

Plasbrand (begrenzen gebied 600 m2)			
Scenario	groot		
Vt (m3)	18		* totale tankinhoud
At (m2)	600		* oppervlakte plas
Straal	13,82		* straal van de plas
Algemene constanten			
g (m/s2)	9,81		* gravitatieconstante
C0 (-)	0,8		* stromingsweerstand brandbare vloeistof
delta (m)	0,03		* dikte van de plas
rho_air (kg/m3)	1,2243		* dichtheid lucht
uw (m/s)	1,5		* windsnelheid
m∞	0,074		* verbrandingssnelheid
k x β	1,9		
V	7,5133E-06		* kinematic viscosity of air at 15 °C
ΔHc	4,62E+07		* verbrandingswarmte van het brandbare materiaal
Fs (-)	0,4		* stralingsfractie (tussen 0.1 en 0.4)
psi (-)	2,00E-01		* roet
SEP_soot (W/m2)	2,00E+04		* surface emmissive power roet
RH (-)	7,00E-01		* relatieve vochtigheid
Stap 1: berekening diameter van de plas			
D	27,64		* diameter plas (afh v straal van de plas)
	27,64		* diameter plas (afh v dikte van de plas)
Stap 2: verbrandingssnelheid (m'')			
m'' (kg/m2/s)	0,074		* verbrandingssnelheid
Stap 3: karakteristieke windsnelheid (uc)			
uc (m/s)	2,54		* karakteristieke windsnelheid
Stap 4: dimensieloze windsnelheid (u*)			
u* (-)	0,59		* dimensieloze windsnelheid
Stap 5: gemiddelde vlamlengte (L)			
L/D (-)	1,43		* verhouding vlamlengte/vlamdiameter
L (m)	39,66		* gemiddelde vlamlengte
Stap 6: vlamhoek (theta)			
Fr10 (-)	8,30E-03		* kental van Froude
Re (-)	5,52E+06		* kental van Reynolds
tan/cos (-)	0,83		* hulpvariabele
theta (grd)	34,41		* vlamhoek t.o.v. normaal !!
Stap 7a: werkelijke verlengde vlamdiameter conische vlam (D')			
D'/D (-)	1,19		* conische vlamgeometrie
D' (m)	33,01		
Stap 7b: werkelijke verlengde vlamdiameter cilindrische vlam \ (D')			
D'/D (-)	1,08		*cilindrische vlamgeometrie
D' (m)	29,79		
Stap 8: maximale SEP (PGS-2, NIST)			* maximale SEP, inclusief bijdrage Fs conform NIST
SEP_theor (W/m2)	2,44E+04		
SEP_max (J/m2/s)	2,03E+05		
SEP_act (J/m2/s)	5,66E+04		
	56,58		

Plasbrand (begrenzen gebied 600 m2)			
Scenario	groot		
Vt (m3)	18		* totale tankinhoud
At (m2)	600		* oppervlakte plas
Straal	13,82		* straal van de plas
Algemene constanten			
g (m/s2)	9,81		* gravitatieconstante
C0 (-)	0,8		* stromingsweerstand brandbare vloeistof
delta (m)	0,03		* dikte van de plas
rho_air (kg/m3)	1,2243		* dichtheid lucht
uw (m/s)	3		* windsnelheid
m∞	0,074		* verbrandingssnelheid
k x β	1,9		
V	7,5133E-06		* kinematic viscosity of air at 15 °C
ΔHc	4,62E+07		* verbrandingswarmte van het brandbare materiaal
Fs (-)	0,4		* stralingsfractie (tussen 0.1 en 0.4)
psi (-)	2,00E-01		* roet
SEP_soot (W/m2)	2,00E+04		* surface emmissive power roet
RH (-)	7,00E-01		* relatieve vochtigheid
Stap 1: berekening diameter van de plas			
D	27,64		* diameter plas (afh v straal van de plas)
	27,64		* diameter plas (afh v dikte van de plas)
Stap 2: verbrandingssnelheid (m'')			
m'' (kg/m2/s)	0,074		* verbrandingssnelheid
Stap 3: karakteristieke windsnelheid (uc)			
uc (m/s)	2,54		* karakteristieke windsnelheid
Stap 4: dimensieloze windsnelheid (u*)			
u* (-)	1,18		* dimensieloze windsnelheid
Stap 5: gemiddelde vlamlengte (L)			
L/D (-)	1,24		* verhouding vlamlengte/vlamdiameter
L (m)	34,28		* gemiddelde vlamlengte
Stap 6: vlamhoek (theta)			
Fr10 (-)	3,32E-02		* kental van Froude
Re (-)	1,10E+07		* kental van Reynolds
tan/cos (-)	1,43		* hulpvariabele
theta (grd)	45,20		* vlamhoek t.o.v. normaal !!
Stap 7a: werkelijke verlengde vlamdiameter conische vlam (D')			
D'/D (-)	1,30		* conische vlamgeometrie
D' (m)	35,93		
Stap 7b: werkelijke verlengde vlamdiameter cilindrische vlam \ (D')			
D'/D (-)	1,19		*cilindrische vlamgeometrie
D' (m)	32,78		
Stap 8: maximale SEP (PGS-2, NIST)			* maximale SEP, inclusief bijdrage Fs conform NIST
SEP_theor (W/m2)	2,44E+04		
SEP_max (J/m2/s)	2,29E+05		
SEP_act (J/m2/s)	6,19E+04		
	61,88		

Plasbrand (begrenzen gebied 600 m2)			
Scenario	groot		
Vt (m3)	18		* totale tankinhoud
At (m2)	600		* oppervlakte plas
Straal	13,82		* straal van de plas
Algemene constanten			
g (m/s2)	9,81		* gravitatieconstante
C0 (-)	0,8		* stromingsweerstand brandbare vloeistof
delta (m)	0,03		* dikte van de plas
rho_air (kg/m3)	1,2243		* dichtheid lucht
uw (m/s)	5		* windsnelheid
m∞	0,074		* verbrandingssnelheid
k x β	1,9		
V	7,5133E-06		* kinematic viscosity of air at 15 °C
ΔHc	4,62E+07		* verbrandingswarmte van het brandbare materiaal
Fs (-)	0,4		* stralingsfractie (tussen 0.1 en 0.4)
psi (-)	2,00E-01		* roet
SEP_soot (W/m2)	2,00E+04		* surface emmissive power roet
RH (-)	7,00E-01		* relatieve vochtigheid
Stap 1: berekening diameter van de plas			
D	27,64		* diameter plas (afh v straal van de plas)
	27,64		* diameter plas (afh v dikte van de plas)
Stap 2: verbrandingssnelheid (m'')			
m'' (kg/m2/s)	0,074		* verbrandingssnelheid
Stap 3: karakteristieke windsnelheid (uc)			
uc (m/s)	2,54		* karakteristieke windsnelheid
Stap 4: dimensieloze windsnelheid (u*)			
u* (-)	1,97		* dimensieloze windsnelheid
Stap 5: gemiddelde vlamlengte (L)			
L/D (-)	1,11		* verhouding vlamlengte/vlamdiameter
L (m)	30,80		* gemiddelde vlamlengte
Stap 6: vlamhoek (theta)			
Fr10 (-)	9,22E-02		* kental van Froude
Re (-)	1,84E+07		* kental van Reynolds
tan/cos (-)	2,13		* hulpvariabele
theta (grd)	52,43		* vlamhoek t.o.v. normaal !!
Stap 7a: werkelijke verlengde vlamdiameter conische vlam (D')			
D'/D (-)	1,38		* conische vlamgeometrie
D' (m)	38,24		
Stap 7b: werkelijke verlengde vlamdiameter cilindrische vlam \ (D')			
D'/D (-)	1,27		*cilindrische vlamgeometrie
D' (m)	35,17		
Stap 8: maximale SEP (PGS-2, NIST)			* maximale SEP, inclusief bijdrage Fs conform NIST
SEP_theor (W/m2)	2,44E+04		
SEP_max (J/m2/s)	2,51E+05		
SEP_act (J/m2/s)	6,61E+04		
	66,12		

Plasbrand (begrenzen gebied 600 m2)			
Scenario	groot		
Vt (m3)	18		* totale tankinhoud
At (m2)	600		* oppervlakte plas
Straal	13,82		* straal van de plas
Algemene constanten			
g (m/s2)	9,81		* gravitatieconstante
C0 (-)	0,8		* stromingsweerstand brandbare vloeistof
delta (m)	0,03		* dikte van de plas
rho_air (kg/m3)	1,2243		* dichtheid lucht
uw (m/s)	9		* windsnelheid
m _∞	0,074		* verbrandingssnelheid
k x β	1,9		
V	7,5133E-06		* kinematic viscosity of air at 15 °C
ΔHc	4,62E+07		* verbrandingswarmte van het brandbare materiaal
Fs (-)	0,4		* stralingsfractie (tussen 0.1 en 0.4)
psi (-)	2,00E-01		* roet
SEP_soot (W/m2)	2,00E+04		* surface emmissive power roet
RH (-)	7,00E-01		* relatieve vochtigheid
Stap 1: berekening diameter van de plas			
D	27,64		* diameter plas (afh v straal van de plas)
	27,64		* diameter plas (afh v dikte van de plas)
Stap 2: verbrandingssnelheid (m'')			
m'' (kg/m2/s)	0,074		* verbrandingssnelheid
Stap 3: karakteristieke windsnelheid (uc)			
uc (m/s)	2,54		* karakteristieke windsnelheid
Stap 4: dimensieloze windsnelheid (u*)			
u* (-)	3,54		* dimensieloze windsnelheid
Stap 5: gemiddelde vlamlengte (L)			
L/D (-)	0,98		* verhouding vlamlengte/vlamdiameter
L (m)	27,22		* gemiddelde vlamlengte
Stap 6: vlamhoek (theta)			
Fr10 (-)	2,99E-01		* kental van Froude
Re (-)	3,31E+07		* kental van Reynolds
tan/cos (-)	3,38		* hulpvariabele
theta (grd)	59,64		* vlamhoek t.o.v. normaal !!
Stap 7a: werkelijke verlengde vlamdiameter conische vlam (D')			
D'/D (-)	1,49		* conische vlamgeometrie
D' (m)	41,08		
Stap 7b: werkelijke verlengde vlamdiameter cilindrische vlam \ (D')			
D'/D (-)	1,38		*cilindrische vlamgeometrie
D' (m)	38,14		
Stap 8: maximale SEP (PGS-2, NIST)			* maximale SEP, inclusief bijdrage Fs conform NIST
SEP_theor (W/m2)	2,44E+04		
SEP_max (J/m2/s)	2,77E+05		
SEP_act (J/m2/s)	7,14E+04		
	71,37		

Plasbrand (begrenzen gebied perron)			
Scenario	groot		
Vt (m3)	18		* totale tankinhoud
At (m2)	600		* oppervlakte plas
Straal	4,10		* straal van de plas
Algemene constanten			
g (m/s2)	9,81		* gravitatieconstante
C0 (-)	0,8		* stromingsweerstand brandbare vloeistof
delta (m)	0,03		* dikte van de plas
rho_air (kg/m3)	1,2243		* dichtheid lucht
uw (m/s)	1,5		* windsnelheid
m∞	0,074		* verbrandingssnelheid
k x β	1,9		
V	7,5133E-06		* kinematic viscosity of air at 15 °C
ΔHc	4,62E+07		* verbrandingswarmte van het brandbare materiaal
Fs (-)	0,4		* stralingsfractie (tussen 0.1 en 0.4)
psi (-)	2,00E-01		* roet
SEP_soot (W/m2)	2,00E+04		* surface emmressive power roet
RH (-)	7,00E-01		* relatieve vochtigheid
Stap 1: berekening diameter van de plas			
D	8,20		* diameter plas (afh v straal van de plas)
	27,64		* diameter plas (afh v dikte van de plas)
Stap 2: verbrandingssnelheid (m'')			
m'' (kg/m2/s)	0,073999829		* verbrandingssnelheid
Stap 3: karakteristieke windsnelheid (uc)			
uc (m/s)	1,69		* karakteristieke windsnelheid
Stap 4: dimensieloze windsnelheid (u*)			
u* (-)	0,89		* dimensieloze windsnelheid
Stap 5: gemiddelde vlamlengte (L)			
L/D (-)	1,98		* verhouding vlamlengte/vlamdiameter
L (m)	16,23		* gemiddelde vlamlengte
Stap 6: vlamhoek (theta)			
Fr10 (-)	2,80E-02		* kental van Froude
Re (-)	1,64E+06		* kental van Reynolds
tan/cos (-)	1,08		* hulpvariabele
theta (grd)	39,71		* vlamhoek t.o.v. normaal !!
Stap 7a: werkelijke verlengde vlamdiameter conische vlam (D')			
D'/D (-)	1,29		* conische vlamgeometrie
D' (m)	10,55		
Stap 7b: werkelijke verlengde vlamdiameter cilindrische vlam \ (D')			
D'/D (-)	1,17		*cilindrische vlamgeometrie
D' (m)	9,61		
Stap 8: maximale SEP (PGS-2, NIST)			* maximale SEP, inclusief bijdrage Fs conform NIST
SEP_theor (W/m2)	6,49E+04		
SEP_max (J/m2/s)	1,53E+05		
SEP_act (J/m2/s)	4,67E+04		
	46,66		

