	:	
	Vlaklast grootte	☒ Constant	:	-0.14 kN/m ²
	Grens van vlaklast vlak	Hoekknopen	:	90,74,75,81; 90,118,88,68,89
		Aanwijzing	:	Elke rij in de lijst geeft een vlak weer
	Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaflast	:	131
	Gegenereerde totale belastingen in richting	ΣP Vlakken	X	: -15.322 kN
			Y	: -15.821 kN
			Z	: 0.000 kN
		ΣP Staven	X	: -15.322 kN
			Y	: 0.000 kN
			Z	: 0.000 kN
	Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	X	: -57.066 kNm
			Y	: 34.474 kNm
			Z	: -318.178 kNm
		ΣM Staven	X	: 0.000 kNm
			Y	: 34.474 kNm
			Z	: -187.230 kNm
	Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	1
		Σ cel vlak	:	109.440 m ²
	Converteren van Vlaklasten naar Staaflast No.			: 1,38,40,41,46-51, 73-78,121,122,128,129, 182,183,187,188
3	Van Vlaklasten via vlak			
	Vlaklastrichting	Loodrecht op vlak	:	☒ z
	Staaflastrichting	Richting van genereerde staaflastbelastingen:	:	☒ Globaal in X, Y, Z
	Lasttoewijzingsbereik	☒ Volledig gesloten vlak	:	
	Lastverdelingstype:	☒ Gecombineerd	:	
	Vlaklast grootte	☒ Constant	:	-0.14 kN/m ²
	Grens van vlaklast vlak	Hoekknopen	:	68,69,79,88; 88,79,75,118
		Aanwijzing	:	Elke rij in de lijst geeft een vlak weer
	Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaflast	:	73
	Gegenereerde totale belastingen in richting	ΣP Vlakken	X	: -0.015 kN
			Y	: -0.006 kN
			Z	: -55.526 kN
		ΣP Staven	X	: -0.014 kN
			Y	: 0.000 kN
			Z	: -55.524 kN
	Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	X	: 678.497 kNm
			Y	: 459.595 kNm

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG13: overdruk

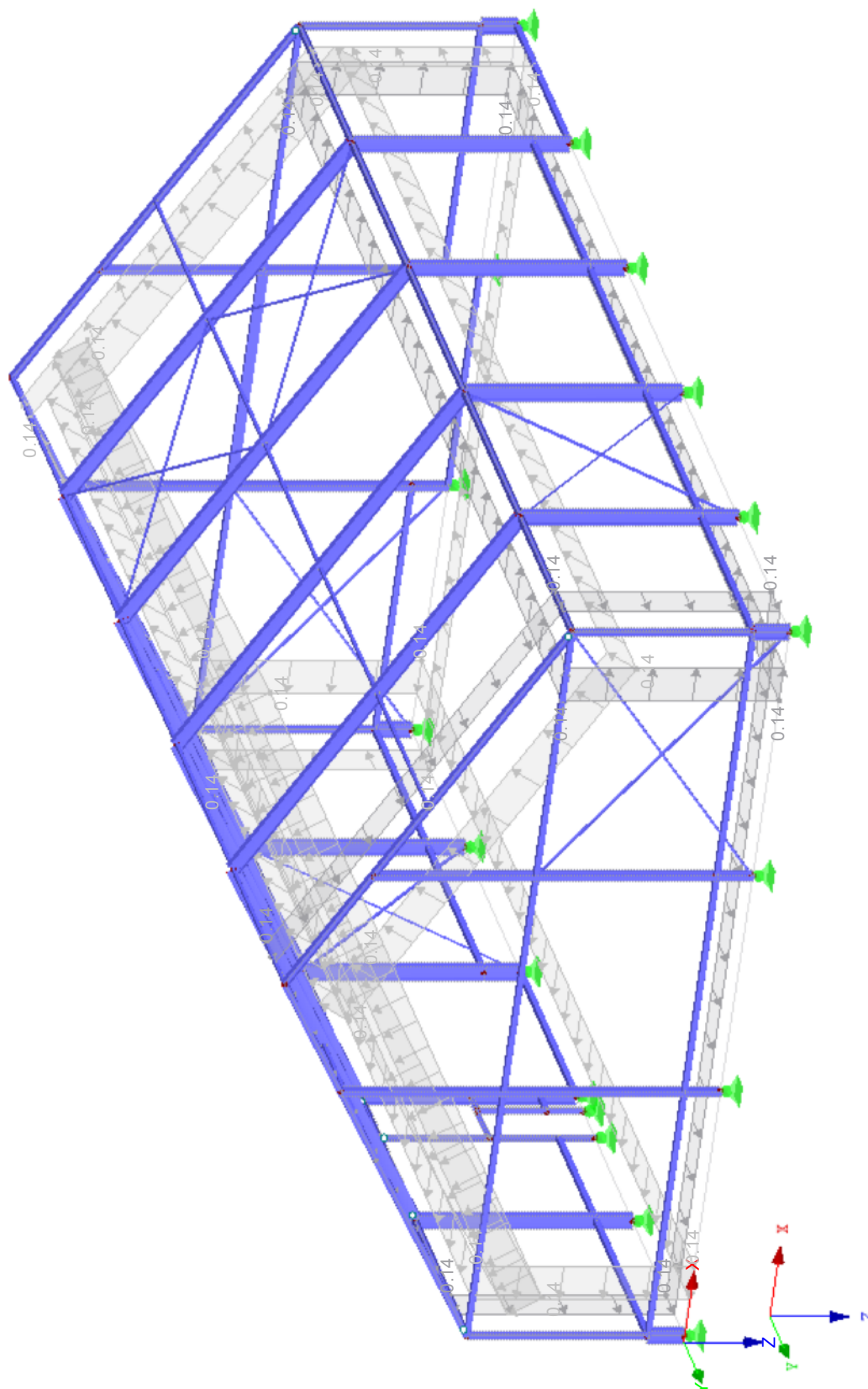
No.	Belastingomschrijving			
	ΣM Staven	Z	:	-0.217 kNm
		X	:	678.505 kNm
		Y	:	459.583 kNm
		Z	:	-0.170 kNm
	Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	10
		Σ cel vlak	:	461.806 m ²
	Converteren van Vlaklasten naar Staaf No.		:	82,83,89,90,96,102,
			:	108,114,121,122,128, 129,135,141,147,153

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

■ BG13: OVERDRUK

Isometrisch



BG 13: overdruk
Belastingen [kN/m²]

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

BG14
onderdruk

3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG14: onderdruk

No.	Belastingomschrijving			
1	Van Vlaklasten via vlak			
	Vlaklastrichting	Loodrecht op vlak	:	☒ z
	Staaflastrichting	Richting van genereerde staaflastbelastingen:	:	☒ Globaal in X, Y, Z
	Lasttoewijzingsbereik	☒ Volledig gesloten vlak	:	
	Lastverdelingstype:	☒ Gecombineerd	:	
	Vlaklast grootte	☒ Constant	:	-0.21 kN/m ²
	Grens van vlaklast vlak	Hoekknopen	:	81,117,79,69,80; 80,69,68,89
		Aanwijzing	:	Elke rij in de lijst geeft een vlak weer
	Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaflast	:	98
	Gegenereerde totale belastingen in richting	ΣP Vlakken	X	-22.982 kN
			Y	-23.732 kN
			Z	0.000 kN
		ΣP Staven	X	-22.982 kN
			Y	-2.569 kN
			Z	0.000 kN
	Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	X	-85.599 kNm
			Y	51.710 kNm
			Z	-477.267 kNm
		ΣM Staven	X	-1.927 kNm
			Y	51.710 kNm
			Z	-302.102 kNm
	Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	2
		Σ cel vlak	:	121.673 m ²
	Converteren van Vlaklasten naar Staaflast No.		:	37,39,42-45,67-72,82, 83,89,90,184-186,189
2	Van Vlaklasten via vlak			
	Vlaklastrichting	Loodrecht op vlak	:	☒ z
	Staaflastrichting	Richting van genereerde staaflastbelastingen:	:	☒ Globaal in X, Y, Z
	Lasttoewijzingsbereik	☒ Volledig gesloten vlak	:	
	Lastverdelingstype:	☒ Gecombineerd	:	
	Vlaklast grootte	☒ Constant	:	0.21 kN/m ²
	Grens van vlaklast vlak	Hoekknopen	:	90,74,75,81; 90,118,88,68,89
		Aanwijzing	:	Elke rij in de lijst geeft een vlak weer
	Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaflast	:	131
	Gegenereerde totale belastingen in richting	ΣP Vlakken	X	22.982 kN
			Y	23.732 kN
			Z	0.000 kN
		ΣP Staven	X	22.982 kN
			Y	0.000 kN
			Z	0.000 kN
	Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	X	85.599 kNm
			Y	-51.710 kNm
			Z	477.267 kNm
		ΣM Staven	X	0.000 kNm
			Y	-51.710 kNm
			Z	280.845 kNm
	Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	1
		Σ cel vlak	:	109.440 m ²
	Converteren van Vlaklasten naar Staaflast No.		:	1,38,40,41,46-51, 73-78,121,122,128,129, 182,183,187,188
3	Van Vlaklasten via vlak			
	Vlaklastrichting	Loodrecht op vlak	:	☒ z
	Staaflastrichting	Richting van genereerde staaflastbelastingen:	:	☒ Globaal in X, Y, Z
	Lasttoewijzingsbereik	☒ Volledig gesloten vlak	:	
	Lastverdelingstype:	☒ Gecombineerd	:	
	Vlaklast grootte	☒ Constant	:	0.21 kN/m ²
	Grens van vlaklast vlak	Hoekknopen	:	68,69,79,88; 88,79,75,118
		Aanwijzing	:	Elke rij in de lijst geeft een vlak weer
	Verwijder invloed van	Staven parallel aan Staaflast	:	73
	Gegenereerde totale belastingen in richting	ΣP Vlakken	X	0.022 kN
			Y	0.009 kN
			Z	83.288 kN
		ΣP Staven	X	0.021 kN
			Y	0.000 kN
			Z	83.286 kN
	Totale moment bij de oorsprong	ΣM Vlakken	X	-1017.750 kNm
			Y	-689.393 kNm

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

■ 3.15 GEGENEREERDE LASTEN

BG14: onderdruk

No.	Belastingomschrijving			
	ΣM Staven	Z	:	0.325 kNm
		X	:	-1017.760 kNm
		Y	:	-689.375 kNm
		Z	:	0.254 kNm
	Cellen geselecteerd voor genereren	Σ aantal cellen	:	10
		Σ cel vlak	:	461.806 m ²
	Converteren van Vlaklasten naar Staaf No.		:	82,83,89,90,96,102, 108,114,121,122,128, 129,135,141,147,153

Project:

Model: 18-285V1

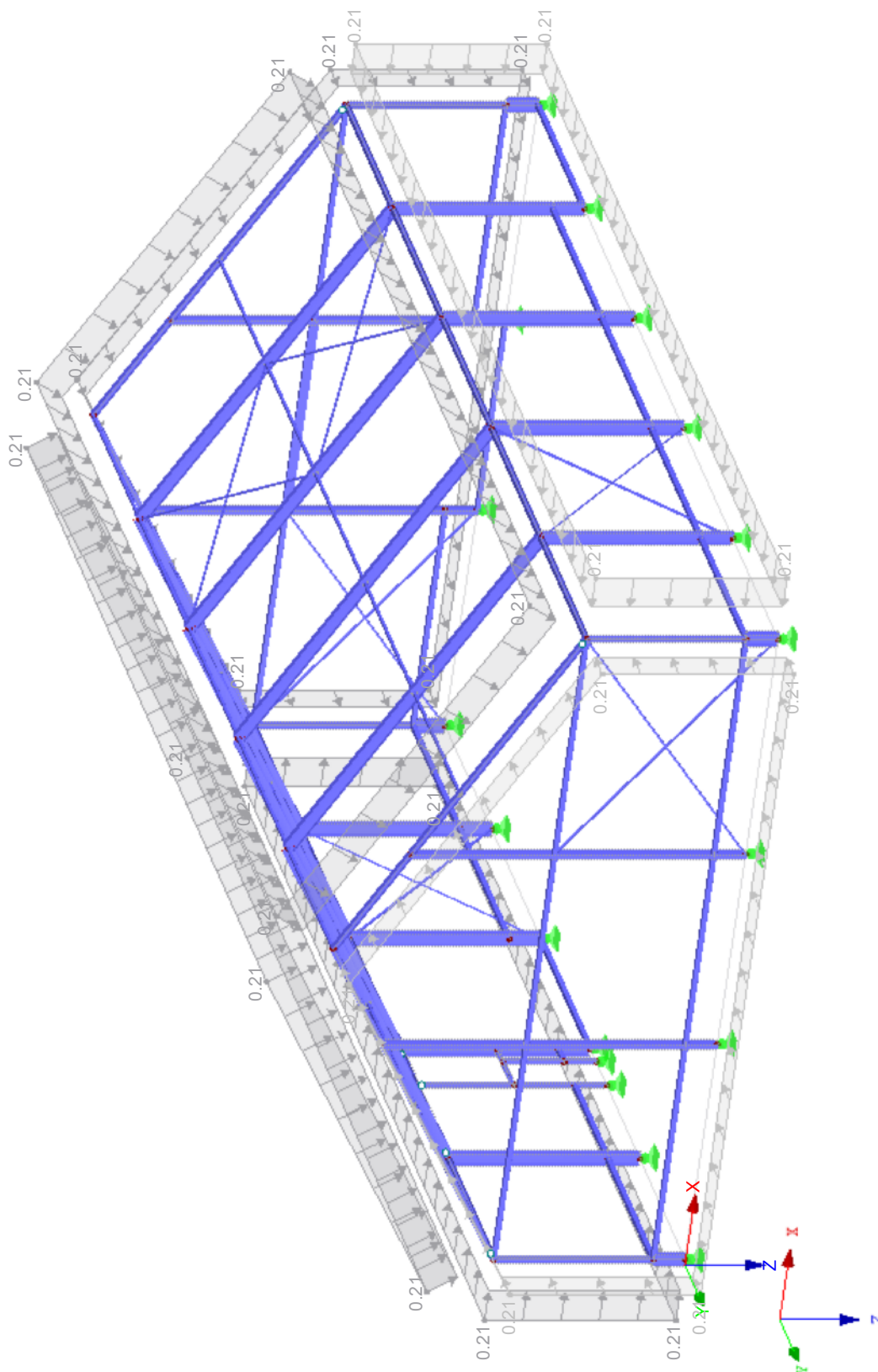
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ BG14: ONDERDRUK

Isometrisch



BG 14: onderdruk
Belastingen [kN/m²]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

4.0 RESULTATEN - OPSOMMING

	Omschrijving	Waarde	Eenhe	Opm.
Belastingsgeval BG1 - Permanent				
	Som van belastingen in X	0.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in X	0.00	kN	
	Som van belastingen in Y	0.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in Y	0.00	kN	
	Som van belastingen in Z	218.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in Z	218.00	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	12.168	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	-10.181	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	0.000	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	-9.3	mm	Staaf No. 175, x: 6.895 m
	Max. verplaatsing in y-as	0.2	mm	Staaf No. 178, x: 0.000 m
	Max. verplaatsing in z-as	19.7	mm	Staaf No. 33, x: 2.000 m
	Max. verplaatsing (vector)	19.7	mm	Staaf No. 33, x: 2.000 m
	Max. rotatie om x-as	5.6	mrad	Staaf No. 5, x: 4.720 m
	Max. rotatie om y-as	3.3	mrad	Staaf No. 154, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	1.9	mrad	Staaf No. 73, x: 0.000 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	4		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	1.092E+3999		
	Oneindige Norm	5.248E+12		
Belastingsgeval BG2 - Sneeuw A				
	Som van belastingen in X	0.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in X	0.00	kN	
	Som van belastingen in Y	0.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in Y	0.00	kN	
	Som van belastingen in Z	216.20	kN	
	Som van de steunpunctreacties in Z	216.20	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	23.688	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	-19.819	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	0.000	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	12.3	mm	Staaf No. 172, x: 6.727 m
	Max. verplaatsing in y-as	0.4	mm	Staaf No. 178, x: 0.000 m
	Max. verplaatsing in z-as	20.9	mm	Staaf No. 180, x: 0.000 m
	Max. verplaatsing (vector)	20.9	mm	Staaf No. 180, x: 0.000 m
	Max. rotatie om x-as	-4.4	mrad	Staaf No. 12, x: 0.000 m
	Max. rotatie om y-as	-4.3	mrad	Staaf No. 109, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	-2.6	mrad	Staaf No. 74, x: 0.000 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	5		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	1.092E+3999		
	Oneindige Norm	5.248E+12		
Belastingsgeval BG3 - Sneeuw B				
	Som van belastingen in X	0.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in X	0.00	kN	
	Som van belastingen in Y	0.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in Y	0.00	kN	
	Som van belastingen in Z	162.15	kN	
	Som van de steunpunctreacties in Z	162.15	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	17.766	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	-235.253	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	0.000	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	-13.8	mm	Staaf No. 175, x: 6.895 m
	Max. verplaatsing in y-as	0.4	mm	Staaf No. 178, x: 0.000 m
	Max. verplaatsing in z-as	16.4	mm	Staaf No. 147, x: 7.595 m
	Max. verplaatsing (vector)	17.2	mm	Staaf No. 147, x: 7.595 m
	Max. rotatie om x-as	-3.3	mrad	Staaf No. 12, x: 0.000 m
	Max. rotatie om y-as	4.3	mrad	Staaf No. 154, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	-2.9	mrad	Staaf No. 74, x: 0.000 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	5		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	9.327E+4009		
	Oneindige Norm	5.248E+12		
Belastingsgeval BG4 - Sneeuw C				
	Som van belastingen in X	0.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in X	0.00	kN	
	Som van belastingen in Y	0.00	kN	
	Som van de steunpunctreacties in Y	0.00	kN	
	Som van belastingen in Z	162.15	kN	
	Som van de steunpunctreacties in Z	162.15	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	17.766	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	205.525	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	0.000	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

