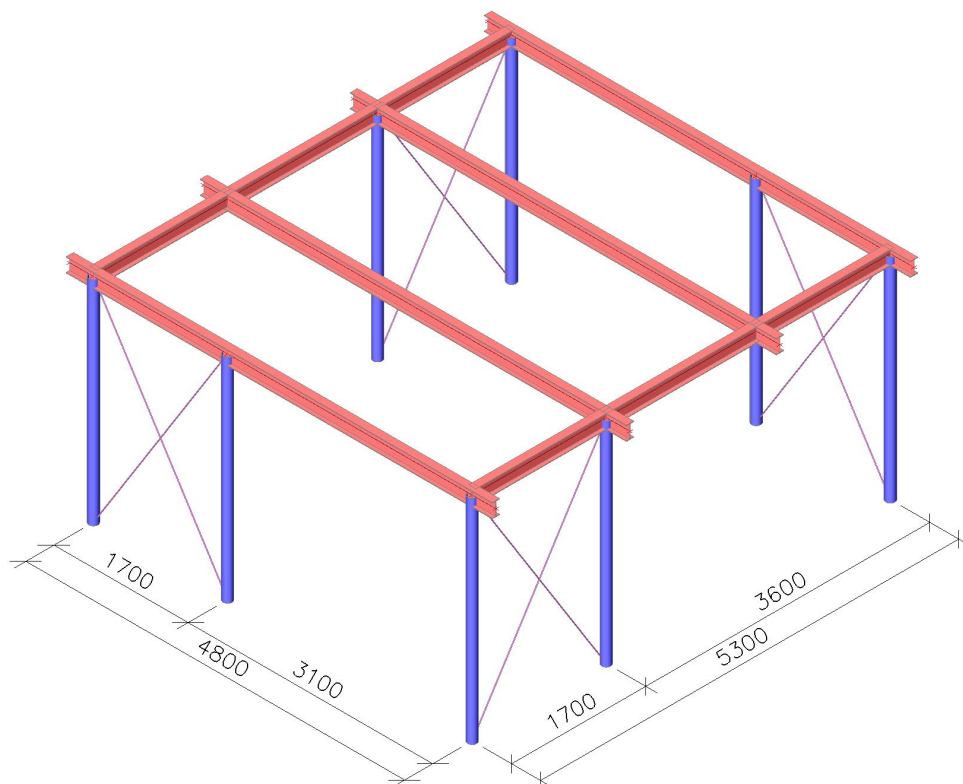


STAVBA: KONTEJNEROVÉ STÁNÍ
ul. Nálepková/Olišová, Brno - Jundrov

Statický výpočet nosné konstrukce



Vypracoval: Ing. Pavel Kučínský

Datum: duben 2022

1. Obsah

1. Obsah	3
2. Technická zpráva	4
3. Trvanlivost konstrukce	4
4. Materiály	4
5. Popis zatížení	4
6. Zatížení sněhem	5
7. Zatížení větrem	6
8. Zatěžovací stavy	7
8.1. Zatěžovací stavy - ZS1	7
8.2. Zatěžovací stavy - ZS2	7
8.3. Zatěžovací stavy - ZS3	8
8.4. Zatěžovací stavy - ZS4	8
8.5. Zatěžovací stavy - ZS5	9
8.6. Zatěžovací stavy - ZS6	9
8.7. Zatěžovací stavy - ZS7	10
8.8. Zatěžovací stavy - ZS8	10
9. Skupiny výsledků	11
10. Skupiny zatížení	11
11. Zatěžovací stavy	11
12. Prvky	12
13. Popis prvků	12
14. Vnitřní síly	13
14.1. Sloupy	13
14.2. Střešní konstrukce	13
14.3. Tažené diagonály	13
15. Deformace	14
15.1. Sloupy	14
15.2. Střešní konstrukce	14
15.3. 3D přemístění; U_{total}	15
16. Posudek na MSÚ	15
16.1. Sloupy	15
16.2. Střešní konstrukce	15
16.3. Posudek ocelových prvků na MSÚ EC-EN 1993; Souhrnný posudek	16
17. Reakce	16
17.1. Reakce na MSP	16
17.2. Reakce na MSU	16
18. Předběžný výkaz materiálu	17
19. Návrh trapézového plechu	18
20. Technický list zemních vrutů	20
21. Návrh zemních vrutů	21
22. Seznam použitých podkladů, technických předpisů, literatury a software	22
23. Závěr	22

2. Technická zpráva

Statický výpočet řeší návrh a posouzení ocelové konstrukce zastřešení kontejnerového stání, ul. Nálepková/Olišová, Brno - Jundrov.

Ocelová konstrukce je navržena jako prostorově tuhá rámová konstrukce o půdorysných rozměrech 5,3m x 4,8m a výšce u horní strany pultové střechy 2,7m.

Tuhou střešní konstrukci tvoří trapézový plech, navrženy jako spojitý nosník o třech polích, kotvený do střešních nosníků IPE180. Mezi sloupy je navrženo ocelové lanko průměru 10mm, které funguje jako tažená diagonála.

Kotvení sloupů je uvažováno jako kloubové.

Kotvení je řešeno přes zemní vruty (návrh je součástí tohoto statického výpočtu) před realizací je nutná konzultace s prodejcem a ověření návrhů zemních vrutů, včetně únosnosti zeminy a možnosti realizace.

Navržené profily:

Sloupy: 114,3x4

Střešní konstrukce: IPE180

Zavětrování: Lanko 10mm

Trapézový plech typ T40/266 tloušťka 0,88mm (POZITIV)

3. Trvanlivost konstrukce

Ocelové konstrukce: Z hlediska trvanlivosti budou dodržena ustanovení ČSN EN 1990 a ČSN EN 1090. Konstrukce budou ošetřeny předepsaným ochranným nátěrem a v nepřístupných místech ošetřeny zinkováním.

4. Materiály

Ocel EC3

Jméno	ρ [kg/m ³]	E_{mod} [MPa]	μ	Dolní mez [mm]	Horní mez [mm]	F_y [MPa]	F_u [MPa]	Barva
		G_{mod} [MPa]	α [m/mK]					
S 235	7850,00	2,1000e+05	0.3	0	40	235,0	360,0	■
		8,0769e+04	0,01e-003	40	80	215,0	360,0	

5. Popis zatížení

Ve výpočtu je uvažováno s následujícím zatížením:

Stálé zatížení

- zatížení od trapézového plechu: 10 Kg/m²

Užitné zatížení:

zatížení od skladby extenzivní zelené střechy

150 Kg/m²

Klimatické zatížení

místo:

Brno

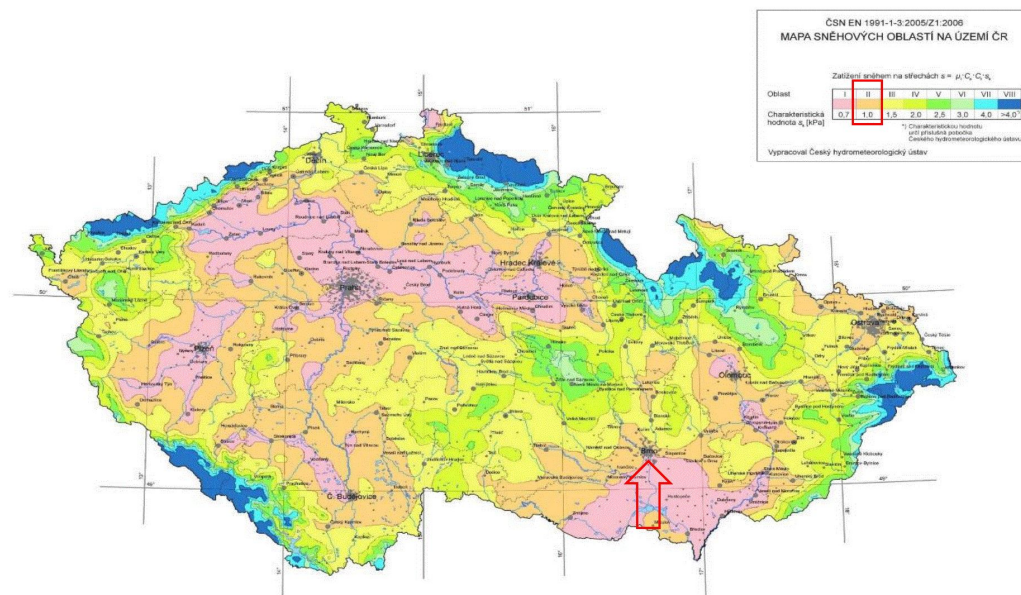
Sněhová oblast:

I I. $s_k = 1,0$ kN/m²

Větrná oblast:

II $v_{b,0} = 25,0$ m/s

6. Zatížení sněhem



Zatížení sněhem se stanoví následujícím způsobem.