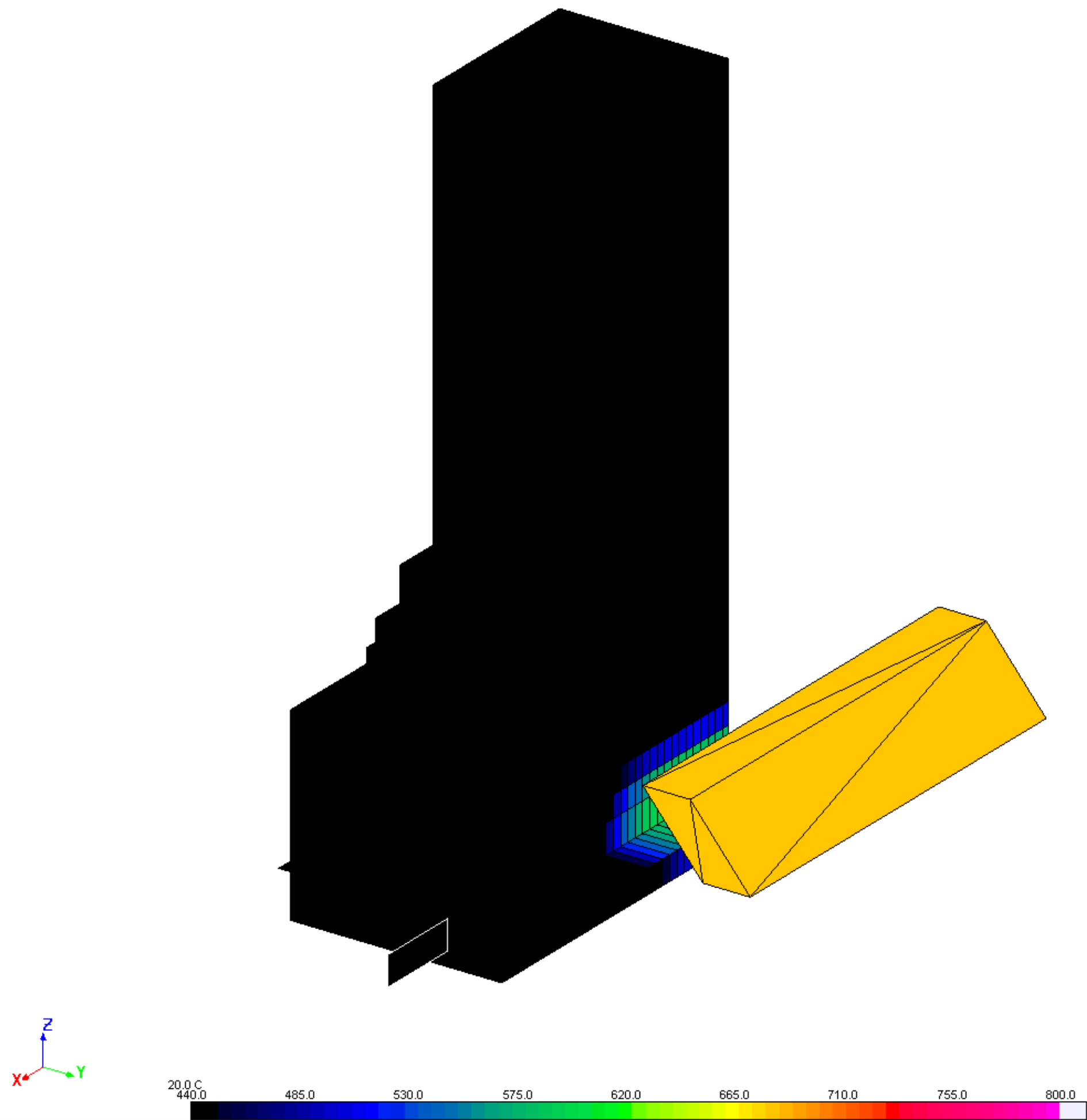
Plasbrand (begrenzen gebied perron)			
Scenario	groot		
Vt (m3)	18		* totale tankinhoud
At (m2)	600		* oppervlakte plas
Straal	4,10		* straal van de plas
Algemene constanten			
g (m/s2)	9,81		* gravitatieconstante
C0 (-)	0,8		* stromingsweerstand brandbare vloeistof
delta (m)	0,03		* dikte van de plas
rho_air (kg/m3)	1,2243		* dichtheid lucht
uw (m/s)	3		* windsnelheid
m∞	0,074		* verbrandingssnelheid
k x β	1,9		
V	7,5133E-06		* kinematic viscosity of air at 15 °C
ΔHc	4,62E+07		* verbrandingswarmte van het brandbare materiaal
Fs (-)	0,4		* stralingsfractie (tussen 0.1 en 0.4)
psi (-)	2,00E-01		* roet
SEP_soot (W/m2)	2,00E+04		* surface emmissive power roet
RH (-)	7,00E-01		* relatieve vochtigheid
Stap 1: berekening diameter van de plas			
D	8,20		* diameter plas (afh v straal van de plas)
	27,64		* diameter plas (afh v dikte van de plas)
Stap 2: verbrandingssnelheid (m'')			
m'' (kg/m2/s)	0,073999829		* verbrandingssnelheid
Stap 3: karakteristieke windsnelheid (uc)			
uc (m/s)	1,69		* karakteristieke windsnelheid
Stap 4: dimensieloze windsnelheid (u*)			
u* (-)	1,77		* dimensieloze windsnelheid
Stap 5: gemiddelde vlamlengte (L)			
L/D (-)	1,71		* verhouding vlamlengte/vlamdiameter
L (m)	14,04		* gemiddelde vlamlengte
Stap 6: vlamhoek (theta)			
Fr10 (-)	1,12E-01		* kental van Froude
Re (-)	3,27E+06		* kental van Reynolds
tan/cos (-)	1,86		* hulpvariabele
theta (grd)	50,04		* vlamhoek t.o.v. normaal !!
Stap 7a: werkelijke verlengde vlamdiameter conische vlam (D')			
D'/D (-)	1,40		* conische vlamgeometrie
D' (m)	11,48		
Stap 7b: werkelijke verlengde vlamdiameter cilindrische vlam \ (D')			
D'/D (-)	1,29		*cilindrische vlamgeometrie
D' (m)	10,57		
Stap 8: maximale SEP (PGS-2, NIST)			* maximale SEP, inclusief bijdrage Fs conform NIST
SEP_theor (W/m2)	6,49E+04		
SEP_max (J/m2/s)	1,74E+05		
SEP_act (J/m2/s)	5,09E+04		
	50,86		

Plasbrand (begrenzen gebied perron)			
Scenario	groot		
Vt (m3)	18		* totale tankinhoud
At (m2)	600		* oppervlakte plas
Straal	4,10		* straal van de plas
Algemene constanten			
g (m/s2)	9,81		* gravitatieconstante
C0 (-)	0,8		* stromingsweerstand brandbare vloeistof
delta (m)	0,03		* dikte van de plas
rho_air (kg/m3)	1,2243		* dichtheid lucht
uw (m/s)	5		* windsnelheid
m∞	0,074		* verbrandingssnelheid
k x β	1,9		
V	7,5133E-06		* kinematic viscosity of air at 15 °C
ΔHc	4,62E+07		* verbrandingswarmte van het brandbare materiaal
Fs (-)	0,4		* stralingsfractie (tussen 0.1 en 0.4)
psi (-)	2,00E-01		* roet
SEP_soot (W/m2)	2,00E+04		* surface emmissive power roet
RH (-)	7,00E-01		* relatieve vochtigheid
Stap 1: berekening diameter van de plas			
D	8,20		* diameter plas (afh v straal van de plas)
	27,64		* diameter plas (afh v dikte van de plas)
Stap 2: verbrandingssnelheid (m'')			
m'' (kg/m2/s)	0,073999829		* verbrandingssnelheid
Stap 3: karakteristieke windsnelheid (uc)			
uc (m/s)	1,69		* karakteristieke windsnelheid
Stap 4: dimensieloze windsnelheid (u*)			
u* (-)	2,95		* dimensieloze windsnelheid
Stap 5: gemiddelde vlamlengte (L)			
L/D (-)	1,54		* verhouding vlamlengte/vlamdiameter
L (m)	12,61		* gemiddelde vlamlengte
Stap 6: vlamhoek (theta)			
Fr10 (-)	3,11E-01		* kental van Froude
Re (-)	5,46E+06		* kental van Reynolds
tan/cos (-)	2,77		* hulpvariabele
theta (grd)	56,69		* vlamhoek t.o.v. normaal !!
Stap 7a: werkelijke verlengde vlamdiameter conische vlam (D')			
D'/D (-)	1,49		* conische vlamgeometrie
D' (m)	12,22		
Stap 7b: werkelijke verlengde vlamdiameter cilindrische vlam \ (D')			
D'/D (-)	1,38		*cilindrische vlamgeometrie
D' (m)	11,35		
Stap 8: maximale SEP (PGS-2, NIST)			* maximale SEP, inclusief bijdrage Fs conform NIST
SEP_theor (W/m2)	6,49E+04		
SEP_max (J/m2/s)	1,91E+05		
SEP_act (J/m2/s)	5,43E+04		
	54,25		

Plasbrand (begrenzen gebied perron)			
Scenario	groot		
Vt (m3)	18		* totale tankinhoud
At (m2)	600		* oppervlakte plas
Straal	4,10		* straal van de plas
Algemene constanten			
g (m/s2)	9,81		* gravitatieconstante
C0 (-)	0,8		* stromingsweerstand brandbare vloeistof
delta (m)	0,03		* dikte van de plas
rho_air (kg/m3)	1,2243		* dichtheid lucht
uw (m/s)	9		* windsnelheid
m∞	0,074		* verbrandingssnelheid
k x β	1,9		
V	7,5133E-06		* kinematic viscosity of air at 15 °C
ΔHc	4,62E+07		* verbrandingswarmte van het brandbare materiaal
Fs (-)	0,4		* stralingsfractie (tussen 0.1 en 0.4)
psi (-)	2,00E-01		* roet
SEP_soot (W/m2)	2,00E+04		* surface emmissive power roet
RH (-)	7,00E-01		* relatieve vochtigheid
Stap 1: berekening diameter van de plas			
D	8,20		* diameter plas (afh v straal van de plas)
	27,64		* diameter plas (afh v dikte van de plas)
Stap 2: verbrandingssnelheid (m'')			
m'' (kg/m2/s)	0,073999829		* verbrandingssnelheid
Stap 3: karakteristieke windsnelheid (uc)			
uc (m/s)	1,69		* karakteristieke windsnelheid
Stap 4: dimensieloze windsnelheid (u*)			
u* (-)	5,31		* dimensieloze windsnelheid
Stap 5: gemiddelde vlamlengte (L)			
L/D (-)	1,36		* verhouding vlamlengte/vlamdiameter
L (m)	11,14		* gemiddelde vlamlengte
Stap 6: vlamhoek (theta)			
Fr10 (-)	1,01E+00		* kental van Froude
Re (-)	9,82E+06		* kental van Reynolds
tan/cos (-)	4,39		* hulpvariabele
theta (grd)	63,20		* vlamhoek t.o.v. normaal !!
Stap 7a: werkelijke verlengde vlamdiameter conische vlam (D')			
D'/D (-)	1,60		* conische vlamgeometrie
D' (m)	13,13		
Stap 7b: werkelijke verlengde vlamdiameter cilindrische vlam \ (D')			
D'/D (-)	1,50		*cilindrische vlamgeometrie
D' (m)	12,31		
Stap 8: maximale SEP (PGS-2, NIST)			* maximale SEP, inclusief bijdrage Fs conform NIST
SEP_theor (W/m2)	6,49E+04		
SEP_max (J/m2/s)	2,12E+05		
SEP_act (J/m2/s)	5,85E+04		
	58,50		