4.0 RESULTATEN - OPSOMMING

Omschrijving	Waarde	Eenhe	Opm.
Max. verplaatsing in x-as	13.8	mm	Staaf No. 172, x: 6.727 m
Max. verplaatsing in y-as	0.4	mm	Staaf No. 178, x: 0.000 m
Max. verplaatsing in z-as	16.4	mm	Staaf No. 153, x: 7.595 m
Max. verplaatsing (vector)	17.2	mm	Staaf No. 114, x: 7.595 m
Max. rotatie om x-as	-3.3	mmrad	Staaf No. 12, x: 0.000 m
Max. rotatie om y-as	-4.3	mmrad	Staaf No. 109, x: 0.000 m
Max. rotatie om z-as	2.9	mmrad	Staaf No. 69, x: 0.000 m
Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
Aantal belastingsincrementen	1		
Aantal iteraties	4		
Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
Stijfheidsmatrix determinant	3.599E+4009		
Oneindige Norm	5.248E+12		

Belastingsgeval BG5 - Wind loodrecht as 2-A

Som van belastingen in X	0.00	kN	
Som van de steunpuntreacties in X	0.00	kN	
Som van belastingen in Y	101.32	kN	
Som van de steunpuntreacties in Y	101.32	kN	Afwijking 0.00%
Som van belastingen in Z	0.00	kN	
Som van de steunpuntreacties in Z	0.00	kN	
Resultante van reacties om x-as	-118.744	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
Resultante van reacties om y-as	3.175	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
Resultante van reacties om z-as	-27.434	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
Max. verplaatsing in x-as	26.9	mm	Staaf No. 71, x: 3.000 m
Max. verplaatsing in y-as	87.2	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
Max. verplaatsing in z-as	30.2	mm	Staaf No. 180, x: 0.000 m
Max. verplaatsing (vector)	87.2	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
Max. rotatie om x-as	13.9	mmrad	Staaf No. 57, x: 0.000 m
Max. rotatie om y-as	6.8	mmrad	Staaf No. 52, x: 0.000 m
Max. rotatie om z-as	25.0	mmrad	Staaf No. 1, x: 0.000 m
Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
Aantal belastingsincrementen	1		
Aantal iteraties	3		
Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
Stijfheidsmatrix determinant	1.262E+4012		
Oneindige Norm	5.248E+12		

Belastingsgeval BG6 - Wind loodrecht as 2-B

Som van belastingen in X	0.00	kN	
Som van de steunpuntreacties in X	0.00	kN	
Som van belastingen in Y	101.32	kN	
Som van de steunpuntreacties in Y	101.32	kN	Afwijking 0.00%
Som van belastingen in Z	-172.91	kN	
Som van de steunpuntreacties in Z	-172.91	kN	Afwijking 0.00%
Resultante van reacties om x-as	181.164	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
Resultante van reacties om y-as	19.024	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
Resultante van reacties om z-as	-27.431	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
Max. verplaatsing in x-as	21.5	mm	Staaf No. 71, x: 3.000 m
Max. verplaatsing in y-as	88.6	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
Max. verplaatsing in z-as	-29.5	mm	Staaf No. 177, x: 0.000 m
Max. verplaatsing (vector)	88.6	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
Max. rotatie om x-as	14.2	mmrad	Staaf No. 57, x: 0.000 m
Max. rotatie om y-as	5.8	mmrad	Staaf No. 136, x: 0.000 m
Max. rotatie om z-as	25.0	mmrad	Staaf No. 62, x: 0.000 m
Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
Aantal belastingsincrementen	1		
Aantal iteraties	4		
Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
Stijfheidsmatrix determinant	2.771E+4012		
Oneindige Norm	5.248E+12		

Belastingsgeval BG7 - Wind loodrecht as -3 A

Som van belastingen in X	0.00	kN	
Som van de steunpuntreacties in X	0.00	kN	
Som van belastingen in Y	-101.32	kN	
Som van de steunpuntreacties in Y	-101.32	kN	Afwijking 0.00%
Som van belastingen in Z	0.00	kN	
Som van de steunpuntreacties in Z	0.00	kN	
Resultante van reacties om x-as	114.866	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
Resultante van reacties om y-as	-0.941	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
Resultante van reacties om z-as	-26.932	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
Max. verplaatsing in x-as	20.6	mm	Staaf No. 70, x: 2.500 m
Max. verplaatsing in y-as	-71.1	mm	Staaf No. 185, x: 2.500 m
Max. verplaatsing in z-as	27.8	mm	Staaf No. 178, x: 0.000 m
Max. verplaatsing (vector)	71.1	mm	Staaf No. 185, x: 2.500 m
Max. rotatie om x-as	-15.1	mmrad	Staaf No. 63, x: 0.000 m
Max. rotatie om y-as	8.7	mmrad	Staaf No. 52, x: 0.000 m
Max. rotatie om z-as	21.1	mmrad	Staaf No. 186, x: 5.655 m
Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
Aantal belastingsincrementen	1		

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

4.0 RESULTATEN - OPSOMMING

	Omschrijving	Waarde	Eenhe	Opm.
	Aantal iteraties	3		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	1.264E+4012		
	Oneindige Norm	5.248E+12		
Belastingsgeval BG8 - Wind loodrecht as -3 B				
	Som van belastingen in X	0.00	kN	
	Som van de steunpuntreacties in X	0.00	kN	
	Som van belastingen in Y	-101.33	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Y	-101.33	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Z	-172.91	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Z	-172.91	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	-222.937	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	14.909	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	-26.932	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	16.0	mm	Staaf No. 175, x: 6.895 m
	Max. verplaatsing in y-as	-71.1	mm	Staaf No. 185, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in z-as	-25.7	mm	Staaf No. 180, x: 0.000 m
	Max. verplaatsing (vector)	71.1	mm	Staaf No. 185, x: 2.500 m
	Max. rotatie om x-as	-15.1	mrاد	Staaf No. 63, x: 0.000 m
	Max. rotatie om y-as	7.2	mrاد	Staaf No. 52, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	21.1	mrاد	Staaf No. 186, x: 5.655 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	4		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	2.775E+4012		
	Oneindige Norm	5.248E+12		
Belastingsgeval BG9 - Wind loodrecht as H-A				
	Som van belastingen in X	137.07	kN	
	Som van de steunpuntreacties in X	137.07	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Y	-0.01	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Y	-0.01	kN	Afwijking 0.01%
	Som van belastingen in Z	65.38	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Z	65.38	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	17.508	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	473.194	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	-43.306	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	68.0	mm	Staaf No. 77, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in y-as	-65.5	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in z-as	17.0	mm	Staaf No. 158, x: 0.000 m
	Max. verplaatsing (vector)	68.0	mm	Staaf No. 77, x: 2.500 m
	Max. rotatie om x-as	-20.1	mrاد	Staaf No. 90, x: 2.911 m
	Max. rotatie om y-as	-19.9	mrاد	Staaf No. 52, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	25.4	mrاد	Staaf No. 59, x: 0.000 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	3		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	1.706E+4013		
	Oneindige Norm	5.248E+12		
Belastingsgeval BG10 - Wind loodrecht as H-B				
	Som van belastingen in X	110.91	kN	
	Som van de steunpuntreacties in X	110.91	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Y	-0.01	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Y	-0.01	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Z	-91.36	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Z	-91.36	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	0.333	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	275.655	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	-40.438	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	53.5	mm	Staaf No. 77, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in y-as	-65.6	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in z-as	-14.0	mm	Staaf No. 163, x: 0.000 m
	Max. verplaatsing (vector)	65.6	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
	Max. rotatie om x-as	-20.1	mrاد	Staaf No. 90, x: 2.911 m
	Max. rotatie om y-as	-16.7	mrاد	Staaf No. 52, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	25.4	mrاد	Staaf No. 59, x: 0.000 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	3		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	3.600E+4013		
	Oneindige Norm	5.248E+12		
Belastingsgeval BG11 - Wind loodrecht as H-C				
	Som van belastingen in X	77.27	kN	

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

4.0 RESULTATEN - OPSOMMING

	Omschrijving	Waarde	Eenhe	Opm.
	Som van de steunpuntreacties in X	77.27	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Y	-0.01	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Y	-0.01	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Z	-34.94	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Z	-34.94	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	6.516	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	128.464	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	-36.752	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	26.3	mm	Staaf No. 77, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in y-as	-65.5	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in z-as	-3.6	mm	Staaf No. 135, x: 7.595 m
	Max. verplaatsing (vector)	65.5	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
	Max. rotatie om x-as	-20.1	mrad	Staaf No. 90, x: 2.911 m
	Max. rotatie om y-as	-10.6	mrad	Staaf No. 52, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	25.4	mrad	Staaf No. 59, x: 0.000 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	3		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	3.600E+4013		
	Oneindige Norm	5.248E+12		

Belastingsgeval BG12 - Wind loodrecht as H-D

	Som van belastingen in X	170.71	kN	
	Som van de steunpuntreacties in X	170.71	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Y	-0.01	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Y	-0.01	kN	Afwijking -0.00%
	Som van belastingen in Z	8.95	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Z	8.95	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	11.326	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	620.386	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	-46.992	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	95.9	mm	Staaf No. 114, x: 3.798 m
	Max. verplaatsing in y-as	-65.5	mm	Staaf No. 1, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in z-as	-23.9	mm	Staaf No. 163, x: 0.000 m
	Max. verplaatsing (vector)	98.5	mm	Staaf No. 114, x: 3.798 m
	Max. rotatie om x-as	-20.1	mrad	Staaf No. 90, x: 2.911 m
	Max. rotatie om y-as	-25.9	mrad	Staaf No. 52, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	25.4	mrad	Staaf No. 59, x: 0.000 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	3		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	1.706E+4013		
	Oneindige Norm	5.248E+12		

Belastingsgeval BG13 - overdruk

	Som van belastingen in X	-0.01	kN	
	Som van de steunpuntreacties in X	-0.01	kN	Afwijking -0.00%
	Som van belastingen in Y	1.71	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Y	1.71	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Z	-55.52	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Z	-55.52	kN	Afwijking 0.00%
	Resultante van reacties om x-as	-12.872	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	5.147	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	0.241	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	4.5	mm	Staaf No. 72, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in y-as	1.8	mm	Staaf No. 67, x: 2.828 m
	Max. verplaatsing in z-as	-1.9	mm	Staaf No. 147, x: 5.696 m
	Max. verplaatsing (vector)	4.5	mm	Staaf No. 72, x: 2.500 m
	Max. rotatie om x-as	0.3	mrad	Staaf No. 12, x: 0.000 m
	Max. rotatie om y-as	1.8	mrad	Staaf No. 52, x: 0.000 m
	Max. rotatie om z-as	3.1	mrad	Staaf No. 72, x: 0.000 m
	Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
	Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaf, Gebied
	Aantal belastingsincrementen	1		
	Aantal iteraties	2		
	Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
	Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
	Stijfheidsmatrix determinant	3.685E+4014		
	Oneindige Norm	5.248E+12		

Belastingsgeval BG14 - onderdruk

	Som van belastingen in X	0.02	kN	
	Som van de steunpuntreacties in X	0.02	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Y	-2.57	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Y	-2.57	kN	Afwijking 0.00%
	Som van belastingen in Z	83.29	kN	
	Som van de steunpuntreacties in Z	83.29	kN	Afwijking -0.00%
	Resultante van reacties om x-as	19.307	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie (X:8.183, Y:-12.330, Z:-4.714 m)
	Resultante van reacties om y-as	-7.720	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Resultante van reacties om z-as	-0.361	kNm	Bij zwaartepunt van de Constructie
	Max. verplaatsing in x-as	-6.7	mm	Staaf No. 72, x: 2.500 m
	Max. verplaatsing in y-as	-2.7	mm	Staaf No. 67, x: 2.828 m

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

4.0 RESULTATEN - OPSOMMING

Omschrijving	Waarde	Eenhe	Opm.
Max. verplaatsing in z-as	2.9	mm	Staaft No. 147, x: 5.696 m
Max. verplaatsing (vector)	6.7	mm	Staaft No. 72, x: 2.500 m
Max. rotatie om x-as	-0.5	mrad	Staaft No. 12, x: 0.000 m
Max. rotatie om y-as	-2.6	mrad	Staaft No. 52, x: 0.000 m
Max. rotatie om z-as	-4.6	mrad	Staaft No. 72, x: 0.000 m
Berekeningsmethode	Lineair		Geometrisch lineaire berekening
Reductie van de stijfheid			Doorsnede, Staaft, Gebied
Aantal belastinginclementen	1		
Aantal iteraties	7		
Max. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	2.277E+12		
Min. waarde van element van stijfheidsmatrix op diagonaal	1.0E+03		
Stijfheidsmatrix determinant	5.781E+4011		
Oneindige Norm	5.248E+12		

Samenvatting

Max. verplaatsing in x-as	95.9	mm	BG12, Staaft No. 114, x: 3.798 m
Max. verplaatsing in y-as	88.6	mm	BG6, Staaft No. 1, x: 2.500 m
Max. verplaatsing in z-as	30.2	mm	BG5, Staaft No. 180, x: 0.000 m
Max. verplaatsing (vector)	98.5	mm	BG12, Staaft No. 114, x: 3.798 m
Max. rotatie om x-as	-20.1	mrad	BG10, Staaft No. 90, x: 2.911 m
Max. rotatie om y-as	-25.9	mrad	BG12, Staaft No. 52, x: 0.000 m
Max. rotatie om z-as	25.4	mrad	BG11, Staaft No. 59, x: 0.000 m
Andere instellingen:			
Aantal 1D Eindige Elementen	148		
Aantal 2D Eindige Elementen	0		
Aantal 3D Eindige Elementen	0		
Aantal EE-netknopen	89		
Aantal vergelijkingen	534		
Max. aantal iteraties	100		
Aantal doorsnedes voor staafresultaten	10		
Verdeling van kabels/fundatie/verlopende staven	10		
Aantal staafverdelingen voor het zoeken naar max. waarden	10		
Onderverdelingen van EE-net voor grafische weergave resultaten	3		
Percentage van iteraties volgens de Picard-methode in combinatie met de Newton-Raphson methode	5	%	
Zet Bezweken Staven AAN	☒		
Opties:			
Afschuifstijfheid activeren voor Staven (Ay, Az)	☒		
Activeren van staafverdelingen voor grote vervorming of post-kritische berekening	☒		
Activeer ingevoerde stijfheidsmodificaties	☒		
Negeer rotatievrijheidsgraden	☐		
Controle van de kritische staafkrachten	☒		
Niet-symmetrische direct Solver als geëist door niet-lineair model	☐		
Oplossingsmethode voor de vergelijkingen	Direct		
Plaat-buigtheorie	Mindlin		
Solverversie	64-bit		
Precisie en Tolerantie:			
Wijzig standaardinstelling	☐		
Niet-lineaire effecten - Activeren:			
Bezwijkende staven t.g.v. staaftype	☒		
Re-activeren van bezwijkende staven:			
Controleer vervorming van bezwijkende staven en re-actieveer indien van toepassing.	☒		
Max. aantal van re-activeringen	3		
Aanvullende instellingen:			
Bezwijkende staven weer gebruiken met gereduceerde stijfheid			
Reductiefactor voor Stijfheid	1000		

4.1 KNOPEN - REACTIEKRACHTEN

Knoop No.	BG/BC	Reactiekrachten [kN]			Reactiemomenten [kNm]			
		P _x	P _y	P _z	M _x	M _y	M _z	
2	BG1	0.05	0.00	9.27	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	0.07	0.00	7.37	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	0.04	0.00	3.77	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	0.06	0.00	7.29	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-0.01	7.00	0.03	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-0.07	7.00	-6.13	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-0.05	-11.20	0.09	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-0.18	-11.20	-13.04	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	0.72	12.30	5.27	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as H-A
	BG10	0.64	12.30	-2.86	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as H-B
	BG11	0.65	12.30	-2.81	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as H-C
	BG12	0.70	12.30	5.22	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.04	0.51	-2.49	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.06	-0.76	3.73	0.00	0.00	0.00	onderdruk
4	BG1	-0.05	0.00	9.54	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	-0.07	0.00	7.37	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	-0.06	0.00	7.30	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B

