


Hlavní inženýr projektu	Zodpovědný projektant	Vypracoval	 <b>HURYTA<sup>®</sup></b> STATIKA A PROJEKTOVÁNÍ STAVEB BRNO, STAŇKOVA 557/18a tel.: +420 541420711 e-mail: lhuryta@huryta.cz	
Ing. arch. David Titz	Ing. Ladislav Huryta	Ing. Bíško, Ing. Röder		
Stavebník: Krajský úřad Jihomoravského kraje, Žerotínovo nám. 3/5, 602 00 Brno			Formát	56/A4
Místo: Terezy Novákové 936/2, 621 00 Brno-Řečkovice			Datum	11/2014
Název stavby: Modernizace přírodovědných učeben a laboratoří			Účel dokumentace	DPS
			Číslo zakázky	1106/168
Stavební objekt:			STAVEBNĚ KONSTRUKČNÍ ŘEŠENÍ	
Obsah			Měřítko	Číslo výkresu
STATICKÝ VÝPOČET				D.1.2.12

## Obsah

Popis statického výpočtu.....	- 3 -
Návrh a posouzení vnitřních schodišť.....	- 4 -
Návrh a posouzení mikropiloty.....	- 8 -
Návrh a posouzení železobetonového sloupu ve 4.NP .....	- 9 -
Návrh a posouzení střešních vazníků.....	- 25 -

# POPIS STATICKÉHO VÝPOČTU

## Základní údaje

Budova gymnázia pochází z třicátých let 20. století. Budova se půdorysně skládá z hlavní budovy, v průčelí délky 70,7 m, šířky asi 11,0 m, s bočními křídly vlevo délky 34 m, vpravo 18,3 m, obě šířky asi 11,0 m a dvorní křídlo šířky asi 19,0 m a délky asi 24 m.

Založení objektu je plošné na základových pasech. Svislé konstrukce jsou zděné z plných pálených cihel na maltu vápennou. Vodorovné konstrukce jsou železobetonové, tzv. bedničkové.

Stávající konstrukce budovy gymnázia bude rozšířena přístavbou a nadstavbou.

Statický výpočet se zabývá návrhem a posouzením nových schodišť, zesilující stropní desky nad 3.NP a lepených plnostěnných vazníků

## Zatížení uvažovaná ve výpočtu

Pro stanovení zatížení bylo užito ČSN EN 1991-1-1 Zatížení konstrukcí.

Zatížení sněhem:

Charakteristická hodnota zatížení sněhem pro sněhovou oblast II je  $s_{0,k} = 1,00 \text{ kN/m}^2$ .

Zatížení větrem:

Základní tlak větru pro větrovou oblast IV je  $w_{0,k} = 0,55 \text{ kN/m}^2$ .

## Výpočtový model

Jako výpočtové modely konstrukcí byly použity plošné a prutové prvky modelované ve 3D prostředí. Prvky byly zatíženy příslušným zatížením podle výpočtu.

## Výpočetní software

Další:

Scia Engineer  
Geo 5  
Microsoft Office Excel a Word  
AutoCad 2009

## Přehled použité literatury, norem

Použitá literatura a normy:	ČSN EN 1991-1-1	Zatížení konstrukcí
	ČSN EN 1992-1-1	Navrhování betonových konstrukcí
	ČSN EN 1993-1-1	Navrhování ocelových konstrukcí
	ČSN EN 1995-1-1	Navrhování dřevěných konstrukcí
	ČSN EN 1997-1	Navrhování geotechnických konstrukcí

## Podklady

Výkresová dokumentace stavební části.

# NÁVRH A POSOUZENÍ DESKY SCHODIŠTĚ MEZI 1.PP A 1.NP - OHYB

## • Materiálové charakteristiky

Beton	C25/30	$f_{cd} =$	<u>16,67</u>	MPa	$f_{ctm} =$	2,6	MPa
		$f_{ck} =$	25,0	MPa	$E_{cm} =$	31,0	GPa
Výztuž	B490	$f_{yd} =$	<u>426,09</u>	MPa	$E_s =$	200,0	GPa
		$f_{yk} =$	490,0	MPa			

Směr	Zóna	Návrh výztuže											
		$M_{Ed}$ [kNm]	c [mm]	$d_1$ [m]	d [m]	h [mm]	b [m]	$\lambda$	$A_{sd}$ [m <sup>2</sup> ]	$\Phi$	B490 $\Phi$	a' [mm]	$A_s$ [m <sup>2</sup> ]
X	Horní	10	25	0,029	0,171	200	1,0	0,8	0,00014	8	8	150	3,35E-04
	Dolní	10	25	0,029	0,171	200	1,0	0,8	0,00014	8	8	150	3,35E-04
Y	Horní	30	35	0,041	0,159	200	1,0	0,8	0,00046	12	12	125	9,05E-04
	Dolní	15	35	0,041	0,159	200	1,0	0,8	0,00023	12	12	125	9,05E-04

Směr	Zóna	Posouzení konstrukčních zásad											
		$A_{s,min}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \geq A_{s,min}$	$A_{s,min}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \geq A_{s,min}$	$A_{s,max}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \leq A_{s,max}$	x [m]	$x_{max}$ [m]	$x \leq x_{max}$	$x_{lim}$ [m]	$x \leq x_{lim}$	$z_c$ [m]
X	Horní	2,36E-04	+	2,22E-04	+	8,00E-03	+	0,0107	0,0770	+	0,1064	+	0,1667
	Dolní	2,36E-04	+	2,22E-04	+	8,00E-03	+	0,0107	0,0770	+	0,1064	+	0,1667
Y	Horní	2,19E-04	+	2,07E-04	+	8,00E-03	+	0,0289	0,0716	+	0,0989	+	0,1474
	Dolní	2,19E-04	+	2,07E-04	+	8,00E-03	+	0,0289	0,0716	+	0,0989	+	0,1474

Směr	Zóna	Posouzení únosnosti			
		$M_{Rd}$ [kNm]	-	$M_{Ed}$ [kNm]	V/N
X	Horní	23,80	>	10,00	VYHOVUJE!
	Dolní	23,80	>	10,00	VYHOVUJE!
Y	Horní	56,84	>	30,00	VYHOVUJE!
	Dolní	56,84	>	15,00	VYHOVUJE!

# NÁVRH A POSOUZENÍ DESKY SCHODIŠTĚ MEZI 3.NP A 4.NP - OHYB

## • Materiálové charakteristiky

Beton	C25/30	$f_{cd} =$	<u>16,67</u>	MPa	$f_{ctm} =$	2,6	MPa
		$f_{ck} =$	25,0	MPa			
Výztuž	B490	$f_{yd} =$	<u>426,09</u>	MPa	$E_s =$	200,0	GPa
		$f_{yk} =$	490,0	MPa			

	Směr	Zóna	Návrh výztuže										
			M <sub>Ed</sub> [kNm]	C [mm]	d <sub>1</sub> [m]	d [m]	h [mm]	b [m]	λ	A <sub>sd</sub> [m <sup>2</sup> ]	Φ	B490 Φ	a' [mm]
X	Horní	35	25	0,031	0,169	200	1,0	0,8	0,00051	12	12	125	9,05E-04
	Dolní	15	25	0,031	0,169	200	1,0	0,8	0,00021	12	12	125	9,05E-04

Směr	Zóna	Posouzení konstrukčních zásad											
		$A_{s,min}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \geq A_{s,min}$	$A_{s,min}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \geq A_{s,min}$	$A_{s,max}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \leq A_{s,max}$	x [m]	$x_{,max}$ [m]	$x \leq x_{,max}$	$x_{,lim}$ [m]	$x \leq x_{,lim}$	$z_c$ [m]
X	Horní	2,33E-04	+	2,20E-04	+	8,00E-03	+	0,0289	0,0761	+	0,1051	+	0,1574
	Dolní	2,33E-04	+	2,20E-04	+	8,00E-03	+	0,0289	0,0761	+	0,1051	+	0,1574

Směr	Zóna	Posouzení únosnosti			
		$M_{Rd}$ [kNm]	-	$M_{Ed}$ [kNm]	V/N
X	Horní	60,69	>	35,00	VYHOVUJE!
	Dolní	60,69	>	15,00	VYHOVUJE!

# NÁVRH A POSOUZENÍ TRÁMU SCHODIŠTĚ MEZI 3.NP - 4.NP - OHYB

## Materiálové charakteristiky

Beton	C25/30	$f_{cd} =$	<u>16,67</u>	MPa	$f_{ctm} =$	2,6	MPa
		$f_{ck} =$	25,0	MPa	$E_{cm} =$	31,0	GPa
Výztuž	B490	$f_{yd} =$	<u>426,09</u>	MPa	$E_s =$	200,0	GPa
		$f_{yk} =$	490,0	MPa			

Průřez	Zóna	Návrh vyztuže											
		M <sub>Ed</sub> [kNm]	c [mm]	d <sub>1</sub> [m]	d [m]	h [mm]	b [mm]	λ	A <sub>sd</sub> [m <sup>2</sup> ]	Φ	B490 Φ	KS	A <sub>s</sub> [m <sup>2</sup> ]
V POLI	Dolní	15	35	0,042	0,558	600	300	0,8	6,31E-05	14	14	3	4,62E-04
		60	35	0,044	0,556	600	250	0,8	2,53E-04	18	18	3	7,63E-04

Průřez	Zóna	Posouzení konstrukčních zásad											
		$A_{s,min}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \geq A_{s,min}$	$A_{s,min}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \geq A_{s,min}$	$A_{s,max}$ [m <sup>2</sup> ]	$A_s \leq A_{s,max}$	x [m]	$\leq x_{,max}$ [m]	$x \leq x_{,max}$	$\leq x_{,lim}$ [m]	$x \leq x_{,lim}$	$z_c$ [m]
V POLI	Dolní	2,31E-04	+	2,18E-04	+	7,20E-03	+	0,0492	0,2511	+	0,3471	+	0,538
		1,92E-04	+	1,81E-04	+	6,00E-03	+	0,0976	0,2502	+	0,3458	+	0,517

Průřez	Zóna	Posouzení únosnosti			
		$M_{Rd}$ [kNm]	-	$M_{Ed}$ [kNm]	V/N
V POLI	Dolní	105,93	>	15,00	VYHOVUJE!
		168,16	>	60,00	VYHOVUJE!

# NÁVRH A POSOUZENÍ TRÁMU SCHODIŠTĚ MEZI 3.NP - 4.NP - SMYK

## Materiálové charakteristiky

Beton	C25/30	$f_{cd} =$	$\frac{16,67}{25,0}$	MPa	$f_{ctm} =$	2,6	MPa
		$f_{ck} =$			$E_{cm} =$	31,0	GPa
Výztuž	B490	$f_{yd} = f_{ywd} =$	$\frac{426,09}{490,0}$	MPa	$E_s =$	200,0	GPa
		$f_{yk} =$					

Průřez	Únosnost betonového prvku bez smykové výztuže								
	$V_{Ed}$ [kN]	$T_{Ed}$ [kNm]	c [mm]	$d_1$ [m]	d [m]	$b_w$ [mm]	h [mm]	B490 $\Phi$	KS
1	100	5	25	0,032	0,568	300	600	14	3
2	130	10	25	0,034	0,566	250	600	18	3

Průřez	Ověření únosnosti betonového prvku bez smykové výztuže									
	$A_{sl(ohyb)}$ [m <sup>2</sup> ]	z [m]	$\rho_l$	k	$V_{min}$ [MPa]	$min V_{Rd,c}$ [kN]	$V_{Rd,c}$ [kN]	$V_{Rd,c,m}$ [kN]	$V_{Ed} < V_{Rd,c,m}$	
1	4,62E-04	0,511	0,00271	1,59	0,352	59,98	61,65	61,65	NEVYHOVUJE!	
2	7,63E-04	0,509	0,005395	1,59	0,352	49,85	64,45	64,45	NEVYHOVUJE!	

Průřez	Návrh podélné výztuže na kroucení					Návrhová únosnost betonového prvku v kroucení					Kombinace smyku a kroucení	
	$A_{sl,min}$ (kroucení) [m <sup>2</sup> ]	B490 $\Phi$	KS	$A_{sl,d}$ (kroucení) [m <sup>2</sup> ]	V/N	$t_{ef}$ [m]	$A_k$ [m <sup>2</sup> ]	$T_{Rd,c}$ [kNm]	$T_{Ed}/T_{Rd,c} + V_{Ed}/V_{Rd,c} \leq 1$	V/N	$V_{Edt,i}$ [kN]	$V_{Ed,celk}$ [kN]
1	1,09E-04	10	4	3,14E-04	VYHOVUJE!	0,1265	0,064	28,07	1,80	NEVYHOVUJE!	10,59	110,59
2	3,75E-04	10	6	4,71E-04	VYHOVUJE!	0,0968	0,068	22,82	2,46	NEVYHOVUJE!	27,47	157,47

Průřez	Návrh smykové výztuže						
	B490 $\Phi$	$A_{sw}$ [m <sup>2</sup> ]	$\cot \theta$	$s_{nl}$ [m]	s [mm]	$\cot \theta$	$1,0 \leq \cot \theta \leq 2,5$
1	8	5E-05	1,000	0,099	150	1,52	VYHOVUJE!
2	8	5E-05	1,000	0,069	150	2,17	VYHOVUJE!

Průřez	Posouzení konstrukčních zásad						
	s [m]	$S_{l,max}$ [m]	$s < S_{l,max}$	v	$\rho_w$ [%]	$\rho_{w,min}$ [%]	$\rho_{w,min} < \rho_w$
1	0,15	0,426	+	0,54	0,11	0,082	VYHOVUJE!
2	0,15	0,4245	+	0,54	0,13	0,082	VYHOVUJE!

Průřez	Posouzení únosnosti									
	Únosnost tažených a tlačných diagonal					Posouzení kombinace smyku a kroucení				
	$V_{Rd,s}$ [kN]	$V_{Ed,celk}$ [kN]	$V_{Ed,celk} = V_{Rd,s}$	$V_{Rd,max}$ [kN]	$V_{Ed,celk}$ [kN]	$V_{Ed,celk} \leq V_{Rd,max}$	$T_{Rd,max}$ [kNm]	$T_{Ed}/T_{Rd,max} + V_{Ed,púv}/V_{Rd,max} \leq 1$	V/N	
1	110,6	110,6	VYHOVUJE!	634,55	110,59	VYHOVUJE!	66,99	0,23	VYHOVUJE!	
2	157,5	157,5	VYHOVUJE!	436,31	157,47	VYHOVUJE!	45,11	0,52	VYHOVUJE!	

# NÁVRH A POSOUZENÍ MIKROPILOTY

## Parametry zemin

Název	$f_i$ [st.]	$c$ [kPa]	$\gamma$ [kN/m <sup>3</sup> ]
Třída F6 , konzistence tuhá	19.00	12.00	21.00

## Parametry zemin pro výpočet vztlaku

Název	$\gamma_{sat}$ [kN/m <sup>3</sup> ]	pórovitost [0-1]	$\gamma_{sk}$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\gamma_{su}$ [kN/m <sup>3</sup> ]
Třída F6 , konzistence tuhá	21.00	-	-	11.00

## Geometrie:

Průměr = 89.0 mm  
Tloušťka stěny = 10.0 mm

Délka mikropiloty (bez kořene) = 2.00 m  
Délka kořene = 8.00 m  
Průměr kořene = 0.25 m  
Odklon mikropiloty od svislice = 0.00 °  
Vysazení mikropiloty nad terén = 0.20 m

## Materiál konstrukce:

Beton : B 20  
Pevnost v tlaku  $R_{bd}$  = 11.50 MPa  
Pevnost v tahu  $R_{btd}$  = 0.90 MPa  
Modul pružnosti  $E_b$  = 27000.00 MPa

Ocel : Ocel 37  
Pevnost  $R_{sd}$  = 210.00 MPa  
Modul pružnosti  $E_s$  = 210000.00 MPa

## Výpis zatížení:

Normálová síla (tlak) = 200.00 kN  
Ohybový moment = 0.00 kNm

Podzemní voda není přítomna.

## Posouzení průřezu - výpočet číslo 1

Výpočet vzpěrné délky průřezu - uložení (kloub-kloub).

Modul reakce prostředí = 100.00 MN/m<sup>3</sup>  
Spočtený počet půlvln = 4.04  
Minimální kritická síla = 3972.83 kN  
Vzpěrná délka = 1.05 m

Plocha ideálního průřezu = 2.963E+03 mm<sup>2</sup>  
Moment setrvačnosti ideálního průřezu = 2.110E+06 mm<sup>4</sup>  
Štíhlost prutu = 39.314  
Součinitel vzpěrnosti = 0.947

**Celkové využití spřaženého průřezu = 37.43 %**

Průřez VYHOVUJE

## Posouzení kořene - výpočet číslo 1

Metoda výpočtu - Bažant.