$$s = \mu_i \cdot C_e \cdot C_t \cdot S_k$$

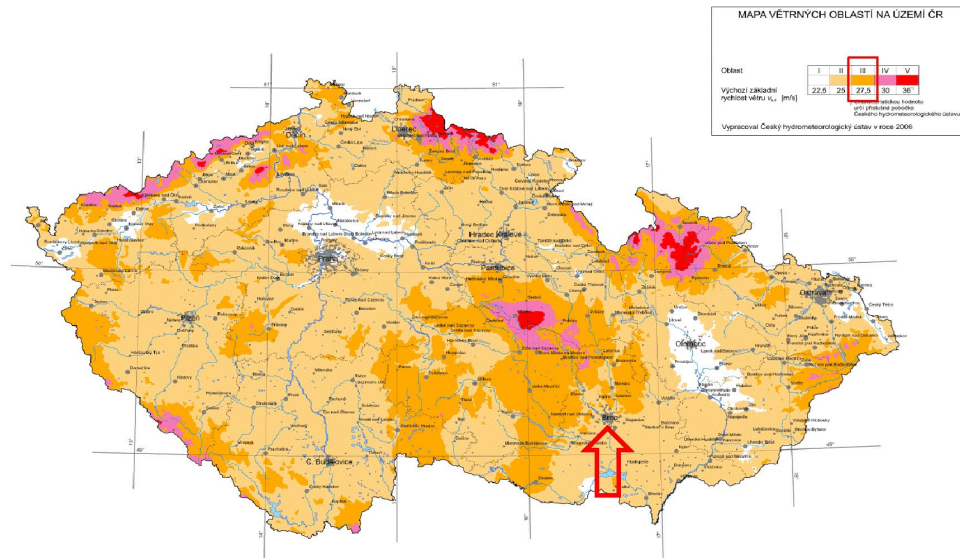
kde μ_i ... je tvarový součinitel zatížení sněhem $\mu_i=0,8$; součinitel do 30°
 S_k ... je charakteristická hodnota zatížení sněhem na zemi oblast II. $S_k=1,0 \text{ kN/m}^2$
 C_e ... je součinitel okolního prostředí normálově (1)
 C_t ... je tepelný součinitel pro běžné situace (1)

Charakteristická hodnota sněhu na střeše (normové zatížení sněhem na střeše)

$$S_1 = 0,8 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1,0$$

$$S_1 = 0,8 \text{ kN/m}^2$$

7. Zatížení větrem



Větrná oblast na území ČR
 Výchozí základní rychlost větru
 Základní rychlost větru

II mapa větrných oblastí na území ČR
 $v_{b,0} = 25,000$ m/s
 $v_b = c_{dir} * c_{season} * v_{b,0} = 25,000$ m/s

Kategorie terénu

III tab. 4.1 ČSN EN 1991-1-4
 $z_0 = 0,300$ m parametr drsnosti terénu
 $z_{min} = 5$ m minimální výška
 $z_{max} = 200$ m maximální výška dle ČSN EN 1991-1-4

Referenční výška

$z_e = 3,0$ m referenční výška nad úrovní terénu

Drsnost terénu

$z = 3,0$ m výška nad úrovní terénu - max. 200 m
 $k_r = 0,215$ součinitel terénu
 $c_{r(z)} = 0,606$ součinitel drsnosti

Účinek orografie

BEZ UVAŽOVÁNÍ ÚČINKŮ OROGRAFIE

$c_0 = 1,000$ součinitel orografie

Střední rychlost větru

$v_{m(z)} = c_{r(z)} * c_0 * v_b = 15,149$ m/s

Vliv sousedících konstrukcí

BEZ VLIVU SOUSEDÍCÍCH KONSTRUKCÍ

$z_e^v = 3,0$ m výpočtová referenční výška nad úrovní terénu

Turbulence větru

$k_1 = 1,0$ součinitel turbulence dle NAD
 $I_v(z) = k_1 / (c_{0(z)} * \ln(z / z_0)) = 0,355$

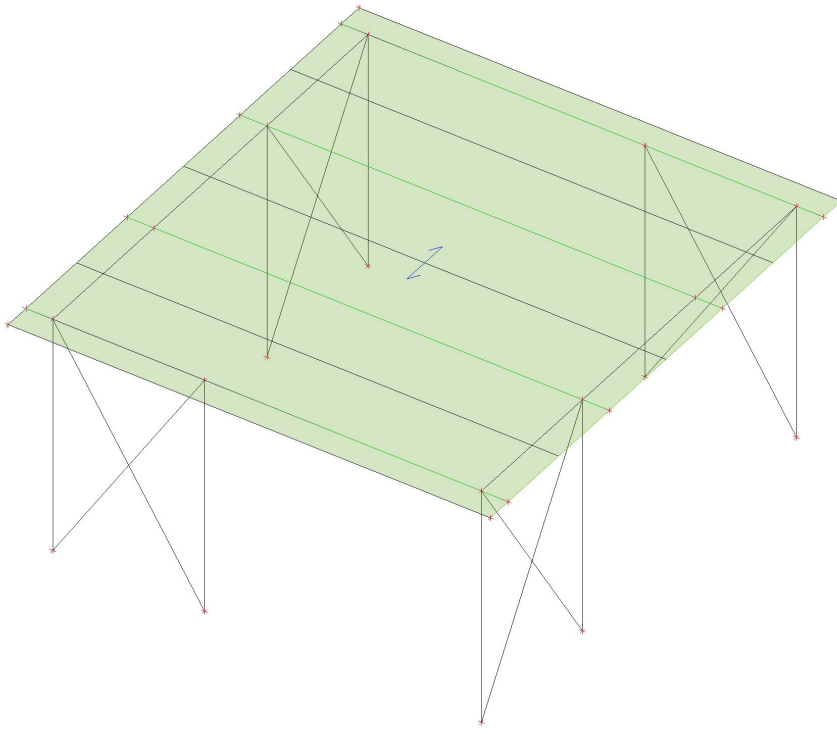
Maximální dynamický tlak

$\rho = 1,25$ kg/m³ měrná hmotnost vzduchu
 $q_p(z) = [1 + 7 * I_v(z)] * 1/2 * \rho * v_{m(z)}^2 = 0,500$ kN/m²

8. Zatěžovací stavy

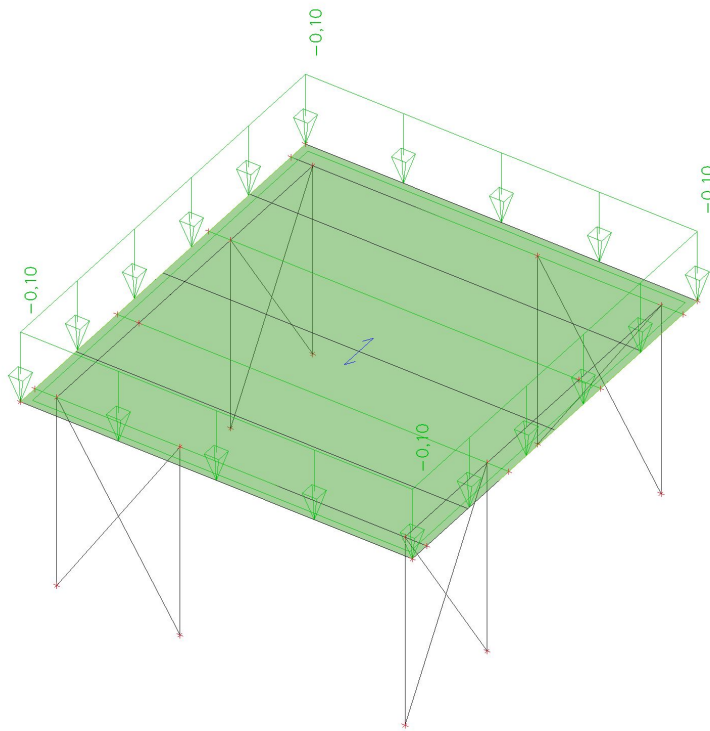
8.1. Zatěžovací stavy - ZS1

Jméno	Popis	Typ působení	Skupina zatížení	Typ zatížení	Směr
ZS1	Vlastní tíha	Stálé	SZ1	Vlastní tíha	-Z



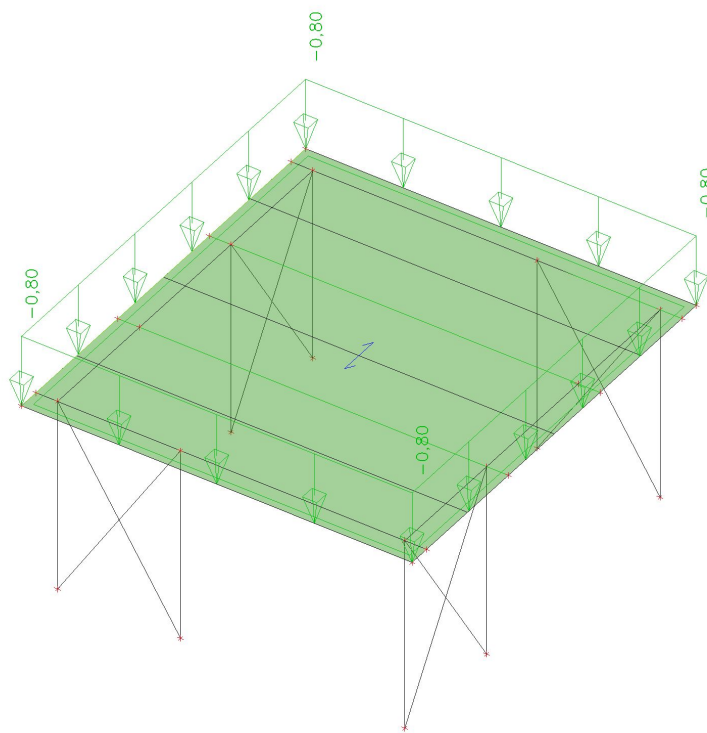
8.2. Zatěžovací stavy - ZS2

Jméno	Popis	Typ působení	Skupina zatížení	Typ zatížení
ZS2	Stálé zatížení	Stálé	SZ1	Standard