Project:

Model: 18-285V1

model nov18

Datum: 2-11-2018

4.1 KNOPEN - REACTIEKRACHTEN

Knoop No.	BG/BC	Reactiekrachten [kN]			Reactiemomenten [kNm]			
		P _x	P _y	P _z	M _x	M _y	M _z	
4	BG4	-0.03	0.00	3.76	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	0.10	7.00	0.01	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	0.50	7.00	-6.15	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	0.23	-11.20	0.01	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	1.03	-11.20	-13.11	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	8.79	11.20	-6.44	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-A
	BG10	6.37	11.20	-9.47	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-B
	BG11	3.15	11.20	-1.99	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-C
	BG12	12.01	11.20	-13.92	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-D
	BG13	0.14	0.51	-2.41	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.12	-0.76	3.61	0.00	0.00	0.00	onderdruk
6	BG1	0.04	0.00	10.03	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	0.01	0.00	7.52	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	0.01	0.00	3.88	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	0.01	0.00	7.41	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-2.13	10.99	-0.67	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-2.63	10.99	-14.02	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-1.05	-6.87	-0.38	0.00	0.00	-0.03	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-1.25	-6.87	-6.68	0.00	0.00	-0.03	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	0.91	-12.09	11.74	0.00	0.00	-0.04	Wind loodrecht as H-A
	BG10	0.90	-12.09	1.47	0.00	0.00	-0.04	Wind loodrecht as H-B
	BG11	0.91	-12.09	-1.02	0.00	0.00	-0.04	Wind loodrecht as H-C
	BG12	0.90	-12.09	14.23	0.00	0.00	-0.04	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.42	0.00	-2.62	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.34	0.00	3.92	0.00	0.00	0.00	onderdruk
8	BG1	-0.04	0.00	9.75	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	-0.01	0.00	7.52	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	-0.01	0.00	7.41	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	-0.01	0.00	3.88	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	0.00	10.99	0.20	0.00	0.00	-0.04	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	0.03	10.99	-13.15	0.00	0.00	-0.04	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	0.00	-6.87	0.08	0.00	0.00	0.03	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	0.02	-6.87	-6.21	0.00	0.00	0.03	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	-0.03	-10.99	0.08	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as H-A
	BG10	0.00	-10.99	-5.13	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as H-B
	BG11	0.00	-10.99	-0.18	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as H-C
	BG12	-0.03	-10.99	-4.88	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as H-D
	BG13	0.01	0.00	-2.50	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	-0.01	0.00	3.75	0.00	0.00	0.00	onderdruk
64	BG1	-0.03	0.00	1.78	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	-0.04	0.00	0.07	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	-0.03	0.00	0.04	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	-0.03	0.00	0.06	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-2.18	0.34	-0.01	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-2.16	0.34	-0.06	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-3.08	-0.51	0.07	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-3.06	-0.51	0.02	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	3.09	0.61	-0.23	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-A
	BG10	3.10	0.61	-0.28	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-B
	BG11	3.07	0.61	-0.27	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-C
	BG12	3.12	0.61	-0.25	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.73	0.03	-0.03	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	1.09	-0.04	0.04	0.00	0.00	0.00	onderdruk
66	BG1	0.12	0.00	0.56	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	0.17	0.00	0.13	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	0.13	0.00	0.08	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	0.12	0.00	0.11	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-0.80	0.14	2.97	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-0.89	0.14	2.81	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-0.93	-0.16	-3.42	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-1.01	-0.17	-3.52	0.00	0.00	0.01	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	0.80	0.09	1.49	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-A
	BG10	0.77	0.08	1.31	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-B
	BG11	0.88	0.08	1.36	0.00	0.00	-0.01	Wind loodrecht as H-C
	BG12	0.69	0.09	1.43	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.26	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.40	-0.01	-0.08	0.00	0.00	0.00	onderdruk
80	BG1	0.00	0.00	5.10	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	0.00	0.00	2.85	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	0.01	0.00	2.87	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	-0.02	0.00	1.41	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	0.05	0.26	-0.01	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-0.31	0.26	-0.32	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-0.01	-0.38	-0.01	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-0.74	-0.38	-0.66	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	2.03	0.38	6.47	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	2.00	0.38	4.37	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	2.00	0.38	2.04	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	2.02	0.38	8.81	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.23	0.03	-0.22	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.02	-0.04	0.33	0.00	0.00	0.00	onderdruk
81	BG1	0.00	0.00	4.83	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	0.00	0.00	2.85	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	0.02	0.00	1.40	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	-0.02	0.00	2.88	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-0.09	0.49	-0.03	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-0.06	0.49	-0.34	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-0.30	-0.80	-0.08	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-0.25	-0.80	-0.73	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	1.99	1.24	0.88	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	2.04	1.25	-0.69	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	2.06	1.25	-0.55	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	1.98	1.24	0.75	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.06	0.06	-0.14	0.00	0.00	0.00	overdruk

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

4.1 KNOPEN - REACTIEKRACHTEN

Knoop No.	BG/BC	Reactiekrachten [kN]			Reactiemomenten [kNm]			
		P _x	P _y	P _z	M _x	M _y	M _z	
81	BG14	0.09	-0.09	0.21	0.00	0.00	0.00	onderdruk
83	BG1	6.03	0.00	19.33	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	8.21	0.00	21.33	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	6.16	0.00	18.67	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	6.16	0.00	13.33	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	5.71	0.63	23.33	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	1.51	0.63	9.84	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	9.52	-27.53	-24.02	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	2.60	-27.53	-46.12	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	14.19	0.82	9.19	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	7.37	0.82	-5.18	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	5.86	0.82	0.22	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	15.70	0.82	3.79	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	0.26	-0.07	-5.47	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	-0.39	-0.18	8.20	0.00	0.00	0.00	onderdruk
84	BG1	-6.04	0.00	18.78	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	-8.22	-0.01	21.31	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	-6.17	0.00	13.32	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	-6.17	0.00	18.65	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-4.95	1.12	0.04	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-0.75	1.13	-13.44	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-8.69	-1.84	-0.02	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-1.76	-1.84	-22.10	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	12.95	2.84	4.32	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	14.61	2.84	-12.20	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	9.47	2.84	-6.43	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	18.09	2.84	-1.44	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.26	0.14	-5.43	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.38	-0.21	8.14	0.00	0.00	0.00	onderdruk
86	BG1	6.23	0.00	19.88	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	8.56	0.00	22.23	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	6.42	0.00	19.45	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	6.42	0.00	13.90	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	8.75	26.43	-23.39	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	4.38	26.44	-37.46	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	8.97	-0.82	24.02	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	3.92	-0.82	7.80	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	14.81	1.44	8.35	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	7.71	1.48	-6.67	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	6.14	1.51	-1.11	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	16.38	1.41	2.79	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	0.43	0.24	-5.78	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	-0.65	-0.08	8.68	0.00	0.00	0.00	onderdruk
87	BG1	-6.31	0.00	18.78	0.00	0.00	-0.01	Permanent
	BG2	-8.67	0.01	22.06	0.00	0.00	-0.02	Sneeuw A
	BG3	-6.50	0.01	13.79	0.00	0.00	-0.01	Sneeuw B
	BG4	-6.50	0.01	19.30	0.00	0.00	-0.01	Sneeuw C
	BG5	-5.08	0.42	-2.93	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-0.65	0.40	-16.80	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-5.20	-0.51	3.36	0.00	0.00	0.04	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-0.10	-0.52	-12.73	0.00	0.00	0.05	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	10.64	0.33	3.22	0.00	0.00	-0.03	Wind loodrecht as H-A
	BG10	12.39	0.32	-13.79	0.00	0.00	-0.03	Wind loodrecht as H-B
	BG11	6.96	0.32	-7.84	0.00	0.00	-0.04	Wind loodrecht as H-C
	BG12	16.07	0.33	-2.71	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as H-D
	BG13	0.53	0.01	-5.70	0.00	0.00	0.01	overdruk
	BG14	-0.80	-0.03	8.58	0.00	0.00	-0.02	onderdruk
89	BG1	0.06	0.00	4.88	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	0.02	0.00	2.97	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	0.02	0.00	3.00	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	0.01	0.00	1.46	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	3.51	4.34	-0.09	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	3.47	4.34	-0.80	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	1.31	-2.71	-0.04	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	1.28	-2.71	-0.38	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	1.35	-4.34	-0.04	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	1.31	-4.34	-0.16	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	1.30	-4.34	0.11	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	1.36	-4.34	-0.31	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	0.53	0.00	-0.24	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	-0.79	0.00	0.36	0.00	0.00	0.00	onderdruk
90	BG1	-0.06	0.00	5.15	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	-0.02	0.00	2.97	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	-0.01	0.00	1.46	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	-0.02	0.00	3.00	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-3.40	0.78	0.56	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-2.88	0.78	-0.15	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-1.51	-0.50	0.33	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-1.31	-0.50	0.00	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	10.34	-1.09	-5.43	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	7.83	-1.10	-5.05	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	4.55	-1.09	-2.30	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	13.61	-1.09	-8.18	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.43	0.00	-0.03	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.94	0.00	0.06	0.00	0.00	0.00	onderdruk
92	BG1	6.28	0.00	19.76	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	8.32	0.00	21.60	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	6.23	0.00	18.90	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	6.24	0.00	13.51	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	1.41	0.33	-11.98	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-5.57	0.33	-34.27	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	12.42	-0.67	12.74	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	8.17	-0.67	-0.92	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	13.00	0.72	8.21	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

4.1 KNOPEN - REACTIEKRACHTEN

Knoop No.	BG/BC	Reactiekrachten [kN]			Reactiemomenten [kNm]			
		P_x	P_y	P_z	M_x	M_y	M_z	
92	BG10	6.05	0.72	-6.42	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	4.46	0.72	-1.06	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	14.59	0.72	2.85	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	0.39	0.05	-5.41	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	-0.59	-0.08	8.12	0.00	0.00	0.00	onderdruk
93	BG1	-6.28	0.00	20.02	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	-8.31	0.00	21.61	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	-6.24	0.00	13.51	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	-6.23	0.00	18.89	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-2.46	27.83	-36.09	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	4.52	27.85	-58.40	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	-12.91	-1.17	35.39	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-8.66	-1.17	21.72	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	14.39	-1.80	3.50	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	16.01	-1.63	-13.18	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	10.75	-1.81	-7.22	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	19.65	-1.76	-2.45	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.45	0.23	-5.89	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.68	0.00	8.82	0.00	0.00	0.00	onderdruk
95	BG1	6.41	0.00	20.15	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	8.55	0.00	22.22	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	6.42	0.00	19.45	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	6.41	0.00	13.88	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	16.68	0.41	12.03	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	11.68	0.41	-4.05	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	0.95	-0.69	-12.60	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	-3.42	-0.69	-26.66	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	14.67	0.73	9.01	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	7.61	0.73	-5.93	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	6.11	0.73	-0.26	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	16.17	0.73	3.35	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	0.65	0.05	-5.68	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	-0.97	-0.08	8.51	0.00	0.00	0.00	onderdruk
96	BG1	-6.41	0.00	20.40	0.00	0.00	0.00	Permanent
	BG2	-8.55	0.00	22.22	0.00	0.00	0.00	Sneeuw A
	BG3	-6.41	-0.01	13.88	0.00	0.00	0.00	Sneeuw B
	BG4	-6.42	0.00	19.45	0.00	0.00	0.00	Sneeuw C
	BG5	-15.12	1.81	36.04	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as 2-A
	BG6	-10.12	1.81	19.97	0.00	0.00	0.02	Wind loodrecht as 2-B
	BG7	0.32	-26.88	-35.54	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as -3 A
	BG8	4.69	-26.87	-49.59	0.00	0.00	-0.02	Wind loodrecht as -3 B
	BG9	12.44	-2.40	5.78	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-A
	BG10	14.21	-2.58	-11.51	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-B
	BG11	8.92	-2.45	-5.61	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-C
	BG12	17.72	-2.40	-0.11	0.00	0.00	0.00	Wind loodrecht as H-D
	BG13	-0.06	-0.08	-5.54	0.00	0.00	0.00	overdruk
	BG14	0.09	-0.21	8.31	0.00	0.00	0.00	onderdruk

Project:

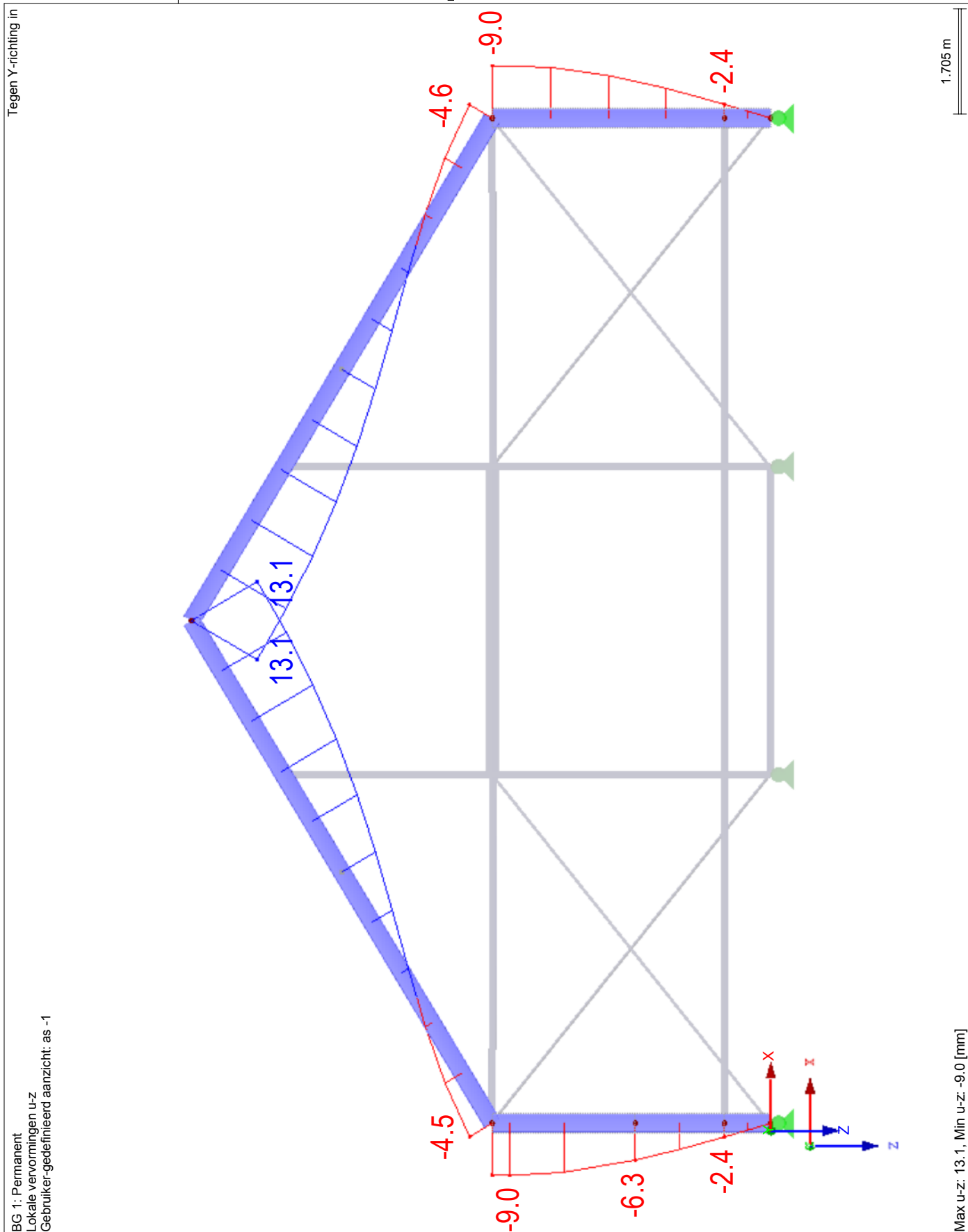
Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

■ **LOKALE VERVORMINGEN u_z**



Project:

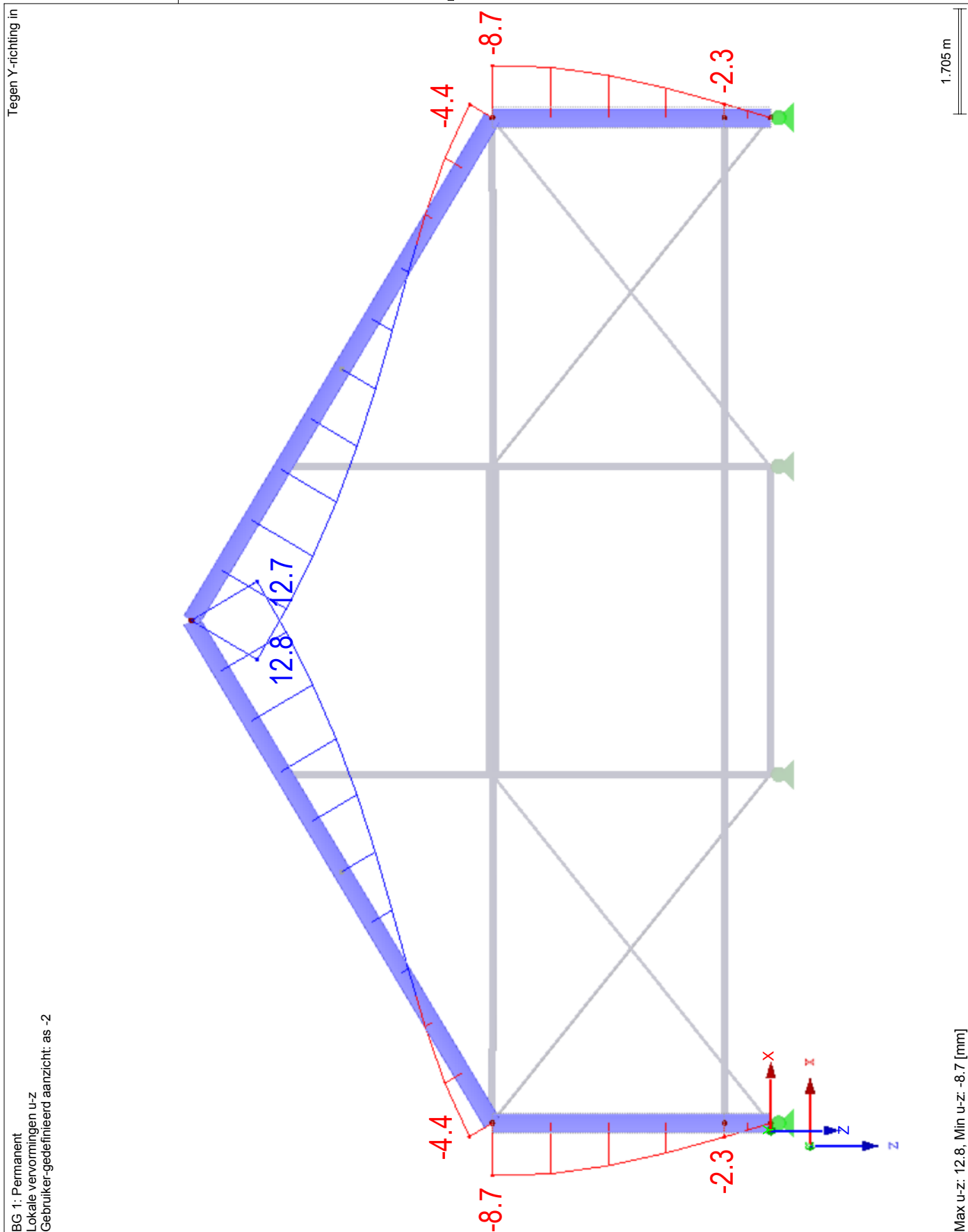
Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

■ **LOKALE VERVORMINGEN u_z**



Project:

Model: 18-285V1

Datum:

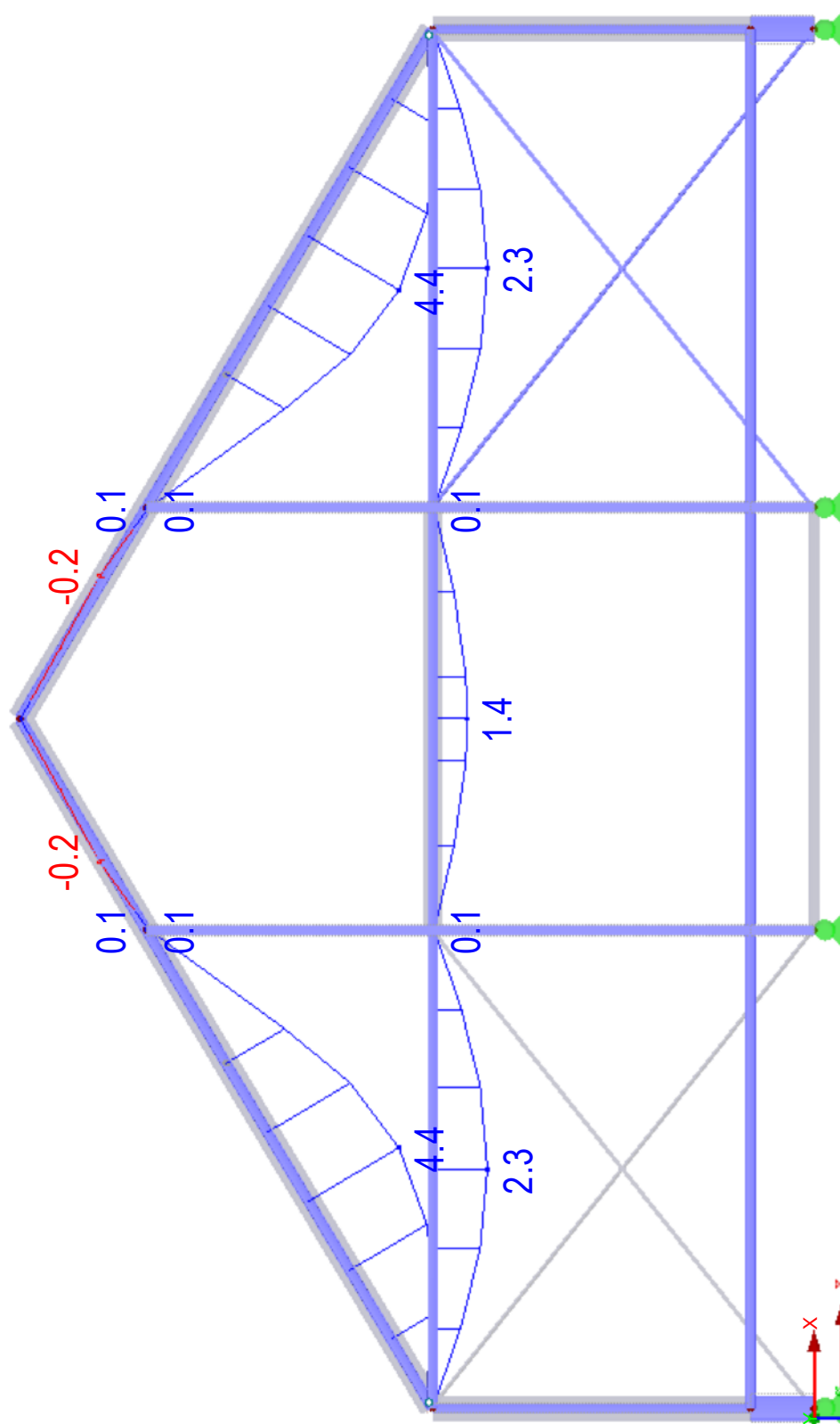
2-11-2018

model nov18

■ **LOKALE VERVORMINGEN u_z**

Tegen Y-richting in

BG 1: Permanent
Lokale vervormingen u_z
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as -3



1.592 m

Max u_z : 4.4, Min u_z : -0.2 [mm]

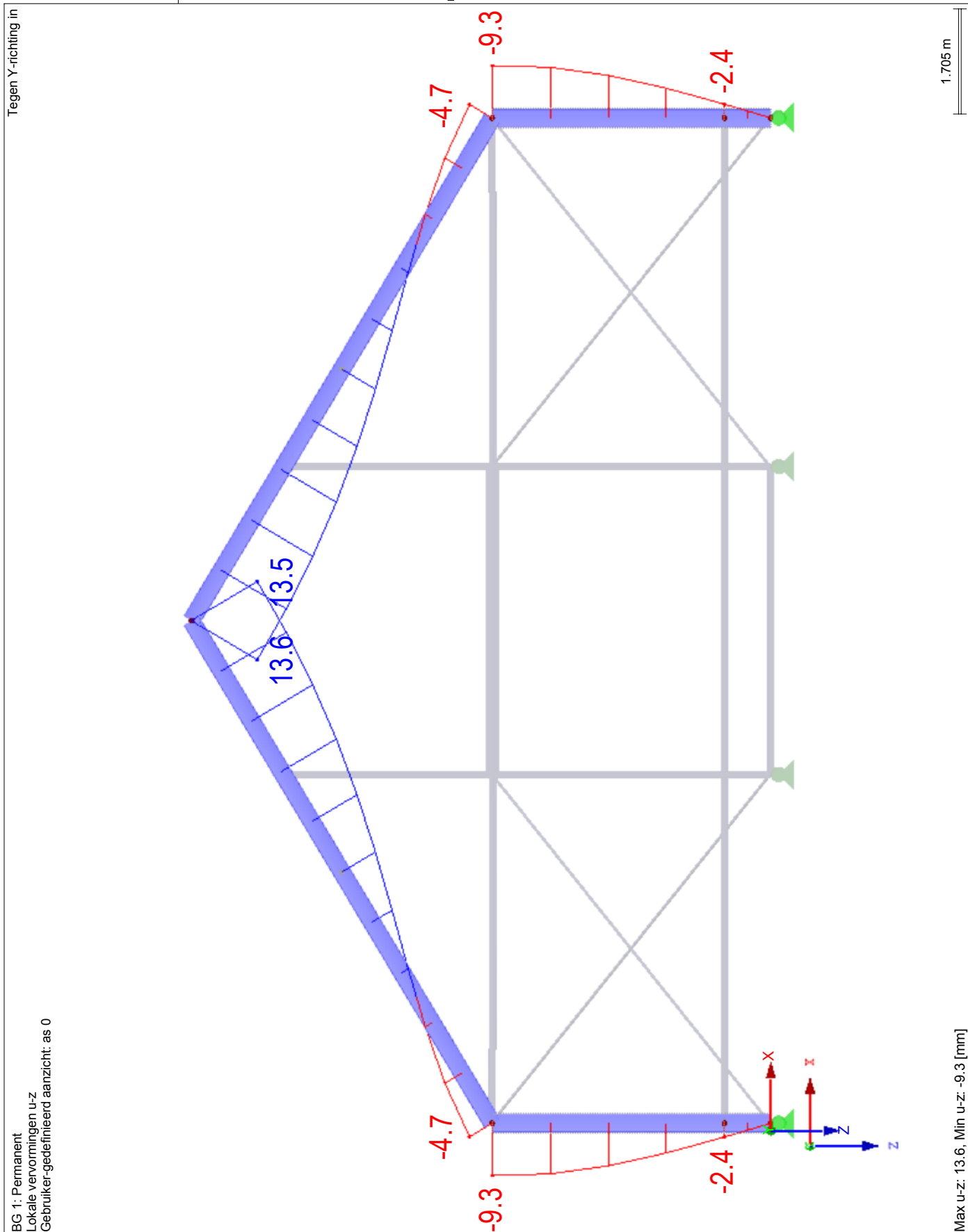
Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ **LOKALE VERVORMINGEN u_z**



Project:

Model: 18-285V1

Datum:

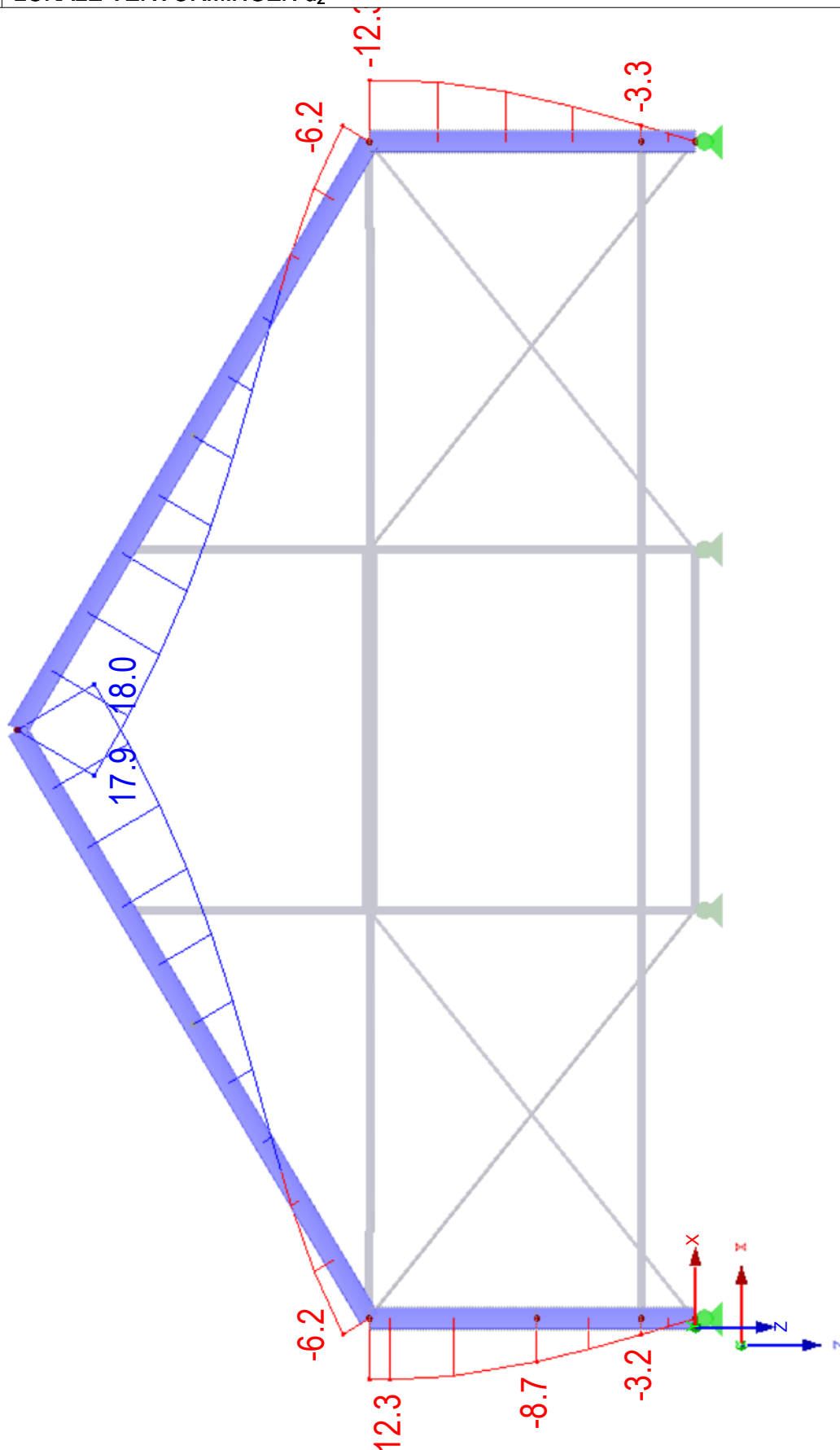
2-11-2018

model nov18

■ **LOKALE VERVORMINGEN u_z**

Tegen Y-richting in

BG 2: Sneeuw A
Lokale vervormingen u_z
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as -1



1.705 m

Max u_z : 18.0, Min u_z : -12.3 [mm]

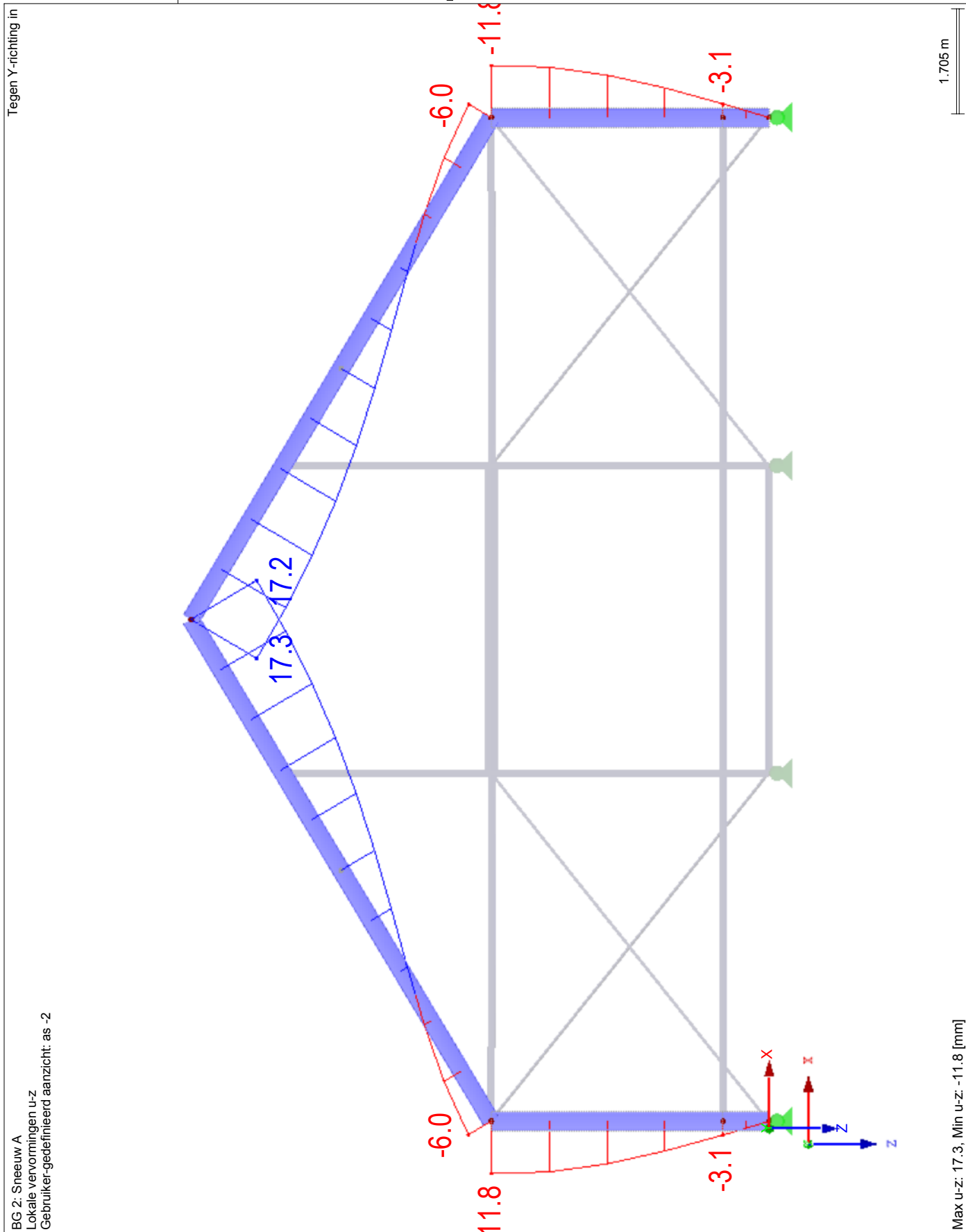
Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ **LOKALE VERVORMINGEN u_z**