Napětí ve středu kořene = 121.80 kPa  
Celková únosnost kořene mikropiloty = 263.51 kN  
263.51 > 200.00 VYHOVUJE



# NÁVRH A POSOUZENÍ ŽB SLOUPŮ V 4.NP - KOMBINACE M+N

## Materiálové charakteristiky

Beton	C25/30	$f_{cd} = \frac{16,67}{25,0}$ MPa	$f_{ctm} = 2,6$ MPa	$E_{cm} = 31,0$ GPa
		$f_{ck} = 25,0$ MPa	$\epsilon_{cu} = 0,0035$	
Výztuž	B500B	$f_{yd} = \frac{434,783}{500,0}$ MPa	$\epsilon_{yd} = f_{yd}/E_s = 0,002174$	
		$f_{yk} = 500,0$ MPa	$E_s = 200$ GPa	

Průřez	Návrh výztuže - ve směru X a Y										
	c [m]	d <sub>i</sub> [m]	d [m]	h [m]	b [m]	λ	z <sub>1</sub> /z <sub>2</sub> [m]	KS	B500B Φ	A <sub>s1</sub> [m <sup>2</sup> ]	A <sub>s2</sub> [m <sup>2</sup> ]
X	0,033	0,040	0,460	0,50	0,20	0,8	0,210	2 x 2	14	3,08E-04	3,08E-04
Y	0,033	0,040	0,160	0,20	0,50	0,8	0,060	2 x 4	14	6,16E-04	6,16E-04

Průřez	Posouzení konstrukčních zásad - ve směru X a Y					
	A <sub>s,min</sub> [m <sup>2</sup> ]	A <sub>s</sub> ≥ A <sub>s,min</sub>	A <sub>s,min</sub> [m <sup>2</sup> ]	A <sub>s</sub> ≥ A <sub>s,min</sub>	≤ A <sub>s,max</sub> [m <sup>2</sup> ]	A <sub>s</sub> ≤ A <sub>s,max</sub>
X	2,07E-05	+	2,00E-04	+	4,00E-03	+
Y	2,07E-05	+	2,00E-04	+	4,00E-03	+

## POSOUZENÍ VE SMĚRU X

### Zatížení působící ve směru X

Průřez	M <sub>Ed,x</sub> [kNm]	N <sub>Ed</sub> [kN]	N <sub>Ed,q</sub> [kN]
X <sub>1</sub>	20,0	90,0	80,0
X <sub>2</sub>	20,0	80,0	70,0

..max.N<sub>Ed(pata)</sub>+odp.M<sub>Ed,x</sub>

..min.N<sub>Ed(hlava)</sub>+odp.M<sub>Ed,x</sub>

### Odpor konstrukce ve směru X

OZN.	N <sub>Rd</sub> [kN]	M <sub>Rd</sub> [kNm]
BOD <sub>X0</sub>	1912,97	0,00
BOD <sub>X1</sub>	1360,53	109,07
BOD <sub>X2</sub>	756,68	159,51
BOD <sub>XZ</sub>	281,53	114,71
BOD <sub>X4</sub>	0,00	56,22
BOD <sub>X6</sub>	1737,01	34,74

σ<sub>s</sub> = 400 MPa

x<sub>bal,z</sub> = 0,1056 m

x<sub>bal</sub> = 0,2838 m

VLIV GEOMETRICKÝCH IMPERFEKCI			
Průřez	L [m]	L <sub>0</sub> [m]	e <sub>i</sub> [m]
X	3,00	3,00	0,0075

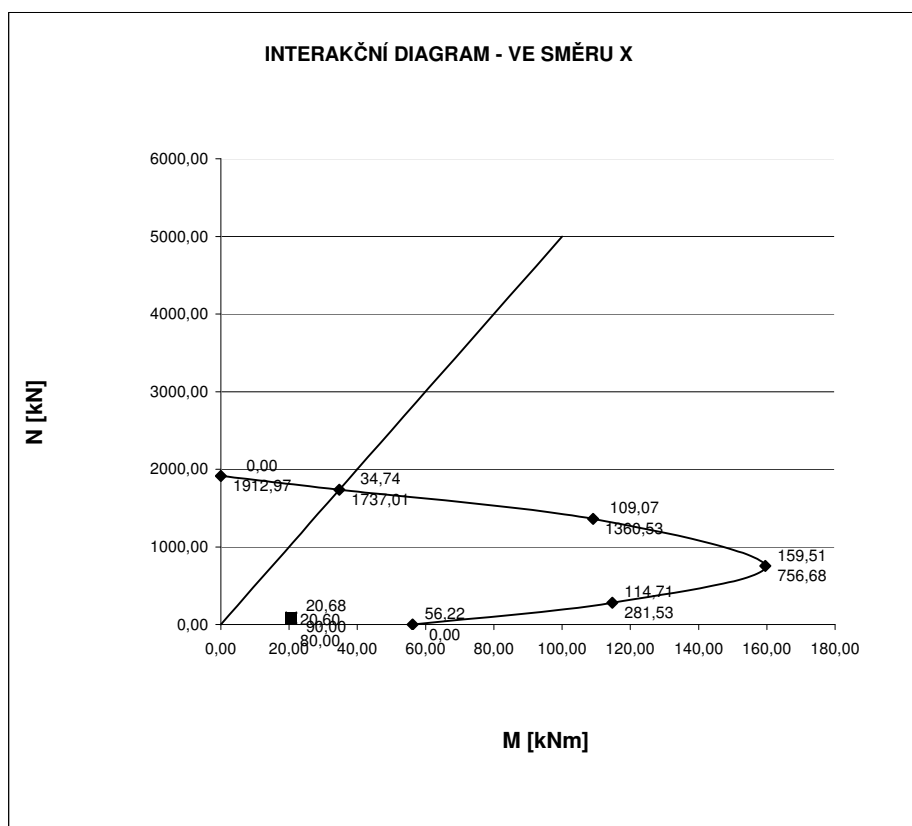
#### • Minimální excentricita

e<sub>0</sub> = max { 0,02 0,02 } m

e<sub>0</sub> = 0,02 m

Průřez	ÚČINKY II. RADU									
	i [m]	n [-]	λ <sub>lim</sub> [-]	λ [-]	λ <sub>lim</sub> ≥ λ	n <sub>0</sub> [-]	ω [-]	k <sub>r</sub> [-]	k <sub>φ</sub>	β [-]
X <sub>1</sub>	0,14434	0,05	58,74	20,78	+	-	-	-	-	-
X <sub>2</sub>	0,14434	0,05	62,30	20,78	+	-	-	-	-	-

Průřez	ÚČINKY II. RADU									
	φ <sub>ef</sub> [-]	M <sub>0Edq</sub> [kNm]	M <sub>0Ed</sub> [kNm]	1/r [m <sup>-1</sup> ]	1/r <sub>0</sub> [m <sup>-1</sup> ]	e <sub>2</sub> [m]	M <sub>2</sub> [kNm]	M <sub>Ed,x</sub> [kNm]	N <sub>Ed</sub> [kN]	N <sub>Ed,q</sub> [kN]
X <sub>1</sub>	-	-	20,68	-	-	-	-	<b>20,68</b>	90,0	80,0
X <sub>2</sub>	-	-	20,60	-	-	-	-	<b>20,60</b>	80,0	70,0



→ **NAVRŽENÁ VÝZTUŽ VYHOVUJE!**

## POSOUZENÍ VE SMĚRU Y

Zatížení působící ve směru Y

Průřez	$M_{Ed,y}$ [kNm]	$N_{Ed}$ [kN]	$N_{Ed,q}$ [kN]
Y-1	20,0	90,0	80,0
Y-2	20,0	80,0	70,0

..max. $N_{Ed(pata)}$  + odp. $M_{Ed,y}$

..min. $N_{Ed(hlava)}$  + odp. $M_{Ed,y}$

Odpor konstrukce ve směru Y

OZN.	$N_{Rd}$ [kN]	$M_{Rd}$ [kNm]
BOD <sub>Y0</sub>	2159,27	0,00
BOD <sub>Y1</sub>	1334,38	54,46
BOD <sub>Y2</sub>	657,98	71,95
BOD <sub>YZ</sub>	703,83	72,79
BOD <sub>Y4</sub>	0,00	32,13
BOD <sub>Y6</sub>	1657,26	33,15

$\sigma_s =$  400 MPa

$x_{bal,z} =$  0,1056 m

$x_{bal} =$  0,0987 m

VLIV GEOMETRICKÝCH IMPERFEKCI			
Průřez	L [m]	$L_0$ [m]	$e_i$ [m]
Y	3,00	3,00	0,0075

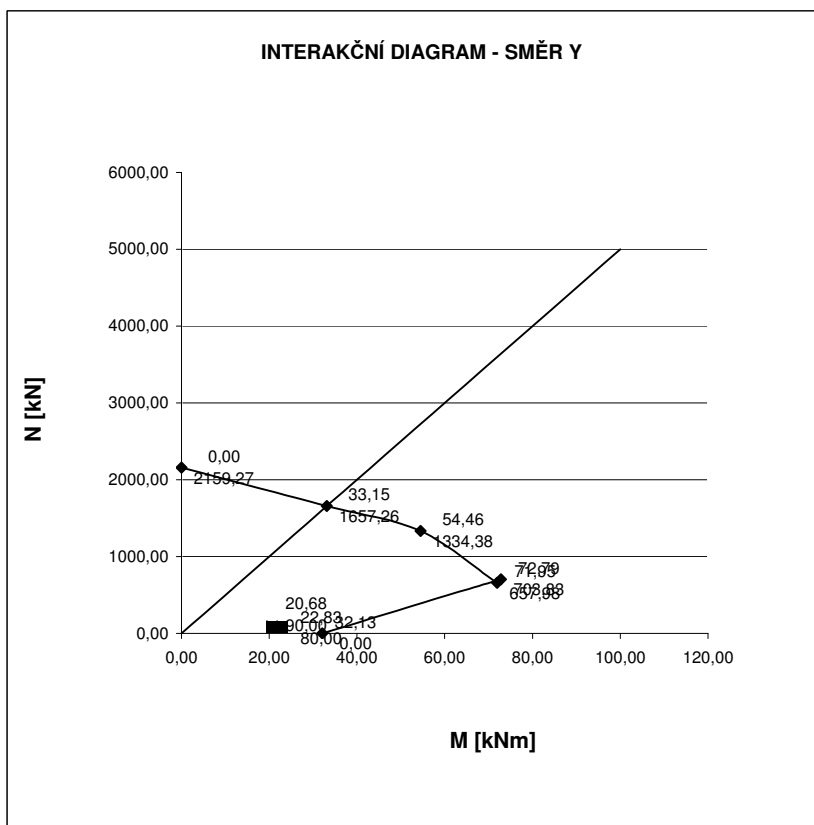
• Minimální excentricita

$e_0 = \max \{ 0,01 \quad 0,02 \}$  m

$e_0 =$  0,02 m

Průřez	ÚČINKY II. RADU									
	i [m]	n [-]	$\lambda_{lim}$ [-]	$\lambda$ [-]	$\lambda_{lim} \geq \lambda$	$n_u$ [-]	$\omega$ [-]	$k_r$ [-]	$k_\phi$	$\beta$ [-]
Y <sub>1</sub>	0,05774	0,05	58,74	51,96	+	-	-	-	-	-
Y <sub>-2</sub>	0,05774	0,05	49,20	51,96	-	1,32	0,32	1,000	1,03	0,13

Průřez	ÚČINKY II. RADU									
	$\varphi_{ef}$ [-]	$M_{0Edq}$ [kNm]	$M_{0Ed}$ [kNm]	$1/r$ [m <sup>-1</sup> ]	$1/r_0$ [m <sup>-1</sup> ]	$e_2$ [m]	$M_2$ [kNm]	$M_{Ed,y}$ [kNm]	$N_{Ed}$ [kN]	$N_{Ed,q}$ [kN]
Y <sub>1</sub>	-	-	20,68	-	-	-	-	20,68	90,00	80,00
Y <sub>-2</sub>	0,20	1,93	20,60	0,0310	0,030193	0,028	2,23	22,83	80,00	70,00



→ **NAVRŽENÁ VÝZTUŽ VYHOVUJE!**

#### POSOUZENÍ SOUČASNÉHO PŮSOBNÍ V OBOU SMĚRECH

Průřez	$e_x$ [m]	$e_y$ [m]	$\frac{e_y/h}{e_z/b} \leq 0,2$	$\frac{e_z/b}{e_y/h} \leq 0,2$	V/N	$\lambda_x$	$\frac{\lambda_x}{\lambda_y} \leq 2,0$	V/N	$\lambda_y$	$\frac{\lambda_y}{\lambda_x} \leq 2,0$	V/N
X/Y. <sub>1</sub>	0,230	0,230	0,40	2,50	-	20,78	0,40	+	51,96	2,50	-
X/Y. <sub>2</sub>	0,285	0,258	0,44	2,26	-						

⇒ **Je nutné posuzovat působení v obou směrech!**

Průřez	$M_{Ed,x}$ [kNm]	$M_{Ed,y}$ [kNm]	$N_{Ed,x}$ [kN]	$N_{Ed,y}$ [kN]	$M_{Rd,x}$ [kNm]	$M_{Rd,y}$ [kNm]	$\left(\frac{M_{Ed,x}}{M_{Rd,x}}\right)^a + \left(\frac{M_{Ed,y}}{M_{Rd,y}}\right)^a \leq 1,0$	V/N
X/Y. <sub>1</sub>	20,68	20,68	90,0	90,0	35,86	44,16	0,55 ≤ 1,0	VYHOVUJE!
X/Y. <sub>2</sub>	20,60	22,83	80,0	80,0	74,71	43,58	0,35 ≤ 1,0	VYHOVUJE!

#### POSOUZENÍ ÚNOSNOTI VE SMYKU

Průřez	Únosnost betonového prvku bez smykové výztuže							
	$V_{Ed}$ [kN]	$c$ [mm]	$d_i$ [m]	$d$ [m]	$b_w$ [mm]	$h$ [mm]	B500B $\Phi$	KS
X	40	33	0,040	0,460	200	500	14	4
Y	40	33	0,040	0,160	500	200	14	8

Průřez	Ověření únosnosti betonového prvku bez smykové výztuže								
	$A_{sl(ohyb)}$ [m <sup>2</sup> ]	z [m]	$\rho_l$	k	$V_{min}$ [MPa]	$\min V_{Rd,c}$ [kN]	$V_{Rd,c}$ [kN]	$V_{Rd,c,m}$ [kN]	$V_{Ed} < V_{Rd,c,m}$
X	6,16E-04	0,414	0,00669	1,66	0,374	34,41	46,86	46,86	VYHOVUJE!
Y	1,23E-03	0,144	0,01539	2,00	0,495	39,60	64,82	64,82	VYHOVUJE!

Průřez	Posouzení konstrukčních zásad								
	B500B $\Phi$	$A_{sw}$ [m <sup>2</sup> ]	$s$ [m]	$S_{l,max}$ [m]	$s < S_{l,max}$	$v$	$\rho_w$ [%]	$\rho_{w,min}$ [%]	$\rho_{w,min} < \rho_w$
X	8	5E-05	150	345	+	0,54	0,17	0,080	VYHOVUJE!
Y	8	5E-05	150	120	-	0,54	0,07	0,080	-

## POSOUZENÍ PRŮŘEZU VAZNÍKU A1

### Návrhová pevnost dřeva v tlaku za ohybu:

charakteristická pevnost dřeva:

$f_{m,y,k}$  28,00 MPa

modifikační součinitel:

$k_{mod}$  0,90 -

součinitel bezpečnosti:

$g_M$  1,30 -

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

### Průřezové charakteristiky:

výška profilu:

$h_S$  700 mm

šířka profilu:

$b_S$  200 mm

modul pružnosti dřeva:

$E_S$  12000 MPa

$$W_y = b_S \cdot h_S^2 / 6$$

$W_y$  1,63E+07 mm<sup>3</sup>

$$I_y = b_S \cdot h_S^3 / 12$$

$I_y$  5,72E+09 mm<sup>4</sup>

### Vnitřní síly:

návrhový ohybový moment:

$M_{Sd}$  135,00 kNm

### Posouzení na I. mezní stav:

normálová napětí za ohybu:

$\sigma_{m,y,d}$  8,27 MPa

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

posudek:

**0,43**  
**Vyhovuje**

### Posouzení na II. mezní stav:

Deformace od zatížení:

$u_{Sd}$  13,00 mm

Dovolená deformace od zatížení (1/400L):

$u_{dov}$  23,75 mm

posudek:

**0,55**  
**Vyhovuje**

## POSOUZENÍ PRŮŘEZU VAZNÍKU A2

### Návrhová pevnost dřeva v tlaku za ohybu:

charakteristická pevnost dřeva:

$f_{m,y,k}$  28,00 MPa

modifikační součinitel:

$k_{mod}$  0,90 -

součinitel bezpečnosti:

$g_M$  1,30 -

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

### Průřezové charakteristiky:

výška profilu:

$h_S$  700 mm

šířka profilu:

$b_S$  200 mm

modul pružnosti dřeva:

$E_S$  12000 MPa

$$W_y = b_S \cdot h_S^2 / 6$$

$W_y$  1,63E+07 mm<sup>3</sup>

$$I_y = b_S \cdot h_S^3 / 12$$

$I_y$  5,72E+09 mm<sup>4</sup>

### Vnitřní síly:

návrhový ohybový moment:

$M_{Sd}$  85,00 kNm

### Posouzení na I. mezní stav:

normálová napětí za ohybu:

$\sigma_{m,y,d}$  5,20 MPa

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

posudek:

0,27

Vyhovuje

### Posouzení na II. mezní stav:

Deformace od zatížení:

$u_{Sd}$  7,00 mm

Dovolená deformace od zatížení (1/400L):

$u_{dov}$  25,00 mm

posudek:

0,28

Vyhovuje

## POSOUZENÍ PRŮŘEZU VAZNÍKU B

### Návrhová pevnost dřeva v tlaku za ohybu:

charakteristická pevnost dřeva:

$f_{m,y,k}$  28,00 MPa

modifikační součinitel:

$k_{mod}$  0,90 -

součinitel bezpečnosti:

$g_M$  1,30 -

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

### Průřezové charakteristiky:

výška profilu:

$h_S$  700 mm

šířka profilu:

$b_S$  200 mm

modul pružnosti dřeva:

$E_S$  12000 MPa

$$W_y = b_S \cdot h_S^2 / 6$$

$W_y$  1,63E+07 mm<sup>3</sup>

$$I_y = b_S \cdot h_S^3 / 12$$

$I_y$  5,72E+09 mm<sup>4</sup>

### Vnitřní síly:

návrhový ohybový moment:

$M_{Sd}$  155,00 kNm

### Posouzení na I. mezní stav:

normálová napětí za ohybu:

$\sigma_{m,y,d}$  9,49 MPa

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

posudek:

**0,49**

**Vyhovuje**

### Posouzení na II. mezní stav:

Deformace od zatížení:

$u_{Sd}$  22,00 mm

Dovolená deformace od zatížení (1/400L):

$u_{dov}$  28,25 mm

posudek:

**0,78**

**Vyhovuje**

## POSOUZENÍ PRŮŘEZU VAZNÍKU C

### Návrhová pevnost dřeva v tlaku za ohybu:

charakteristická pevnost dřeva:

$f_{m,y,k}$  28,00 MPa

modifikační součinitel:

$k_{mod}$  0,90 -

součinitel bezpečnosti:

$g_M$  1,30 -

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

### Průřezové charakteristiky:

výška profilu:

$h_S$  700 mm

šířka profilu:

$b_S$  200 mm

modul pružnosti dřeva:

$E_S$  12000 MPa

$$W_y = b_S \cdot h_S^2 / 6$$

$W_y$  1,63E+07 mm<sup>3</sup>

$$I_y = b_S \cdot h_S^3 / 12$$

$I_y$  5,72E+09 mm<sup>4</sup>

### Vnitřní síly:

návrhový ohybový moment:

$M_{Sd}$  245,00 kNm

### Posouzení na I. mezní stav:

normálová napětí za ohybu:

$\sigma_{m,y,d}$  15,00 MPa

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

posudek:

**0,77**

**Vyhovuje**

### Posouzení na II. mezní stav:

Deformace od zatížení:

$u_{Sd}$  34,10 mm

Dovolená deformace od zatížení (1/400L):

$u_{dov}$  37,50 mm

posudek:

**0,91**

**Vyhovuje**

## POSOUZENÍ PRŮŘEZU VAZNÍKU D

### Návrhová pevnost dřeva v tlaku za ohybu:

charakteristická pevnost dřeva:

$f_{m,y,k}$  28,00 MPa

modifikační součinitel:

$k_{mod}$  0,90 -

součinitel bezpečnosti:

$g_M$  1,30 -

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

### Průřezové charakteristiky:

výška profilu:

$h_S$  700 mm

šířka profilu:

$b_S$  200 mm

modul pružnosti dřeva:

$E_S$  12000 MPa

$$W_y = b_S \cdot h_S^2 / 6$$

$W_y$  1,63E+07 mm<sup>3</sup>

$$I_y = b_S \cdot h_S^3 / 12$$

$I_y$  5,72E+09 mm<sup>4</sup>

### Vnitřní síly:

návrhový ohybový moment:

$M_{Sd}$  115,00 kNm

### Posouzení na I. mezní stav:

normálová napětí za ohybu:

$\sigma_{m,y,d}$  7,04 MPa

návrhová pevnost dřeva:

$f_{m,y,d}$  19,38 MPa

posudek:

**0,36**

**Vyhovuje**

### Posouzení na II. mezní stav:

Deformace od zatížení:

$u_{Sd}$  12,00 mm

Dovolená deformace od zatížení (1/400L):

$u_{dov}$  21,50 mm

posudek:

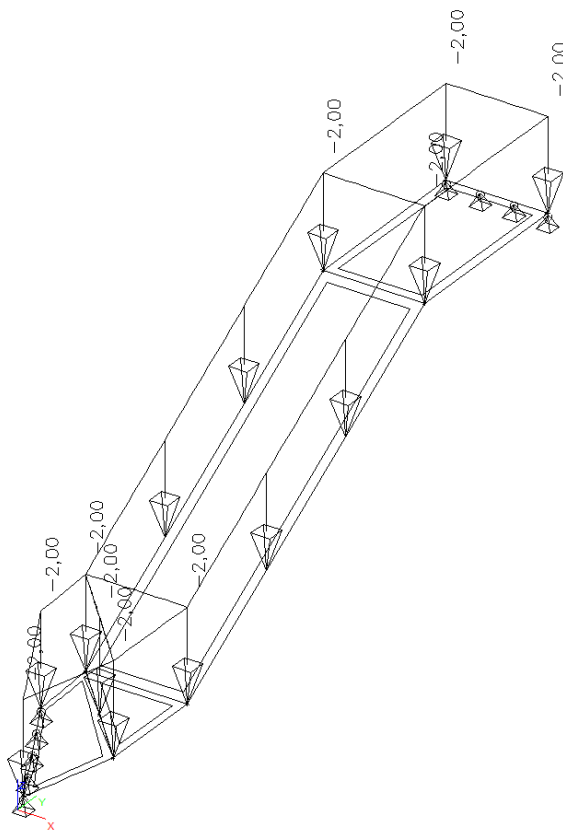
**0,56**

**Vyhovuje**

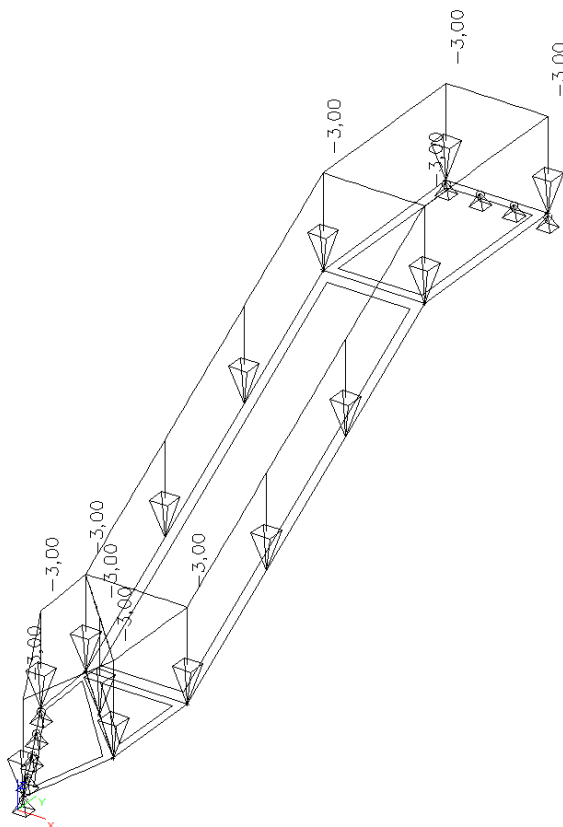


# VÝPOČTOVÝ MODEL SCHODIŠTĚ 1.PP - 1.NP

## Stálé zatížení

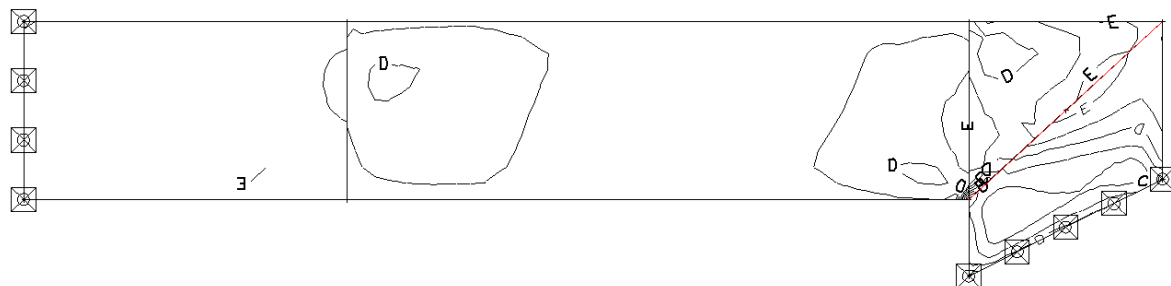


## Užitné zatížení



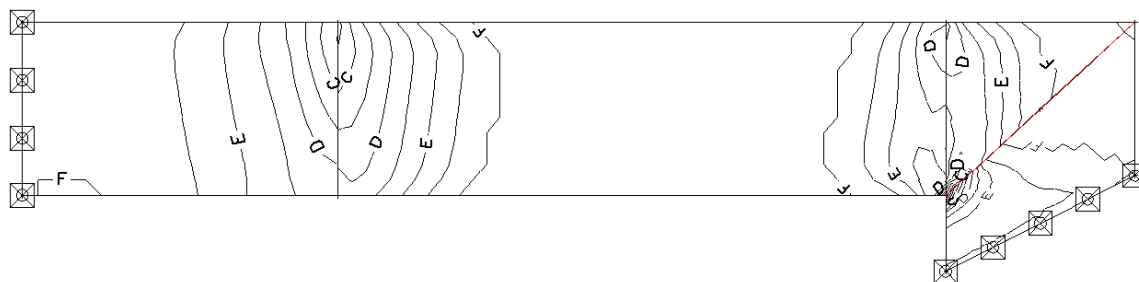
## Vnitřní síly mxD+

mxD+-min [kN/m]	
A	16.00
B	12.00
C	8.00
D	4.00
E	0.00



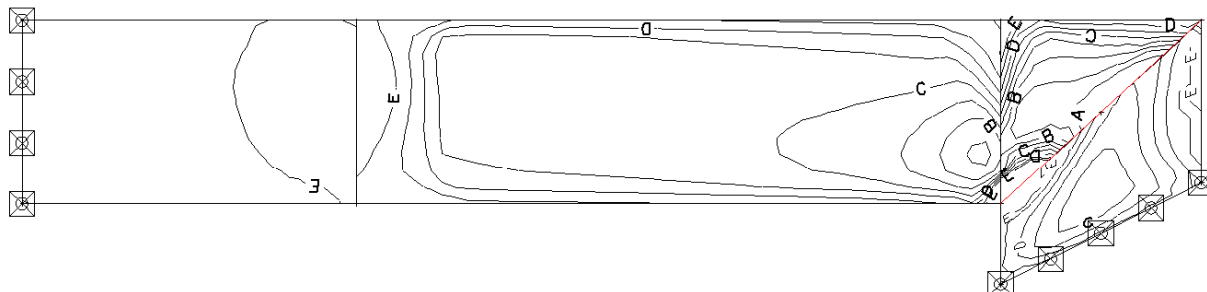
## Vnitřní síly myD+

myD+-min [kN/m]	
A	25.00
B	20.00
C	15.00
D	10.00
E	5.00
F	0.00



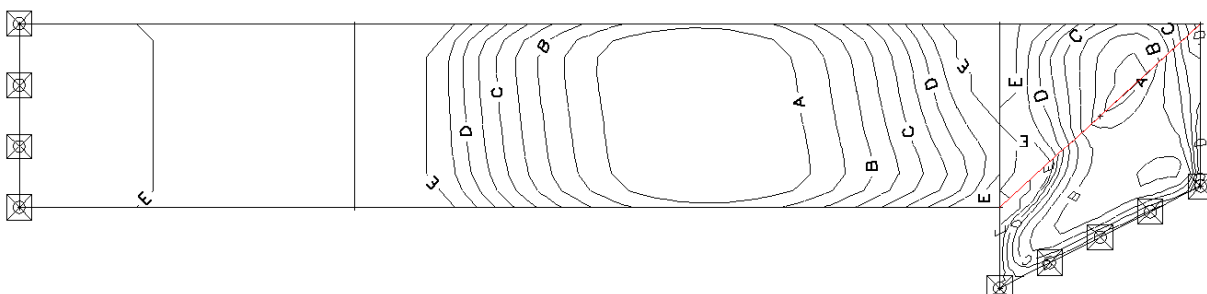
## Vnitřní síly mxD-

mxD--min [kN/m]	A	B	C	D	E
	8.00	6.00	4.00	2.00	0.00

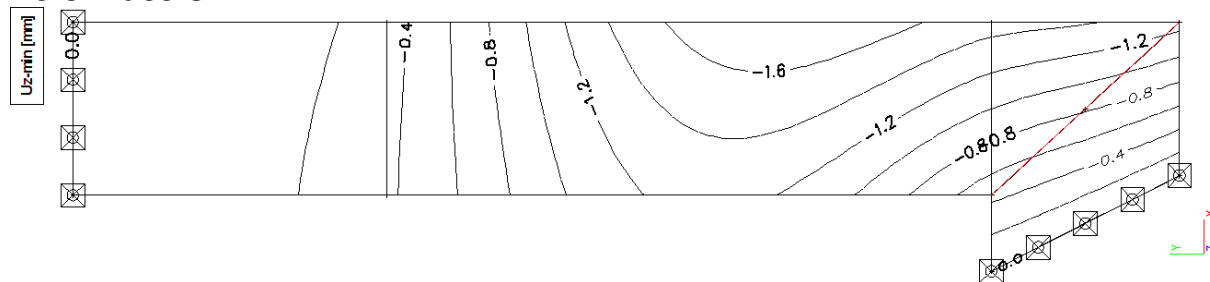


## Vnitřní síly myD-

myD--min [kN/m]	A	B	C	D	E
	12.00	9.00	6.00	3.00	0.00

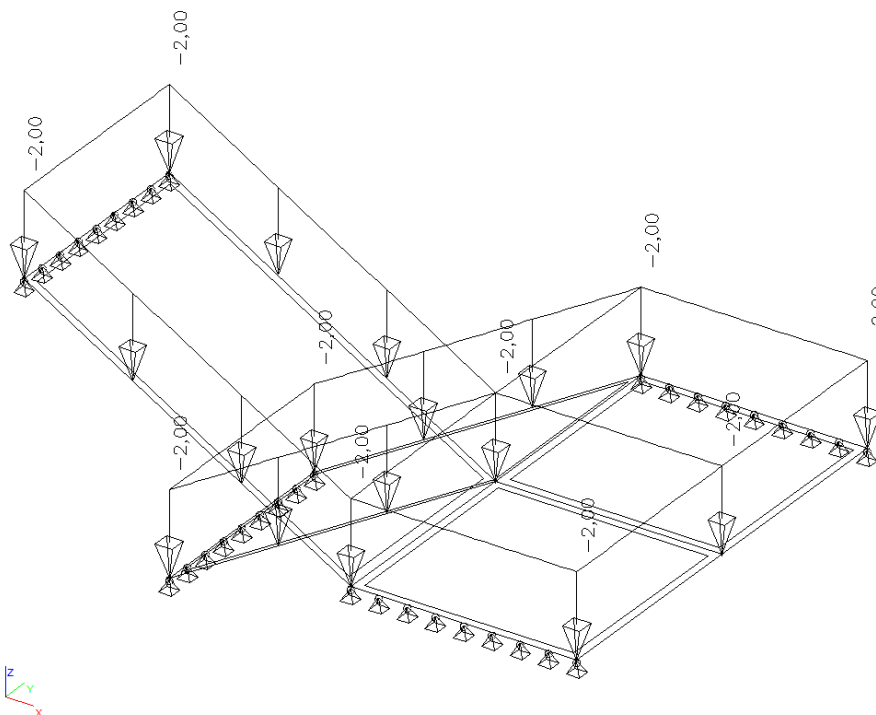


## Deformace Uz

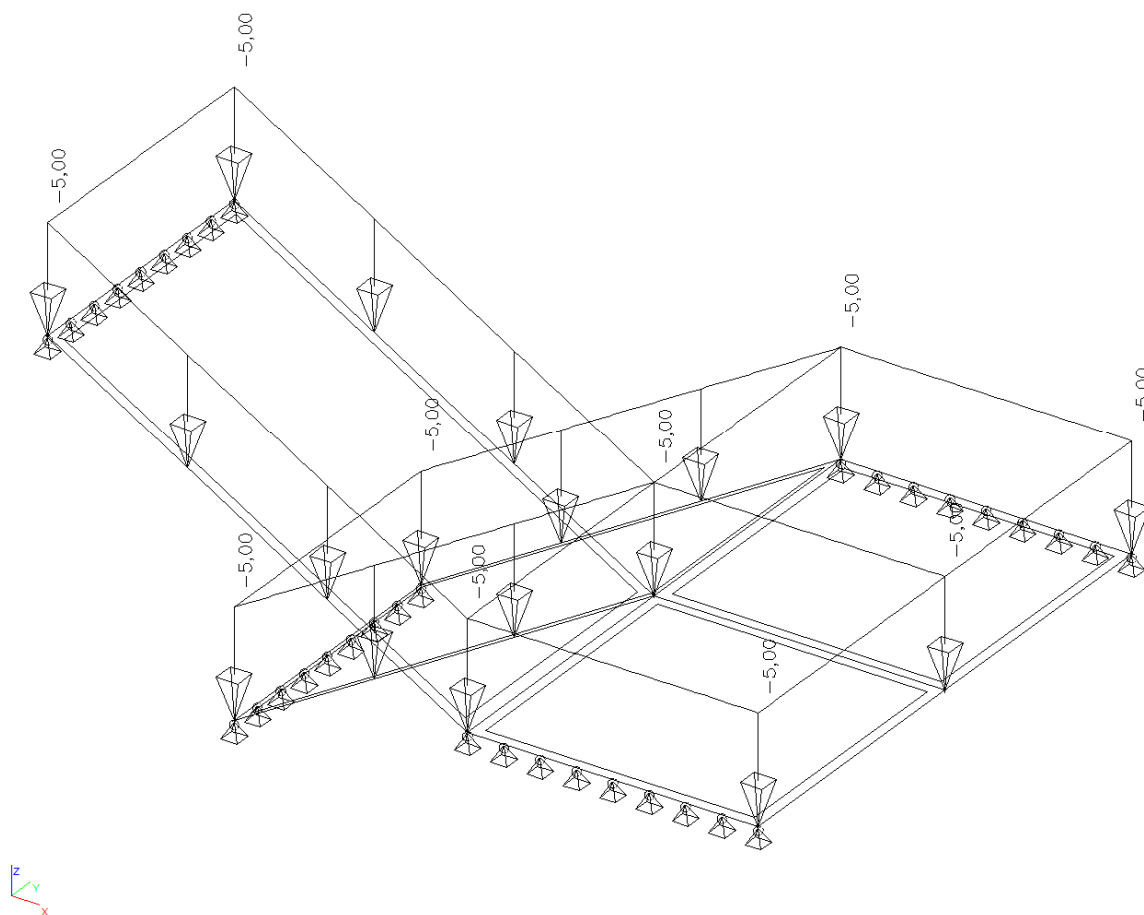