Noordgevel
Windsnelheid: 1,5 m/s
Plasbrand: Perron

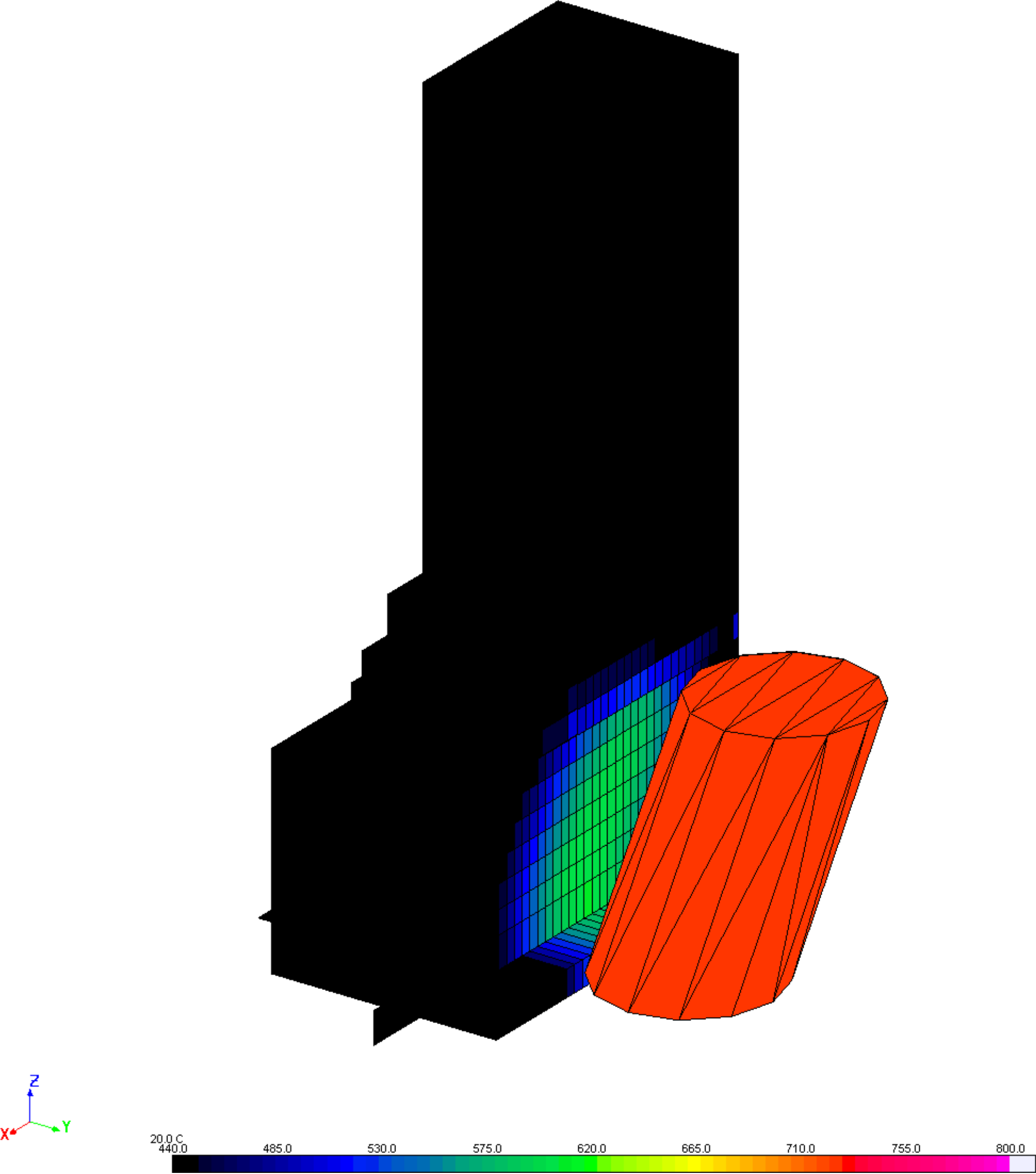
Model size (mm):
X = 128710
Y = 53301.1
Z = 117300
00:00:00



Noordgevel
Windsnelheid: 1,5 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

Model size (mm):
X = 95730
Y = 64154
Z = 117300

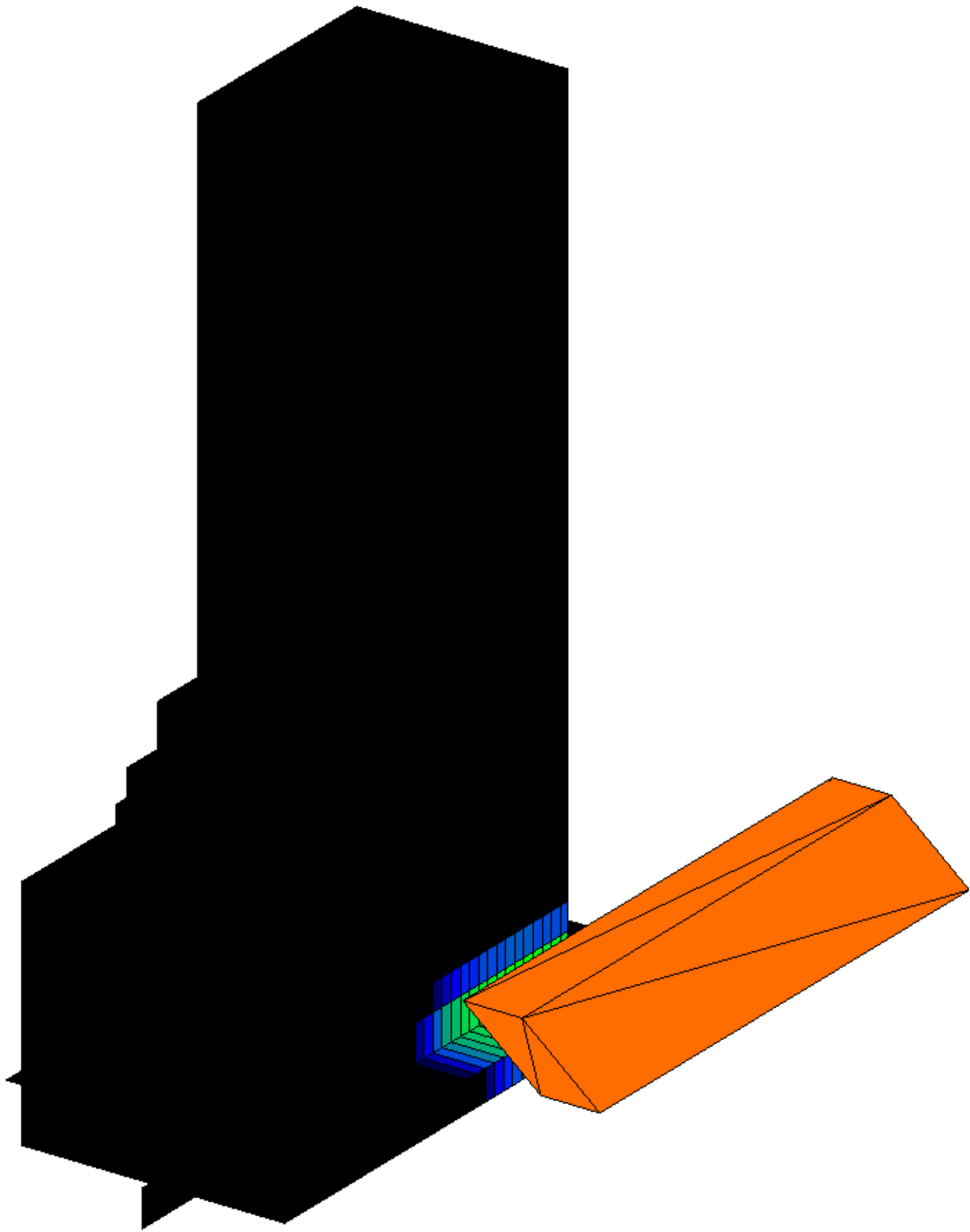
00:00:00



Noordgevel
Windsnelheid: 3 m/s
Plasbrand: Perron

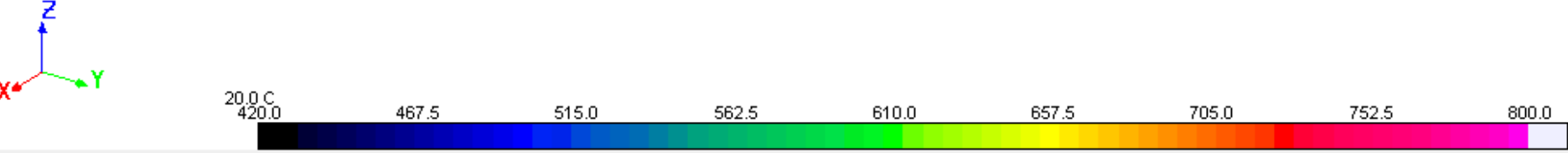
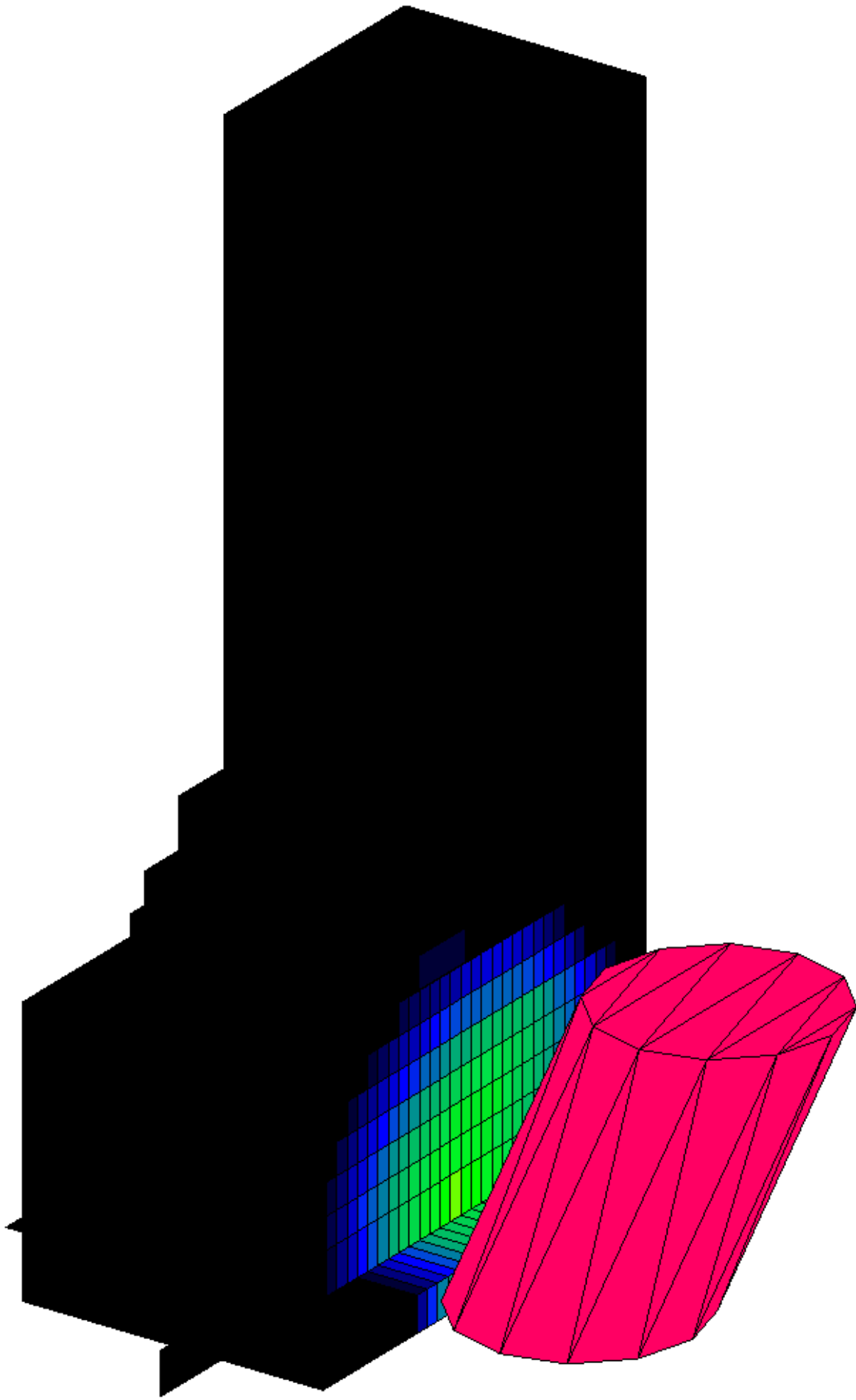
Model size (mm):
X = 129710
Y = 53301.1
Z = 117300