BG 2: Sneeuw A
Lokale vervormingen u_z
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as -2

Project:

Model: 18-285V1

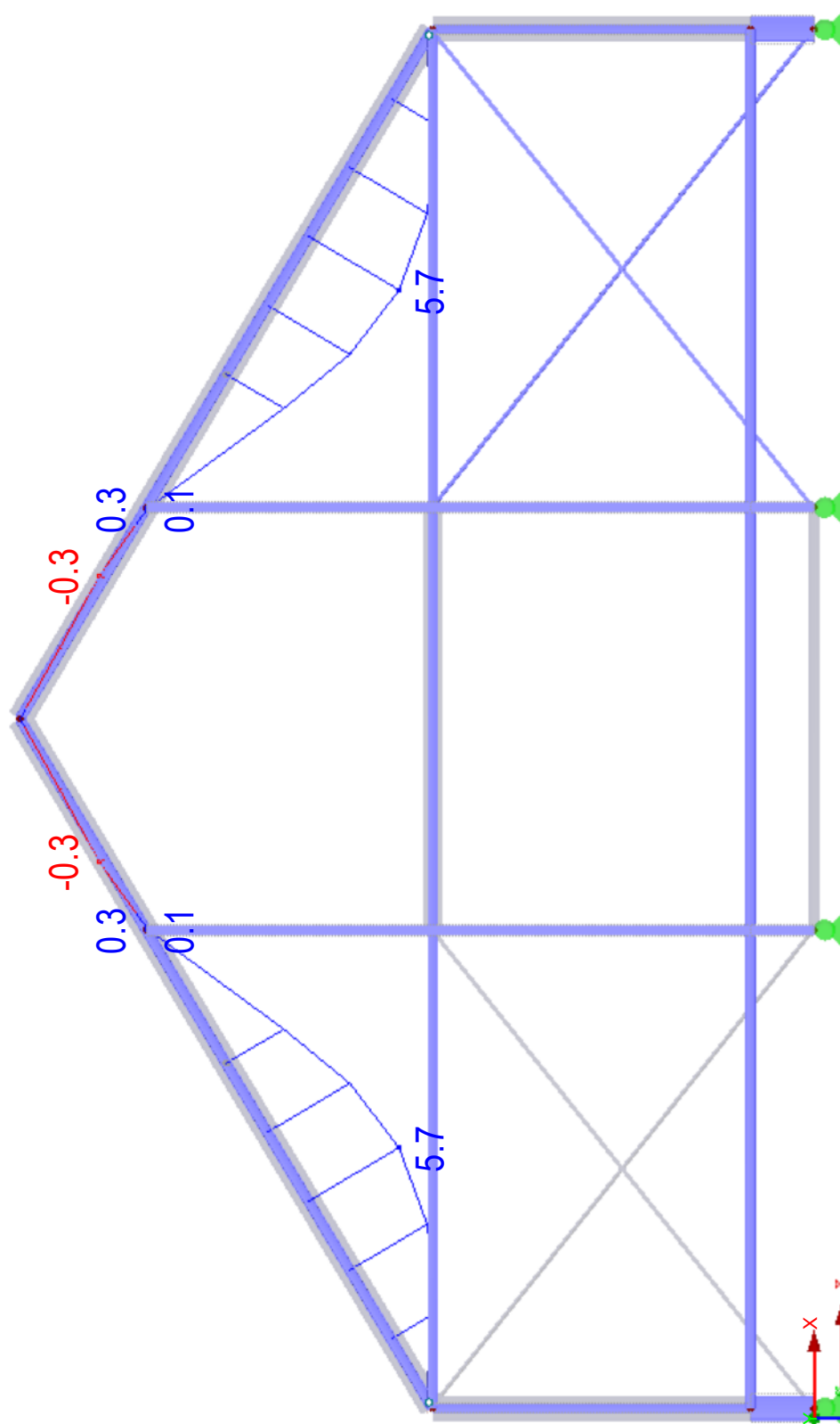
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ **LOKALE VERVORMINGEN u_z**

Tegen Y-richting in



BG 2: Sneeuw A
Lokale vervormingen u_z
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as -3

Max u_z : 5.7, Min u_z : -0.3 [mm]

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

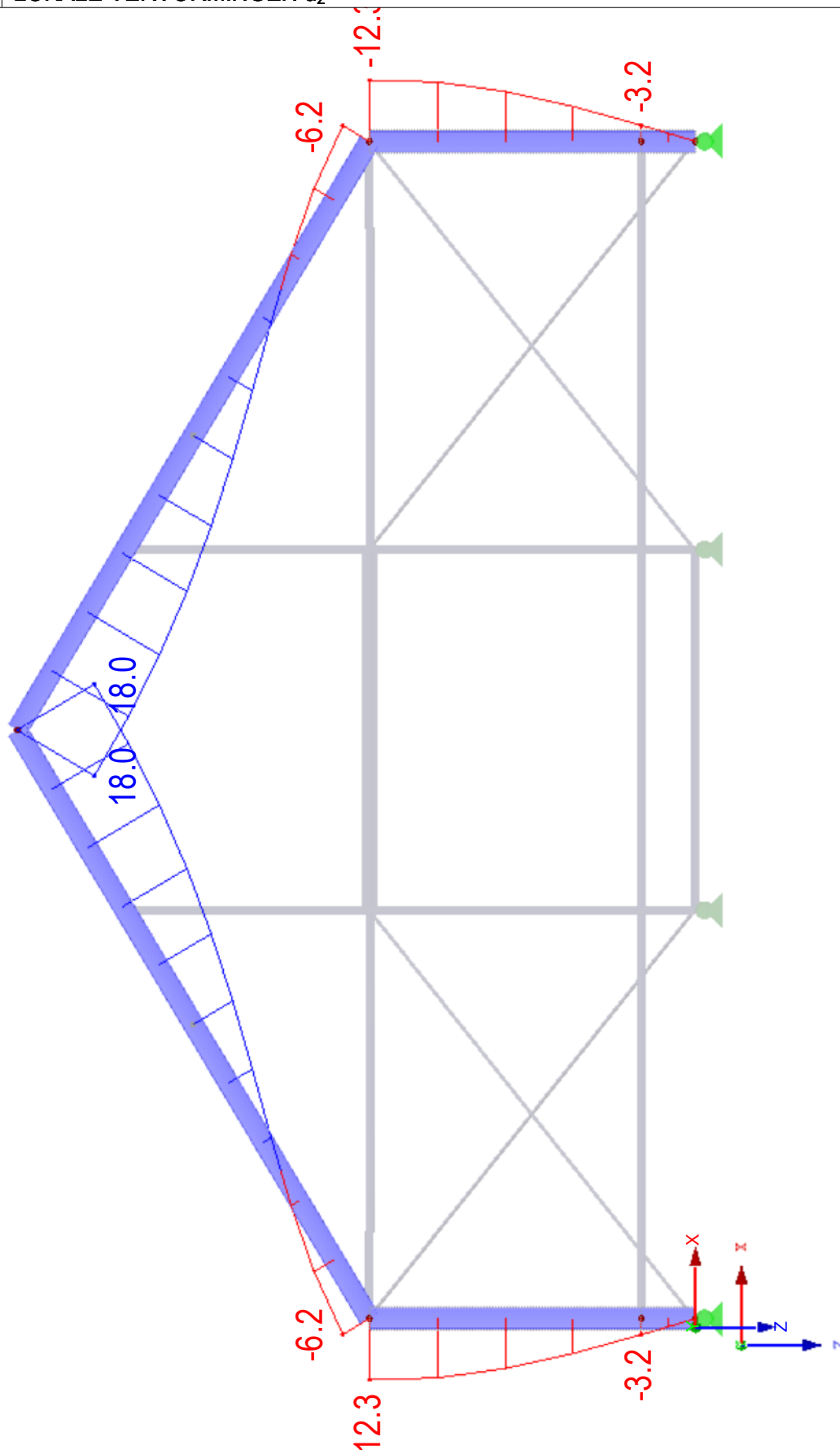
2-11-2018

model nov18

■ **LOKALE VERVORMINGEN u_z**

Tegen Y-richting in

BG 2: Sneeuw A
Lokale vervormingen u_z
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as 0



1.705 m

Max u_z : 18.0, Min u_z : -12.3 [mm]

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ 4.1 KNOPEN - REACTIEKRACHTEN

Resultaatcombinaties

Knoop No.	RC		Reactiekrachten [kN]			Reactiemomenten [kNm]			
			P _x	P _y	P _z	M _x	M _y	M _z	
2	RC1	Max	1.11	17.29	22.15	0.00	0.00	0.01	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-0.26	-16.15	-12.62	0.00	0.00	-0.01	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
4	RC1	Max	16.32	15.81	20.25	0.00	0.00	0.01	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-0.15	-16.15	-13.46	0.00	0.00	-0.01	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
6	RC1	Max	1.74	14.84	35.33	0.00	0.00	0.06	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-3.86	-16.32	-13.44	0.00	0.00	-0.05	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
8	RC1	Max	0.01	14.84	20.69	0.00	0.00	0.06	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-0.10	-14.84	-12.34	0.00	0.00	-0.06	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
64	RC1	Max	5.66	0.87	2.17	0.00	0.00	0.02	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-5.18	-0.74	1.18	0.00	0.00	-0.02	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
66	RC1	Max	1.86	0.20	4.76	0.00	0.00	0.02	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-1.61	-0.23	-4.36	0.00	0.00	-0.02	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
80	RC1	Max	2.76	0.55	17.84	0.00	0.00	0.00	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-1.08	-0.57	3.41	0.00	0.00	-0.01	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
81	RC1	Max	2.90	1.77	9.11	0.00	0.00	0.01	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-0.48	-1.21	3.17	0.00	0.00	0.00	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
83	RC1	Max	28.06	1.19	63.45	0.00	0.00	0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	4.91	-37.41	-52.25	0.00	0.00	-0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
84	RC1	Max	19.50	4.03	49.05	0.00	0.00	0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-18.60	-2.77	-20.26	0.00	0.00	-0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
86	RC1	Max	29.42	35.84	65.62	0.00	0.00	0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	4.73	-1.23	-40.48	0.00	0.00	-0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
87	RC1	Max	16.73	0.60	50.06	0.00	0.00	0.08	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-18.52	-0.73	-13.54	0.00	0.00	-0.10	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
89	RC1	Max	5.52	5.86	9.32	0.00	0.00	0.00	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-1.01	-5.86	2.99	0.00	0.00	0.00	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
90	RC1	Max	19.58	1.05	9.61	0.00	0.00	0.00	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-5.43	-1.48	-6.45	0.00	0.00	0.00	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
92	RC1	Max	27.01	1.04	50.51	0.00	0.00	0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-2.66	-1.00	-35.77	0.00	0.00	-0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
93	RC1	Max	21.79	37.78	81.32	0.00	0.00	0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-24.82	-2.82	-68.76	0.00	0.00	-0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
95	RC1	Max	30.32	1.06	51.76	0.00	0.00	0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-0.16	-1.04	-25.52	0.00	0.00	-0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
96	RC1	Max	18.27	2.44	81.87	0.00	0.00	0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
		Min	-27.42	-36.57	-56.07	0.00	0.00	-0.03	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b

Project:

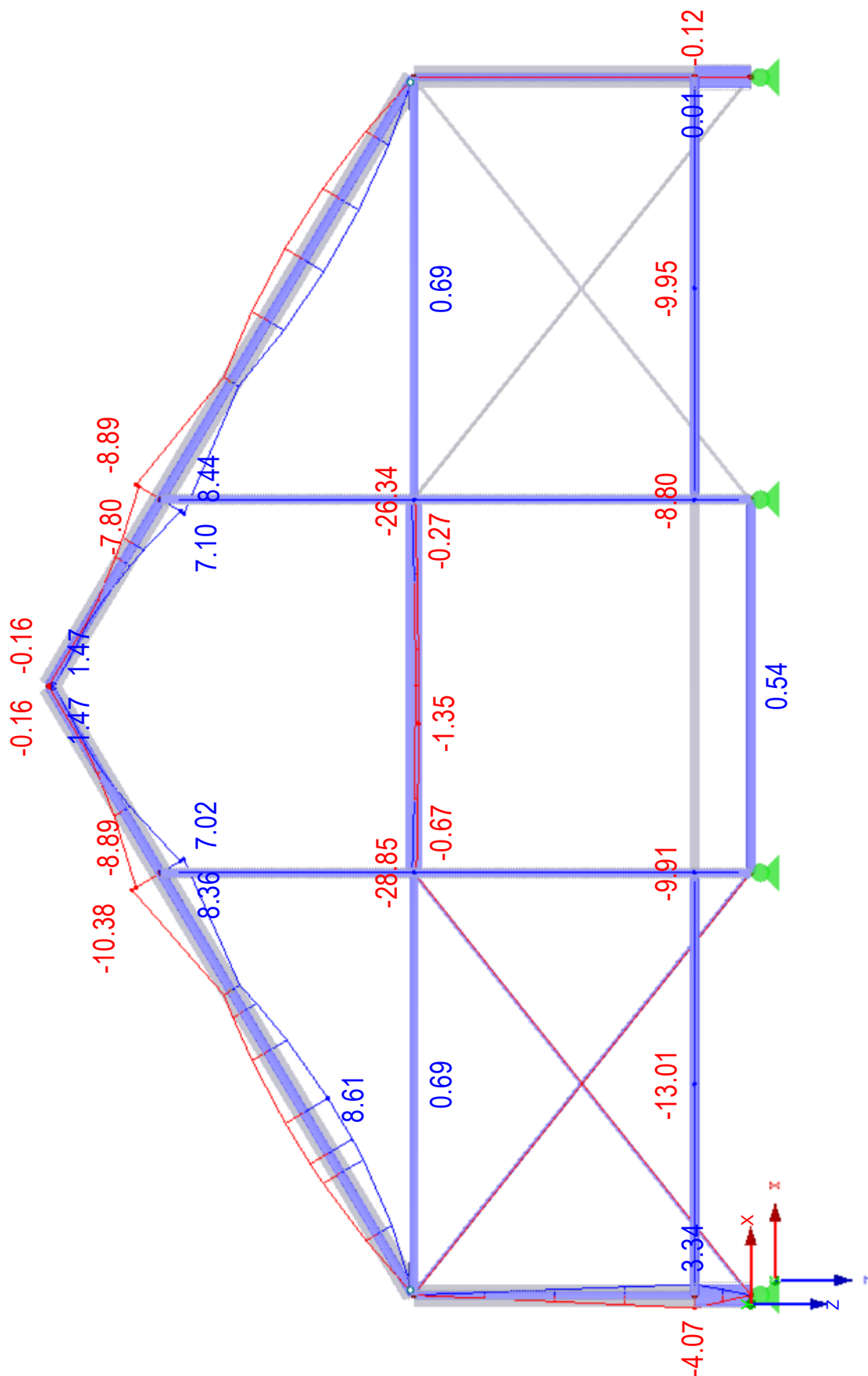
Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ SNEDEKRACHTEN M_y

Tegen Y-richting in



RC 1: UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
Snedekrachten M_y
Resultaatcombinaties: Max- en Min-waarden
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: Koppevel as 2

Project:

Model: 18-285V1

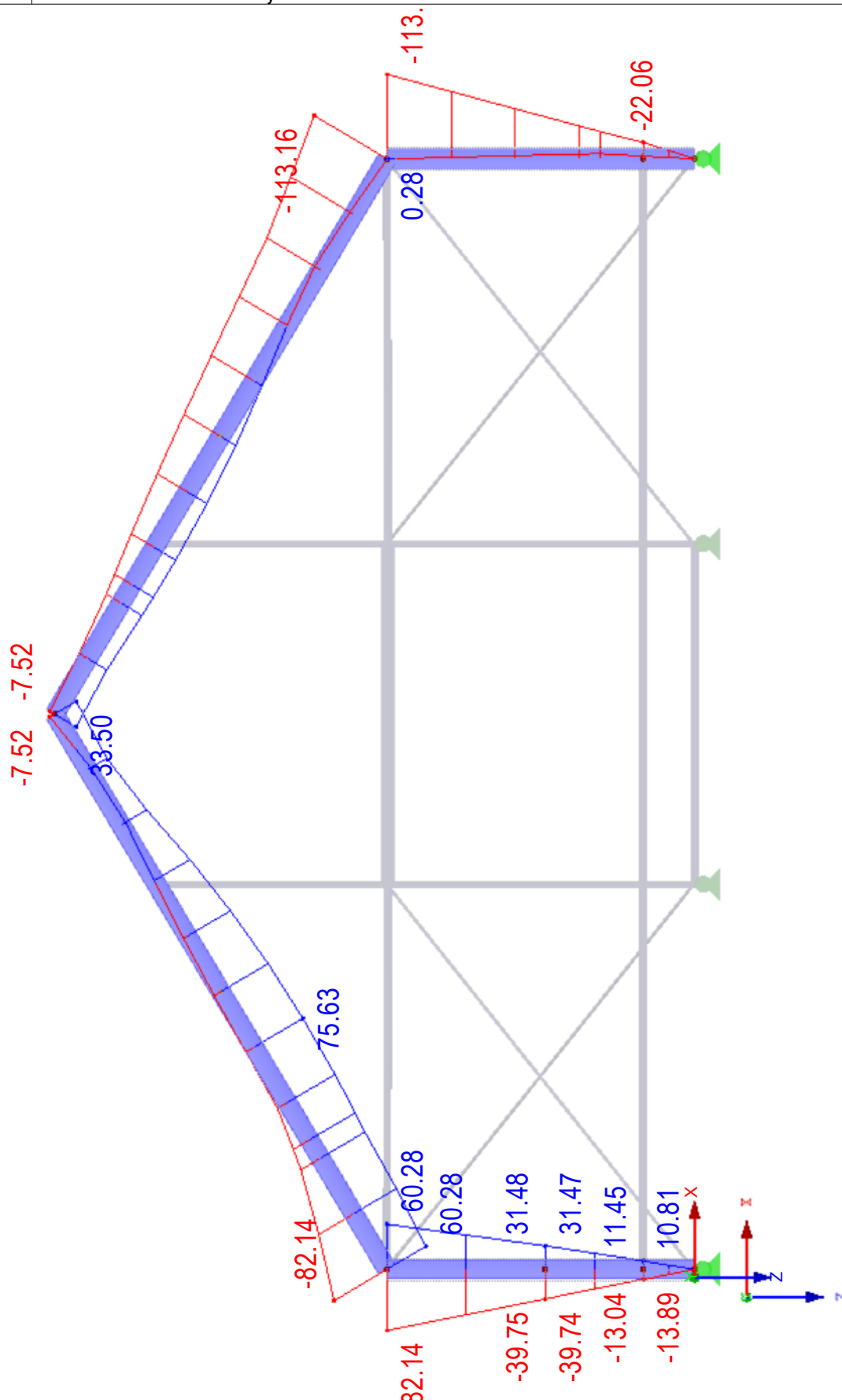
Datum:

2-11-2018

model nov18

■ SNEDEKRACHTEN M_y

Tegen Y-richting in



RC 1: UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
Snedekrachten M_y
Resultaatcombinaties: Max- en Min-waarden
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as -1

Project:

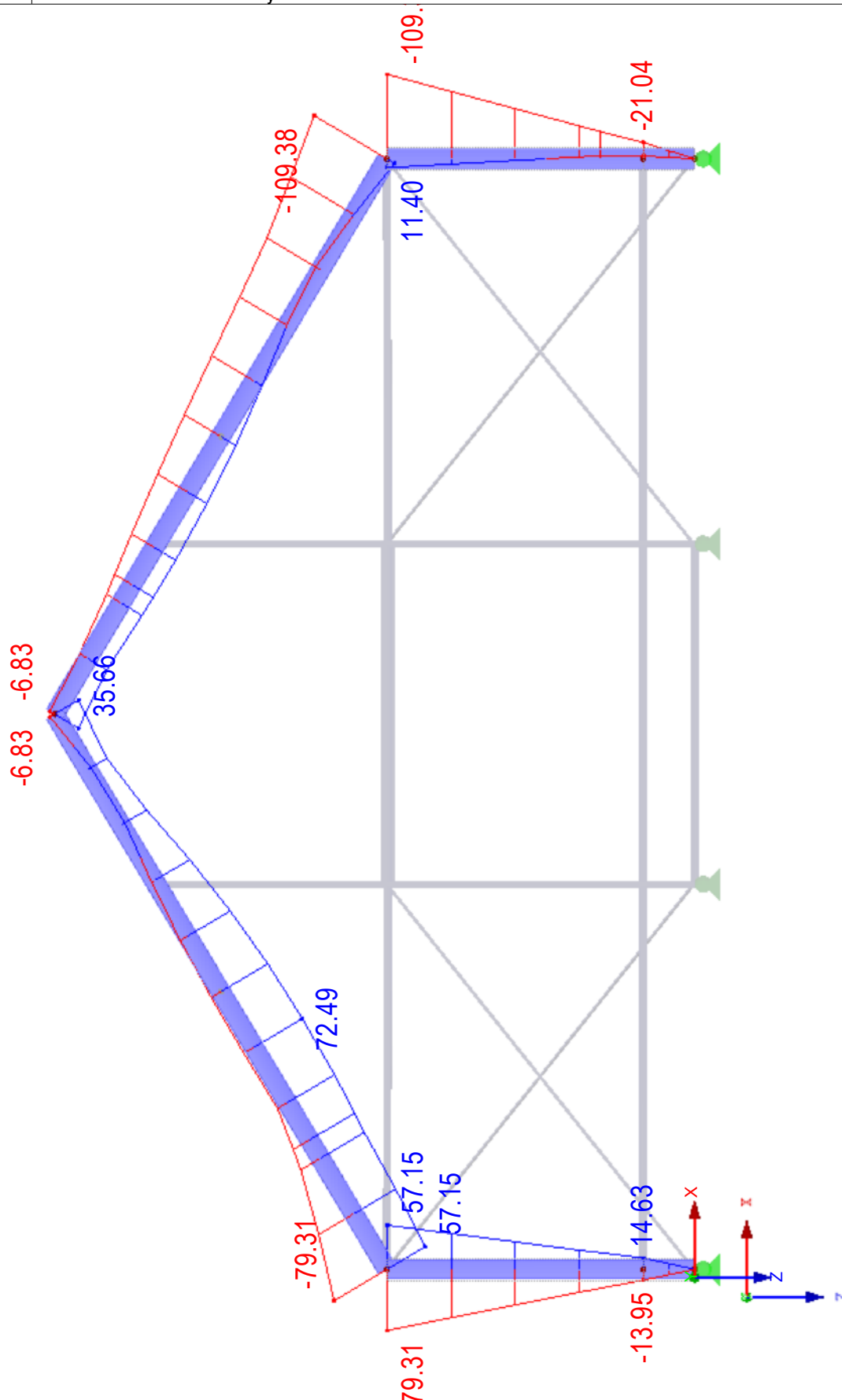
Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ **SNEDEKRACHTEN M_y**

Tegen Y-richting in



RC 1: UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
Snedekrachten M_y
Resultaatcombinaties: Max- en Min-waarden
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as -2

Project:

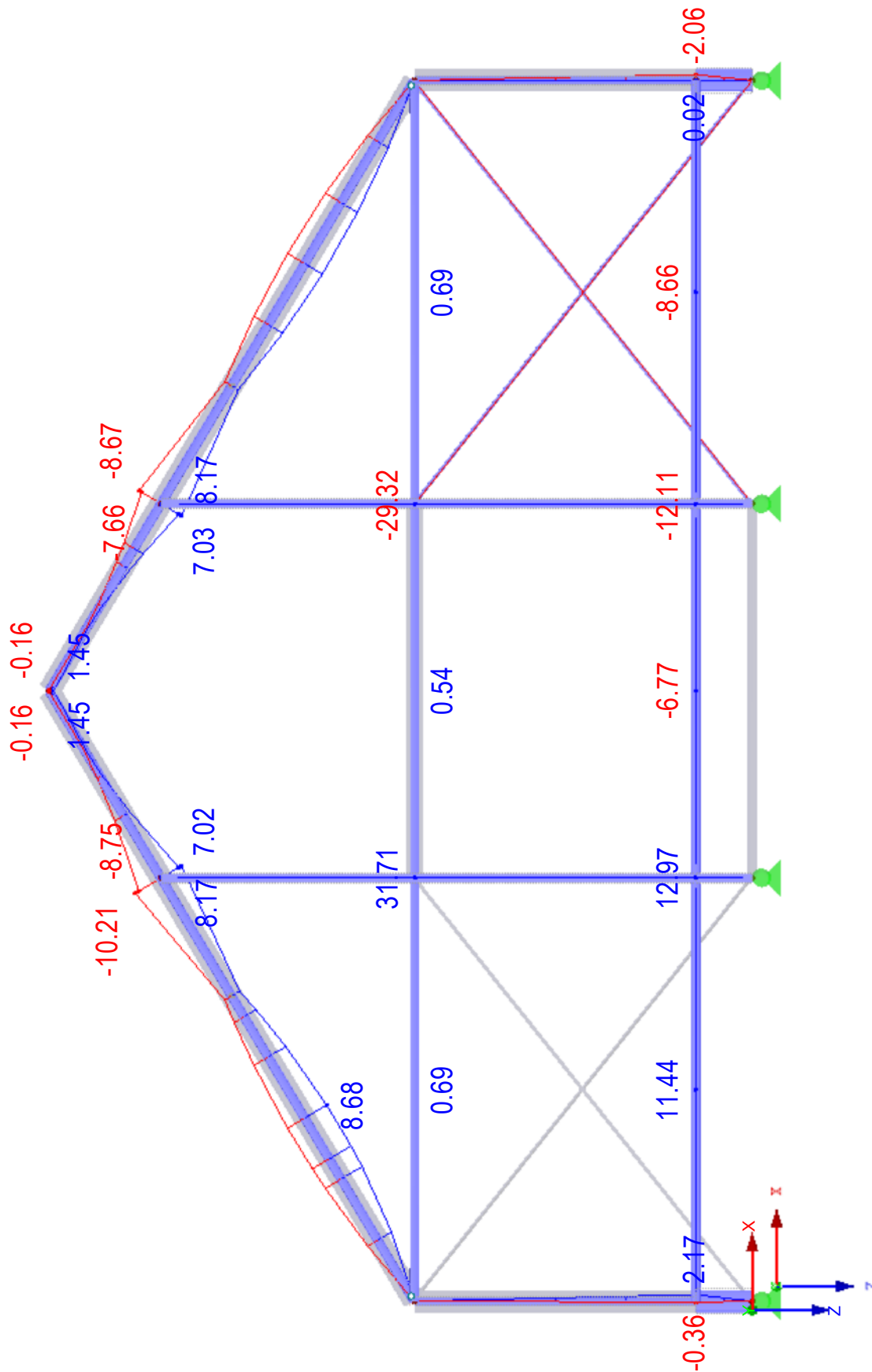
Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ **SNEDEKRACHTEN M_y**

Tegen Y-richting in



1.592 m

Max M_y : 31.71, Min M_y : -29.32 [kNm]

RC 1: UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
Snedekrachten M_y
Resultaatcombinaties: Max- en Min-waarden
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as -3

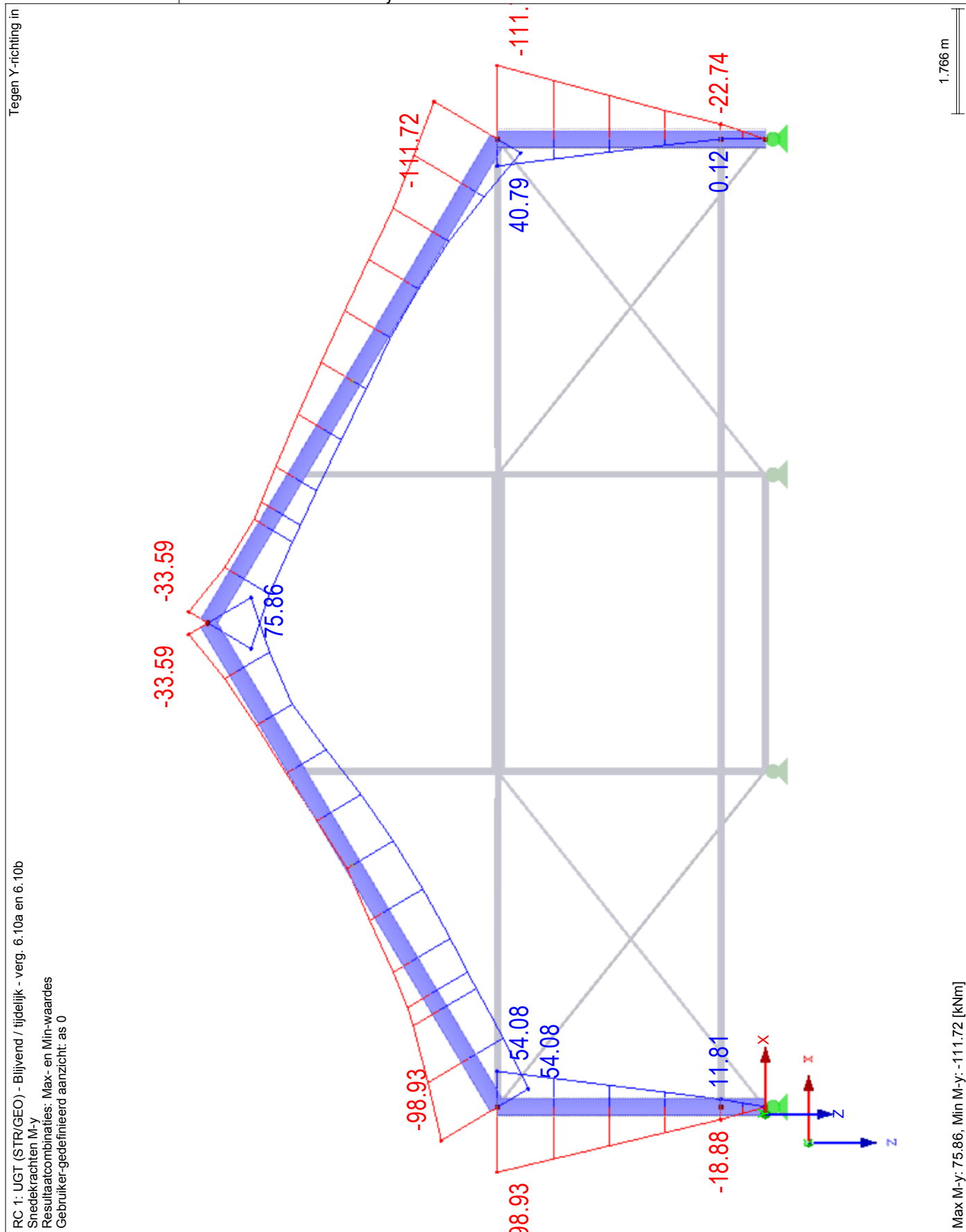
Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ SNEDEKRACHTEN M_y



Project:

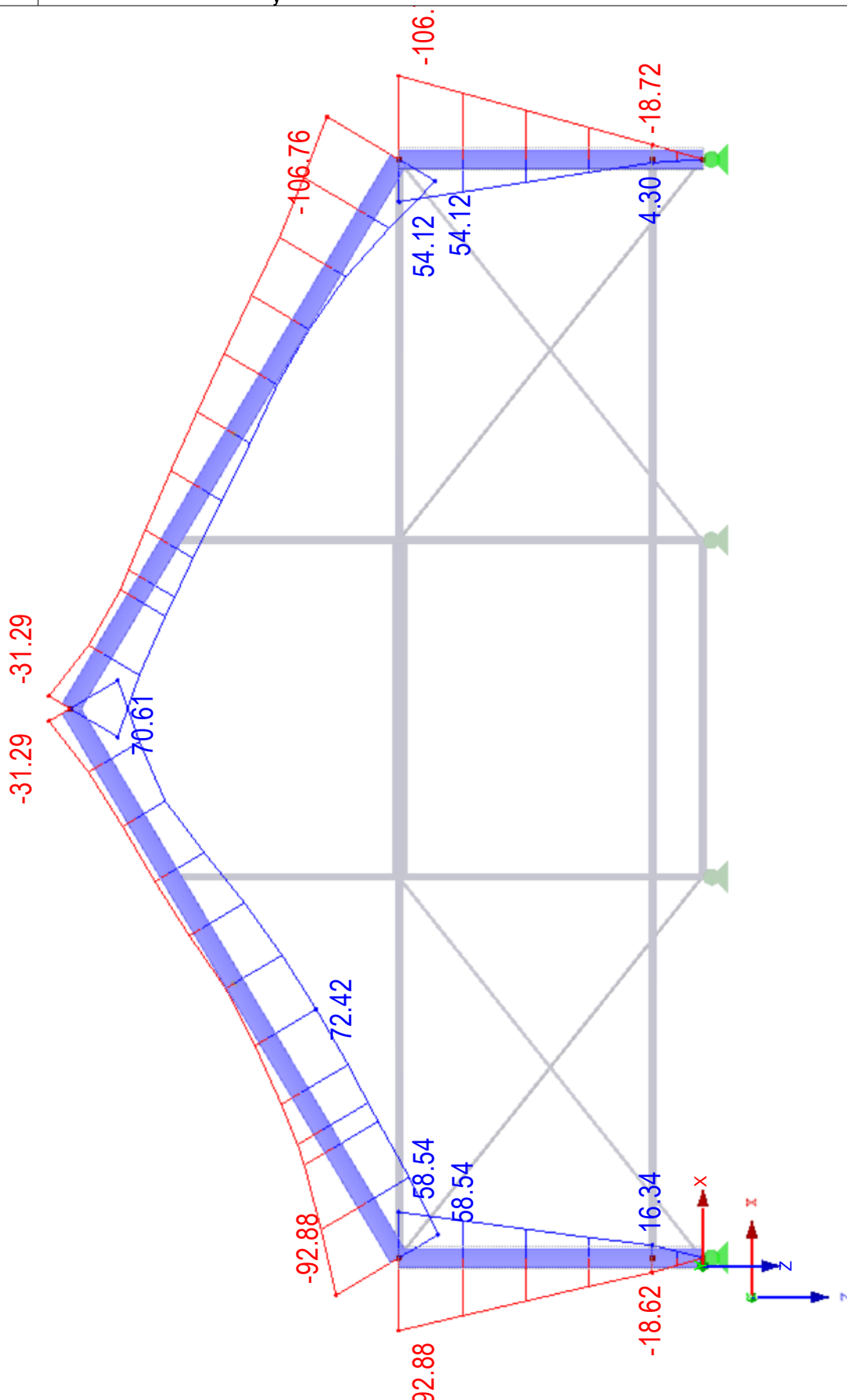
Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

■ **SNEDEKRACHTEN M_y**

Tegen Y-richting in



RC 1: UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
Snedekrachten M_y
Resultaatcombinaties: Max- en Min-waarden
Gebruiker-gedefinieerd aanzicht: as 1

RF-STEEL EC3
CA1
Kolommen portalen

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

1.1 ALGEMENE GEGEVENS

Te ontwerpen staven: 1-8
Te ontwerpen staafverz.: NEN
Nationale bijlagen: RC1
Ontwerp uiterste grenstoestand UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b
Te berekenen RC's:

1.2 MATERIALEN

Matl. No.	Materiaal Omschrijving	E-Modulus E [kN/cm ²]	Glijdingsmodulus G [kN/cm ²]	Coëff. van Poisson ν [-]	Vloeispanning f_{yk} [kN/cm ²]	Max. Dikte t [mm]
1	Staal S 235 JR DIN EN 10025-2:2005-04	21000.00	8076.92	0.300	23.50	16.0
					22.50	40.0
					21.50	100.0
					19.50	150.0
					18.50	200.0
					17.50	250.0
	S235JR					

1.3 DOORSNEDES

Snede No.	Matl. No.	Doorsnede Omschrijving	Doorsnede Type	Commentaar
7	1	IPE 300	Gewalst I-profiel	IPE240



1.6 KNIKLENGTES - STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz. No.	Knik Mogelijk	Knik om y-as			Knik om z-as			Kip				
		Mogelijk	$k_{cr,y}$	$L_{cr,y}$ [m]	Mogelijk	$k_{cr,z}$	$L_{cr,z}$ [m]	Mogelijk	k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
1	☒	☒	2.50	11.250	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
2	☒	☒	2.50	11.250	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
3	☒	☒	2.50	11.250	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
4	☒	☒	2.50	11.250	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
5	☒	☒	2.50	11.250	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
6	☒	☒	2.50	11.250	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
7	☒	☒	2.50	11.250	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
8	☒	☒	2.50	11.250	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500

1.7 STEUNPUNTEN

No.	Knopen	Stn.pnt.	Zijdelingse verhinderi	Verhidering		Welving	Excentriciteit		Commentaar
	No.	Rotatie β [°]		u_y	ϕ_x	ϕ_z	Verhidering ω	e_x [mm]	
No. staafverzameling 1 - kolom 1									
1	92	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	67	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 2 - Kolom 2									
1	95	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	72	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 3 - Kolom 3									
1	86	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	71	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 4 - Kolom 4									
1	83	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	70	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 5 - Kolom 5									
1	93	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	73	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 6 - Kolom 6									
1	96	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	78	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 7 - Kolom 7									
1	87	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	77	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 8 - Kolom 8									
1	84	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	76	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	

1.13 PARAMETERS - STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz. No.	Omschrijving	Parameter
1	Staafverzameling	kolom 1
	Doorsnede	7 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
2	Staafverzameling	Kolom 2
	Doorsnede	7 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
3	Staafverzameling	Kolom 3
	Doorsnede	7 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

1.13 PARAMETERS - STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz No.	Omschrijving	Parameter
	Rotatieverhinderend	☐
4	Staafverzameling	Kolom 4
	Doorsnede	7 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
5	Staafverzameling	Kolom 5
	Doorsnede	7 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
6	Staafverzameling	Kolom 6
	Doorsnede	7 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
7	Staafverzameling	Kolom 7
	Doorsnede	7 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
8	Staafverzameling	Kolom 8
	Doorsnede	7 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐

RF-STEEL EC3
CA2
Dakliggers portaal;

1.1 ALGEMENE GEGEVENS

Te ontwerpen staven:	96,102,108,114,135,141,147,153
Te ontwerpen staafverz.:	
Nationale bijlagen:	NEN
Ontwerp uiterste grenstoestand	
Te berekenen RC's:	RC1 UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b

1.2 MATERIALEN

Matl. No.	Materiaal Omschrijving	E-Modulus E [kN/cm ²]	Glijdingsmodulus G [kN/cm ²]	Coëff. van Poisson ν [-]	Vloeispanning f _{yk} [kN/cm ²]	Max. Dikte t [mm]
1	Staal S 235 JR DIN EN 10025-2:2005-04	21000.00	8076.92	0.300	23.50	16.0
					22.50	40.0
					21.50	100.0
					19.50	150.0
					18.50	200.0
					17.50	250.0
	S235JR					

1.3 DOORSNEDES

Snede No.	Matl. No.	Doorsnede Omschrijving	Doorsnede Type	Commentaar
6	1	IPE 300	Gewalst I-profiel	IPE300



1.4 ZIJDELINGSE VERHINDERING

Staaf No.	Vasthouden Type	Lengte L [m]	Tussenliggende zijdelingse verandering [-]										
			Aantal	X ₁	X ₂	X ₃	X ₄	X ₅	X ₆	X ₇	X ₈	X ₉	
96	Zijdelings en torsie (gaffel)	9.494	2	0.333	0.667								
102	Zijdelings en torsie (gaffel)	9.494	2	0.333	0.667								
108	Zijdelings en torsie (gaffel)	9.494	2	0.333	0.667								
114	Zijdelings en torsie (gaffel)	9.494	2	0.333	0.667								
135	Zijdelings en torsie (gaffel)	9.494	2	0.333	0.667								
141	Zijdelings en torsie (gaffel)	9.494	2	0.333	0.667								
147	Zijdelings en torsie (gaffel)	9.494	2	0.333	0.667								
153	Zijdelings en torsie (gaffel)	9.494	2	0.333	0.667								

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

1.5 KNIKLENGTES - STAVEN

Staaf No.	Knik Mogelijk	Mogelijk	Knik om y-as		Mogelijk	Knik om z-as		Mogelijk	Kip			
			$k_{cr,y}$	$L_{cr,y}$ [m]		$k_{cr,z}$	$L_{cr,z}$ [m]		k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
96	☒	☒	2.50	23.735	☒	1.00	3.165	☒	1.0	1.0	3.165	3.165
102	☒	☒	2.50	23.735	☒	1.00	3.165	☒	1.0	1.0	3.165	3.165
108	☒	☒	2.50	23.735	☒	1.00	3.165	☒	1.0	1.0	3.165	3.165
114	☒	☒	2.50	23.735	☒	1.00	3.165	☒	1.0	1.0	3.165	3.165
135	☒	☒	2.50	23.735	☒	1.00	3.165	☒	1.0	1.0	3.165	3.165
141	☒	☒	2.50	23.735	☒	1.00	3.165	☒	1.0	1.0	3.165	3.165
147	☒	☒	2.50	23.735	☒	1.00	3.165	☒	1.0	1.0	3.165	3.165
153	☒	☒	2.50	23.735	☒	1.00	3.165	☒	1.0	1.0	3.165	3.165

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staaf No.	Omschrijving	Parameter
96	Doorsnede	6 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
102	Doorsnede	6 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
108	Doorsnede	6 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
114	Doorsnede	6 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
135	Doorsnede	6 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
141	Doorsnede	6 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
147	Doorsnede	6 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
153	Doorsnede	6 - IPE 300
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐

RF-STEEL EC3
CA3
kopgevel as 2

1.1 ALGEMENE GEGEVENS

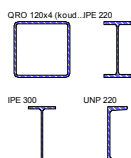
Te ontwerpen staven:	1,38,40,121,122,128,129,182,183
Te ontwerpen staafverz.:	9-12
Nationale bijlagen:	NEN
Ontwerp uiterste grenstoestand	
Te berekenen RC's:	RC1 UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b

1.2 MATERIALEN

Matl. No.	Materiaal Omschrijving	E-Modulus E [kN/cm²]	Glijdingsmodulus G [kN/cm²]	Coëff. van Poisson ν [-]	Vloeispanning f_{yk} [kN/cm²]	Max. Dikte t [mm]
1	Staal S 235 JR DIN EN 10025-2:2005-04	21000.00	8076.92	0.300	23.50	16.0
					22.50	40.0
					21.50	100.0
					19.50	150.0
					18.50	200.0
	S235JR	17.50	250.0			

1.3 DOORSNEDES

Snede No.	Matl. No.	Doorsnede Omschrijving	Doorsnede Type	Commentaar
3	1	QRO 120x4 (koud gevormd)	Vierkant Gewalst	K120/4
4	1	IPE 220	Gewalst I-profiel	HEA120
7	1	IPE 300	Gewalst I-profiel	IPE240
9	1	UNP 220 SZS	Koker Gewalst	
12	1	HEA 140	Gewalst I-profiel	
13	1	HEA 120	Gewalst I-profiel	



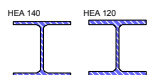
Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18



1.3 DOORSNEDES

Snede No.	Matl. No.	Doorsnede Omschrijving	Doorsnede Type	Commentaar
14	1	QRO 120x4 (koudgevormd)	Vierkant Gewalst	

1.4 ZIJDELINGSE VERHINDERING

Staal No.	Vasthouden Type	Lengte L [m]	Aantal	X ₁	X ₂	X ₃	X ₄	X ₅	X ₆	X ₇	X ₈	X ₉
121	Zijdelings en torsie (gaffel)	6.584	1	0.500								
128	Zijdelings en torsie (gaffel)	6.584	1	0.500								

1.5 KNIKLENGTES - STAVEN

Staal No.	Knik Mogelijk	Mogelijk	Knik om y-as		Knik om z-as			Kip				
No.	Mogelijk	Mogelijk	k _{cr,y}	L _{cr,y} [m]	Mogelijk	k _{cr,z}	L _{cr,z} [m]	Mogelijk	k _z	k _w	L _w [m]	L _T [m]
1	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☒	1.0	1.0	5.000	5.000
38	☒	☒	1.00	5.655	☒	1.00	5.655	☐	1.0	1.0	5.655	5.655
40	☒	☒	1.00	5.655	☒	1.00	5.655	☐	1.0	1.0	5.655	5.655
121	☒	☒	1.00	6.584	☒	1.00	3.292	☒	1.0	1.0	3.292	3.292
122	☒	☒	1.00	2.911	☒	1.00	2.911	☒	1.0	1.0	2.911	2.911
128	☒	☒	1.00	6.584	☒	1.00	3.292	☒	1.0	1.0	3.292	3.292
129	☒	☒	1.00	2.911	☒	1.00	2.911	☒	1.0	1.0	2.911	2.911
182	☒	☒	1.00	5.655	☒	1.00	5.655	☐	1.0	1.0	5.655	5.655
183	☒	☒	1.00	5.655	☒	1.00	5.655	☐	1.0	1.0	5.655	5.655

1.6 KNIKLENGTES - STAAFVERZAMELINGEN

Staafterverz No.	Knik Mogelijk	Mogelijk	Knik om y-as		Knik om z-as			Kip				
No.	Mogelijk	Mogelijk	k _{cr,y}	L _{cr,y} [m]	Mogelijk	k _{cr,z}	L _{cr,z} [m]	Mogelijk	k _z	k _w	L _w [m]	L _T [m]
9	☒	☒	1.00	4.500	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
10	☒	☒	1.00	4.500	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
11	☒	☒	1.00	7.871	☒	0.57	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	7.871
12	☒	☒	1.00	7.871	☒	0.57	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	7.871

1.7 STEUNPUNTEN

No.	Knopen No.	Stn.pnt. Rotatie β [°]	Zijdelingse verhinderi u _y	Verhinderi φ _x φ _z	Welving Verhinderi ω	Excentriciteit e _x [mm] e _z [mm]	Commentaar
No. staafverzameling 9 - hoekkolom 1							
1	89	0.00	☒	☒ ☐	☐	0.0 0.0	
2	68	0.00	☒	☒ ☐	☐	0.0 0.0	
No. staafverzameling 10 - Hoekkolom 2							
1	90	0.00	☒	☒ ☐	☐	0.0 0.0	
2	74	0.00	☒	☒ ☐	☐	0.0 0.0	
No. staafverzameling 11 - kolom overheaddeur							
1	8	0.00	☒	☒ ☐	☐	0.0 0.0	
2	7	0.00	☒	☒ ☐	☐	0.0 0.0	
No. staafverzameling 12 - kolom overheaddeur							
1	6	0.00	☒	☒ ☐	☐	0.0 0.0	
2	5	0.00	☒	☒ ☐	☐	0.0 0.0	

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staal No.	Omschrijving	Parameter
1	Doorsnede	9 - UNP 220 SZS
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
38	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
40	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
121	Doorsnede	12 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
122	Doorsnede	12 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
128	Doorsnede	12 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐

Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staaf No.	Omschrijving	Parameter
129	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
	Doorsnede	12 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
182	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
	Doorsnede	14 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
183	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
	Doorsnede	14 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐

1.13 PARAMETERS - STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz No.	Omschrijving	Parameter
9	Staafverzameling	hoekkolom 1
	Staaf 123 - Doorsnede	7 - IPE 300
	Staaf 124 - Doorsnede	13 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
10	Staafverzameling	Hoekkolom 2
	Staaf 130 - Doorsnede	7 - IPE 300
	Staaf 131 - Doorsnede	13 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
11	Staafverzameling	kolom overheaddeur
	Doorsnede	4 - IPE 220
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
12	Staafverzameling	kolom overheaddeur
	Doorsnede	4 - IPE 220
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐

RF-STEEL EC3
CA4
Kopogeevel as -3

1.1 ALGEMENE GEGEVENS

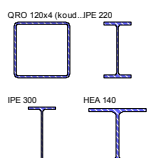
Te ontwerpen staven:	37,39,67,82,83,89,90,184-186
Te ontwerpen staafverz.:	13-16
Nationale bijlagen:	NEN
Ontwerp uiterste grenstoestand	RC1
Te berekenen RC's:	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b

1.2 MATERIALEN

Matl. No.	Materiaal Omschrijving	E-Modulus E [kN/cm²]	Glijdingsmodulus G [kN/cm²]	Coëff. van Poisson ν [-]	Vloeispanning f_{yk} [kN/cm²]	Max. Dikte t [mm]
1	Staal S 235 JR DIN EN 10025-2:2005-04	21000.00	8076.92	0.300	23.50	16.0
					22.50	40.0
					21.50	100.0
					19.50	150.0
					18.50	200.0
					17.50	250.0
	S235JR					