## VÝPOČTOVÝ MODEL SCHODIŠTĚ 3.NP - 4.NP

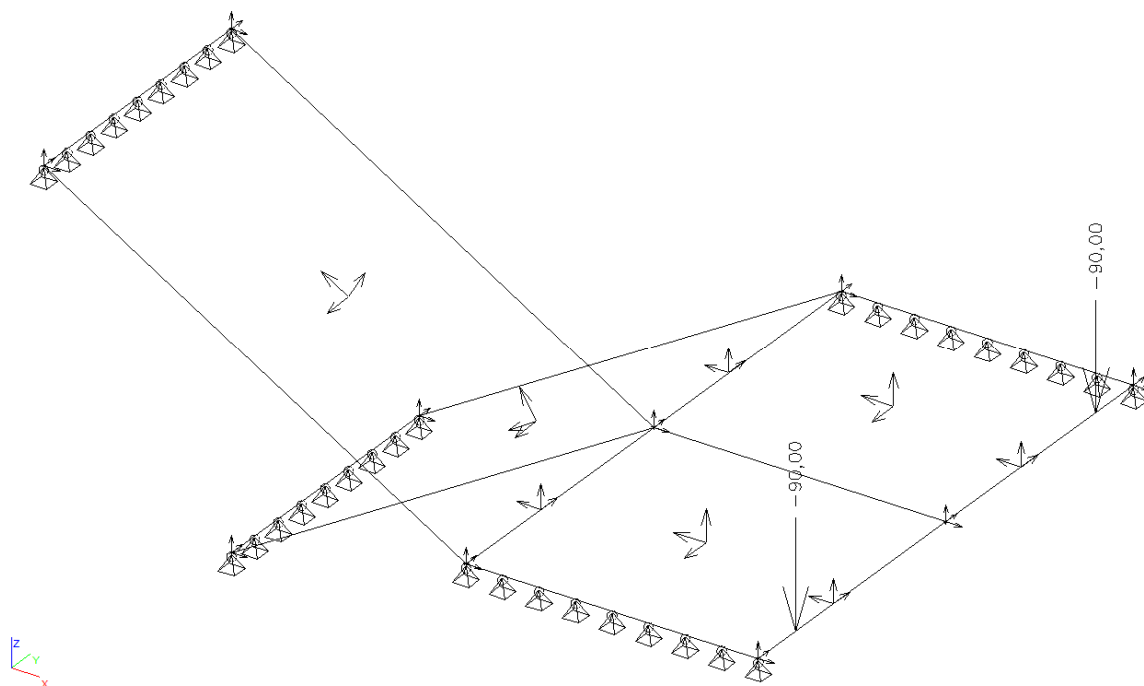
Stálé zatížení



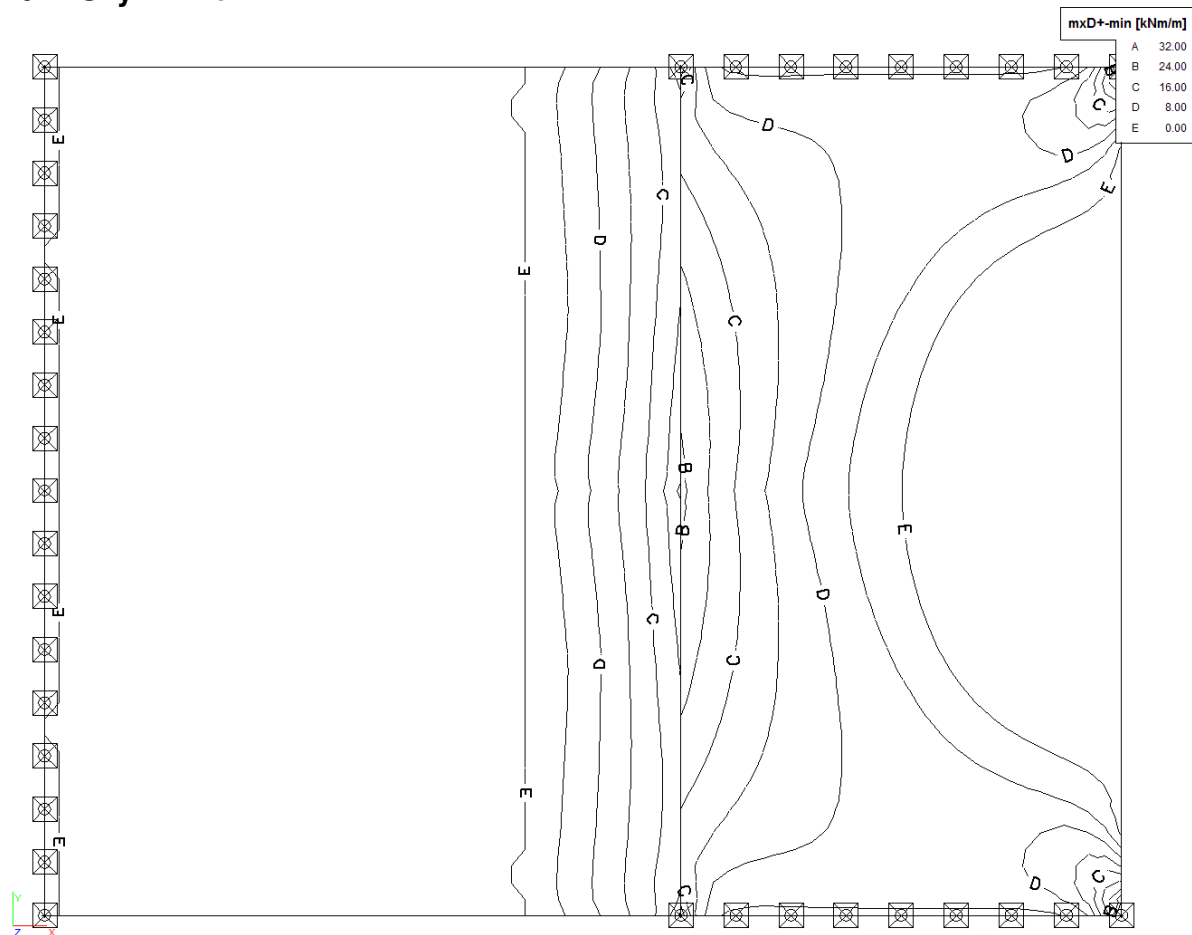
## Užitné zatížení



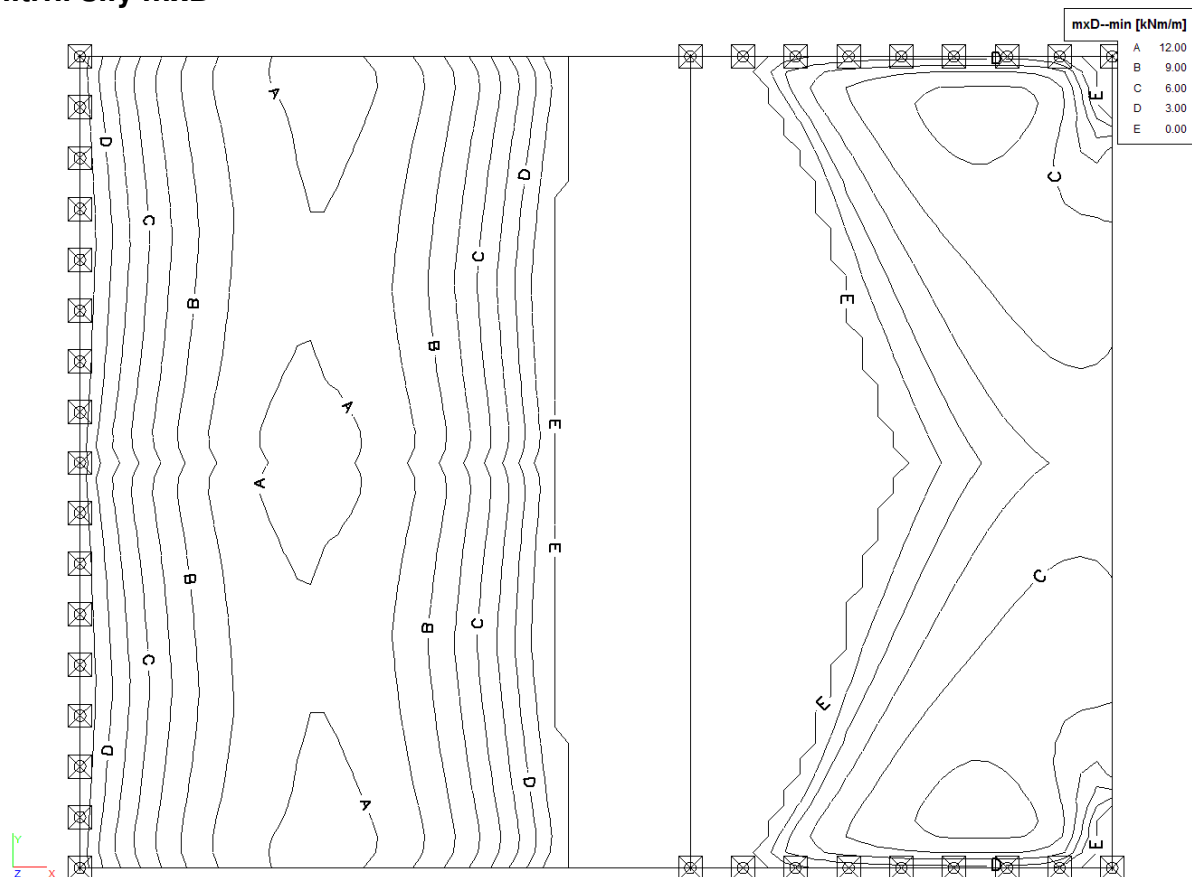
## Zatížení konstrukcí střechy

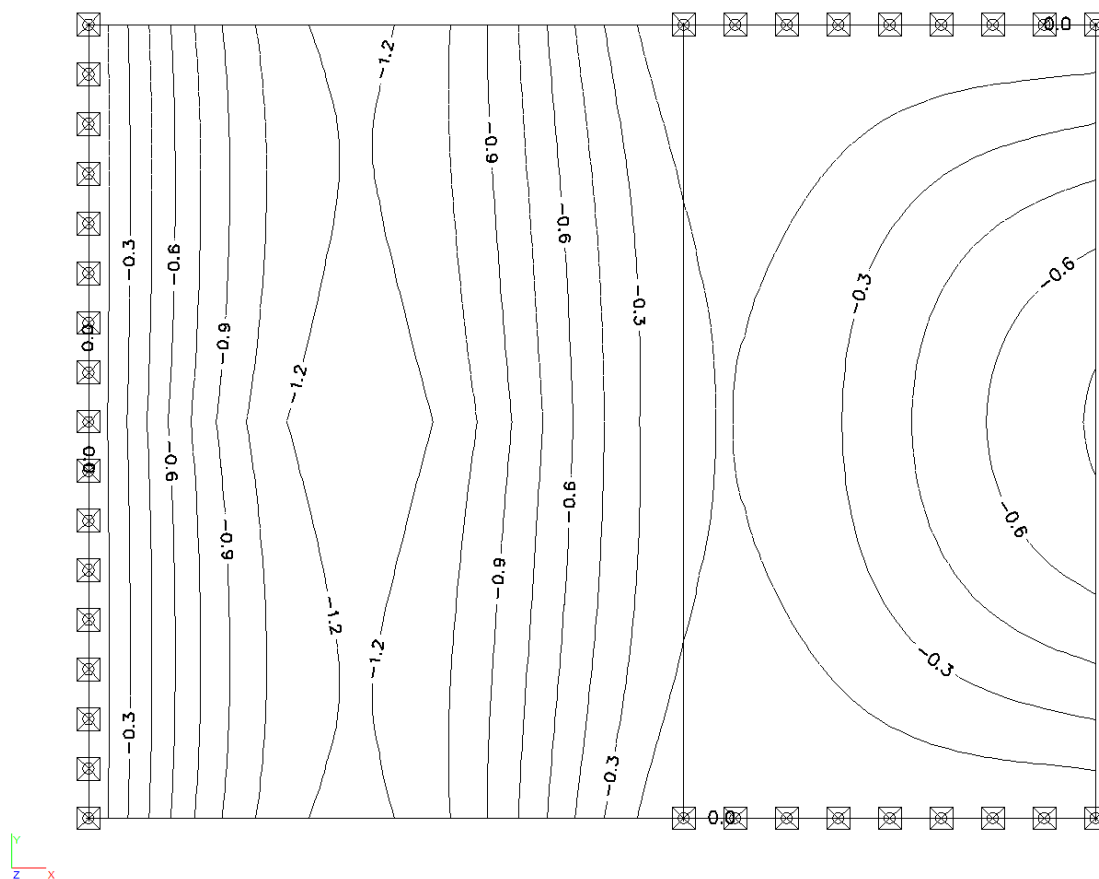


## Vnitřní síly mxD+

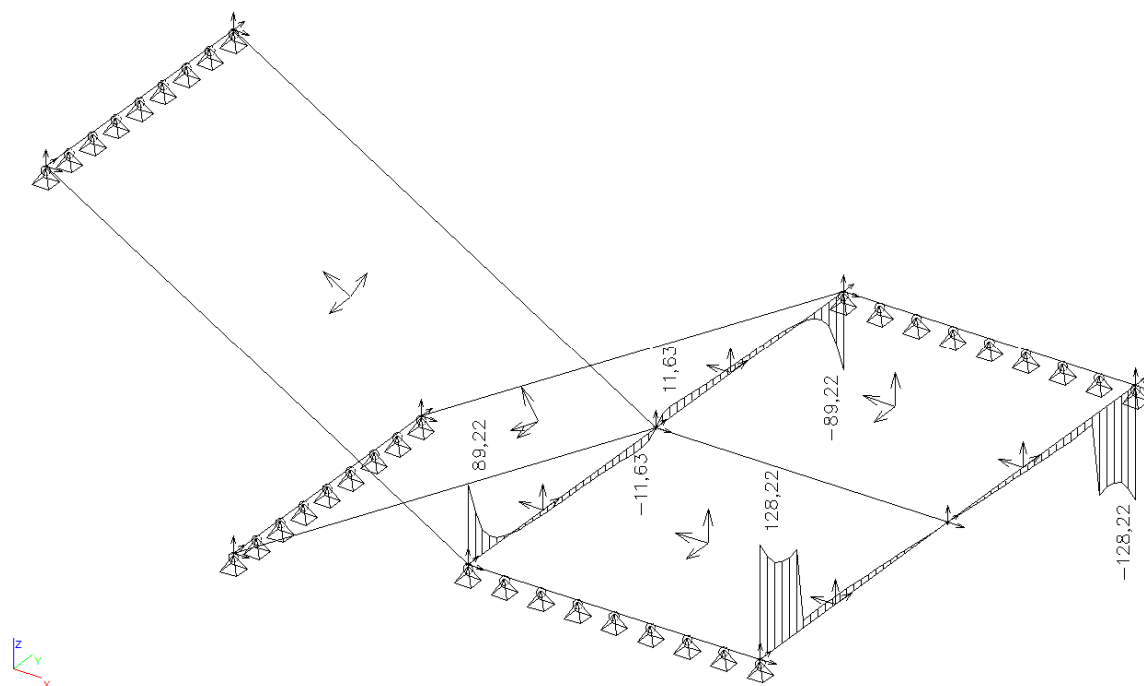


## Vnitřní síly mxD-





## Vnitřní síly na prutu Vz



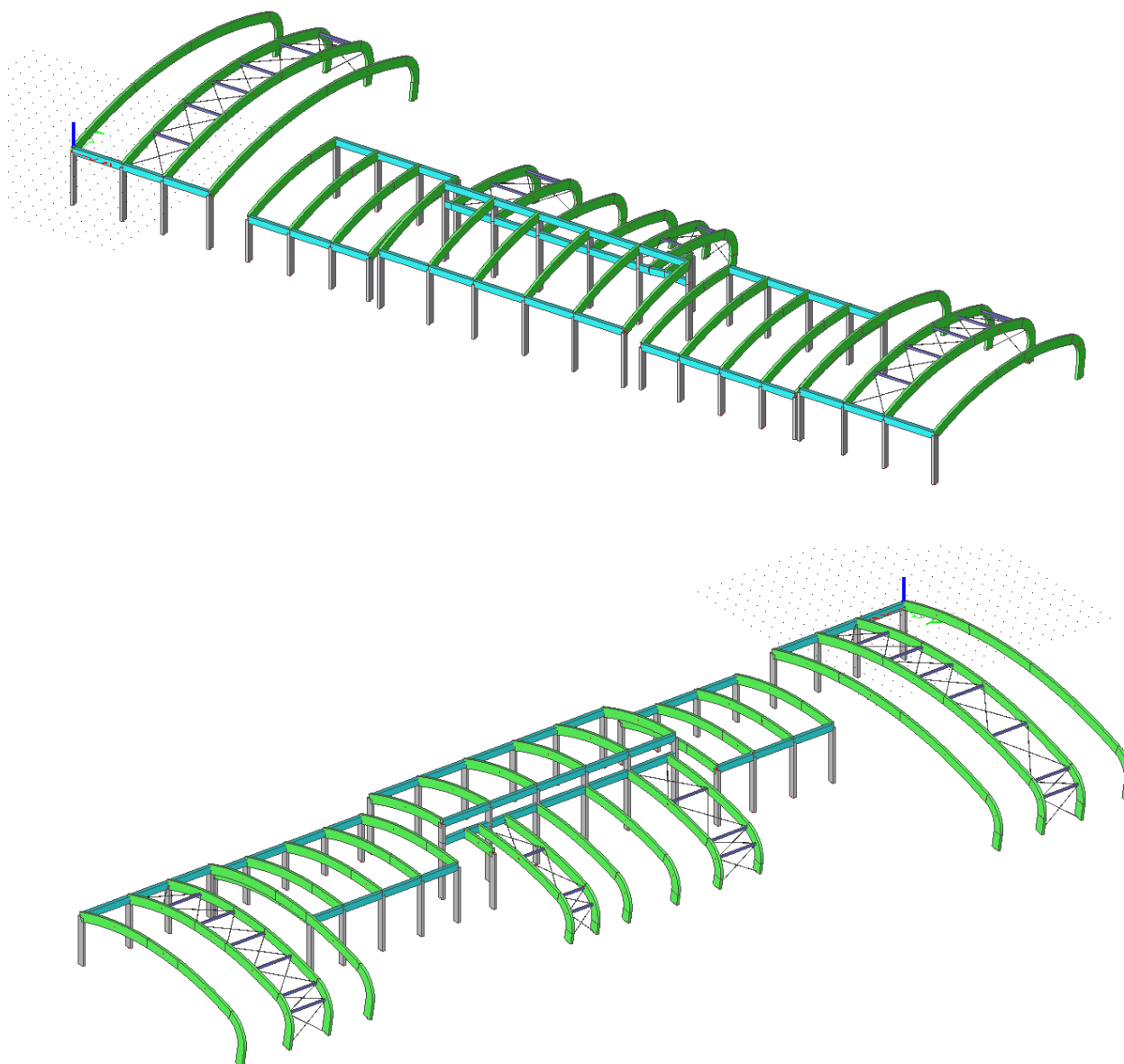


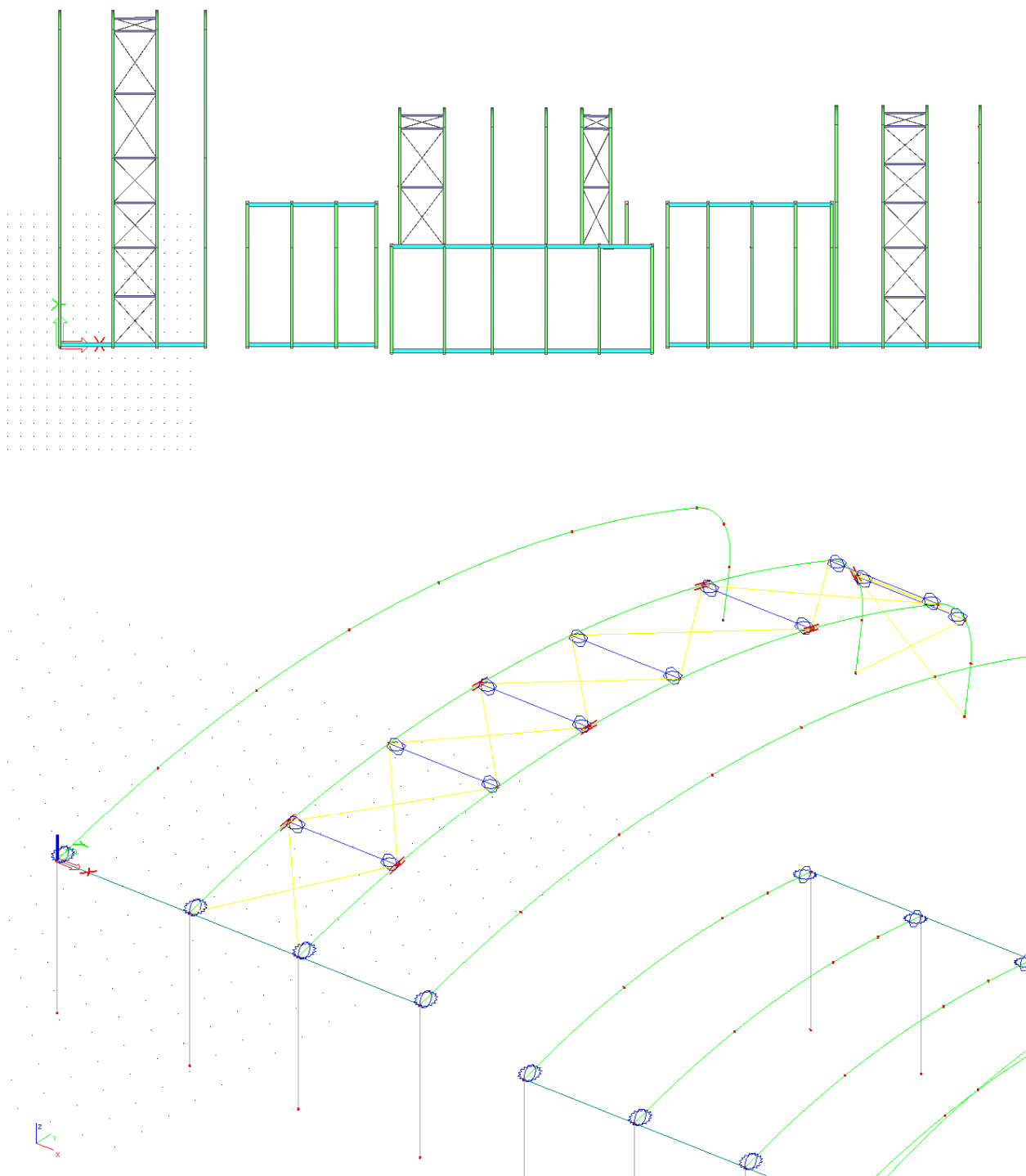
## **Statický výpočet lepených plnostěnných vazníků**

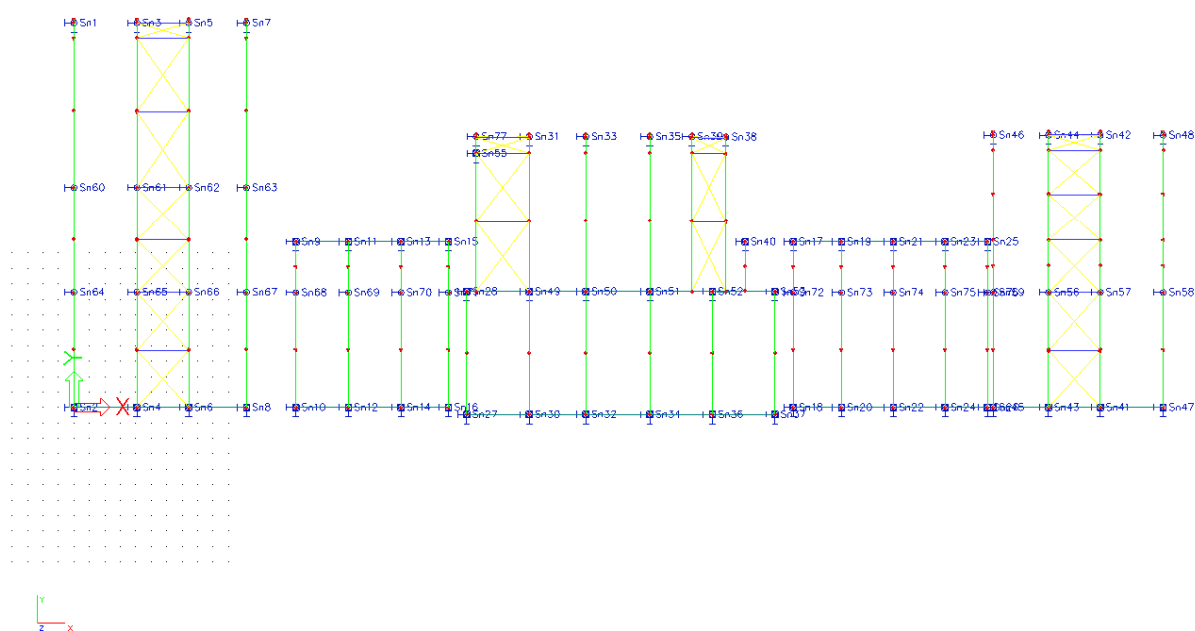
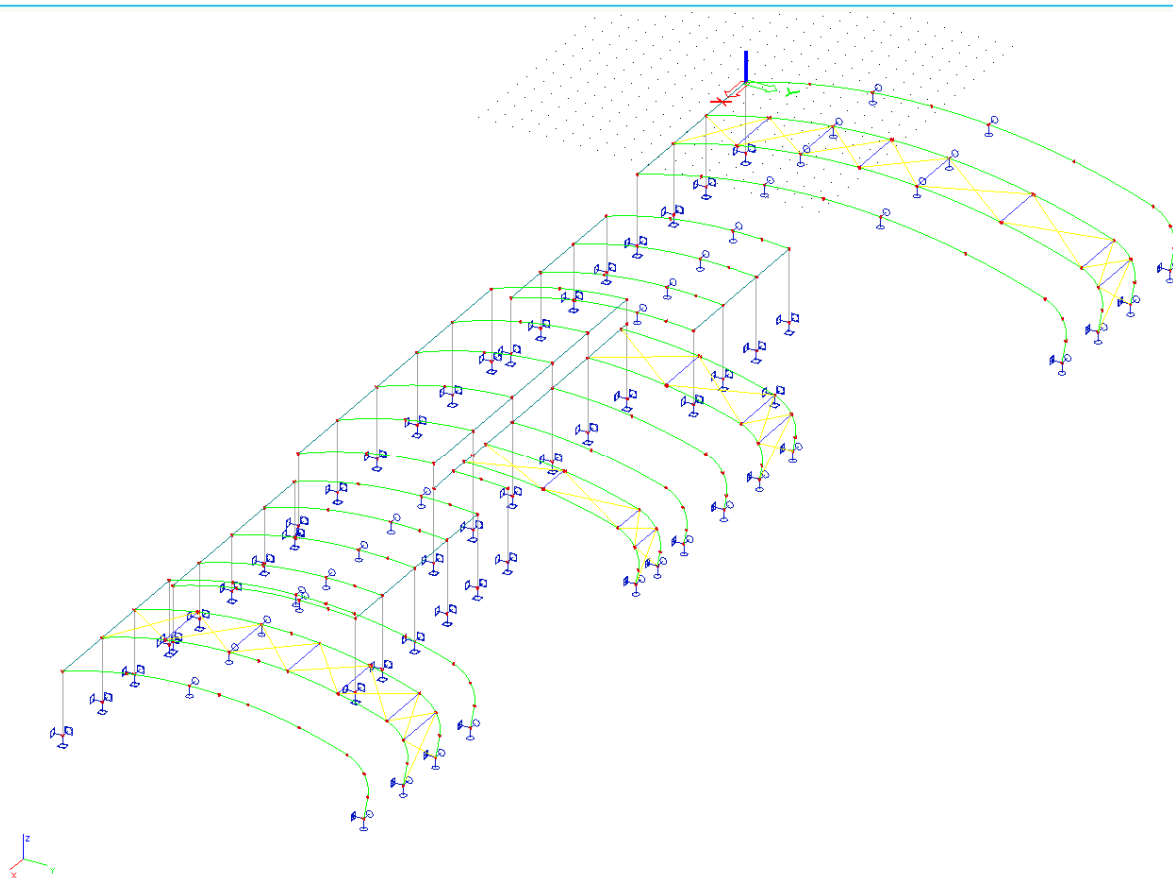
**Zprac. TAROS NOVA s.r.o.**

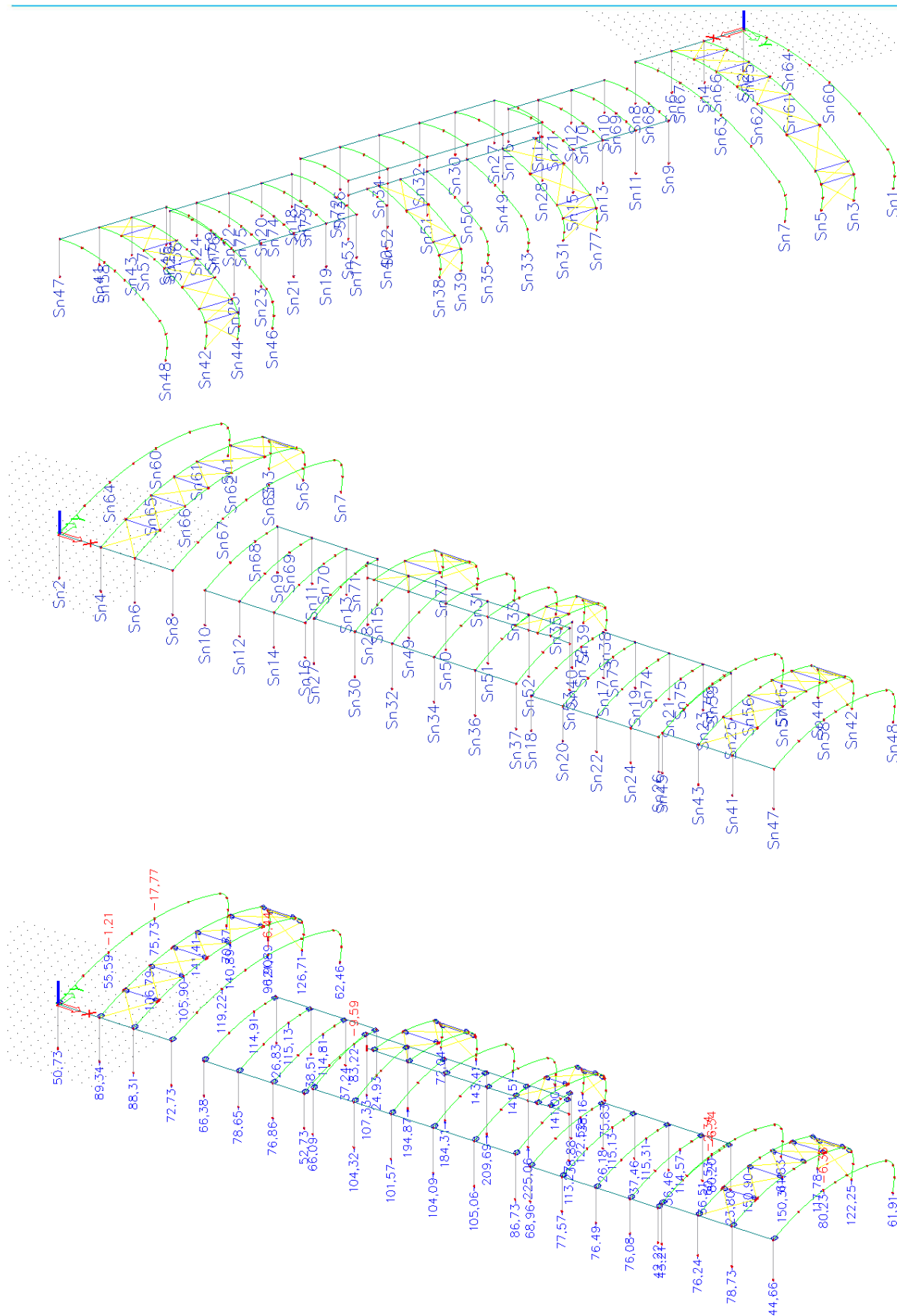


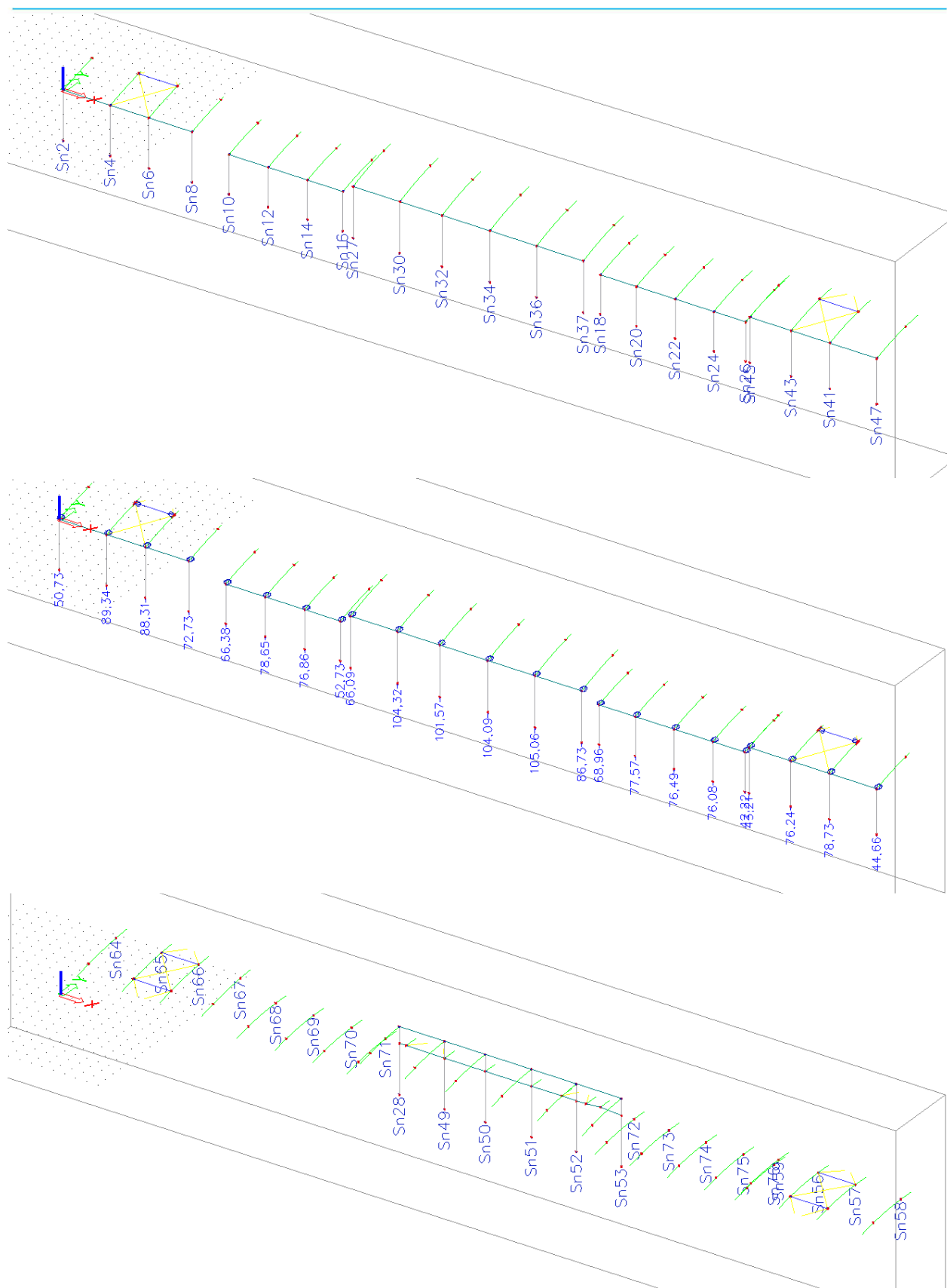
## **Nadstavby – gymnázium Řečkovice – reakce a vnitřní síly na vaznících**