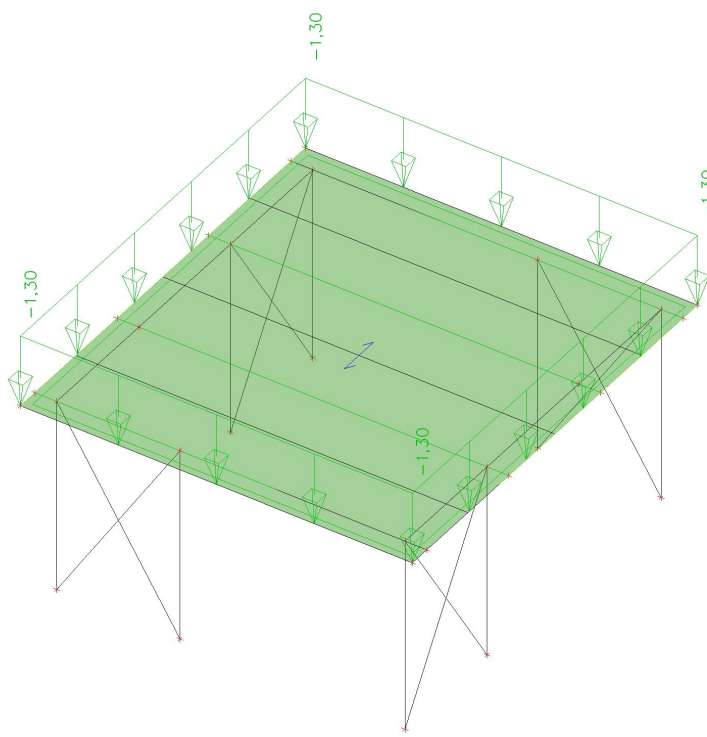
8.3. Zatěžovací stavy - ZS3

Jméno	Popis	Typ působení	Skupina zatížení	Typ zatížení	Spec	Působení	Řídící zat. stav
ZS3	Sníh	Proměnné	SZ2 Sníh	Statické	Standard	Krátkodobé	Žádný



8.4. Zatěžovací stavy - ZS4

Jméno	Popis	Typ působení	Skupina zatížení	Typ zatížení	Spec	Působení	Řídící zat. stav
ZS4	Zelená střecha	Proměnné	SZ3 Zelená střecha	Statické	Standard	Krátkodobé	Žádný



9. Skupiny výsledků

Jméno	Výpis
Všechny MSU	MSÚ-Sada B (auto) - EN-MSÚ (STR/GEO) Soubor B EN-mimořádné 1 - EN-mimořádné 1 EN-mimořádné 2 - EN-mimořádné 2
Všechny MSP	MSP-Char (auto) - EN-MSP charakteristická
Vše MSÚ+MSP	MSÚ-Sada B (auto) - EN-MSÚ (STR/GEO) Soubor B EN-mimořádné 1 - EN-mimořádné 1 EN-mimořádné 2 - EN-mimořádné 2 MSP-Char (auto) - EN-MSP charakteristická

10. Skupiny zatížení

Jméno	Zatížení	Vztah	Typ
SZ1	Stálé		
SZ2 Sníh	Proměnné	Standard	Sníh
SZ3 Zelená střecha	Proměnné	Standard	Kat C : shromáždění
SZ4 Vítr	Proměnné	Výběrová	Vítr

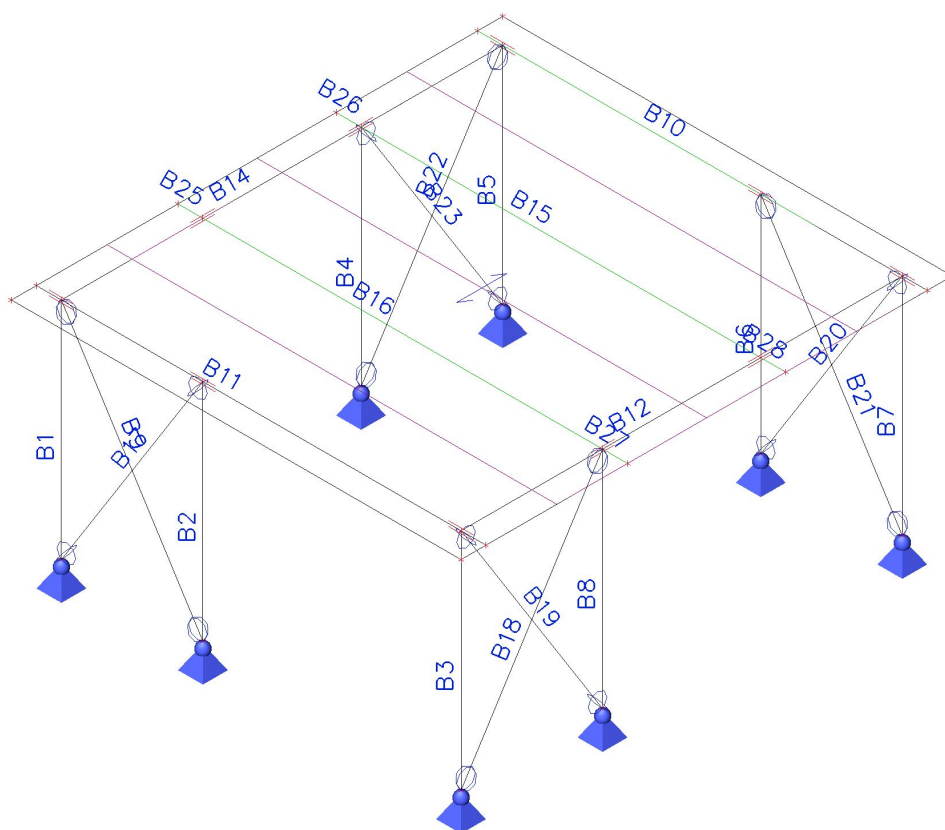
11. Zatěžovací stavy

Jméno	Popis	Typ působení	Skupina zatížení	Typ zatížení	Spec	Směr	Působení	Řídící zat. stav
ZS1	Vlastní tíha	Stálé	SZ1	Vlastní tíha		-Z		
ZS2	Stálé zatížení	Stálé	SZ1	Standard				
ZS3	Sníh	Proměnné	SZ2 Sníh	Statické	Standard		Krátkodobé	Žádný
ZS4	Zelená střecha	Proměnné	SZ3 Zelená střecha	Statické	Standard		Krátkodobé	Žádný
ZS5	Vítr 1	Proměnné	SZ4 Vítr	Statické	Standard		Krátkodobé	Žádný
ZS6	Vítr 2	Proměnné	SZ4 Vítr	Statické	Standard		Krátkodobé	Žádný
ZS7	Vítr 3	Proměnné	SZ4 Vítr	Statické	Standard		Krátkodobé	Žádný
ZS8	Vítr 4	Proměnné	SZ4 Vítr	Statické	Standard		Krátkodobé	Žádný

12. Prvky

Jméno	Průřez	Materiál	Délka [mm]	Poč. uzel	Konc. uzel	Typ
B1	CS6 - RO114.3X4	S 235	2700,000	N1	N2	obecný (0)
B2	CS6 - RO114.3X4	S 235	2700,000	N3	N4	obecný (0)
B3	CS6 - RO114.3X4	S 235	2700,000	N5	N6	obecný (0)
B4	CS6 - RO114.3X4	S 235	2700,000	N7	N8	obecný (0)
B5	CS6 - RO114.3X4	S 235	2700,000	N9	N10	obecný (0)
B6	CS6 - RO114.3X4	S 235	2700,000	N11	N12	obecný (0)
B7	CS6 - RO114.3X4	S 235	2700,000	N13	N14	obecný (0)
B8	CS6 - RO114.3X4	S 235	2700,000	N15	N16	obecný (0)
B10	CS5 - IPE180	S 235	5400,000	N28	N34	obecný (0)
B11	CS5 - IPE180	S 235	5400,000	N27	N33	obecný (0)
B12	CS5 - IPE180	S 235	5300,000	N6	N14	obecný (0)
B14	CS5 - IPE180	S 235	5300,000	N2	N10	obecný (0)
B15	CS5 - IPE180	S 235	4800,000	N8	N25	obecný (0)
B16	CS5 - IPE180	S 235	4800,000	N26	N16	obecný (0)
B9	CS3 - RD10	S 235	3190,611	N2	N3	obecný (0)
B17	CS3 - RD10	S 235	3190,611	N4	N1	obecný (0)
B18	CS3 - RD10	S 235	3190,611	N5	N16	obecný (0)
B19	CS3 - RD10	S 235	3190,611	N6	N15	obecný (0)
B20	CS3 - RD10	S 235	3190,611	N14	N11	obecný (0)
B21	CS3 - RD10	S 235	3190,611	N13	N12	obecný (0)
B22	CS3 - RD10	S 235	3190,611	N10	N7	obecný (0)
B23	CS3 - RD10	S 235	3190,611	N8	N9	obecný (0)
B25	CS5 - IPE180	S 235	300,000	N26	N29	obecný (0)
B26	CS5 - IPE180	S 235	300,000	N8	N30	obecný (0)
B27	CS5 - IPE180	S 235	300,000	N31	N16	obecný (0)
B28	CS5 - IPE180	S 235	300,000	N32	N25	obecný (0)