00:00:00



Noordgevel
Windsnelheid: 3 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

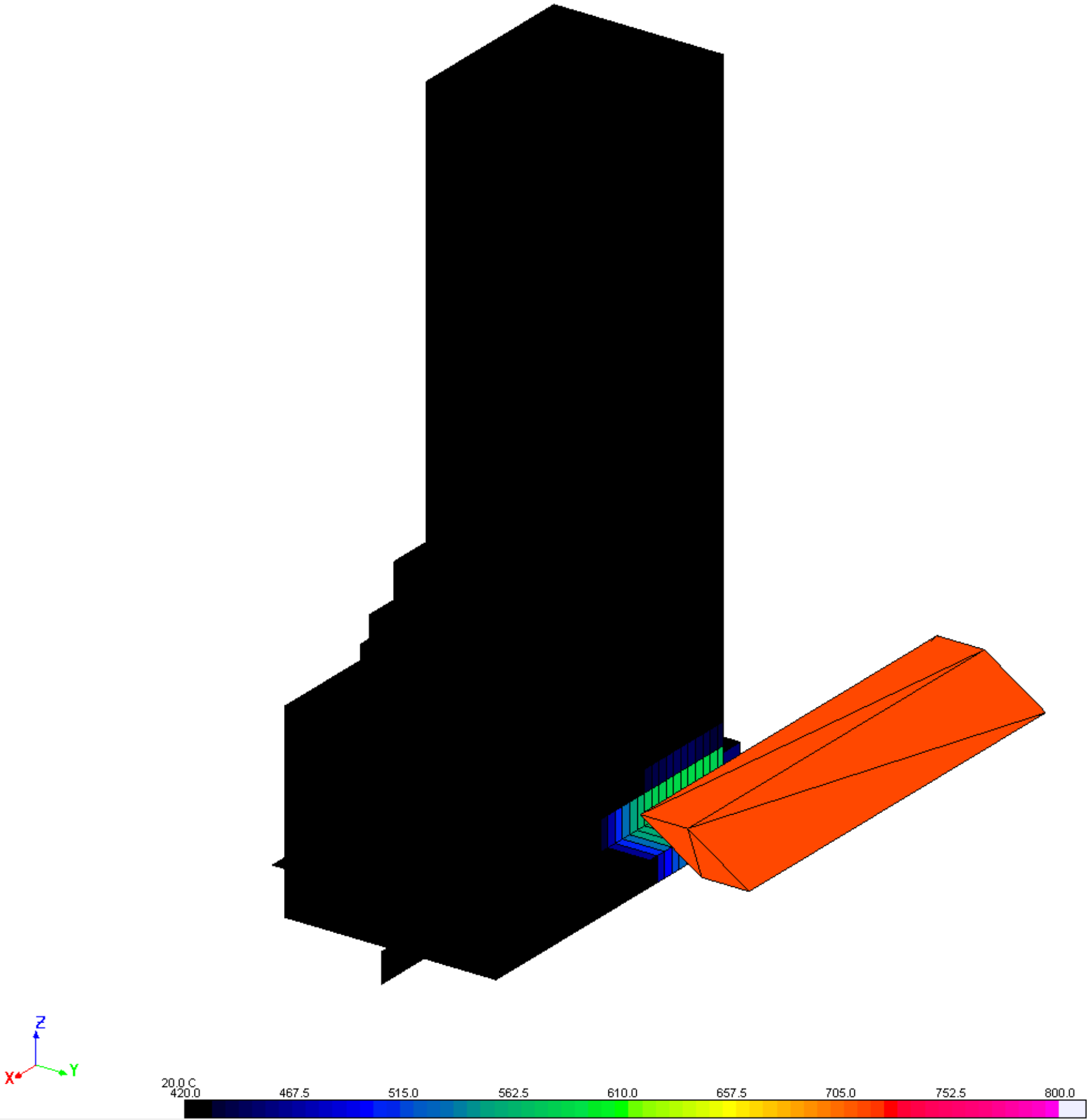
Model size (mm):
X = 95730
Y = 64241.6
Z = 117300
00:00:00



Noordgevel
Windsnelheid: 5 m/s
Plasbrand: Perron

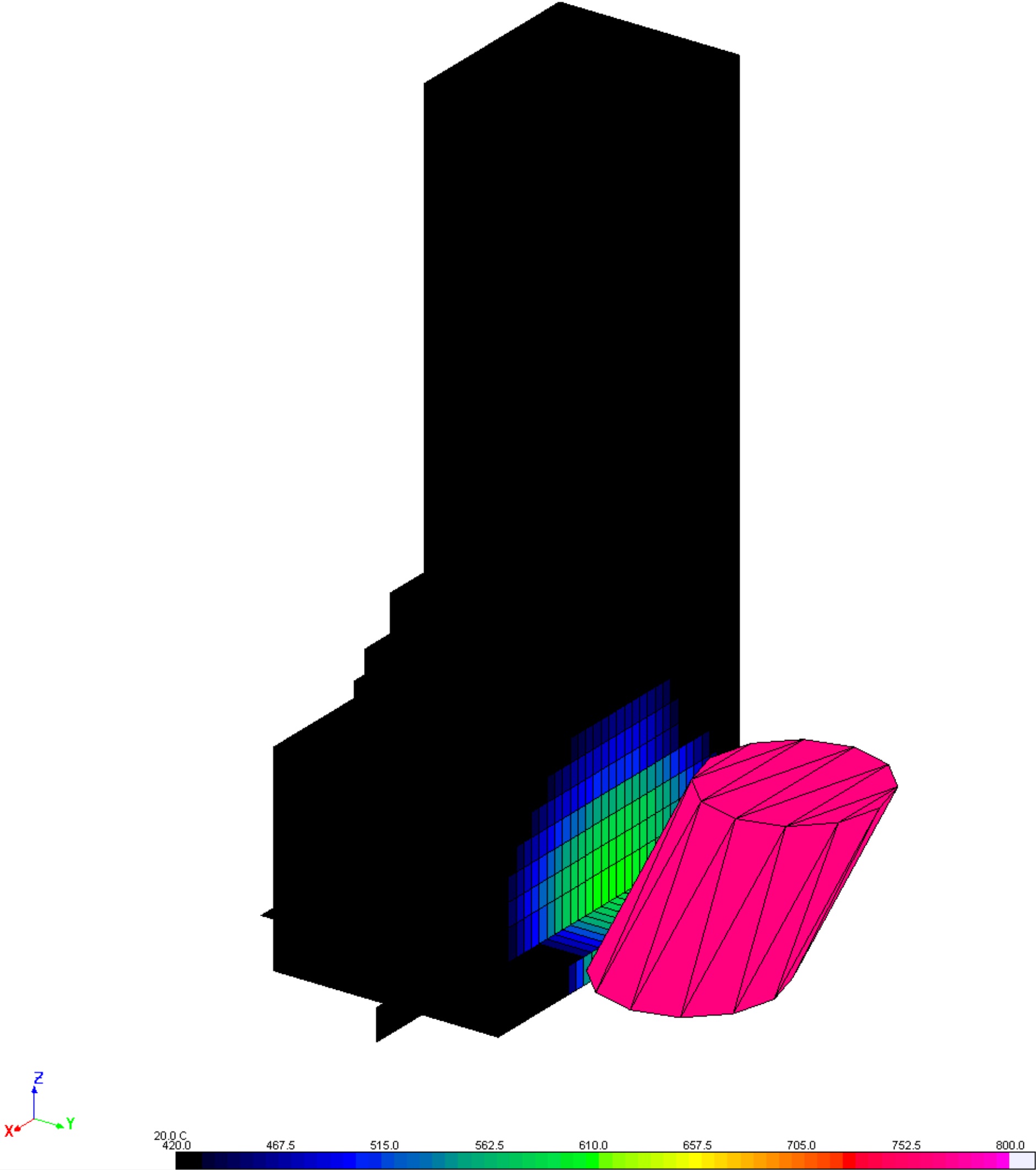
Model size (mm):
X = 129710
Y = 53301.1
Z = 117300

00:00:00



Noordgevel
Windsnelheid: 5 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

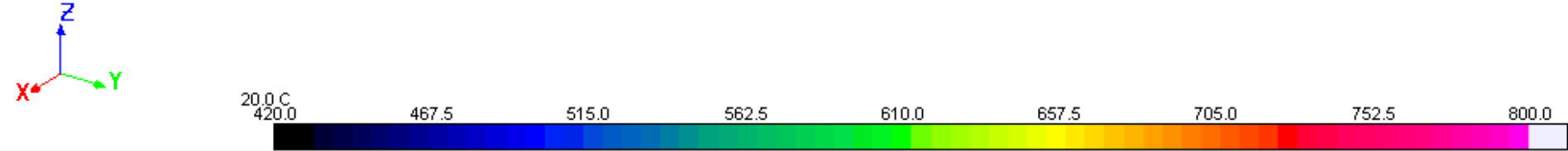
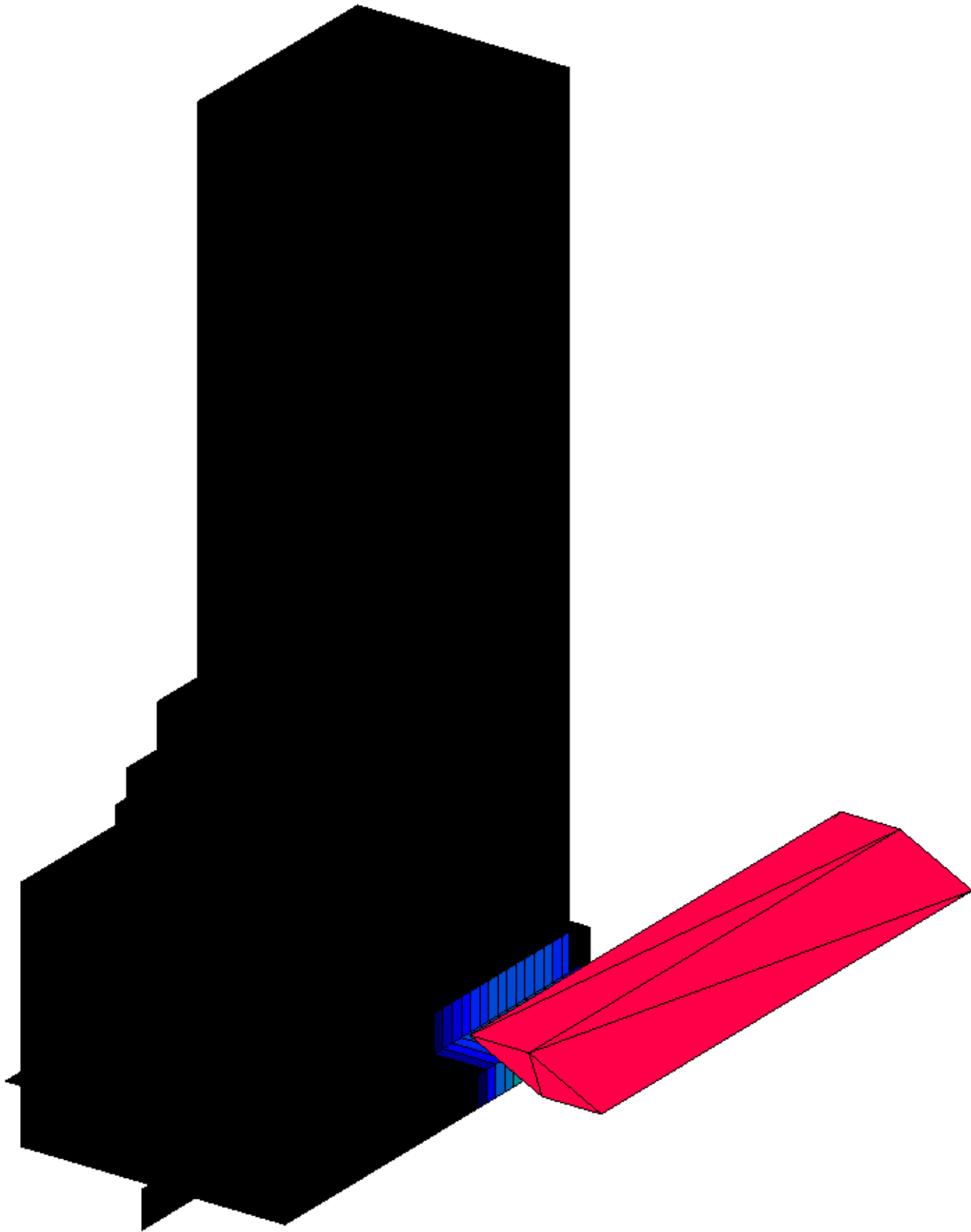
Model size (mm):
X = 95730
Y = 64241.6
Z = 117300
00:00:00