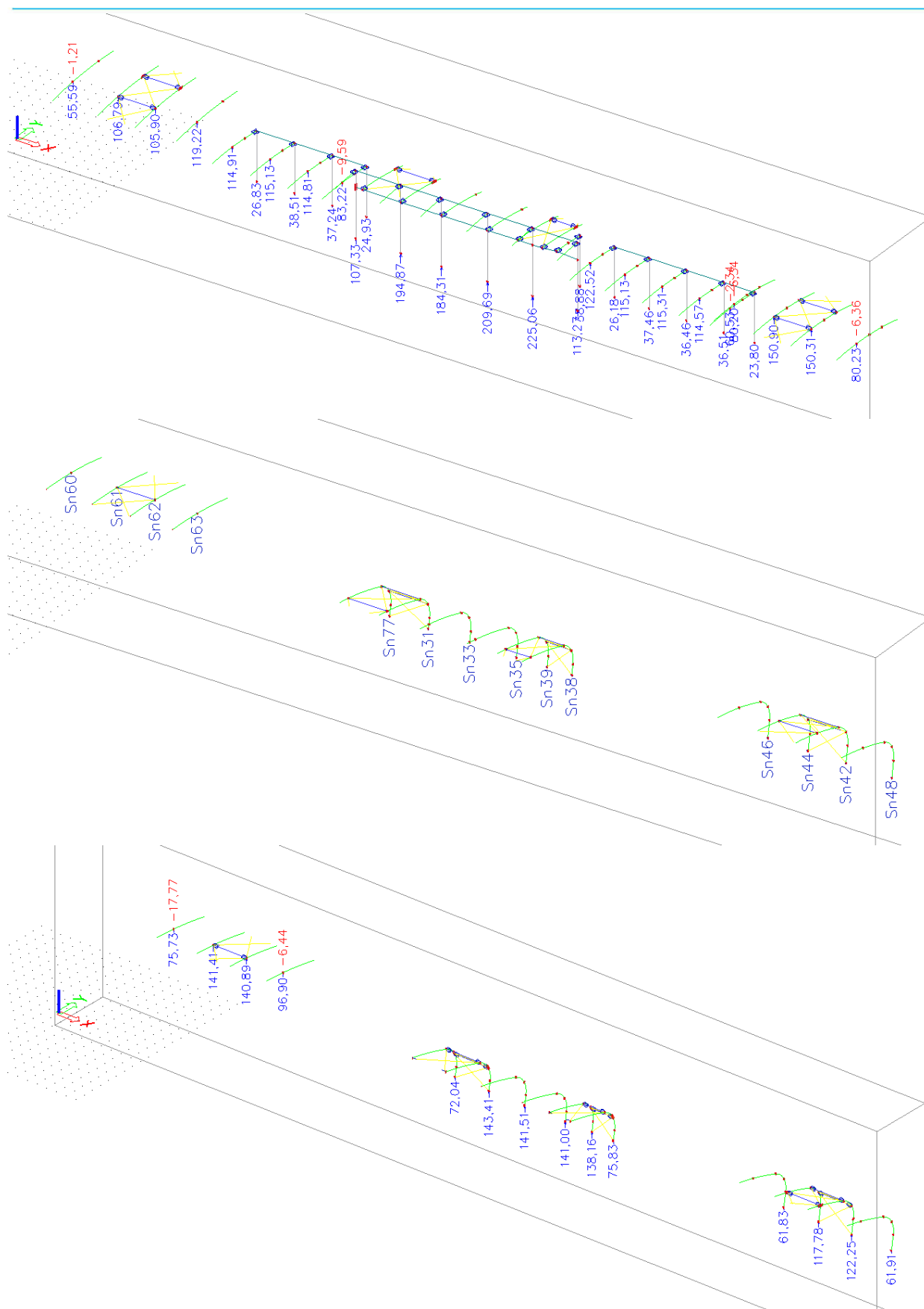


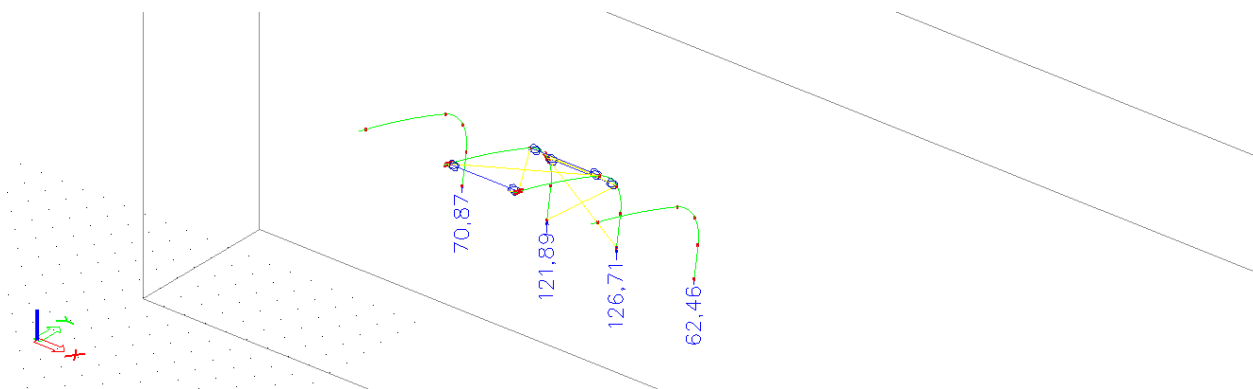
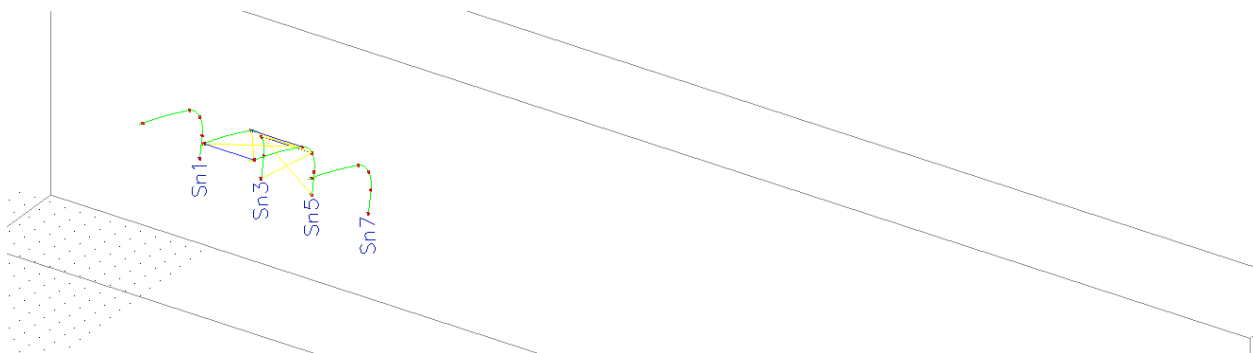












## Reakce - Extrém

Nelineární výpočet, Extrém : Globální

Výběr : Vše

Třída : vše NMSU

Podpora	Stav	Rx [kN]	Ry [kN]	Rz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
Sn63/N48	NC36	<b>-17,81</b>	0,00	12,19	0,00	0,00	0,00
Sn60/N9	NC50	<b>15,98</b>	0,00	<b>-17,77</b>	0,00	0,00	0,00
Sn31/N145	NC8	-0,16	<b>-58,12</b>	143,41	0,00	-0,07	0,00
Sn51/N248	NC8	-1,08	<b>35,47</b>	209,69	-100,29	-2,65	0,52
Sn52/N249	NC8	-1,67	29,20	<b>225,06</b>	-80,43	-3,53	-3,01
Sn34/N159	NC12	-0,60	34,27	101,97	<b>-133,88</b>	-1,27	-0,42
Sn10/N59	NC47	-0,09	-14,38	29,93	<b>15,72</b>	-0,28	0,00
Sn47/N240	NC35	-13,90	-0,57	31,54	-8,87	<b>-16,00</b>	-0,02
Sn2/N12	NC55	10,85	-1,06	24,61	-8,89	<b>10,08</b>	-0,05
Sn37/N173	NC8	-0,83	6,86	86,73	-41,53	-1,59	<b>-3,73</b>
Sn28/N129	NC8	-0,63	14,69	107,33	-48,12	-1,98	<b>2,57</b>



## Reakce

Nelineární výpočet, Extrém : Uzel

Výběr : Vše

Třída : vše NMSU

Podpora	Stav	Rx [kN]	Ry [kN]	Rz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
Sn1/N1	NC7	<b>-0,20</b>	-12,18	<b>70,87</b>	0,00	<b>-0,05</b>	0,00
Sn1/N1	NC50	<b>5,42</b>	<b>9,87</b>	<b>16,56</b>	0,00	<b>0,03</b>	0,00
Sn1/N1	NC13	0,04	<b>-13,14</b>	64,71	0,00	-0,05	0,00
Sn1/N1	NC1	-0,19	-9,00	58,89	<b>0,00</b>	-0,05	<b>0,00</b>
Sn2/N12	NC34	<b>-0,03</b>	11,65	41,91	-48,41	<b>-0,31</b>	1,36
Sn2/N12	NC41	<b>10,86</b>	1,71	35,88	-21,46	10,03	0,33
Sn2/N12	NC47	6,93	<b>-3,52</b>	22,38	-12,88	6,31	0,36
Sn2/N12	NC11	-0,02	<b>15,10</b>	49,82	<b>-66,05</b>	-0,29	1,96
Sn2/N12	NC50	1,34	7,10	<b>17,17</b>	-6,27	2,67	0,84
Sn2/N12	NC7	-0,02	14,49	<b>50,73</b>	-66,03	-0,29	<b>2,01</b>
Sn2/N12	NC49	10,85	-2,98	20,95	<b>-0,07</b>	10,08	<b>-0,33</b>
Sn2/N12	NC55	10,85	-1,06	24,61	-8,89	<b>10,08</b>	-0,05
Sn3/N14	NC35	<b>-3,27</b>	-21,50	74,25	0,00	-0,05	0,00
Sn3/N14	NC23	<b>-2,15</b>	-24,08	94,82	0,00	-0,04	0,00
Sn3/N14	NC9	-2,94	<b>-29,39</b>	119,97	0,00	-0,05	0,00
Sn3/N14	NC48	-2,35	<b>1,49</b>	63,51	0,00	-0,03	0,00
Sn3/N14	NC50	-2,47	1,02	<b>44,83</b>	0,00	<b>-0,03</b>	0,00
Sn3/N14	NC7	-2,96	-28,20	<b>121,89</b>	0,00	-0,05	0,00
Sn3/N14	NC1	-3,06	-20,50	96,99	<b>0,00</b>	-0,05	<b>0,00</b>
Sn3/N14	NC13	-3,09	-28,81	108,25	0,00	<b>-0,05</b>	0,00
Sn4/N25	NC34	<b>-0,49</b>	20,02	71,60	-71,48	<b>-0,95</b>	0,73
Sn4/N25	NC55	<b>1,51</b>	-4,90	41,09	-5,89	<b>3,24</b>	0,12
Sn4/N25	NC49	1,51	<b>-8,35</b>	<b>33,75</b>	<b>7,57</b>	3,24	<b>-0,02</b>
Sn4/N25	NC11	-0,49	<b>26,25</b>	87,50	-98,58	-0,94	1,05
Sn4/N25	NC7	-0,49	25,25	<b>89,34</b>	<b>-98,87</b>	-0,94	<b>1,08</b>
Sn5/N27	NC43	<b>-0,19</b>	-8,10	87,81	0,00	-0,04	0,00
Sn5/N27	NC49	<b>-0,11</b>	-16,03	53,13	0,00	-0,03	0,00
Sn5/N27	NC9	-0,18	<b>-29,32</b>	124,73	0,00	-0,05	0,00
Sn5/N27	NC48	-0,14	<b>1,45</b>	67,47	0,00	-0,03	0,00
Sn5/N27	NC50	-0,14	1,05	<b>49,02</b>	0,00	<b>-0,03</b>	0,00
Sn5/N27	NC7	-0,18	-28,14	<b>126,71</b>	0,00	<b>-0,05</b>	0,00
Sn5/N27	NC1	-0,18	-20,47	102,00	<b>0,00</b>	-0,05	<b>0,00</b>
Sn6/N38	NC7	<b>-0,30</b>	25,66	<b>88,31</b>	<b>-100,03</b>	<b>-0,68</b>	<b>-1,04</b>
Sn6/N38	NC49	<b>1,71</b>	-7,62	<b>31,36</b>	<b>4,87</b>	<b>3,51</b>	<b>0,39</b>
Sn6/N38	NC47	0,97	<b>-7,71</b>	45,14	-15,26	1,97	-0,45
Sn6/N38	NC11	-0,30	<b>26,62</b>	86,39	-99,67	-0,68	-0,98
Sn7/N40	NC43	<b>-5,73</b>	6,36	29,53	0,00	<b>-0,10</b>	0,00
Sn7/N40	NC2	<b>-0,13</b>	-6,45	37,63	0,00	<b>-0,04</b>	0,00
Sn7/N40	NC9	-0,30	<b>-12,83</b>	60,47	0,00	-0,05	0,00
Sn7/N40	NC50	-5,68	<b>10,13</b>	<b>10,52</b>	0,00	-0,09	0,00
Sn7/N40	NC7	-0,18	-11,72	<b>62,46</b>	0,00	-0,05	0,00
Sn7/N40	NC1	-0,18	-8,71	50,81	<b>0,00</b>	-0,05	<b>0,00</b>
Sn8/N51	NC7	<b>-0,62</b>	14,85	<b>72,73</b>	-67,68	<b>-1,12</b>	<b>-2,18</b>
Sn8/N51	NC49	<b>1,37</b>	-4,98	<b>22,37</b>	-3,39	<b>3,03</b>	<b>0,54</b>
Sn8/N51	NC47	0,67	<b>-13,03</b>	33,53	<b>0,71</b>	1,55	-1,10
Sn8/N51	NC11	-0,62	<b>16,38</b>	71,81	<b>-69,06</b>	-1,12	-2,06
Sn9/N58	NC51	<b>0,12</b>	-3,94	20,76	11,24	<b>0,17</b>	0,03
Sn9/N58	NC8	<b>0,17</b>	-2,06	24,23	8,78	<b>0,23</b>	0,03
Sn9/N58	NC41	0,16	<b>-10,65</b>	25,69	<b>14,53</b>	0,23	0,02
Sn9/N58	NC50	0,12	<b>11,30</b>	<b>13,14</b>	<b>-20,91</b>	0,17	<b>0,01</b>
Sn9/N58	NC37	0,16	-4,33	<b>26,83</b>	12,92	0,23	0,03
Sn9/N58	NC9	0,16	-3,59	26,04	11,97	0,23	<b>0,04</b>