13. Popis prvků



14. Vnitřní síly

14.1. Sloupy

Lineární výpočet, Extrém : Globální, Systém : Hlavní

Výběr : Pojmenovaný výběr - Sloupy

Třída : Všechny MSU

Dílec	css	dx [mm]	Stav	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
B8	CS6 - RO114.3X4	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/1	-27,16	0,06	1,29	0,00	0,00	0,00
B4	CS6 - RO114.3X4	2700,000	MSÚ-Sada B (auto)/2	12,40	0,10	0,18	0,00	1,31	0,28
B7	CS6 - RO114.3X4	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/3	-7,61	-0,64	0,01	0,00	0,00	0,00
B1	CS6 - RO114.3X4	2700,000	MSÚ-Sada B (auto)/3	-7,90	0,74	-0,01	0,00	-0,02	1,17
B4	CS6 - RO114.3X4	2700,000	MSÚ-Sada B (auto)/4	-26,51	-0,22	-1,45	0,00	-3,43	-0,59
B8	CS6 - RO114.3X4	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/4	-26,12	0,21	1,46	0,00	0,00	0,00
B3	CS6 - RO114.3X4	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/4	-2,71	-0,06	0,30	0,00	0,00	0,00
B8	CS6 - RO114.3X4	2700,000	MSÚ-Sada B (auto)/1	-26,77	0,42	1,29	0,00	3,48	0,65
B7	CS6 - RO114.3X4	2700,000	MSÚ-Sada B (auto)/4	-9,37	-0,45	-0,20	0,00	-0,05	-1,22
B1	CS6 - RO114.3X4	2700,000	MSÚ-Sada B (auto)/1	-9,24	0,67	-0,01	0,00	-0,02	1,32

14.2. Střešní konstrukce

Lineární výpočet, Extrém : Globální, Systém : Hlavní

Výběr : Pojmenovaný výběr - Střešní konstrukce

Třída : Všechny MSU

Dílec	css	dx [mm]	Stav	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
B14	CS5 - IPE180	1700,001	MSÚ-Sada B (auto)/3	-0,92	0,29	-6,60	0,00	7,94	-0,28
B12	CS5 - IPE180	1700,001	MSÚ-Sada B (auto)/5	0,67	-0,10	-1,23	0,00	0,93	0,13
B14	CS5 - IPE180	3600,001	MSÚ-Sada B (auto)/6	0,12	-0,35	2,99	0,01	-4,58	0,39
B12	CS5 - IPE180	1700,001	MSÚ-Sada B (auto)/1	-0,12	0,42	8,12	0,00	-5,82	-0,41
B16	CS5 - IPE180	4800,000	MSÚ-Sada B (auto)/1	-0,55	-0,03	-13,77	0,00	-3,74	-0,07
B15	CS5 - IPE180	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/4	-0,73	-0,01	13,73	0,00	-3,70	0,04
B14	CS5 - IPE180	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/1	-0,74	-0,18	6,52	-0,02	-1,32	0,03
B12	CS5 - IPE180	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/1	0,32	-0,31	-2,89	0,01	0,10	0,19
B16	CS5 - IPE180	2273,680	MSÚ-Sada B (auto)/5	0,47	0,00	0,01	0,00	-6,91	0,01
B16	CS5 - IPE180	2273,680	MSÚ-Sada B (auto)/1	-0,55	-0,03	-0,04	0,00	13,70	0,01
B14	CS5 - IPE180	3600,000	MSÚ-Sada B (auto)/4	-0,50	0,40	-8,35	0,00	-5,98	0,42

14.3. Tažené diagonály

Lineární výpočet, Extrém : Globální, Systém : Hlavní

Výběr : Pojmenovaný výběr - Tažené diagonály

Třída : Všechny MSU

Dílec	css	dx [mm]	Stav	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
B21	CS3 - RD10	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/6	-2,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
B17	CS3 - RD10	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/2	1,57	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
B23	CS3 - RD10	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/1	-1,59	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
B18	CS3 - RD10	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/7	-0,82	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
B9	CS3 - RD10	3190,610	MSÚ-Sada B (auto)/8	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
B9	CS3 - RD10	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/8	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
B19	CS3 - RD10	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/4	-0,30	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
B18	CS3 - RD10	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/4	-0,84	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
B9	CS3 - RD10	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/9	0,13	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
B9	CS3 - RD10	1595,310	MSÚ-Sada B (auto)/8	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
B18	CS3 - RD10	3190,610	MSÚ-Sada B (auto)/2	0,13	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
B18	CS3 - RD10	3190,610	MSÚ-Sada B (auto)/7	-0,80	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00

15. Deformace

15.1. Sloupy

Lineární výpočet, Extrém : Globální, Systém : Hlavní

Výběr : Pojmenovaný výběr - Sloupy

Třída : Všechny MSP

Dílec	dx [mm]	Stav	ux [mm]	uy [mm]	uz [mm]	fix [mrad]	fiy [mrad]	fiz [mrad]	Výslednice [mm]
B8	2700,000	MSP-Char (auto)/10	-0,2	0,2	0,6	-0,1	-5,0	0,8	0,7
B4	2700,000	MSP-Char (auto)/11	0,1	0,0	-0,7	0,2	-1,6	0,4	0,7
B1	1620,000	MSP-Char (auto)/12	0,0	-0,9	-0,1	0,1	0,0	0,1	0,9
B7	1620,000	MSP-Char (auto)/10	0,0	1,1	-0,1	0,1	0,0	0,0	1,1
B8	1620,000	MSP-Char (auto)/12	-0,1	-0,4	-2,6	-0,3	-0,3	0,1	2,6
B4	1620,000	MSP-Char (auto)/10	-0,1	0,6	2,1	-0,2	0,4	0,0	2,2
B3	2700,000	MSP-Char (auto)/13	0,0	0,3	-0,1	-0,4	0,3	0,0	0,3
B1	2700,000	MSP-Char (auto)/14	-0,1	0,3	0,1	0,6	0,0	1,4	0,3
B4	2700,000	MSP-Char (auto)/12	-0,2	-0,1	-1,1	-0,1	4,9	-0,8	1,1
B7	2700,000	MSP-Char (auto)/10	-0,1	0,2	-0,1	0,1	0,0	-1,7	0,3
B1	2700,000	MSP-Char (auto)/12	-0,1	-0,1	-0,1	0,1	0,0	1,7	0,1

15.2. Střešní konstrukce

Lineární výpočet, Extrém : Globální, Systém : Hlavní

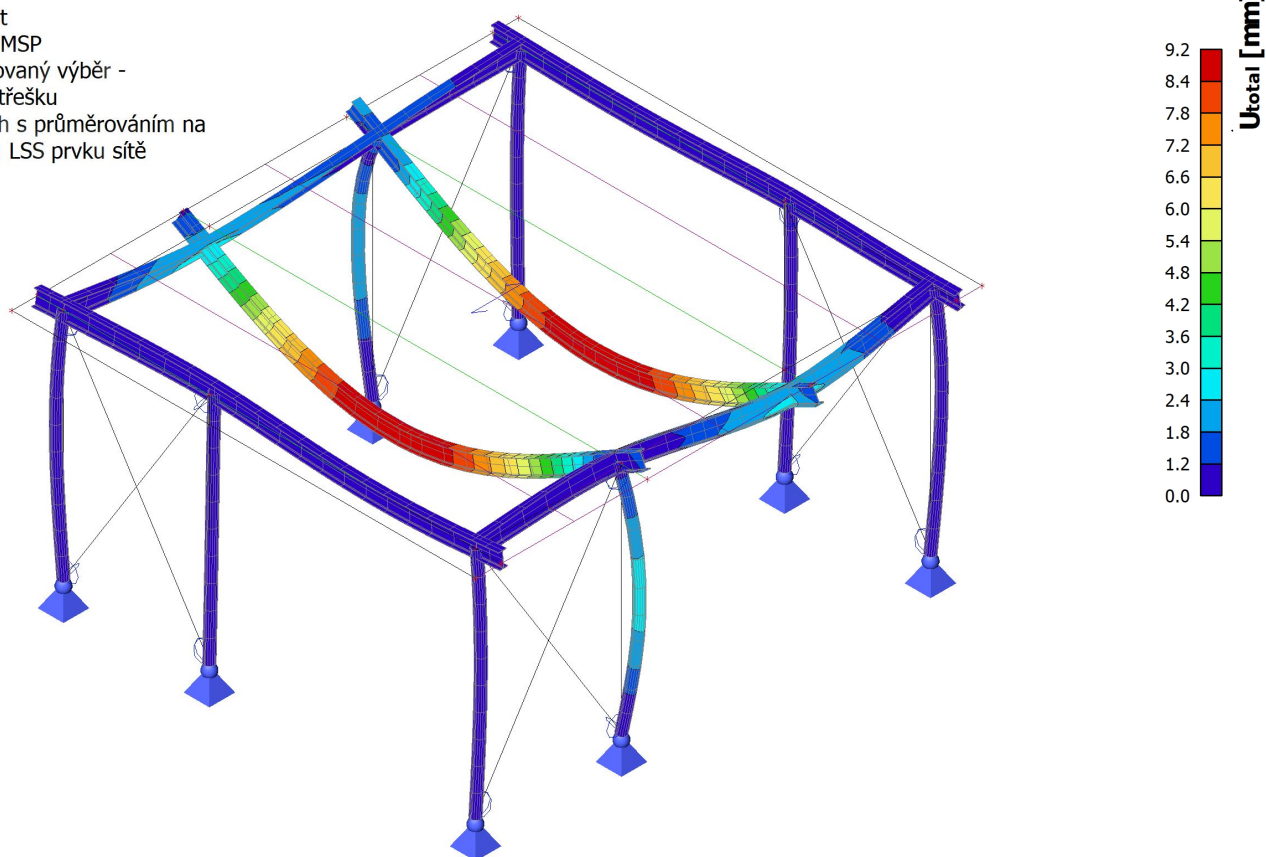
Výběr : Pojmenovaný výběr - Střešní konstrukce