Noordgevel
Windsnelheid: 9 m/s
Plasbrand: Perron

Model size (mm):
X = 129710
Y = 53301.1
Z = 117300

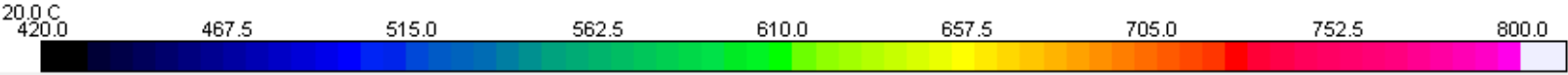
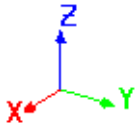
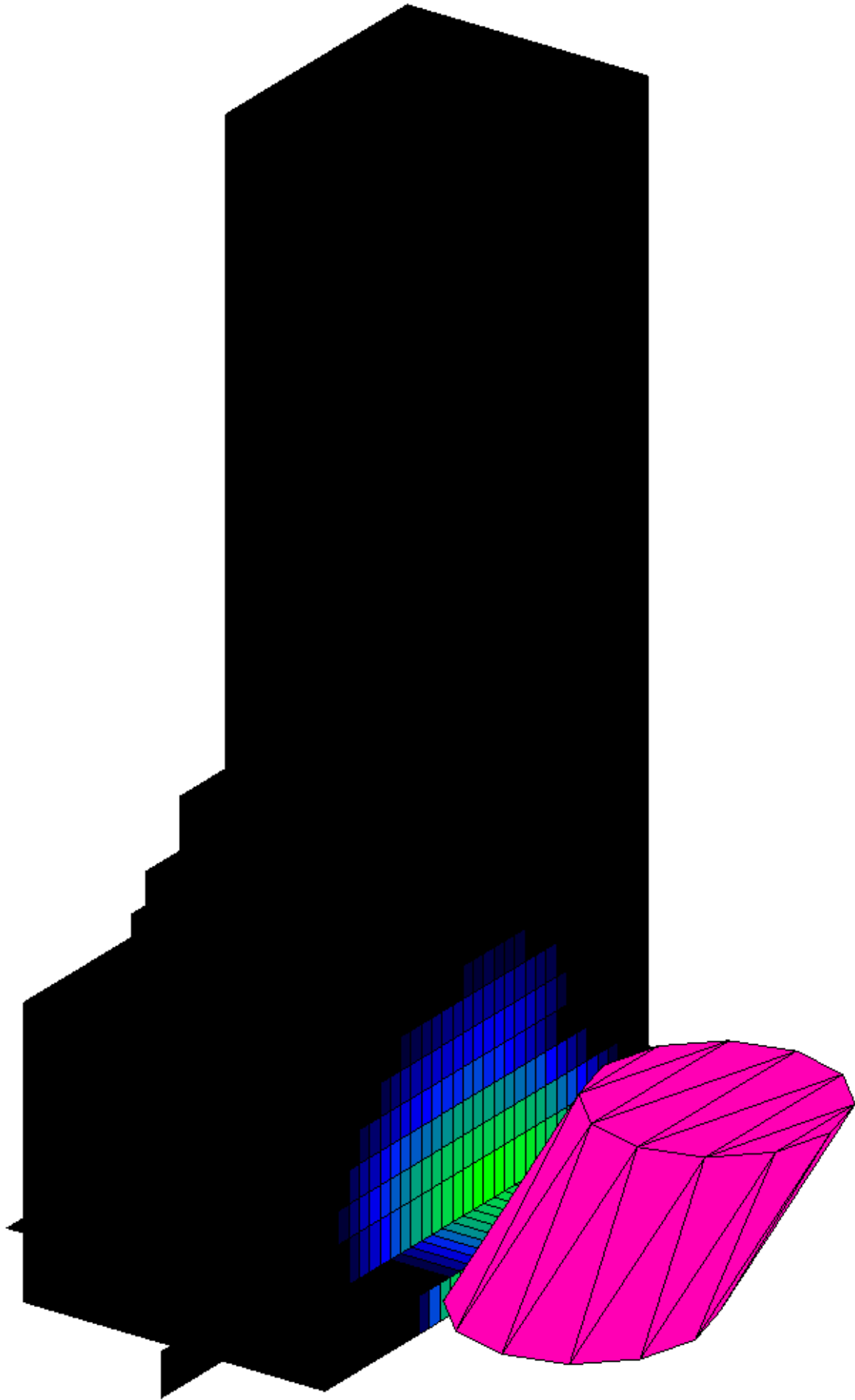
00:00:00



Noordgevel
Windsnelheid: 9 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

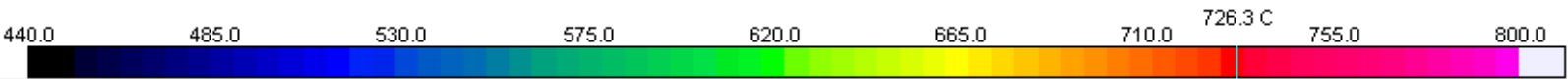
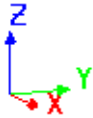
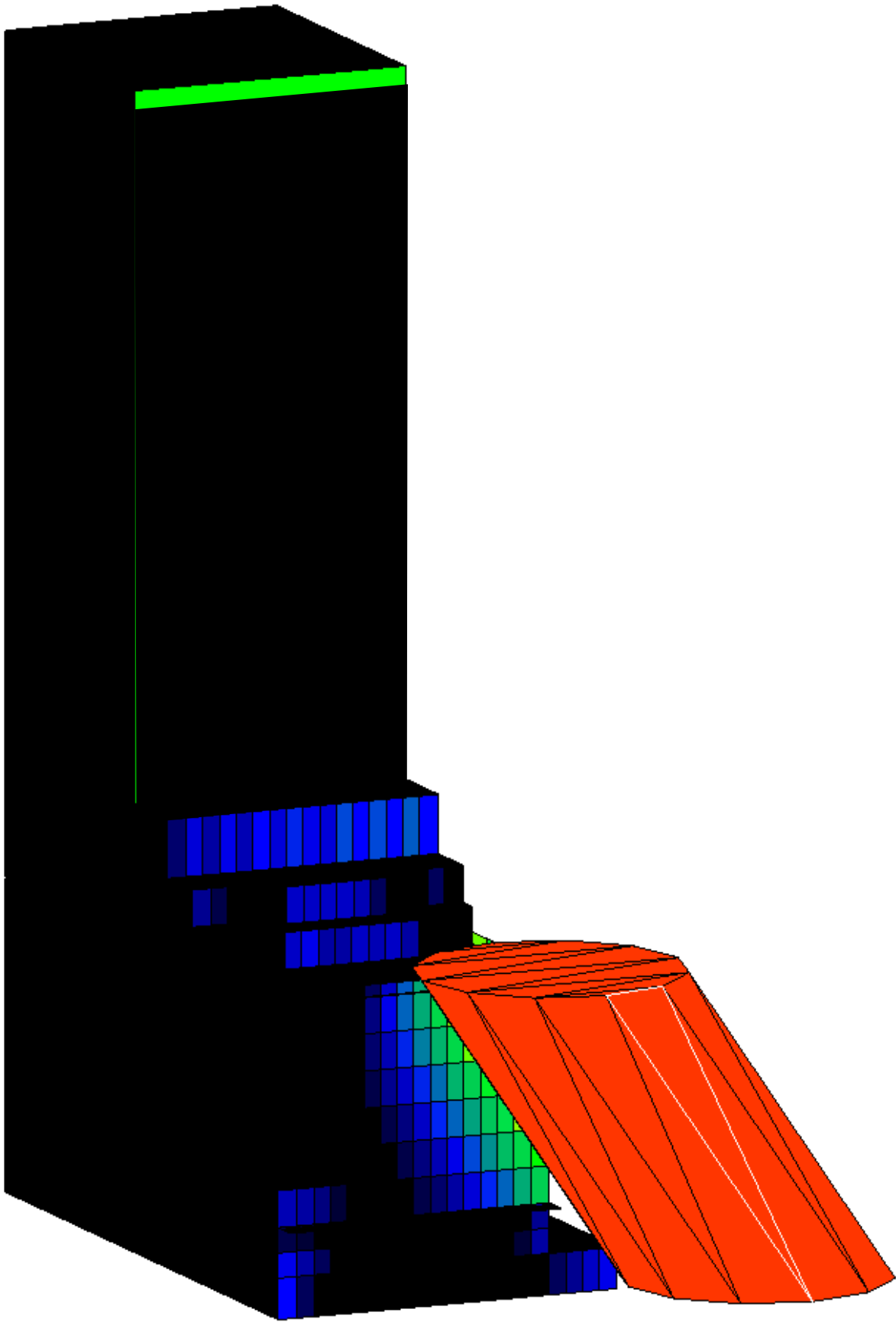
Model size (mm):
X = 95730
Y = 64191.1
Z = 117300

00:00:00



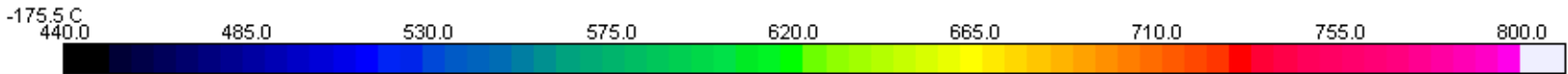
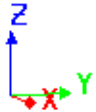
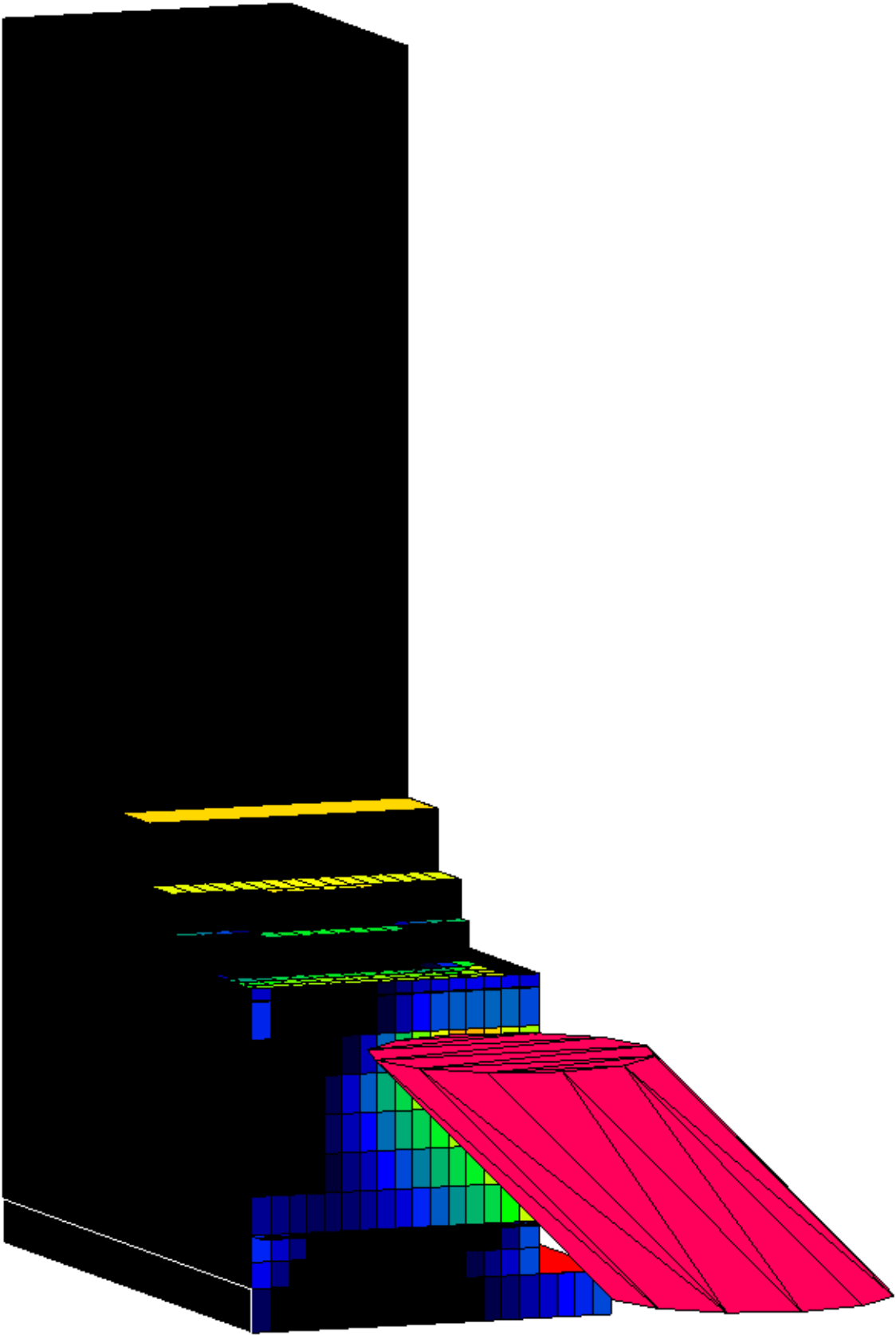
Oostgevel
Windsnelheid: 1,5 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