1.3 DOORSNEDES

Snede No.	Matl. No.	Doorsnede Omschrijving	Doorsnede Type	Commentaar
3	1	QRO 120x4 (koudgevormd)	Vierkant Gewalst	K120/4
4	1	IPE 220	Gewalst I-profiel	HEA120
7	1	IPE 300	Gewalst I-profiel	IPE240
12	1	HEA 140	Gewalst I-profiel	
13	1	HEA 120	Gewalst I-profiel	
14	1	QRO 120x4 (koudgevormd)	Vierkant Gewalst	



Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

1.4 ZIJDELINGSE VERHINDERING

Staaf No.	Vasthouden Type	Lengte L [m]	Aantal	Tussentliggende zijdelingse verandering [-]								
				X ₁	X ₂	X ₃	X ₄	X ₅	X ₆	X ₇	X ₈	X ₉
82	Zijdelings en torsie (gaffel)	6.584	1	0.500								
89	Zijdelings en torsie (gaffel)	6.584	1	0.500								

1.5 KNIKLENGTES - STAVEN

Staaf No.	Knik Mogelijk	Knik om y-as		Knik om z-as			Kip					
		Mogelijk	k _{cr,y}	L _{cr,y} [m]	Mogelijk	k _{cr,z}	L _{cr,z} [m]	Mogelijk	k _z	k _w	L _w [m]	L _T [m]
37	☒	☒	1.00	5.655	☒	1.00	5.655	☐	1.0	1.0	5.655	5.655
39	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
67	☒	☒	1.00	5.655	☒	1.00	5.655	☐	1.0	1.0	5.655	5.655
82	☒	☒	1.00	6.584	☒	1.00	3.292	☒	1.0	1.0	3.292	3.292
83	☒	☒	1.00	2.911	☒	1.00	2.911	☒	1.0	1.0	2.911	2.911
89	☒	☒	1.00	6.584	☒	1.00	3.292	☒	1.0	1.0	3.292	3.292
90	☒	☒	1.00	2.911	☒	1.00	2.911	☒	1.0	1.0	2.911	2.911
184	☒	☒	1.00	5.655	☒	1.00	5.655	☐	1.0	1.0	5.655	5.655
185	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
186	☒	☒	1.00	5.655	☒	1.00	5.655	☐	1.0	1.0	5.655	5.655

1.6 KNIKLENGTES - STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz No.	Knik Mogelijk	Mogelijk	Knik om y-as		Knik om z-as			Kip				
			k _{cr,y}	L _{cr,y} [m]	Mogelijk	k _{cr,z}	L _{cr,z} [m]	Mogelijk	k _z	k _w	L _w [m]	L _T [m]
13	☒	☒	1.00	4.500	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
14	☒	☒	1.00	4.500	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
15	☒	☒	1.00	7.871	☒	0.57	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	7.871
16	☒	☒	1.00	7.871	☒	0.57	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	7.871

1.7 STEUNPUNTEN

No.	Knopen No.	Stn.pnt. Rotatie β [°]	Zijdelingse verandering u _y	Verhinderend φ _x	Verhinderend φ _z	Welving Verhinderend ω	Excentriciteit e _x [mm]	Excentriciteit e _z [mm]	Commentaar
No. staafverzameling 13 - Hoekkolom 3									
1	81	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	75	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 14 - Hoekkolom 4									
1	80	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	69	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 15 - Tussenkolom as -3									
1	2	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	1	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
No. staafverzameling 16 - tussenkolom as -3									
1	4	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	3	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staaf No.	Omschrijving	Parameter
37	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevoormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
39	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevoormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
67	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevoormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
82	Doorsnede	12 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
83	Doorsnede	12 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
89	Doorsnede	12 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
90	Doorsnede	12 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staaf No.	Omschrijving	Parameter
184	Doorsnede	14 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
185	Doorsnede	14 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
186	Doorsnede	14 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐

1.13 PARAMETERS - STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz No.	Omschrijving	Parameter
13	Staafverzameling	Hoekkolom 3
	Staaf 91 - Doorsnede	7 - IPE 300
	Staaf 92 - Doorsnede	13 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
14	Staafverzameling	Hoekkolom 4
	Staaf 84 - Doorsnede	7 - IPE 300
	Staaf 85 - Doorsnede	13 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
15	Staafverzameling	Tussenkolom as -3
	Doorsnede	4 - IPE 220
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
16	Staafverzameling	tussenkolom as -3
	Doorsnede	4 - IPE 220
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐

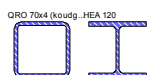
RF-STEEL EC3
CA5
Koppelkokers dak

1.1 ALGEMENE GEGEVENS

Te ontwerpen staven:	5,12,19,26,33,68-74,77,78,159,164
Te ontwerpen staafverz.:	17
Nationale bijlagen:	NEN
Ontwerp uiterste grenstoestand	RC1
Te berekenen RC's:	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b

1.2 MATERIALEN

Matl. No.	Materiaal Omschrijving	E-Modulus E [kN/cm ²]	Glijdingsmodulus G [kN/cm ²]	Coëff. van Poisson ν [-]	Vloeispanning f_{yk} [kN/cm ²]	Max. Dikte t [mm]
1	Staal S 235 JR DIN EN 10025-2:2005-04	21000.00	8076.92	0.300	23.50	16.0
					22.50	40.0
					21.50	100.0
					19.50	150.0
					18.50	200.0
	S235JR				17.50	250.0



1.3 DOORSNEDES

Snede No.	Matl. No.	Doorsnede Omschrijving	Doorsnede Type	Max Ontwerp Unity check	Commentaar
2	1	QRO 70x4 (koudgevormd)	Vierkant Gewalst	0.26	KK80*5
8	1	QRO 70x4 (koudgevormd)	Vierkant Gewalst	0.48	
10	1	HEA 120	Gewalst I-profiel	0.68	
15	1	HEA 140	Gewalst I-profiel	0.35	



Project:

Model: 18-285V1

Datum: 2-11-2018

model nov18

1.5 KNIKLENGTES - STAVEN

Staaf No.	Knik		Knik om y-as		Knik om z-as		Kip					
	Mogelijk	Mogelijk	$k_{cr,y}$	$L_{cr,y}$ [m]	Mogelijk	$k_{cr,z}$	$L_{cr,z}$ [m]	Mogelijk	k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
5	☒	☒	1.00	4.720	☒	1.00	4.720	☐	1.0	1.0	4.720	4.720
12	☒	☒	1.00	4.600	☒	1.00	4.600	☐	1.0	1.0	4.600	4.600
19	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
26	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
33	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
68	☒	☒	1.00	4.720	☒	1.00	4.720	☒	1.0	1.0	4.720	4.720
69	☒	☒	1.00	4.600	☒	1.00	4.600	☒	1.0	1.0	4.600	4.600
70	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☒	1.0	1.0	5.000	5.000
71	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☒	1.0	1.0	5.000	5.000
72	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☒	1.0	1.0	5.000	5.000
73	☒	☒	1.00	4.720	☒	1.00	4.720	☒	1.0	1.0	4.720	4.720
74	☒	☒	1.00	4.600	☒	1.00	4.600	☒	1.0	1.0	4.600	4.600
77	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☒	1.0	1.0	5.000	5.000
78	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
159	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
164	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000

1.6 KNIKLENGTES - STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz No.	Knik		Knik om y-as		Knik om z-as		Kip					
	Mogelijk	Mogelijk	$k_{cr,y}$	$L_{cr,y}$ [m]	Mogelijk	$k_{cr,z}$	$L_{cr,z}$ [m]	Mogelijk	k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
17	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☒	1.0	1.0	5.000	5.000

1.7 STEUNPUNTEN

No.	Knopen	Stn.pnt.	Zijdelingse verhinderi	Verhidering		Welving	Excentriciteit		Commentaar
	No.	Rotatie β [°]		u_y	φ_x	φ_z	Verhidering ω	e_x [mm]	
	No. staafverzameling 17 - randregel								
1	76	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	77	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staaf No.	Omschrijving	Parameter
5	Doorsnede	2 - QRO 70x4 (koudgevoormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
12	Doorsnede	2 - QRO 70x4 (koudgevoormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
19	Doorsnede	2 - QRO 70x4 (koudgevoormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
26	Doorsnede	2 - QRO 70x4 (koudgevoormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
33	Doorsnede	2 - QRO 70x4 (koudgevoormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
68	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
69	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
70	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
71	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
72	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderd	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
73	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staaf No.	Omschrijving	Parameter
74	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
77	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
78	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
	Doorsnede	10 - HEA 120
	Afschuifvlak	☐
159	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
	Doorsnede	8 - QRO 70x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
164	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
	Doorsnede	8 - QRO 70x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐

1.13 PARAMETERS - STAAFVERZAMELINGEN

Staafverz No.	Omschrijving	Parameter
17	Staafverzameling	randregel
	Doorsnede	15 - HEA 140
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐

RF-STEEL EC3

CA6

gevelsteunen langsgevels

1.1 ALGEMENE GEGEVENS

Te ontwerpen staven:	41-49
Te ontwerpen staafverz.:	18-20
Nationale bijlagen:	NEN
Ontwerp uiterste grenstoestand	RC1
Te berekenen RC's:	UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b

1.2 MATERIALEN

Matl. No.	Materiaal Omschrijving	E-Modulus E [kN/cm ²]	Glijdingsmodulus G [kN/cm ²]	Coëff. van Poisson ν [-]	Vloeispanning f_{yk} [kN/cm ²]	Max. Dikte t [mm]
1	Staal S 235 JR DIN EN 10025-2:2005-04	21000.00	8076.92	0.300	23.50	16.0
					22.50	40.0
					21.50	100.0
					19.50	150.0
					18.50	200.0
					17.50	250.0
	S235JR					

U 120

QRO 120x4 (koud...



1.3 DOORSNEDES

Snede No.	Matl. No.	Doorsnede Omschrijving	Doorsnede Type	Max Ontwerp Unity check	Commentaar
1	1	U 120	Koker Gewalst	0.71	UNP120
3	1	QRO 120x4 (koudgevormd)	Vierkant Gewalst	0.52	K120/4
14	1	QRO 120x4 (koudgevormd)	Vierkant Gewalst	0.56	

1.5 KNIKLENGTES - STAVEN

Staaf No.	Knik Mogelijk	Knik om y-as			Knik om z-as			Kip				
		Mogelijk	$k_{cr,y}$	$L_{cr,y}$ [m]	Mogelijk	$k_{cr,z}$	$L_{cr,z}$ [m]	Mogelijk	k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
41	☒	☒	1.00	0.600	☒	1.00	0.600	☐	1.0	1.0	0.600	0.600
42	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
43	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
44	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
45	☒	☒	1.00	4.600	☒	1.00	4.600	☐	1.0	1.0	4.600	4.600
46	☒	☒	1.00	4.720	☒	1.00	4.720	☐	1.0	1.0	4.720	4.720
47	☒	☒	1.00	5.000	☒	1.00	5.000	☐	1.0	1.0	5.000	5.000
48	☒	☒	1.00	3.334	☒	1.00	3.334	☐	1.0	1.0	3.334	3.334
49	☒	☒	1.00	4.600	☒	1.00	4.600	☐	1.0	1.0	4.600	4.600

Project: Model: 18-285V1
model nov18

Datum: 2-11-2018

1.6 KNIKLENGTES - STAAFVERZAMELINGEN

Staafterz No.	Knik Mogelijk	Mogelijk	Knik om y-as		Knik om z-as			Kip				
			$k_{cr,y}$	$L_{cr,y}$ [m]	Mogelijk	$k_{cr,z}$	$L_{cr,z}$ [m]	Mogelijk	k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
18	☒	☒	1.00	4.500	☒	1.00	4.500	☒	1.0	1.0	4.500	4.500
19	☒	☒	1.00	1.666	☒	1.00	1.666	☒	1.0	1.0	1.666	1.666
20	☒	☒	1.00	2.189	☒	1.00	2.189	☒	1.0	1.0	2.189	2.189

1.7 STEUNPUNTEN

No.	Knopen	Stn.pnt.	Zijdelingse verhinderi	Verhidering		Welving	Excentriciteit		Commentaar
	No.	Rotatie β [°]		u_y	ϕ_x	ϕ_z	Verhidering ω	e_x [mm]	
	No. staafverzameling 18 - kolom loopdeur								
1	64	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	65	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
	No. staafverzameling 19 - regel boven loopdeur								
1	99	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	63	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
	No. staafverzameling 20 - kolom loopdeur 2								
1	66	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	
2	100	0.00	☒	☒	☐	☐	0.0	0.0	

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staafterz No.	Omschrijving	Parameter
41	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
42	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
43	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
44	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
45	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
46	Doorsnede	14 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
47	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
48	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
49	Doorsnede	3 - QRO 120x4 (koudgevormd)
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐

1.13 PARAMETERS - STAAFVERZAMELINGEN

Staafterz No.	Omschrijving	Parameter
18	Staafterzameling	kolom loopdeur
	Doorsnede	1 - U 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
19	Staafterzameling	regel boven loopdeur
	Doorsnede	1 - U 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐
20	Staafterzameling	kolom loopdeur 2
	Doorsnede	1 - U 120
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderi	☐

RF-STEEL EC3
CA7
stabiliteit

Project:

Model: 18-285V1

model nov18

Datum: 2-11-2018

1.1 ALGEMENE GEGEVENS

Te ontwerpen staven:	170-181,190-193
Te ontwerpen staafverz.:	
Nationale bijlagen:	NEN
Ontwerp uiterste grenstoestand	
Te berekenen RC's:	RC1 UGT (STR/GEO) - Blijvend / tijdelijk - verg. 6.10a en 6.10b

1.2 MATERIALEN

Matl. No.	Materiaal Omschrijving	E-Modulus E [kN/cm ²]	Glijdingsmodulus G [kN/cm ²]	Coëff. van Poisson ν [-]	Vloeispanning f_{yk} [kN/cm ²]	Max. Dikte t [mm]
1	Staal S 235 JR DIN EN 10025-2:2005-04	21000.00	8076.92	0.300	23.50	16.0
					22.50	40.0
					21.50	100.0
					19.50	150.0
					18.50	200.0
					17.50	250.0
	S235JR					

1.3 DOORSNEDES

Sneede No.	Matl. No.	Doorsnede Omschrijving	Doorsnede Type	Max Ontwerp Unity check	Commentaar
11	1	L 50x50x5	Hoek	0.43	

1.5 KNIKLENGTES - STAVEN

Staaf	Knik		Knik om u-as		Knik om v-as			Kip				
No.	Mogelijk	Mogelijk	$k_{cr,u}$	$L_{cr,u}$ [m]	Mogelijk	$k_{cr,v}$	$L_{cr,v}$ [m]	Mogelijk	k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
170	☐	☐	1.00	6.727	☐	1.00	6.727	☐	1.0	1.0	6.727	6.727
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
171	☐	☐	1.00	6.727	☐	1.00	6.727	☐	1.0	1.0	6.727	6.727
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
172	☐	☐	1.00	6.727	☐	1.00	6.727	☐	1.0	1.0	6.727	6.727
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
173	☐	☐	1.00	6.727	☐	1.00	6.727	☐	1.0	1.0	6.727	6.727
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
174	☐	☐	1.00	6.895	☐	1.00	6.895	☐	1.0	1.0	6.895	6.895
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
175	☐	☐	1.00	6.895	☐	1.00	6.895	☐	1.0	1.0	6.895	6.895
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
176	☐	☐	1.00	6.895	☐	1.00	6.895	☐	1.0	1.0	6.895	6.895
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
177	☐	☐	1.00	6.895	☐	1.00	6.895	☐	1.0	1.0	6.895	6.895
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
178	☐	☐	1.00	6.895	☐	1.00	6.895	☐	1.0	1.0	6.895	6.895
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
179	☐	☐	1.00	6.895	☐	1.00	6.895	☐	1.0	1.0	6.895	6.895
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
180	☐	☐	1.00	6.895	☐	1.00	6.895	☐	1.0	1.0	6.895	6.895
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
181	☐	☐	1.00	6.895	☐	1.00	6.895	☐	1.0	1.0	6.895	6.895
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
190	☐	☐	1.00	7.227	☐	1.00	7.227	☐	1.0	1.0	7.227	7.227
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
191	☐	☐	1.00	7.220	☐	1.00	7.220	☐	1.0	1.0	7.220	7.220
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
192	☐	☐	1.00	7.227	☐	1.00	7.227	☐	1.0	1.0	7.227	7.227
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											
193	☐	☐	1.00	7.220	☐	1.00	7.220	☐	1.0	1.0	7.220	7.220
	Dit staatype wordt niet toegestaan in een stabiliteitsberekening.											

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staaf No.	Omschrijving	Parameter
170	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
171	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
172	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐
173	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberekening	☐

Project:

Model: 18-285V1

Datum:

2-11-2018

model nov18

1.12 PARAMETERS - STAVEN

Staaf No.	Omschrijving	Parameter
174	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
175	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
176	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
177	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
178	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
179	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
180	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
181	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
190	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
191	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
192	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐
193	Doorsnede	11 - L 50x50x5
	Afschuifvlak	☐
	Rotatieverhinderend	☐
	Oppervlakte van de dwarsdoorsnede voor trekberkening	☐