Třída : Všechny MSP

Dílec	dx [mm]	Stav	ux [mm]	uy [mm]	uz [mm]	fix [mrad]	fiy [mrad]	fiz [mrad]	Výslednice [mm]
B26	0,000	MSP-Char (auto)/15	-1,4	0,0	-0,1	-0,7	-4,1	0,0	1,4
B15	0,000	MSP-Char (auto)/15	1,4	0,0	-0,1	0,7	4,1	0,0	1,4
B14	3600,000	MSP-Char (auto)/15	0,0	-1,4	-0,1	4,1	-0,7	0,0	1,4
B11	2258,330	MSP-Char (auto)/14	-0,1	1,1	-0,1	-0,1	0,3	0,0	1,1
B16	2273,680	MSP-Char (auto)/10	-0,6	0,1	-9,1	-0,4	-0,2	0,1	9,1
B16	2273,680	MSP-Char (auto)/13	0,5	0,3	4,2	0,0	0,1	0,0	4,2
B12	1700,000	MSP-Char (auto)/10	0,2	0,6	-0,2	-5,0	0,8	-0,1	0,7
B14	3600,000	MSP-Char (auto)/12	-0,1	-1,1	-0,2	4,9	-0,8	-0,1	1,1
B16	4547,370	MSP-Char (auto)/10	-0,6	0,3	-1,5	-0,8	-5,1	-0,1	1,6
B15	252,630	MSP-Char (auto)/12	1,1	-0,1	-1,5	0,8	5,1	0,0	1,8
B12	2650,010	MSP-Char (auto)/10	0,2	0,1	-1,4	-4,8	1,3	-0,8	1,4
B14	4733,330	MSP-Char (auto)/15	0,0	-0,8	0,1	1,7	0,1	0,7	0,8

15.3. 3D přemístění; U_{total}

Hodnoty: **U_{total}**
 Lineární výpočet
 Třída: Všechny MSP
 Výběr: Pojmenovaný výběr -
 Konstrukce přístřešku
 Poloha: V uzlech s průměrováním na
 makro. Systém: LSS prvku sítě



16. Posudek na MSÚ

16.1. Sloupy

Lineární výpočet
 Třída: Všechny MSU
 Souřadný systém: Hlavní
 Extrém 1D: Průřez
 Výběr: Pojmenovaný výběr - Sloupy

Celkový posudek

Jméno	dx [mm]	Stav	Průřez	Materiál	UC _{Celkový} [-]	UC _{Průřez} [-]	UC _{Stabilita} [-]
B8	0,000	MSÚ-Sada B (auto)/1	CS6 - RO114.3X4	S 235	0,56	0,08	0,56

$U_{c,max} = 0,56 \leq 1,0$; VYHOVUJE

$U_{c,max} = 0,66 \leq 1,0$; VYHOVUJE

16.2. Střešní konstrukce

Lineární výpočet
 Třída: Všechny MSU
 Souřadný systém: Hlavní
 Extrém 1D: Průřez
 Výběr: Pojmenovaný výběr - Střešní konstrukce

Celkový posudek

Jméno	dx [mm]	Stav	Průřez	Materiál	UC _{Celkový} [-]	UC _{Průřez} [-]	UC _{Stabilita} [-]
B16	2273,684	MSÚ-Sada B (auto)/1	CS5 - IPE180	S 235	0,66	0,35	0,66

16.3. Posudek ocelových prvků na MSÚ EC-EN 1993; Souhrnný posudek

Hodnoty: **UC_{celkový}**

Lineární výpočet

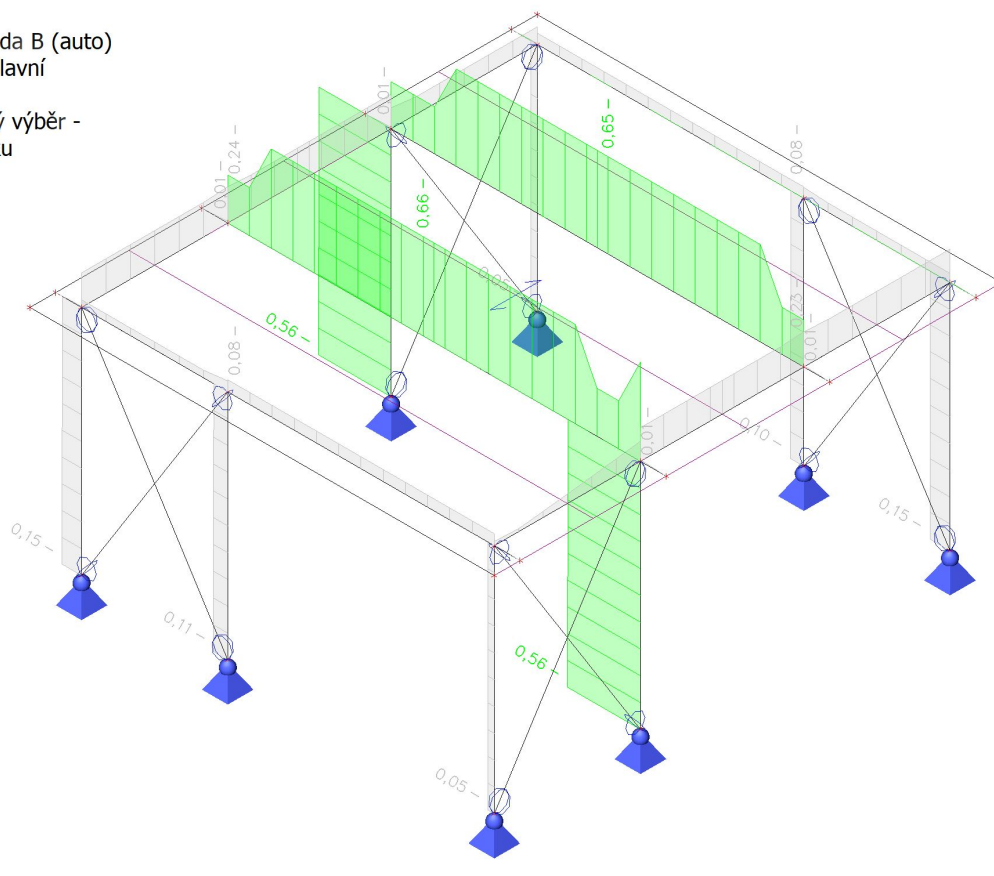
Kombinace: MSÚ-Sada B (auto)

Souřadný systém: Hlavní

Extrém 1D: Dílec

Výběr: Pojmenovaný výběr -

Konstrukce přístřešku



17. Reakce

17.1. Reakce na MSP

Lineární výpočet

Třída: Všechny MSP

Systém: Globální

Extrém: Globální

Výběr: Vše

Uzlové reakce

Jméno	Stav	R _x [kN]	R _y [kN]	R _z [kN]	M _x [kNm]	M _y [kNm]	M _z [kNm]
Sn8/N15	MSP-Char (auto)/1	-0,99	0,03	17,87	0,00	0,00	0,00
Sn4/N7	MSP-Char (auto)/2	0,85	-0,41	17,27	0,00	0,00	0,00
Sn5/N9	MSP-Char (auto)/3	0,08	-0,84	3,19	0,00	0,00	0,00
Sn1/N1	MSP-Char (auto)/1	-0,04	0,32	6,28	0,00	0,00	0,00
Sn4/N7	MSP-Char (auto)/4	-0,50	0,02	-7,26	0,00	0,00	0,00
Sn8/N15	MSP-Char (auto)/2	-0,87	-0,35	18,99	0,00	0,00	0,00