Model size (mm):
X = 106471
Y = 58833.4
Z = 117300
00:00:00



Oostgevel
Windsnelheid: 3 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

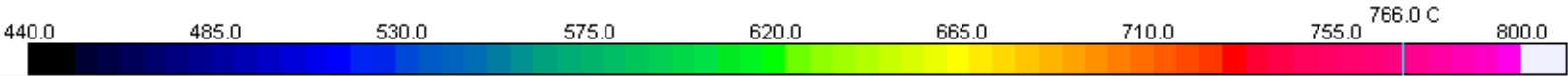
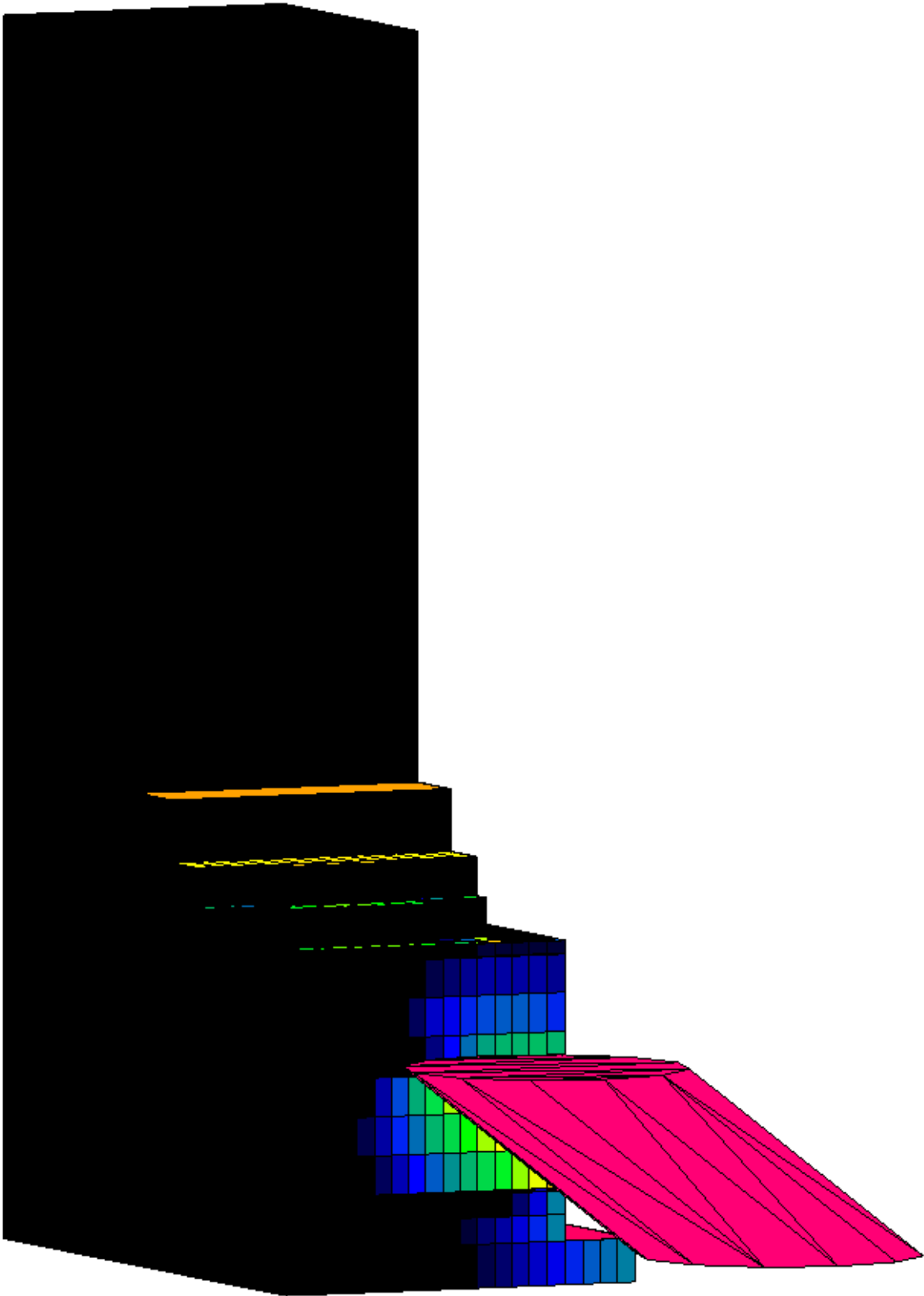
Model size (mm):
X = 106421
Y = 58870.5
Z = 117300
00:00:00



Oostgevel
Windsnelheid: 5 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

Model size (mm):
X = 106421
Y = 58870.5
Z = 117300

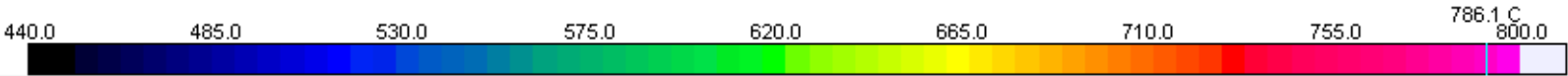
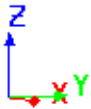
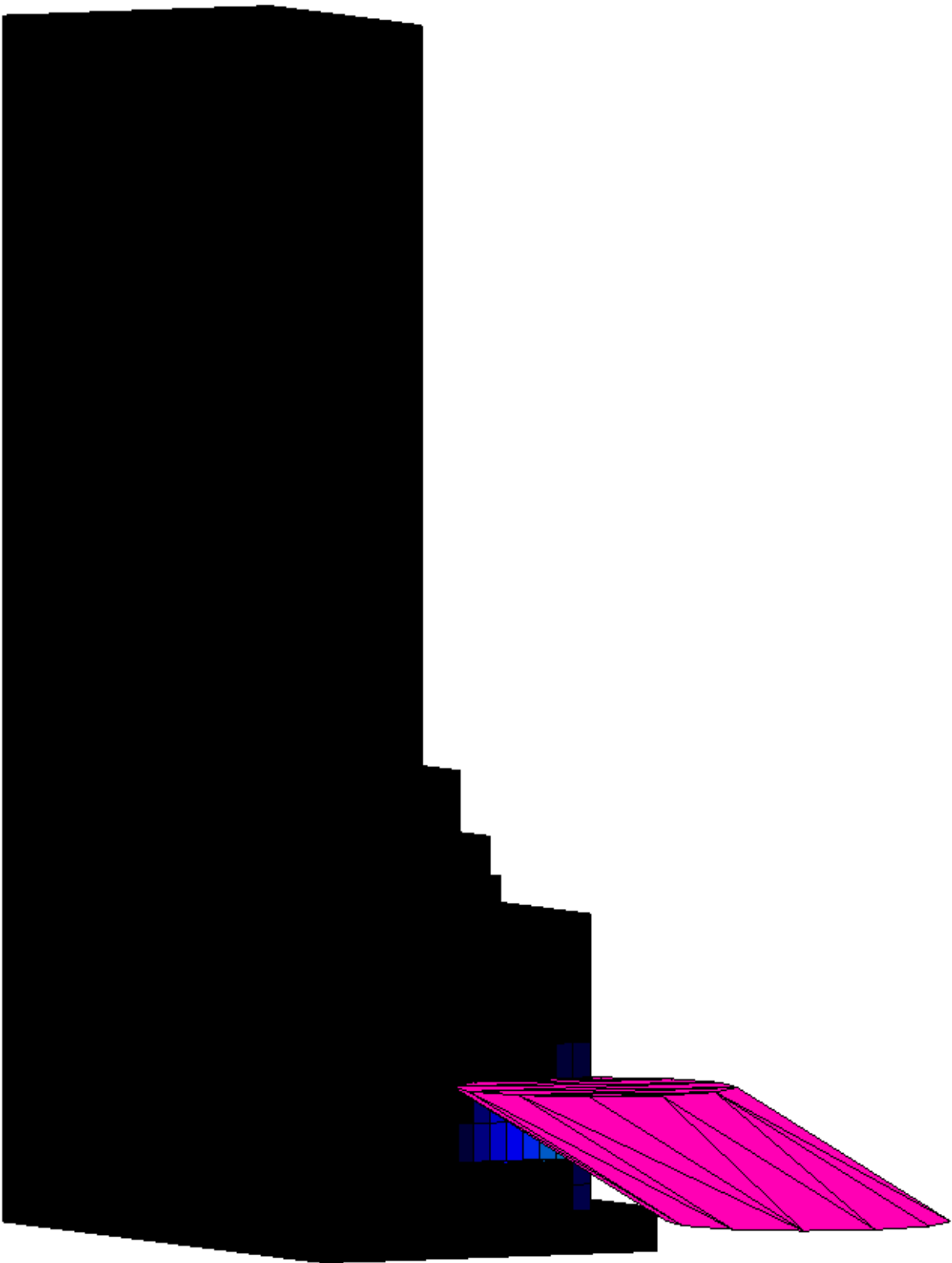
00:00:00



Oostgevel
Windsnelheid: 9 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

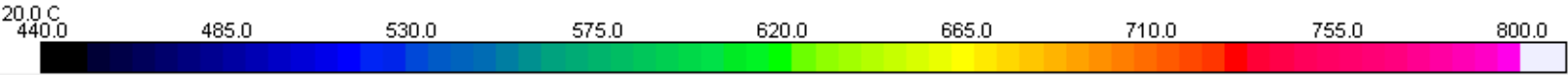
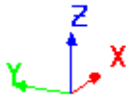
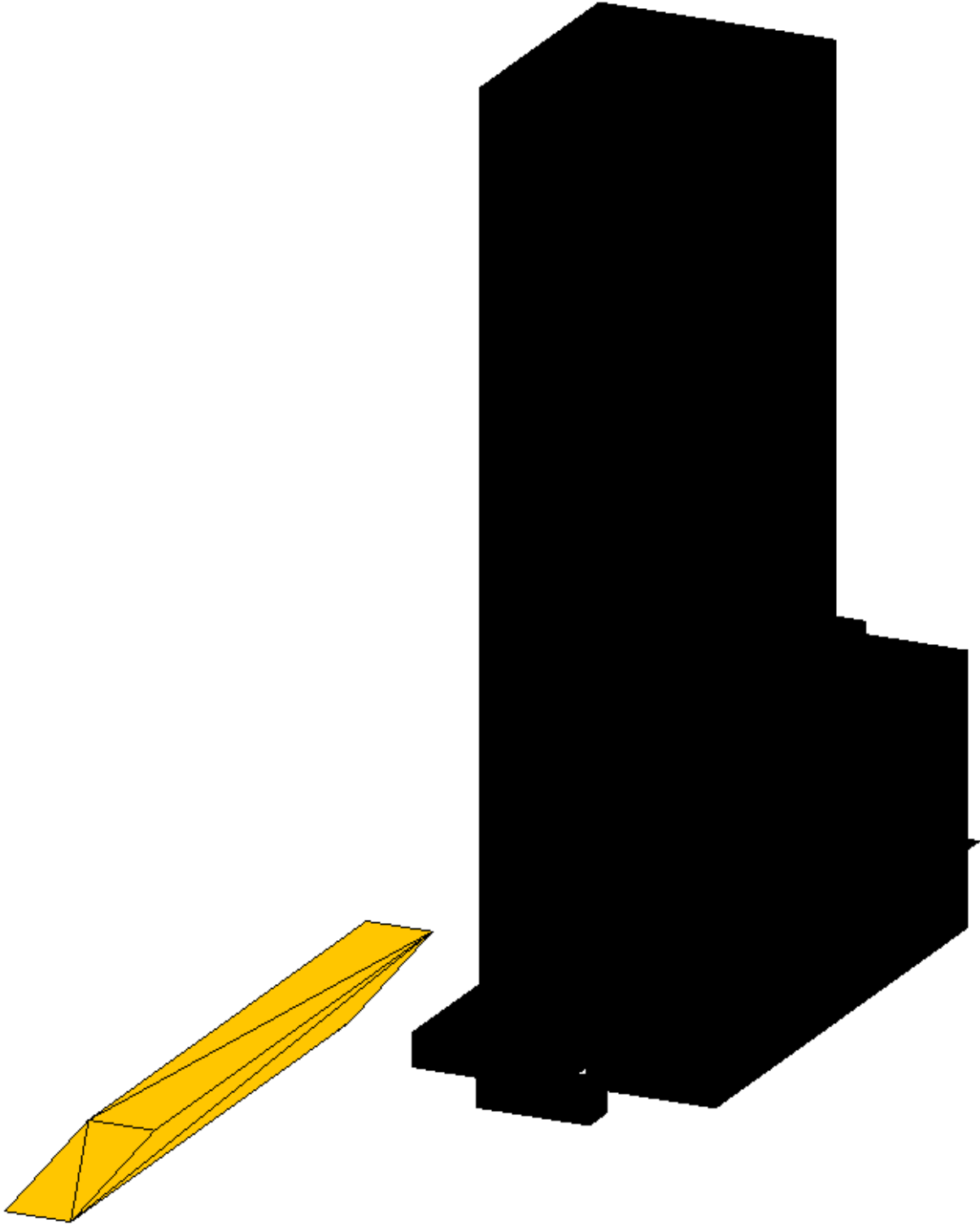
Model size (mm):
X = 106829
Y = 58870.5
Z = 117300