Sn10/N59	NC16	<b>-0,13</b>	10,56	58,99	-24,79	<b>-0,38</b>	-0,02
Sn10/N59	NC23	<b>-0,09</b>	-7,64	46,78	6,25	<b>-0,27</b>	-0,02
Sn10/N59	NC47	-0,09	<b>-14,38</b>	29,93	<b>15,72</b>	-0,28	<b>0,00</b>
Sn10/N59	NC44	-0,13	<b>15,96</b>	47,56	<b>-36,02</b>	-0,38	-0,02
Sn10/N59	NC49	-0,09	-7,28	<b>19,17</b>	7,74	-0,28	0,00
Sn10/N59	NC7	-0,12	2,03	<b>66,38</b>	-6,58	-0,37	<b>-0,03</b>
Sn11/N66	NC37	<b>-0,04</b>	-4,32	38,51	12,67	<b>-0,06</b>	0,02
Sn11/N66	NC30	<b>-0,03</b>	5,83	24,33	-8,45	<b>-0,04</b>	-0,01
Sn11/N66	NC41	-0,04	<b>-10,66</b>	37,34	<b>14,41</b>	-0,06	0,00
Sn11/N66	NC50	-0,03	<b>11,30</b>	<b>21,76</b>	<b>-20,94</b>	-0,04	-0,01
Sn11/N66	NC38	-0,04	-4,31	<b>38,51</b>	12,64	-0,06	0,02
Sn11/N66	NC7	-0,04	-2,04	35,94	8,63	-0,06	<b>-0,03</b>
Sn11/N66	NC52	-0,03	-3,92	29,42	11,00	-0,04	<b>0,03</b>
Sn12/N67	NC16	<b>-0,48</b>	10,48	71,23	-24,61	-0,76	0,03
Sn12/N67	NC23	<b>-0,35</b>	-7,67	55,87	6,18	<b>-0,55</b>	0,07
Sn12/N67	NC47	-0,35	<b>-14,36</b>	39,01	<b>15,47</b>	-0,56	0,07
Sn12/N67	NC43	-0,48	<b>15,93</b>	59,82	<b>-35,94</b>	-0,75	0,04
Sn12/N67	NC49	-0,35	-7,25	<b>28,25</b>	7,56	-0,56	0,05
Sn12/N67	NC7	-0,47	1,96	<b>78,65</b>	-6,40	-0,75	0,05
Sn12/N67	NC8	-0,48	1,94	78,63	-6,38	<b>-0,76</b>	0,03
Sn12/N67	NC30	-0,36	10,11	54,22	-23,39	-0,56	<b>0,02</b>
Sn12/N67	NC37	-0,47	-13,73	62,54	13,40	-0,75	<b>0,09</b>
Sn13/N74	NC51	<b>0,00</b>	-3,83	28,49	10,11	<b>0,00</b>	0,25
Sn13/N74	NC16	<b>0,01</b>	5,30	32,09	-6,67	<b>0,01</b>	0,10
Sn13/N74	NC41	0,00	<b>-10,68</b>	36,10	<b>13,93</b>	0,00	0,22
Sn13/N74	NC50	0,00	<b>11,21</b>	<b>20,83</b>	<b>-20,92</b>	0,00	0,09
Sn13/N74	NC37	0,00	-4,25	<b>37,24</b>	11,78	0,00	<b>0,28</b>
Sn13/N74	NC22	0,00	-1,73	25,84	7,08	0,00	<b>0,06</b>
Sn14/N75	NC7	<b>-0,42</b>	2,52	76,85	-7,34	-0,69	-0,11
Sn14/N75	NC24	<b>-0,31</b>	-7,08	54,55	4,71	-0,51	0,07
Sn14/N75	NC47	-0,31	<b>-13,51</b>	37,71	<b>13,30</b>	-0,51	0,13
Sn14/N75	NC43	-0,42	<b>16,37</b>	58,03	<b>-36,66</b>	-0,69	-0,10
Sn14/N75	NC49	-0,31	-6,70	<b>26,94</b>	6,28	-0,51	0,04
Sn14/N75	NC8	-0,42	2,33	<b>76,86</b>	-7,05	<b>-0,69</b>	-0,06
Sn14/N75	NC51	-0,31	-13,17	44,21	12,32	<b>-0,51</b>	0,11
Sn14/N75	NC15	-0,42	11,04	69,45	-25,52	-0,69	<b>-0,11</b>
Sn14/N75	NC52	-0,31	-13,27	44,21	12,46	-0,51	<b>0,14</b>
Sn15/N82	NC9	<b>-0,14</b>	-1,72	23,63	5,43	-0,20	0,49
Sn15/N82	NC30	<b>-0,10</b>	6,31	14,47	-10,09	<b>-0,15</b>	<b>0,15</b>
Sn15/N82	NC42	-0,14	<b>-9,30</b>	23,85	<b>9,78</b>	-0,20	0,35
Sn15/N82	NC50	-0,10	<b>11,99</b>	<b>11,74</b>	<b>-23,30</b>	-0,15	0,20
Sn15/N82	NC38	-0,14	-2,52	<b>24,93</b>	6,53	-0,20	0,43
Sn15/N82	NC37	-0,14	-2,25	24,60	5,61	<b>-0,20</b>	<b>0,51</b>
Sn16/N83	NC7	<b>-0,66</b>	0,60	42,97	-2,80	<b>-0,95</b>	<b>-0,31</b>
Sn16/N83	NC24	<b>-0,48</b>	-3,51	37,38	1,92	<b>-0,69</b>	0,04
Sn16/N83	NC47	-0,48	<b>-7,32</b>	17,20	<b>8,07</b>	-0,70	0,10
Sn16/N83	NC44	-0,65	<b>15,04</b>	32,29	<b>-33,58</b>	-0,94	-0,20
Sn16/N83	NC49	-0,48	-3,92	<b>6,55</b>	4,66	-0,70	-0,02
Sn16/N83	NC8	-0,65	1,21	<b>52,73</b>	-4,41	-0,94	-0,18
Sn16/N83	NC52	-0,48	-6,95	25,33	6,92	-0,70	<b>0,12</b>
Sn17/N90	NC22	<b>0,10</b>	-1,83	17,91	7,71	0,13	0,05
Sn17/N90	NC35	<b>0,13</b>	-10,34	24,64	13,30	<b>0,19</b>	0,00
Sn17/N90	NC42	0,13	<b>-10,70</b>	25,17	<b>14,77</b>	0,19	0,03
Sn17/N90	NC50	0,10	<b>11,31</b>	12,67	<b>-20,92</b>	0,14	0,00
Sn17/N90	NC48	0,10	2,16	<b>12,60</b>	-1,11	0,14	0,05
Sn17/N90	NC38	0,13	-3,44	<b>26,18</b>	9,74	0,18	-0,16
Sn17/N90	NC26	0,10	0,13	15,36	4,18	<b>0,13</b>	0,08
Sn17/N90	NC51	0,10	-2,97	20,17	7,77	0,14	<b>-0,19</b>
Sn17/N90	NC12	0,13	-0,26	21,26	5,85	0,18	<b>0,08</b>
Sn18/N91	NC42	<b>-0,19</b>	-6,48	40,47	5,27	-0,45	-0,02

Sn18/N91	NC23	<b>-0,13</b>	-2,96	46,15	0,44	<b>-0,32</b>	-0,16
Sn18/N91	NC49	-0,14	<b>-7,23</b>	<b>18,68</b>	<b>7,67</b>	-0,33	0,00
Sn18/N91	NC44	-0,18	<b>16,06</b>	48,52	<b>-36,30</b>	-0,43	-0,02
Sn18/N91	NC8	-0,18	2,23	<b>68,96</b>	-7,13	-0,43	-0,04
Sn18/N91	NC35	-0,19	-6,85	32,34	6,42	<b>-0,45</b>	0,00
Sn18/N91	NC52	-0,14	-6,20	37,35	4,91	-0,32	<b>-0,28</b>
Sn18/N91	NC39	-0,18	5,44	58,04	-12,98	-0,44	<b>0,02</b>
Sn19/N98	NC12	<b>-0,02</b>	0,07	32,63	4,83	<b>-0,03</b>	<b>0,05</b>
Sn19/N98	NC49	<b>-0,01</b>	-9,94	27,08	11,62	<b>-0,01</b>	0,00
Sn19/N98	NC41	-0,01	<b>-10,60</b>	36,31	<b>14,45</b>	-0,02	0,00
Sn19/N98	NC50	-0,01	<b>11,31</b>	<b>21,01</b>	<b>-20,93</b>	-0,02	0,00
Sn19/N98	NC37	-0,02	-4,12	<b>37,46</b>	11,82	-0,03	-0,13
Sn19/N98	NC47	-0,01	-3,46	28,23	8,99	-0,02	<b>-0,13</b>
Sn20/N99	NC35	<b>-0,46</b>	-6,84	44,23	6,44	<b>-0,73</b>	-0,01
Sn20/N99	NC23	<b>-0,33</b>	-7,33	55,07	5,10	<b>-0,53</b>	-0,11
Sn20/N99	NC47	-0,33	<b>-13,83</b>	38,25	<b>13,78</b>	-0,54	-0,18
Sn20/N99	NC43	-0,45	<b>15,94</b>	58,76	<b>-36,00</b>	-0,72	-0,01
Sn20/N99	NC49	-0,34	-7,22	<b>27,49</b>	7,68	-0,55	0,00
Sn20/N99	NC8	-0,45	1,94	<b>77,57</b>	-6,45	-0,72	-0,02
Sn20/N99	NC38	-0,45	-13,21	61,49	11,71	-0,72	<b>-0,19</b>
Sn20/N99	NC48	-0,33	4,90	45,27	-11,14	-0,54	<b>0,01</b>
Sn21/N106	NC54	<b>0,00</b>	2,08	21,20	-0,65	<b>0,00</b>	-0,02
Sn21/N106	NC35	<b>0,00</b>	-10,36	34,94	13,42	<b>0,01</b>	-0,03
Sn21/N106	NC41	0,00	<b>-10,64</b>	35,35	<b>14,60</b>	0,00	-0,03
Sn21/N106	NC50	0,00	<b>11,27</b>	<b>20,27</b>	<b>-20,86</b>	0,00	-0,01
Sn21/N106	NC38	0,00	-4,41	<b>36,46</b>	12,74	0,00	-0,02
Sn21/N106	NC14	0,00	-7,39	35,00	13,01	0,00	<b>-0,03</b>
Sn21/N106	NC47	0,00	-3,73	27,48	9,88	0,00	<b>-0,01</b>
Sn22/N107	NC35	<b>-0,42</b>	-6,84	43,08	6,56	<b>-0,69</b>	-0,01
Sn22/N107	NC24	<b>-0,29</b>	-7,61	54,27	5,85	<b>-0,49</b>	0,05
Sn22/N107	NC47	-0,30	<b>-14,35</b>	37,43	<b>15,14</b>	-0,50	0,03
Sn22/N107	NC43	-0,40	<b>16,00</b>	57,67	<b>-36,12</b>	-0,67	0,05
Sn22/N107	NC49	-0,31	-7,23	<b>26,63</b>	7,83	-0,51	<b>-0,02</b>
Sn22/N107	NC7	-0,40	2,08	<b>76,49</b>	-6,69	-0,67	0,05
Sn22/N107	NC10	-0,40	-7,21	70,73	4,58	-0,66	<b>0,06</b>
Sn23/N114	NC10	<b>-0,02</b>	-3,63	35,73	11,24	<b>-0,03</b>	0,29
Sn23/N114	NC49	<b>-0,01</b>	-10,08	26,26	12,20	<b>-0,01</b>	<b>-0,05</b>
Sn23/N114	NC41	-0,01	<b>-10,80</b>	35,26	<b>15,04</b>	-0,02	0,02
Sn23/N114	NC50	-0,01	<b>11,21</b>	<b>20,29</b>	<b>-20,93</b>	-0,02	0,11
Sn23/N114	NC37	-0,02	-4,26	<b>36,51</b>	11,73	-0,03	0,32
Sn23/N114	NC38	-0,02	-4,26	36,51	11,72	-0,03	<b>0,32</b>
Sn24/N115	NC9	<b>-0,46</b>	-6,38	70,33	2,95	<b>-0,74</b>	-0,03
Sn24/N115	NC49	<b>-0,34</b>	-7,39	<b>26,38</b>	8,54	-0,54	-0,09
Sn24/N115	NC47	-0,34	<b>-13,48</b>	37,15	<b>13,18</b>	-0,54	<b>0,11</b>
Sn24/N115	NC44	-0,46	<b>16,39</b>	57,27	<b>-36,69</b>	-0,73	-0,12
Sn24/N115	NC8	-0,46	2,53	<b>76,08</b>	-7,35	-0,73	-0,14
Sn24/N115	NC26	-0,34	4,29	58,18	-10,38	<b>-0,54</b>	-0,14
Sn24/N115	NC12	-0,46	4,77	74,54	-11,77	-0,73	<b>-0,17</b>
Sn25/N122	NC10	<b>-0,10</b>	-1,72	22,84	5,50	<b>-0,15</b>	0,52
Sn25/N122	NC48	<b>-0,07</b>	2,78	13,47	-3,24	<b>-0,11</b>	0,15
Sn25/N122	NC41	-0,10	<b>-10,51</b>	21,81	<b>14,19</b>	-0,14	0,08
Sn25/N122	NC50	-0,07	<b>12,00</b>	<b>11,15</b>	<b>-23,30</b>	-0,11	0,22
Sn25/N122	NC38	-0,10	-2,27	<b>23,80</b>	5,73	-0,15	0,54
Sn25/N122	NC49	-0,07	-10,27	16,25	12,80	-0,11	<b>-0,05</b>
Sn25/N122	NC37	-0,10	-2,27	23,80	5,73	-0,15	<b>0,54</b>
Sn26/N123	NC9	<b>-0,61</b>	-4,09	36,32	3,16	<b>-0,89</b>	-0,18
Sn26/N123	NC49	<b>-0,43</b>	-5,30	15,96	<b>8,70</b>	<b>-0,64</b>	-0,13
Sn26/N123	NC47	-0,44	<b>-7,42</b>	16,64	8,30	-0,65	<b>0,09</b>
Sn26/N123	NC43	-0,60	<b>14,70</b>	26,66	-32,72	-0,89	-0,29
Sn26/N123	NC50	-0,44	14,52	<b>14,15</b>	-31,85	-0,65	-0,18

Sn26/N123	NC7	-0,61	0,56	<b>42,22</b>	-2,74	-0,89	-0,34
Sn26/N123	NC44	-0,60	14,70	26,66	<b>-32,72</b>	-0,89	-0,29
Sn26/N123	NC12	-0,61	2,11	41,51	-6,43	-0,89	<b>-0,37</b>
Sn27/N128	NC8	<b>-0,23</b>	15,29	<b>66,09</b>	-72,11	<b>-0,75</b>	<b>2,25</b>
Sn27/N128	NC29	<b>-0,15</b>	13,04	29,18	-44,24	-0,52	1,61
Sn27/N128	NC47	-0,17	<b>-3,97</b>	22,99	-13,04	-0,55	0,77
Sn27/N128	NC12	-0,23	<b>19,39</b>	64,28	<b>-84,13</b>	-0,74	2,09
Sn27/N128	NC49	-0,17	-2,54	<b>8,61</b>	<b>-5,04</b>	-0,54	<b>0,66</b>
Sn27/N128	NC57	-0,16	13,59	19,46	-34,33	<b>-0,52</b>	1,12
Sn28/N129	NC36	<b>-0,89</b>	1,05	44,39	-12,91	-2,18	0,24
Sn28/N129	NC22	<b>-0,42</b>	12,23	87,04	-40,11	-1,42	2,18
Sn28/N129	NC49	-0,69	<b>-1,59</b>	<b>21,87</b>	<b>-1,89</b>	-1,70	<b>-0,17</b>
Sn28/N129	NC40	-0,73	<b>22,93</b>	84,25	-59,24	-2,06	1,55
Sn28/N129	NC8	-0,63	14,69	<b>107,33</b>	-48,12	-1,98	<b>2,57</b>
Sn28/N129	NC12	-0,64	21,21	102,20	<b>-60,00</b>	-1,97	2,27
Sn28/N129	NC35	-0,89	0,90	42,15	-9,98	<b>-2,25</b>	0,22
Sn28/N129	NC30	-0,48	7,17	66,73	-29,31	<b>-1,40</b>	1,41
Sn30/N139	NC8	<b>-0,66</b>	26,37	<b>104,32</b>	-108,16	<b>-1,35</b>	<b>1,49</b>
Sn30/N139	NC57	<b>-0,47</b>	19,19	53,15	-52,45	-0,97	0,75
Sn30/N139	NC47	-0,48	<b>-7,40</b>	51,01	-19,32	-0,99	0,46
Sn30/N139	NC12	-0,65	<b>29,73</b>	102,22	<b>-117,77</b>	-1,34	1,40
Sn30/N139	NC49	-0,48	-3,04	<b>35,93</b>	<b>-12,51</b>	-0,99	<b>0,43</b>
Sn30/N139	NC50	-0,47	16,06	44,08	-39,78	<b>-0,97</b>	0,55
Sn31/N145	NC42	<b>-0,24</b>	-39,65	96,46	0,00	-0,07	0,00
Sn31/N145	NC58	<b>-0,12</b>	-12,44	63,66	0,00	-0,03	0,00
Sn31/N145	NC8	-0,16	<b>-58,12</b>	<b>143,41</b>	0,00	-0,07	0,00
Sn31/N145	NC50	-0,12	<b>-1,81</b>	<b>43,98</b>	0,00	<b>-0,03</b>	0,00
Sn31/N145	NC1	-0,16	-36,84	104,01	<b>0,00</b>	-0,07	<b>0,00</b>
Sn31/N145	NC14	-0,22	-53,46	127,14	0,00	<b>-0,08</b>	0,00
Sn32/N149	NC7	<b>-0,53</b>	25,51	100,89	-105,07	<b>-1,17</b>	0,47
Sn32/N149	NC50	<b>-0,38</b>	17,11	42,56	-44,01	<b>-0,84</b>	0,10
Sn32/N149	NC47	-0,39	<b>-6,87</b>	49,03	-22,27	-0,85	0,16
Sn32/N149	NC12	-0,52	<b>32,37</b>	99,58	<b>-129,03</b>	-1,15	0,55
Sn32/N149	NC49	-0,38	-2,35	<b>34,29</b>	<b>-15,34</b>	-0,85	<b>0,02</b>
Sn32/N149	NC8	-0,53	29,16	<b>101,57</b>	-120,10	-1,16	<b>0,60</b>
Sn33/N155	NC42	<b>-0,22</b>	-38,91	95,05	0,00	-0,07	0,00
Sn33/N155	NC2	<b>-0,14</b>	-26,58	75,57	0,00	-0,05	0,00
Sn33/N155	NC8	-0,19	<b>-56,71</b>	<b>141,51</b>	0,00	<b>-0,08</b>	0,00
Sn33/N155	NC50	-0,14	<b>-1,39</b>	<b>43,49</b>	0,00	<b>-0,04</b>	0,00
Sn33/N155	NC1	-0,18	-35,88	102,02	<b>0,00</b>	-0,07	<b>0,00</b>
Sn34/N159	NC11	<b>-0,60</b>	30,25	101,14	-117,89	<b>-1,27</b>	-0,35
Sn34/N159	NC50	<b>-0,44</b>	16,54	43,60	-42,29	<b>-0,92</b>	-0,28
Sn34/N159	NC47	-0,44	<b>-6,18</b>	50,53	-23,98	-0,93	<b>-0,16</b>
Sn34/N159	NC12	-0,60	<b>34,27</b>	101,97	<b>-133,88</b>	-1,27	-0,42
Sn34/N159	NC49	-0,44	-3,14	<b>35,36</b>	<b>-12,40</b>	-0,93	-0,42
Sn34/N159	NC8	-0,60	31,37	<b>104,09</b>	-125,78	-1,27	-0,42
Sn34/N159	NC42	-0,60	7,71	66,94	-55,88	-1,26	<b>-0,57</b>
Sn35/N165	NC44	<b>-0,23</b>	-20,81	89,23	0,00	-0,08	0,00
Sn35/N165	NC49	<b>-0,14</b>	-19,40	48,78	0,00	<b>-0,05</b>	0,00
Sn35/N165	NC8	-0,22	<b>-55,68</b>	<b>141,00</b>	0,00	-0,08	0,00
Sn35/N165	NC50	-0,17	<b>-1,45</b>	<b>43,20</b>	0,00	-0,06	0,00
Sn35/N165	NC1	-0,20	-35,22	101,66	<b>0,00</b>	-0,07	<b>0,00</b>
Sn35/N165	NC16	-0,23	-40,89	121,73	0,00	<b>-0,08</b>	0,00
Sn36/N169	NC7	<b>-0,53</b>	22,58	104,35	-90,29	-1,16	-2,34
Sn36/N169	NC49	<b>-0,38</b>	-5,69	<b>35,64</b>	<b>-3,76</b>	<b>-0,84</b>	-0,40
Sn36/N169	NC47	-0,38	<b>-8,02</b>	51,38	-16,40	-0,85	-0,84
Sn36/N169	NC12	-0,52	<b>28,97</b>	102,89	<b>-112,62</b>	-1,16	-2,43
Sn36/N169	NC8	-0,52	25,75	<b>105,06</b>	-102,91	-1,16	<b>-2,72</b>
Sn36/N169	NC11	-0,53	25,80	102,19	-100,00	<b>-1,17</b>	-2,05
Sn36/N169	NC50	-0,38	14,76	44,06	-36,63	-0,85	<b>-0,18</b>