17.2. Reakce na MSU

Lineární výpočet

Třída: Všechny MSU

Systém: Globální

Extrém: Globální

Výběr: Vše

Uzlové reakce

Jméno	Stav	R _x [kN]	R _y [kN]	R _z [kN]	M _x [kNm]	M _y [kNm]	M _z [kNm]
Sn8/N15	MSÚ-Sada B (auto)/1	-1,46	0,05	26,40	0,00	0,00	0,00
Sn4/N7	MSÚ-Sada B (auto)/2	1,26	-0,61	25,50	0,00	0,00	0,00
Sn5/N9	MSÚ-Sada B (auto)/3	0,11	-1,25	4,68	0,00	0,00	0,00
Sn1/N1	MSÚ-Sada B (auto)/1	-0,07	0,47	9,23	0,00	0,00	0,00
Sn4/N7	MSÚ-Sada B (auto)/4	-0,79	0,03	-12,22	0,00	0,00	0,00
Sn8/N15	MSÚ-Sada B (auto)/2	-1,29	-0,52	28,09	0,00	0,00	0,00

18. Předběžný výkaz materiálu

Výběr: Vše

Způsob třídění: Průřez

Shrnutí

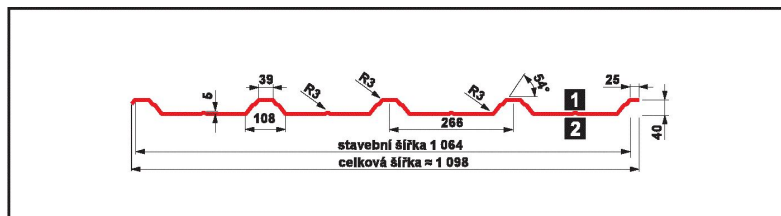
Materiál	Hmota [kg]	Povrch [mm ²]	Objem [m ³]
Ocel	855,54	31025805,686	1,0899e-01
Celkem	855,54	31025805,686	1,0899e-01

Poznámka: Hodnota 'Povrch' představuje pro 1D dílce celkový vnější povrch, zatímco pro 2D dílce odpovídá ploše střednicové roviny.

Ocel (1D)

Průřez	Materiál	Délka [mm]	Jednotková hmotnost [kg/m]	Hmota [kg]	Povrch [mm ²]	Objem [m ³]
CS3 - RD10	S 235	25524,890	0,62	15,73	799768,820	2,0037e-03
CS5 - IPE180	S 235	32200,000	18,76	604,12	22471636,866	7,6958e-02
CS6 - RO114.3X4	S 235	21600,000	10,91	235,69	7754400,000	3,0024e-02
Celkem		79324,890		855,54	31025805,686	1,0899e-01

T40/266



Povrchová úprava

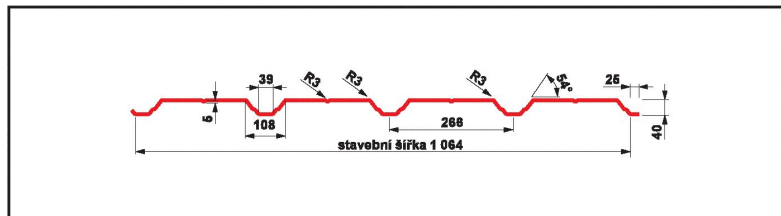
FeZn pozink	AZn aluzinek
PE²⁵ polyester lesk 25 μm	PM polyester mat 35 μm
PU polyuretan 50 μm	

- 1** Finální povrchová úprava
2 Ochranný lak

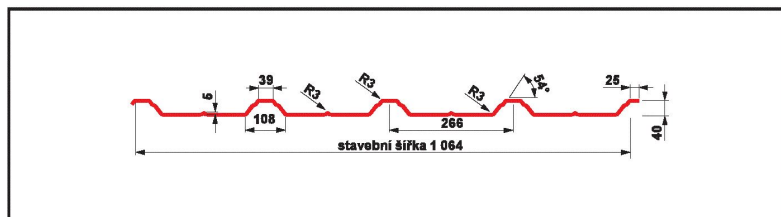
Technická data

Výška profilu	40 mm
Šířka vstupu	1 250 mm
Celková šířka	1 098 mm
Stavební šířka	1 064 mm
Min./max. délka	0,5 bm/9 bm při tl. 0,50 mm 0,5 bm/12 bm od tl. 0,70 mm
Doplňky, pomůcky	šrouby, těsnící pásy, perforace, antikondenzační úprava,
Materiál	S 280 GD + Z200 nebo Z275 DX 51D + Z200 nebo Z275 DX 51D + AZ150 nebo AZ185 Dle PN-EN 10169 Dle PN-EN 10346
Technické schválení	AT-15-3465/2006
Polská norma	PN-EN 14782
Barevnost	vzorník barev výrobce

P POZITIV



N NEGATIV



Řádek 1: Maximální zatížení - mezní stav únosnosti (s materiálovým součinitelem bezpečnosti)

Řádek 2: Maximální zatížení - mezní stav použitelnosti - při průhybu $f=L/150$ (s materiálovým součinitelem bezpečnosti)

Řádek 3: Maximální zatížení při průhybu $f=L/200$ (s materiálovým součinitelem bezpečnosti)

Řádek 4: Maximální zatížení při průhybu $f=L/300$ (s materiálovým součinitelem bezpečnosti)

Nebyla započtena vlastní hmotnost plechu.

Poznámky:

- Hodnoty z 1. řádku musí být porovnány s návrhovými (výpočtovými) hodnotami zatížení, které jsou vypočteny s použitím součinitelů zatížení podle příslušných státních norem.
- Hodnoty z řádku 2 a 3 musí být porovnány s hodnotami charakteristického (normového) zatížení.

T40/266

Spojité nosník o třech polích

P POZITIV



Tloušťka mm	Vlastní tíha kN/m ²	I _y [cm ⁴] (min/max)	Připustné rovnoměrné zatížení v kN/m ² při vzdálenosti podpor L																									
			1 q _d	2 l/150	3 l/200	4 l/300	1,00	1,25	1,50	1,75	2,00	2,25	2,50	2,75	3,00	3,25	3,50	3,75	4,00	4,25	4,50	4,75	5,00					
0,50	0,044	9,56 12,63	1 q _d	5,67	4,04	3,03	2,36	1,90	1,56	1,30	1,10	0,95	0,83	0,72	0,64	0,57	0,51	0,45	0,41	0,37								
			2 l/150	5,67	4,04	3,03	2,36	1,90	1,56	1,26	0,99	0,78	0,63	0,52	0,43	0,36	0,31	0,26	0,22	0,19								
			3 l/200	5,67	4,04	3,03	2,36	1,85	1,36	1,03	0,80	0,63	0,51	0,42	0,34	0,28	0,24	0,20	0,17	0,15								
			4 l/300	5,67	4,04	3,03	2,05	1,44	1,05	0,79	0,60	0,47	0,37	0,30	0,24	0,20	0,17	0,14	0,12	0,11								
0,63	0,055	12,75 17,02	1 q _d	8,47	5,99	4,47	3,47	2,78	2,27	1,89	1,60	1,38	1,19	1,05	0,92	0,81	0,71	0,64	0,57	0,52								
			2 l/150	8,47	5,99	4,47	3,47	2,78	2,27	1,80	1,41	1,11	0,90	0,73	0,60	0,50	0,42	0,36	0,30	0,26								
			3 l/200	8,47	5,99	4,47	3,47	2,64	1,94	1,47	1,13	0,89	0,70	0,57	0,46	0,39	0,32	0,27	0,23	0,20								
			4 l/300	8,47	5,99	4,35	2,91	2,03	1,45	1,07	0,81	0,63	0,50	0,40	0,33	0,27	0,23	0,19	0,16	0,14								
0,70	0,061	15,07 19,42	1 q _d	10,20	7,19	5,35	4,15	3,31	2,70	2,25	1,90	1,63	1,42	1,23	1,07	0,94	0,83	0,74	0,67	0,60								
			2 l/150	10,20	7,19	5,35	4,15	3,31	2,70	2,11	1,65	1,30	1,05	0,85	0,69	0,57	0,48	0,41	0,35	0,30								
			3 l/200	10,20	7,19	5,35	4,15	3,10	2,28	1,71	1,31	1,02	0,81	0,65	0,53	0,44	0,37	0,31	0,27	0,23								
			4 l/300	10,20	7,19	5,11	3,41	2,34	1,67	1,23	0,93	0,72	0,57	0,46	0,37	0,31	0,26	0,22	0,18	0,16								
0,75	0,066	16,65 21,10	1 q _d	11,53	8,10	6,02	4,66	3,71	3,03	2,52	2,13	1,83	1,58	1,36	1,19	1,04	0,92	0,82	0,74	0,67								
			2 l/150	11,53	8,10	6,02	4,66	3,71	3,03	2,34	1,83	1,44	1,15	0,92	0,76	0,63	0,52	0,44	0,38	0,33								
			3 l/200	11,53	8,10	6,02	4,66	3,44	2,52	1,88	1,43	1,11	0,88	0,71	0,58	0,48	0,40	0,34	0,29	0,25								
			4 l/300	11,53	8,10	5,67	3,77	2,55	1,82	1,34	1,02	0,78	0,62	0,49	0,40	0,33	0,28	0,23	0,20	0,17								
0,88	0,077	20,92 25,04	1 q _d	15,36	10,73	7,94	6,12	4,86	3,96	3,29	2,77	2,36	2,01	1,73	1,51	1,33	1,17	1,05	0,94	0,85								
			2 l/150	15,36	10,73	7,94	6,12	4,86	3,94	2,99	2,28	1,77	1,40	1,13	0,92	0,76	0,64	0,54	0,46	0,40								
			3 l/200	15,36	10,73	7,94	6,12	4,39	3,14	2,31	1,75	1,36	1,07	0,87	0,71	0,58	0,49	0,41	0,35	0,30								
			4 l/300	15,36	10,73	7,22	4,63	3,11	2,18	1,59	1,19	0,92	0,72	0,58	0,47	0,39	0,32	0,27	0,23	0,20								
1,00	0,088	25,08 28,45	1 q _d	19,26	13,43	9,92	7,63	6,06	4,93	4,09	3,45	2,90	2,47	2,13	1,86	1,63	1,45	1,29	1,16	1,04								
			2 l/150	19,26	13,43	9,92	7,63	6,06	4,75	3,54	2,68	2,08	1,64	1,32	1,07	0,88	0,74	0,62	0,53	0,45								
			3 l/200	19,26	13,43	9,92	7,52	5,20	3,69	2,71	2,04	1,57	1,23	0,99	0,80	0,66	0,55	0,46	0,40	0,34								
			4 l/300	19,26	13,43	8,37	5,27	3,53	2,48	1,81	1,36	1,05	0,82	0,66	0,54	0,44	0,37	0,31	0,26	0,23								