00:00:00



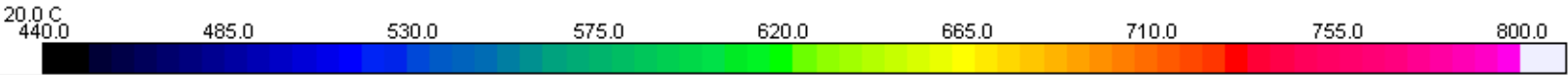
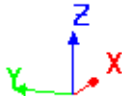
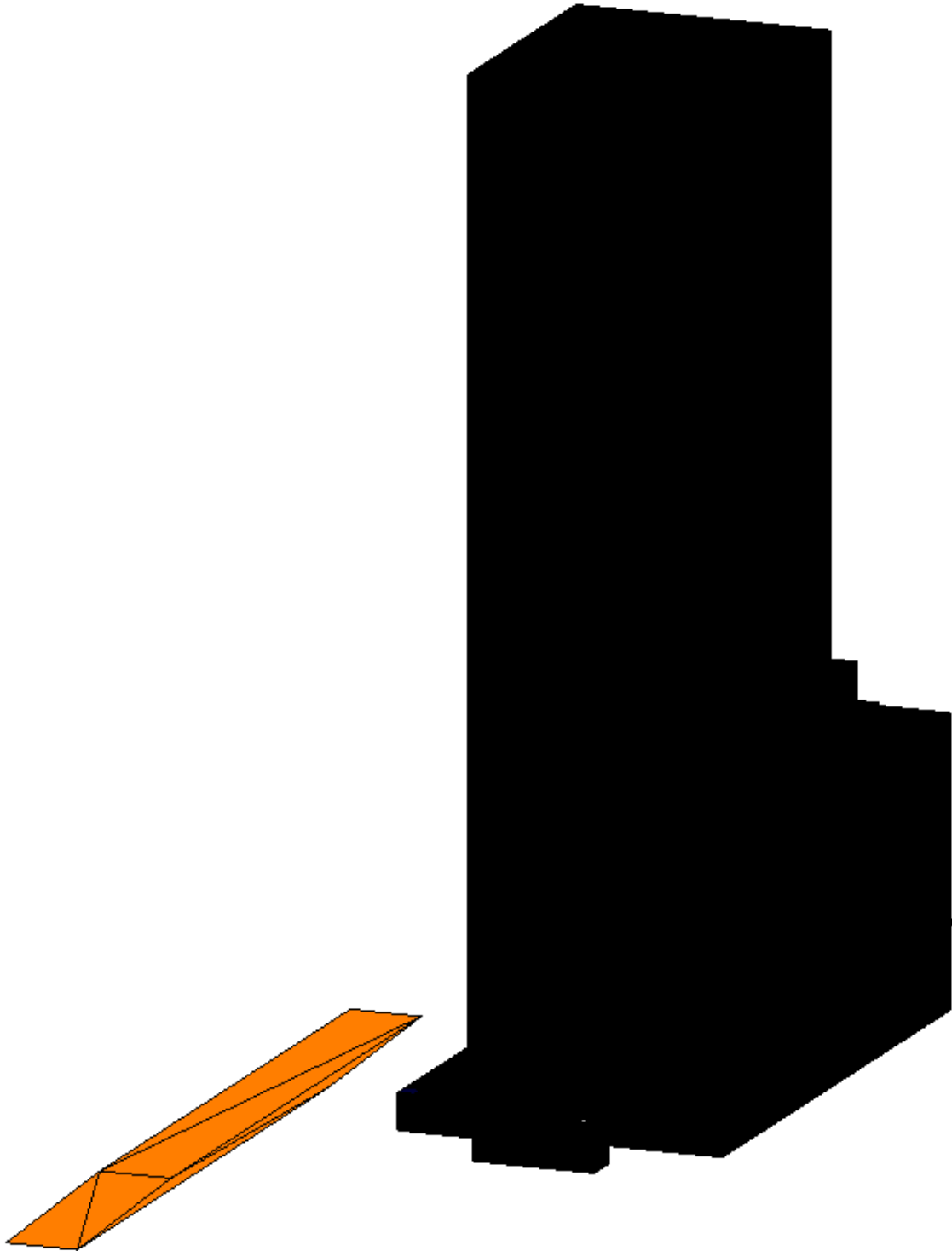
Westgevel
Windsnelheid: 1,5 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

Model size (mm):
X = 158660
Y = 53301.1
Z = 117300
00:00:00



Westgevel
Windsnelheid: 3 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

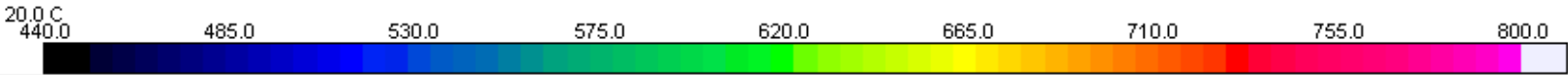
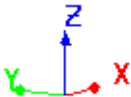
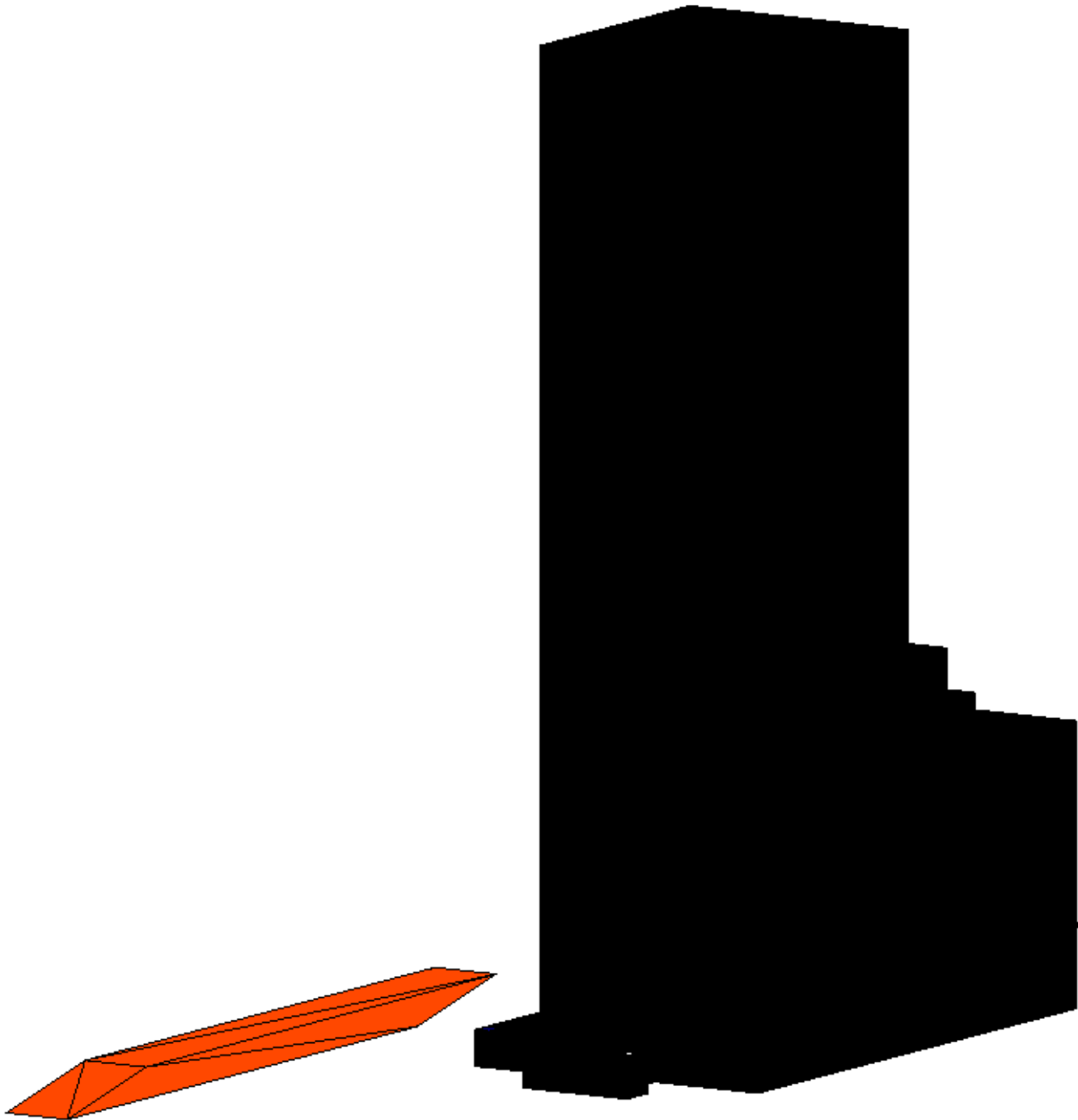
Model size (mm):
X = 158660
Y = 53301.1
Z = 117300
00:00:00



Westgevel
Windsnelheid: 5 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

Model size (mm):
X = 158660
Y = 53301.1
Z = 117300

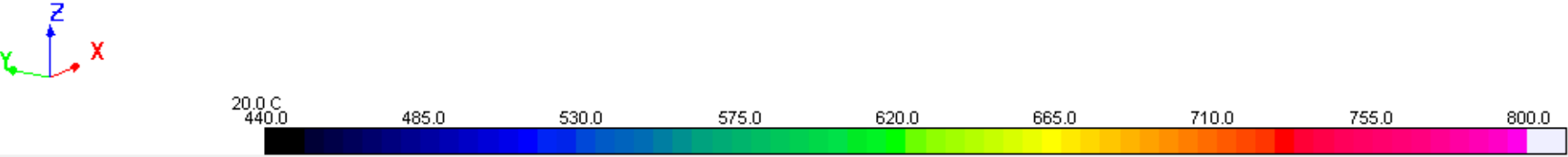
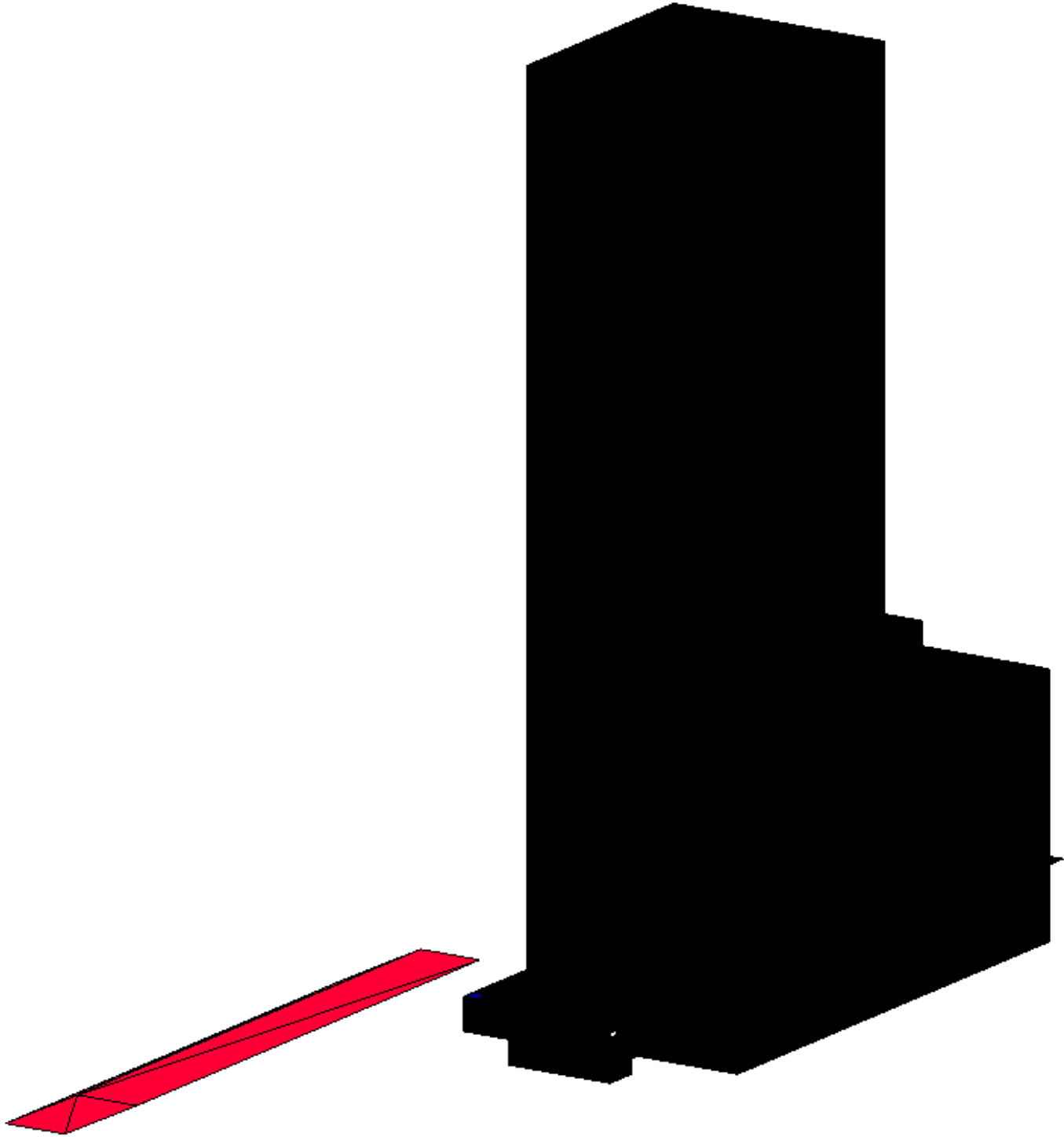
00:00:00