Prostý nosník

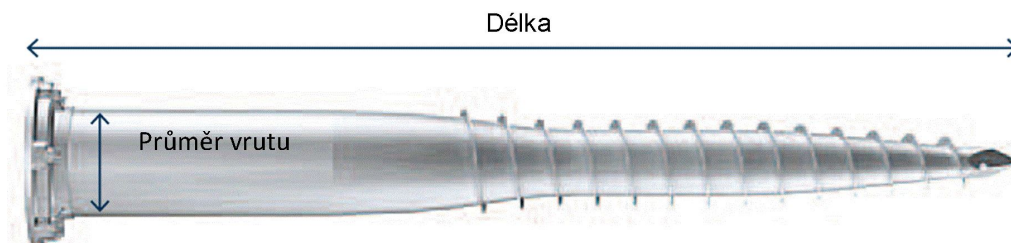
N NEGATIV



Tloušťka mm	Vlastní tíha kN/m ²	I _y [cm ⁴] (min/max)	Připustné rovnoměrné zatížení v kN/m ² při vzdálenosti podpor L																							
			1 q _d	2 l/150	3 l/200	4 l/300	1,00	1,25	1,50	1,75	2,00	2,25	2,50	2,75	3,00	3,25	3,50	3,75	4,00	4,25	4,50	4,75	5,00			
0,50	0,044	11,72 13,25	1 q _d	4,97	3,97	3,26	2,39	1,83	1,45	1,17	0,97	0,81	0,69	0,60	0,52	0,46	0,41	0,36	0,32	0,29						
			2 l/150	4,97	3,97	3,26	2,36	1,61	1,14	0,84	0,64	0,50	0,39	0,32	0,26	0,21	0,18	0,15	0,13	0,11						
			3 l/200	4,97	3,97	2,86	1,83	1,24	0,88	0,65	0,49	0,38	0,30	0,24	0,20	0,16	0,14	0,12	0,10	0,08						
			4 l/300	4,97	3,33	1,98	1,26	0,86	0,61	0,45	0,34	0,26	0,21	0,17	0,14	0,11	0,09	0,08	0,07	0,06						
0,63	0,055	15,76 17,68	1 q _d	7,68	6,15	4,59	3,37	2,58	2,04	1,65	1,36	1,15	0,98	0,84	0,73	0,64	0,57	0,51	0,46	0,41						
			2 l/150	7,68	6,15	4,59	3,18	2,17	1,54	1,13	0,86	0,67	0,53	0,42	0,35	0,29	0,24	0,20	0,17	0,15						
			3 l/200	7,68	6,15	3,85	2,46	1,67	1,18	0,87	0,66	0,51	0,40	0,32	0,27	0,22	0,18	0,15	0,13	0,11						
			4 l/300	7,68	4,52	2,66	1,70	1,15	0,81	0,60	0,45	0,35	0,27	0,22	0,18	0,15	0,12	0,10	0,09	0,08						
0,70	0,061	18,04 19,91	1 q _d	9,37	7,50	5,36	3,94	3,02	2,38	1,93	1,60	1,34	1,14	0,98	0,86	0,75	0,67	0,60	0,53	0,48						
			2 l/150	9,37	7,50	5,36	3,64	2,48	1,76	1,29	0,98	0,76	0,60	0,48	0,40	0,33	0,27	0,23	0,20	0,17						
			3 l/200	9,37	7,43	4,41	2,81	1,91	1,35	0,99	0,75	0,58	0,46	0,37	0,30	0,24	0,20	0,17	0,15	0,13						
			4 l/300	9,37	5,18	3,04	1,94	1,31	0,92	0,67	0,50	0,39	0,30	0,24	0,20	0,16	0,14	0,11	0,10	0,08						
0,75	0,066	19,71 21,34	1 q _d	10,68	8,54	5,94	4,36	3,34	2,64	2,14	1,77	1,48	1,27	1,09	0,95	0,84	0,74	0,66	0,59	0,53						
			2 l/150	10,68	8,54	5,94	3,98	2,71	1,92	1,41	1,07	0,83	0,65	0,52	0,42	0,35	0,29	0,25	0,21	0,18						
			3 l/200	10,68	8,14	4,81	3,07	2,08	1,47	1,07	0,81	0,62	0,49	0,39	0,32	0,26	0,22	0,18	0,16	0,13						
			4 l/300	10,56	5,65	3,32	2,09	1,40	0,98	0,72	0,54	0,41	0,33	0,26	0,21	0,17	0,15	0,12	0,10	0,09						
0,88	0,077	24,14 25,04	1 q _d	14,44	10,86	7,54	5,54	4,24	3,35	2,71	2,24	1,88	1,61	1,38	1,21	1,06	0,94	0,84	0,75	0,68						
			2 l/150	14,44	10,86	7,54	4,89	3,28	2,31	1,68	1,26	0,97	0,77	0,61	0,50	0,41	0,34	0,29	0,25	0,21						
			3 l/200	14,44	9,98	5,84	3,68	2,46	1,73	1,26	0,95	0,73	0,57	0,46	0,37	0,31	0,26	0,22	0,18	0,16						
			4 l/300	13,11	6,73	3,89	2,45	1,64	1,15	0,84	0,63	0,49	0,38	0,31	0,25	0,21	0,17	0,14	0,12	0,11						
1,00	0,088	28,00 28,45	1 q _d	18,39	13,37	9,29	6,82	5,22	4,13	3,34	2,76	2,32	1,98	1,71	1,49	1,31	1,16	1,03	0,93	0,84						
			2 l/150	18,39	13,37	8,85	5,57	3,73	2,62	1,91	1,44	1,11	0,87	0,70	0,57	0,47	0,39	0,33	0,28	0,24						
			3 l/200	18,39	11,47	6,64	4,18	2,80	1,97	1,43	1,08	0,83	0,65	0,52	0,42	0,35	0,29	0,25	0,21	0,18						
			4 l/300	14,93	7,64	4,42	2,79	1,87	1,31	0,96	0,72	0,55	0,43	0,35	0,28	0,23	0,19	0,16	0,14	0,12						

NOVÉ ZNAČENÍ ZEMNÍCH VRUTŮ KRINNER

Zemní základové vruty KRINNER – základy BEZ BETONU



KSF E 140×1300-E76-100



- ↓ Další specifikace..... E – Nastavitelný průměr.
R – Obdélníková příruba.
M – Průměr závitů uprostřed.
P – Příruba.
M – Počet a velikost závitů na straně.
- ↓ Délka vrutu.
- ↓ Průměr vrutu.
- ↓ Serie... E – Excentr systém.
F – S přírubou.
G – Se závity pro zajištění.
K – Plastový vrut.
M – S šestihlannou hlavou a se závitem uprostřed.
U – U Patka pro trámky.