Westgevel
Windsnelheid: 9 m/s
Plasbrand: Onbeperkt

Model size (mm):
X = 158660
Y = 53301.1
Z = 117300

00:00:00



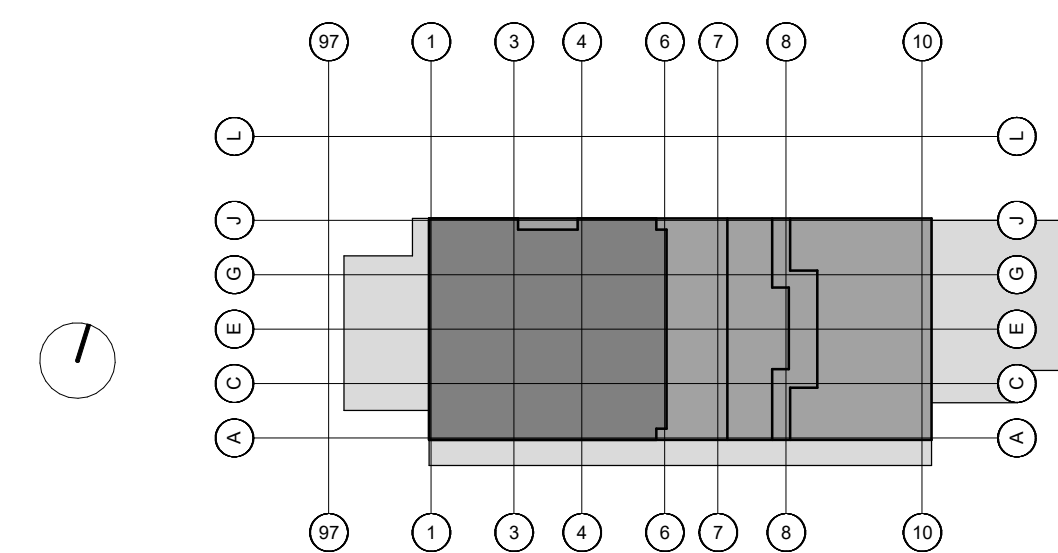
AWI/DBO



- Doorvallend glas toepassen t.p.v. al dan niet te openen delen indien onderzigt van de glasvoelling lager dan 0,85m¹ vanaf bovenkant vloer.
- Beglazing Letselveilig volgens NEN 3569
- Inbraakwerendheid: deuren, ramen en kozijnen in uitwendige scheidingconstructies, die volgens NEN 5096 bereikbaar zijn, hebben een volgens NEN 5096 bepaalde inbraakwerendheid, die voldoet aan weerstandsklasse 2.
- Noodoverstorten volgens opgave BAM Advies & Engineering.
- Hwa daken / dakterrassen binnendoor via schachten.
- Hwa balkons dmv spuwrs.
- Hwa lufel uit het zicht tussen kolommen en gevel (bgg en 1e verdieping).
- Hwa loggia dmv standleiding in loggia, tpv onderste loggia via techniekruimte.

in dit stuk van de noordgevel zijn dus geen voorzieningen nodig

het is niet nodig dit scherm brandwerend uit te voeren



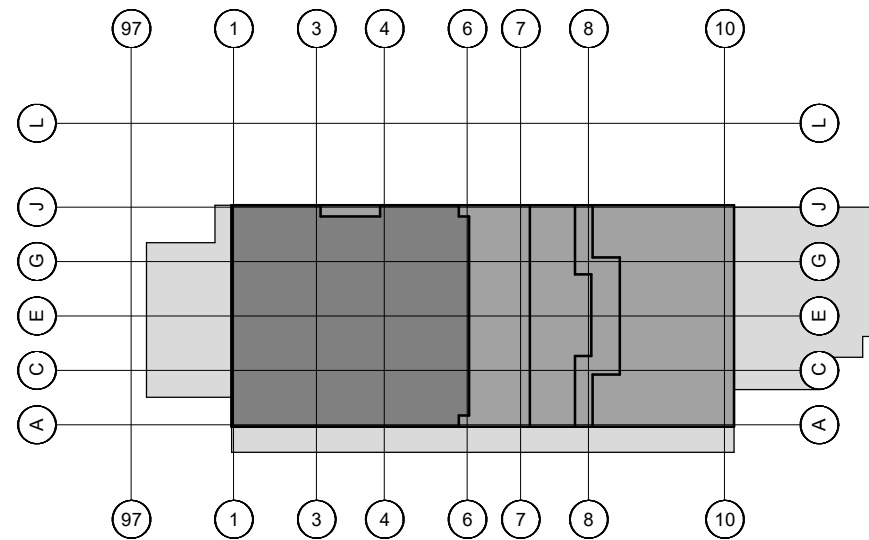
Project	Tweethouze, Deftseplein Rotterdam	Projectnummer	1212
Opmachtgever	Provast Postbus 16395, 2500 BJ Den Haag	Schaal	1:200
Projectarchitect	PLP Architecture Ltd	Formaat	A4 x 841
Projectleider	[REDACTED]	File	TRH-B_WWK
Fase	Aanvraag omgevingsvergunning	Datum	20-01-2023
Onderwerp	Noordgevel	Wijziging	
		Wijzigingsdatum	
		Getekend	JGJ
		Bladnummer	BA.202



_____ Renvooi gevel _____
omgevingsvergunning, activiteit bouwen

60min brandwerend gevel i.r.t. PAG

- Doorvalligheid glas toepassen t.p.v. al dan niet te openen delen indien onderzijde van de glasvulling lager dan 0,85m1 vanaf bovenkant vloer.
- Beglazing ietselveilig volgens NEN 3569
- Inbraakwerendheid: deuren, ramen en kozijnen in uitwendige scheidingsconstructies, die volgens NEN 5087 bereikbaar zijn, hebben een volgens NEN 5096 bepaalde inbraakwerendheid, die voldoet aan weerstandsklasse 2.
- Noodoverstorten volgens opgave BAM Advies & Engineering.
- Hwa daken / dakterrassen binnendoor via schachten.
- Hwa balkons dmv spuwvers.
- Hwa lufel uit het zicht tussen kolommen en gevel (bgg en 1e verdieping).
- Hwa loggia dmv standleiding in loggia, tpx onderste loggia via techniekruimte.



Project	TreeHouse, Deiftseplein Rotterdam	Projectnummer	12210
Opmachtgever	Provast Postbus 16395, 2500 BJ Den Haag	Schaal	1:200
Projectarchitect	PLP Architecture Ltd	Formaat	A1
Projectleider		File	TRH-B_BW
Fase	Aanvraag omgevingsvergunning	Datum	20-01-2023
Onderwerp	Oostgevel	Wijzigingsdatum	
		Getekend	JdG
		Bladnummer	BA.201



Modemweg 26
3821 BS Amersfoort

+31 (0)33 286 82 11
info@inbo.com

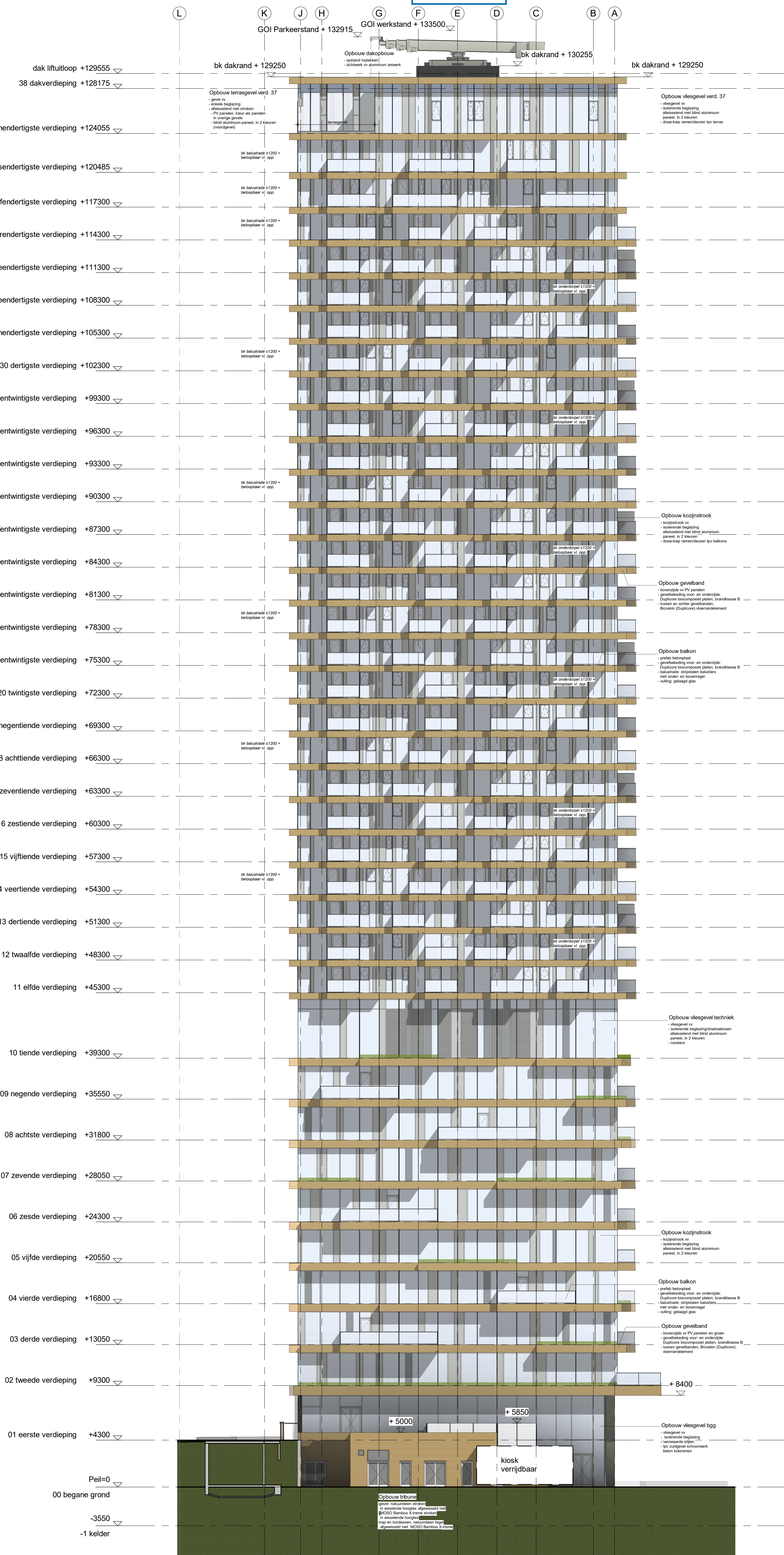
Modemweg 26
3821 BS Amersfoort

+31 (0)33 286 82 11
info@inbo.com

AWI/DBO

60min brandwerend gevel i.r.t. PAG

-



Westgevel