↓ KRINNER SchraubFundamente – KRINNER zemní vruty

E-Serie



KSF E 89x550-E60
KSF E 89x800-E60
KSF E 89x1000-E60
KSF E 140x1300-E76-100
KSF E 140x1600-E76-100
KSF E 140x2100-E76-100

F-Serie



KSF F 76x800-R
KSF F 76x1000-R
KSF F 76x1300-R
KSF F 76x1600-R
KSF F 140x1600-M
KSF F 140x2100-M
KSF F 140x1300-P
KSF F 140x1600-P

G-Serie



KSF G 60x550-1xM6
KSF G 66x550-1xM8
KSF G 66x650-1xM8
KSF G 66x650-3xM8
KSF G 76x800-4xM12
KSF G 76x1300-3xM16
KSF G 76x1600-3xM16
KSF G 76x2100-3xM16
KSF G 89x800-4xM12
KSF G 89x1000-4xM12
KSF G 89x1300-4xM12
KSF G 114x1000-4xM16
KSF G 114x1300-4xM16

K-Serie



KSF K 34x550
KSF K 42x650
KSF K 60x800

M-Serie



KSF M 76x800-M12
KSF M 76x1000-M12
KSF M 76x1300-M12
KSF M 76x1300-M16
KSF M 76x1600-M16
KSF M 76x2100-M16
KSF M 89x1300-M24
KSF M 89x1600-M24
KSF M 89x2100-M24
KSF M 114x1300-M24
KSF M 114x1600-M24
KSF M 114x2100-M24
KSF M 140x2100-M24

U-Serie



KSF U 66x550-71
KSF U 66x730-71
KSF U 66x730-91
KSF U 66x730-111
KSF U 66x865-91
KSF U 66x865-111

PŘEDBĚŽNÁ TABULKA DOPORUČENÉHO ZATÍŽENÍ

pro KRINNER zemní vruty

Hodnoty v tabulce jsou stanoveny pouze pro vytvoření přibližné nabídky. Konečný plán konstrukce musí být založen na zátěžových testech na místě a strukturální analýze ověřující vnitřní únosnost KRINNER zemních vrutů v souladu s DIN EN 18800, na základě příslušného statického modelu.

Položka	KRINNER vrutové základy		Průměr tuby		Ocelová tuba	Ocelová tuba	Příruba	Hodnoty zatížení (tah v N/komprese/horizontála)			
	Typ konstr.	Nová verze	Typ konstr.	Stará verze	Tloušťka stěny	MRd, el kN/m	MRd, pl kN/m	MRd, el kN/m	Komprese (kN)	Tah (kN)	Horizontála(kN)
E-Série											
1	KSF E 140x2100-E7A-100		(KSF FEL 140x2000)		139,70	3,60	11,140	15,980	72,50	40,00	19,50
2	KSF E 140x1600-E76-100		(KSF FEL 140x1600)		139,70	3,60	11,140	15,980	54,00	30,00	15,50
3	KSF E 140x1300-E76-100		(KSF FEK 140x1400)		139,70	3,60	11,140	15,980	40,00	20,50	10,50
4	KSF E 89x1000-E60		(KSF 90x1000)		88,90	3,60	4,314	6,290	27,00	13,50	4,50
5	KSF E 89x800-E60		(KSF 90x800)		88,90	3,60	4,314	6,290	22,50	10,50	3,50
6	KSF E 89x550-E60		(KSF 90x550)		88,90	3,60	4,314	6,290	18,00	8,50	2,00
F-Série											
7	KSF F 140x1600-P		(KSF FPL 140x1600)		139,70	3,60	11,140	15,980	54,00	30,00	15,50
8	KSF F 140x1300-P		(KSF FPK 140x1400)		139,70	3,60	11,140	15,980	40,00	20,50	10,50
9	KSF F 140x2100-M		(KSF FPM 140x2000)		139,70	3,60	11,140	15,980	72,50	40,00	19,50
10	KSF F 140x1600-M		(KSF FPM 140x1600)		139,70	3,60	11,140	15,980	54,00	30,00	15,50
11	KSF F 76x1600-R		(KSF R76x1600)		76,10	3,60	3,097	4,550	35,00	21,50	8,50
12	KSF F 76x1300-R		(KSF R76x1200)		76,10	3,60	3,097	4,550	25,00	12,50	5,50
13	KSF F 76x1000-R		(KSF R76x1000)		76,10	2,60	2,328	3,065	16,50	9,50	4,50
14	KSF F 76x800-R		(KSF R76x800)		76,10	2,60	2,328	3,065	13,50	7,00	3,50
G-Série											
15	KSF G 114x1300-4xM16		(KSF G3 114x1400)		114,30	3,60	7,329	10,610	40,00	21,00	10,00
16	KSF G 114x1000-4xM16		(KSF G3 114x1000)		114,30	3,60	7,329	10,610	20,00	10,50	6,00
17	KSF G 89x1300-4xM12		(KSF G4 90x1200)		88,90	2,60	3,224	4,650	18,00	10,00	4,20
18	KSF G 89x1000-4xM12		(KSF G4 90x1000)		88,90	2,60	3,224	4,650	14,50	7,50	3,20
19	KSF G 89x800-4xM12		(KSF G4 90x800)		88,90	2,60	3,224	4,650	10,50	6,00	2,50
20	KSF G 76x2100-3xM16		(KSF PV T76x2000)		76,10	4,00	3,386	4,990	45,00	32,50	11,50
21	KSF G 76x1600-3xM16		(KSF PV T76x1600)		76,10	4,00	3,386	4,990	35,00	21,50	8,50
22	KSF G 76x1300-3xM16		(KSF PV T76x1200)		76,10	4,00	3,386	4,990	25,00	12,50	5,50
23	KSF G 76x800-4xM12		(KSF G4 76x800)		76,10	2,00	1,834	2,640	5,50	4,00	2,00
24	KSF G 66x650-3xM8		(KSF G3 66x700)		66,00	2,00	1,363	1,970	3,50	2,25	1,00
25	KSF G 66x550-1xM8		(KSF 66x550)		66,00	2,00	1,363	1,970	3,00	2,00	0,75
26	KSF G 66x550-1xM8		(KSF 66x550)		66,00	2,00	1,363	1,970	2,50	1,70	0,50

* V rámci bývalé geotechnické normy DIN 1054, listopad 1976 globální bezpečnostní faktor cca. 2,0

Podléhajcí změnám, revize12/2011

Uvedené hodnoty únosnosti zatížení byly stanoveny v půdě typu: hlinitá, polotuhá (TL, TM).

Hodnoty zatížení zemních vrutů jsou navrhovaná zatížení, která již byla snížena o dílčí bezpečnostní součinitele podle DIN 1054 a DIN 18800. Ocelové zatížení musí být porovnáváno s navrhovaným působícím zatížením. Uvedené hodnoty jsou navrženy pro založení základů takto: Horní okraj vrutu bude max. 5 cm nad horní hranu terénu (DKG +5 cm). Faktory potřebné pro výpočet základů s KRINNER zemními vruty jsou rozměry a množství zemních vrutů, typ půdy, velikost, váha a zatížení větrem a sněhem jednotlivých nástaveb. Naši techničtí poradci vám ochotně pomohou.

Při plánování musí být předběžně stanovení rozměrů vrutových základů definováno pro přesnost instalace. To zahrnuje přípustnou odchylku (toleranci) pozice a instalační výšky, které by měly být zahrnuty do strukturální analýzy celého systému.

Přípustné odchylky jsou stanoveny takto:

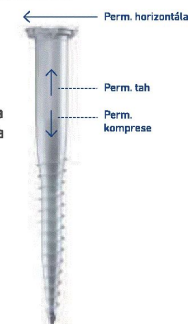
- Podle typu systému může horní konstrukce kompenzovat určité odchylky v základech. Tolerance menší než odchylky musí být pro toto definována.
- Odchylka v pozici v základu může mít vliv na konstrukční systém. Pokud je maximální odchylka překročena, je vyžadována zkouška.
- Minimální instalační tolerance musí být definována v závislosti na homogenitě půdy.

Další technické podrobnosti, které byste měli brát v potaz, jsou uvedeny v aktuálním produktovém katalogu KRINNER zemní vruty a na www.zemnivruty.cz

Odpovědnost za škodu v důsledku nedostatečné nebo chybné strukturální analýzy je vyloučena.

Legenda

M Moment
Rd Navržená odporová zátěž (elastická) Elastická hodnota
el (elastická) Elastická hodnota
pl (plastická) Plastická hodnota



22. Seznam použitých podkladů, technických předpisů, literatury a software

[1] Program Scia Engineer

- [2] ČSN EN 1991-1-1: Zatížení konstrukcí - Část 1-1: Obecná zatížení - Objemové tíhy, vlastní tíha a užitná zatížení pozemních staveb
- [3] ČSN EN 1991-1-3: Zatížení konstrukcí - Část 1-3: Obecná zatížení - Zatížení sněhem
- [4] ČSN EN 1991-1-4: Zatížení konstrukcí - Část 1-4: Obecná zatížení - Zatížení větrem
- [5] ČSN EN 1993-1-1: Navrhování ocelových konstrukcí – Obecná pravidla pro pozemní stavby

...

23. Závěr

Výpočtem v souladu s platnými normami ČSN EN bylo prokázáno (viz výše), že nosné konstrukce navržené stavby bezpečně vyhoví na 1.MS - mezní stav únosnosti a 2.MS - mezní stav použitelnosti. Objekt je stabilní.

Navržená stavba technickou náročností nevybočuje z běžného rámce, přesto však úspěch jejího zdárného dokončení závisí na striktním dodržování technologické kázně při provádění.

Doporučuji, aby v autorském dozoru projektanta byl zastoupen i statik a podílel se na průběžné kontrole provádění nosné konstrukce stavby.

Dalším vhodným nástrojem kontroly provedení konstrukcí je výchozí prohlídka autorizovaného inženýra ve smyslu normy ČSN 73 2604.

Veškeré nejasnosti a případné změny v navrženém statickém a konstrukčním řešení, jakož to i změny zatížení, vyžadují souhlas statika. Následné úpravy zadání a nové požadavky mohou vést k nutnosti dodatečných úprav projektu.