Sn37/N173	NC11	<b>-0,83</b>	11,81	86,33	-54,45	<b>-1,59</b>	-2,75
Sn37/N173	NC50	<b>-0,60</b>	15,11	34,66	-37,20	-1,16	<b>0,10</b>
Sn37/N173	NC49	-0,60	<b>-6,40</b>	<b>25,96</b>	<b>-0,71</b>	<b>-1,16</b>	-0,11
Sn37/N173	NC44	-0,82	<b>17,42</b>	61,24	-51,30	-1,57	-1,19
Sn37/N173	NC8	-0,83	6,86	<b>86,73</b>	-41,53	-1,59	<b>-3,73</b>
Sn37/N173	NC40	-0,83	14,94	77,61	<b>-62,97</b>	-1,58	-2,28
Sn38/N179	NC44	<b>-4,85</b>	1,80	36,94	0,00	<b>-0,15</b>	0,00
Sn38/N179	NC2	<b>-0,15</b>	-13,40	41,88	0,00	<b>-0,05</b>	0,00
Sn38/N179	NC8	-0,23	<b>-27,50</b>	<b>75,83</b>	0,00	-0,08	0,00
Sn38/N179	NC50	-4,78	<b>11,22</b>	<b>12,61</b>	0,00	-0,13	0,00
Sn38/N179	NC1	-0,21	-18,09	56,54	<b>0,00</b>	-0,07	<b>0,00</b>
Sn39/N185	NC36	<b>-3,92</b>	-10,18	64,70	0,00	-0,09	0,00
Sn39/N185	NC23	<b>-1,60</b>	-38,38	97,59	0,00	-0,06	0,00
Sn39/N185	NC8	-2,36	<b>-55,81</b>	<b>138,16</b>	0,00	-0,08	0,00
Sn39/N185	NC50	-3,29	<b>-1,08</b>	<b>39,10</b>	0,00	-0,07	0,00
Sn39/N185	NC1	-2,41	-35,11	98,72	<b>0,00</b>	-0,07	<b>0,00</b>
Sn39/N185	NC44	-3,91	-20,52	84,40	0,00	<b>-0,09</b>	0,00
Sn39/N185	NC49	-1,85	-19,38	45,92	0,00	<b>-0,05</b>	0,00
Sn40/N189	NC36	<b>-0,22</b>	11,88	21,95	-23,34	<b>-0,89</b>	-0,03
Sn40/N189	NC22	<b>-0,11</b>	6,97	30,59	-29,91	<b>-0,44</b>	-0,03
Sn40/N189	NC49	-0,17	<b>-9,36</b>	16,97	<b>9,08</b>	-0,69	-0,02
Sn40/N189	NC44	-0,21	<b>13,50</b>	25,40	-30,31	-0,83	-0,03
Sn40/N189	NC50	-0,17	10,58	<b>13,66</b>	-17,77	-0,70	<b>-0,02</b>
Sn40/N189	NC8	-0,16	8,27	<b>38,88</b>	-35,49	-0,63	<b>-0,04</b>
Sn40/N189	NC12	-0,17	11,59	35,78	<b>-44,78</b>	-0,66	-0,04
Sn41/N198	NC35	<b>-5,47</b>	-3,48	46,46	-7,92	<b>-10,42</b>	-0,16
Sn41/N198	NC21	<b>-0,09</b>	19,62	61,48	-69,11	<b>-0,23</b>	-0,57
Sn41/N198	NC49	-5,43	<b>-8,12</b>	<b>29,19</b>	<b>8,40</b>	-10,33	<b>-0,04</b>
Sn41/N198	NC11	-0,13	<b>25,91</b>	78,13	<b>-87,79</b>	-0,33	<b>-0,73</b>
Sn41/N198	NC7	-0,13	24,23	<b>78,73</b>	-85,34	-0,32	-0,70
Sn42/N200	NC43	<b>-0,23</b>	-5,54	84,35	0,00	-0,08	0,00
Sn42/N200	NC47	<b>-0,10</b>	-14,84	70,44	0,00	-0,13	0,00
Sn42/N200	NC9	-0,17	<b>-26,25</b>	121,56	0,00	-0,13	0,00
Sn42/N200	NC48	-0,16	<b>3,05</b>	63,47	0,00	-0,06	0,00
Sn42/N200	NC50	-0,18	2,79	<b>46,48</b>	0,00	-0,06	0,00
Sn42/N200	NC7	-0,20	-25,67	<b>122,25</b>	0,00	-0,09	0,00
Sn42/N200	NC1	-0,19	-18,72	96,68	<b>0,00</b>	-0,09	<b>0,00</b>
Sn42/N200	NC37	-0,15	-23,17	108,29	0,00	<b>-0,15</b>	0,00
Sn42/N200	NC49	-0,14	-14,21	48,47	0,00	<b>-0,02</b>	0,00
Sn43/N212	NC35	<b>-5,75</b>	-2,50	45,64	-10,46	<b>-10,76</b>	0,00
Sn43/N212	NC21	<b>-0,23</b>	18,85	59,63	-66,97	<b>-0,40</b>	0,78
Sn43/N212	NC47	-3,57	<b>-7,85</b>	39,05	-10,21	-6,68	0,27
Sn43/N212	NC11	-0,33	<b>24,99</b>	75,70	<b>-85,23</b>	-0,57	<b>0,99</b>
Sn43/N212	NC49	-5,66	-6,85	<b>29,04</b>	<b>5,06</b>	-10,60	<b>-0,19</b>
Sn43/N212	NC7	-0,32	23,23	<b>76,24</b>	-82,56	-0,56	0,97
Sn44/N214	NC33	<b>-5,88</b>	-19,74	85,38	0,00	-0,16	0,00
Sn44/N214	NC55	<b>-0,48</b>	-17,90	61,40	0,00	-0,03	0,00
Sn44/N214	NC9	-4,62	<b>-26,37</b>	113,76	0,00	-0,14	0,00
Sn44/N214	NC48	-2,13	<b>3,06</b>	59,82	0,00	-0,05	0,00
Sn44/N214	NC50	-2,28	2,91	<b>42,43</b>	0,00	-0,04	0,00
Sn44/N214	NC7	-2,78	-25,82	<b>117,78</b>	0,00	-0,10	0,00
Sn44/N214	NC1	-2,85	-18,83	92,06	<b>0,00</b>	-0,09	<b>0,00</b>
Sn44/N214	NC37	-5,85	-23,23	98,24	0,00	<b>-0,16</b>	0,00
Sn44/N214	NC49	-0,51	-14,40	48,55	0,00	<b>-0,03</b>	0,00
Sn45/N226	NC49	<b>-5,09</b>	-3,10	<b>13,36</b>	<b>1,28</b>	-9,90	<b>-0,04</b>
Sn45/N226	NC7	<b>0,06</b>	13,77	<b>43,21</b>	-56,45	-0,08	1,62
Sn45/N226	NC47	-3,11	<b>-3,86</b>	15,42	-8,19	-6,11	0,40
Sn45/N226	NC11	0,05	<b>14,63</b>	42,91	<b>-57,87</b>	-0,10	<b>1,68</b>
Sn45/N226	NC35	-5,09	-0,49	23,01	-9,43	<b>-9,94</b>	0,26
Sn45/N226	NC21	0,05	11,14	33,56	-45,69	<b>-0,05</b>	1,32



Sn46/N228	NC7	<b>-0,21</b>	-11,77	<b>61,83</b>	0,00	-0,10	0,00
Sn46/N228	NC50	<b>5,04</b>	<b>10,32</b>	<b>11,02</b>	0,00	<b>0,06</b>	0,00
Sn46/N228	NC13	-0,14	<b>-12,33</b>	55,70	0,00	-0,07	0,00
Sn46/N228	NC1	-0,20	-8,77	49,30	<b>0,00</b>	-0,09	<b>0,00</b>
Sn46/N228	NC37	-0,18	-10,63	51,28	0,00	<b>-0,16</b>	0,00
Sn47/N240	NC41	<b>-13,90</b>	1,22	34,52	-16,25	-16,00	-0,25
Sn47/N240	NC21	<b>-0,47</b>	11,20	34,63	-45,79	<b>-0,70</b>	-1,34
Sn47/N240	NC47	-8,87	<b>-3,54</b>	20,76	-9,22	-10,11	-0,39
Sn47/N240	NC11	-0,64	<b>14,72</b>	44,38	<b>-58,04</b>	-0,96	<b>-1,68</b>
Sn47/N240	NC50	-1,84	8,07	<b>18,10</b>	-11,49	-3,33	-0,76
Sn47/N240	NC7	-0,64	13,87	<b>44,66</b>	-56,66	-0,95	-1,65
Sn47/N240	NC49	-13,73	-3,25	21,50	<b>2,05</b>	-15,74	<b>0,30</b>
Sn47/N240	NC35	-13,90	-0,57	31,54	-8,87	<b>-16,00</b>	-0,02
Sn48/N242	NC43	<b>-5,39</b>	6,54	30,12	0,00	<b>-0,19</b>	0,00
Sn48/N242	NC2	<b>-0,14</b>	-6,51	36,56	0,00	-0,06	0,00
Sn48/N242	NC13	-0,26	<b>-12,43</b>	55,80	0,00	-0,07	0,00
Sn48/N242	NC50	-5,34	<b>10,34</b>	<b>11,04</b>	0,00	-0,16	0,00
Sn48/N242	NC7	-0,19	-11,83	<b>61,91</b>	0,00	-0,09	0,00
Sn48/N242	NC1	-0,19	-8,78	49,35	<b>0,00</b>	-0,09	<b>0,00</b>
Sn48/N242	NC49	-0,25	-7,52	26,38	0,00	<b>-0,03</b>	0,00
Sn49/N246	NC8	<b>-1,61</b>	28,30	<b>194,87</b>	-81,24	<b>-3,41</b>	0,69
Sn49/N246	NC50	<b>-0,85</b>	<b>1,57</b>	<b>67,69</b>	-11,74	<b>-1,87</b>	0,43
Sn49/N246	NC12	-1,57	<b>28,37</b>	185,42	<b>-84,94</b>	-3,32	0,63
Sn49/N246	NC49	-0,99	1,65	67,90	<b>-8,62</b>	-2,15	0,35
Sn49/N246	NC47	-1,10	10,32	91,57	-27,52	-2,36	<b>0,18</b>
Sn49/N246	NC16	-1,43	21,31	170,25	-65,73	-3,05	<b>0,78</b>
Sn50/N247	NC8	<b>-1,47</b>	30,27	<b>184,31</b>	-89,05	<b>-3,21</b>	<b>0,45</b>
Sn50/N247	NC50	<b>-0,86</b>	3,62	67,74	-16,98	<b>-1,89</b>	0,10
Sn50/N247	NC49	-0,96	<b>3,37</b>	<b>65,96</b>	<b>-12,75</b>	-2,11	<b>0,04</b>
Sn50/N247	NC12	-1,44	<b>30,33</b>	175,54	<b>-92,49</b>	-3,14	0,42
Sn51/N248	NC34	<b>-1,21</b>	21,35	137,04	-65,90	-2,77	0,21
Sn51/N248	NC30	<b>-0,72</b>	21,71	143,60	-65,81	<b>-1,78</b>	0,17
Sn51/N248	NC49	-0,89	<b>2,96</b>	72,65	<b>-11,02</b>	-2,03	<b>-0,26</b>
Sn51/N248	NC8	-1,08	<b>35,47</b>	<b>209,69</b>	-100,29	-2,65	<b>0,52</b>
Sn51/N248	NC50	-0,83	3,12	<b>71,86</b>	-15,58	-1,86	-0,19
Sn51/N248	NC12	-1,09	34,91	198,81	<b>-102,36</b>	-2,65	0,44
Sn51/N248	NC9	-1,19	28,22	178,91	-77,63	<b>-2,82</b>	0,44
Sn52/N249	NC8	<b>-1,67</b>	<b>29,20</b>	<b>225,06</b>	-80,43	<b>-3,53</b>	<b>-3,01</b>
Sn52/N249	NC50	<b>-1,00</b>	-0,51	<b>66,02</b>	-7,00	<b>-2,11</b>	<b>-0,52</b>
Sn52/N249	NC49	-1,07	<b>-1,79</b>	72,48	<b>0,73</b>	-2,30	-0,84
Sn52/N249	NC12	-1,63	28,87	213,06	<b>-83,51</b>	-3,45	-2,77
Sn53/N252	NC8	<b>-2,24</b>	0,45	<b>113,27</b>	-7,42	<b>-4,39</b>	<b>-3,58</b>
Sn53/N252	NC50	<b>-1,01</b>	1,19	45,32	-10,29	<b>-2,13</b>	0,40
Sn53/N252	NC49	-1,22	<b>-1,50</b>	<b>38,64</b>	<b>1,25</b>	-2,50	<b>0,48</b>
Sn53/N252	NC40	-1,98	<b>13,74</b>	97,57	<b>-32,73</b>	-3,95	-2,01
Sn56/N207	NC37	<b>-10,59</b>	0,00	104,04	0,00	0,00	0,00
Sn56/N207	NC48	<b>-2,44</b>	0,00	60,97	0,00	0,00	0,00
Sn56/N207	NC1	-3,38	<b>0,00</b>	111,23	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>
Sn56/N207	NC49	-9,74	0,00	<b>26,29</b>	0,00	0,00	0,00
Sn56/N207	NC7	-3,40	0,00	<b>150,90</b>	0,00	0,00	0,00
Sn57/N193	NC41	<b>-3,06</b>	0,00	74,32	0,00	0,00	0,00
Sn57/N193	NC2	<b>-0,84</b>	0,00	81,99	0,00	0,00	0,00
Sn57/N193	NC1	-1,13	<b>0,00</b>	110,69	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>
Sn57/N193	NC49	-2,47	0,00	<b>25,83</b>	0,00	0,00	0,00
Sn57/N193	NC7	-1,16	0,00	<b>150,31</b>	0,00	0,00	0,00
Sn58/N235	NC41	<b>-16,29</b>	0,00	41,09	0,00	0,00	0,00
Sn58/N235	NC2	<b>-0,84</b>	0,00	44,44	0,00	0,00	0,00
Sn58/N235	NC1	-1,13	<b>0,00</b>	59,99	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>
Sn58/N235	NC50	-12,66	0,00	<b>-6,36</b>	0,00	0,00	0,00
Sn58/N235	NC7	-1,15	0,00	<b>80,23</b>	0,00	0,00	0,00

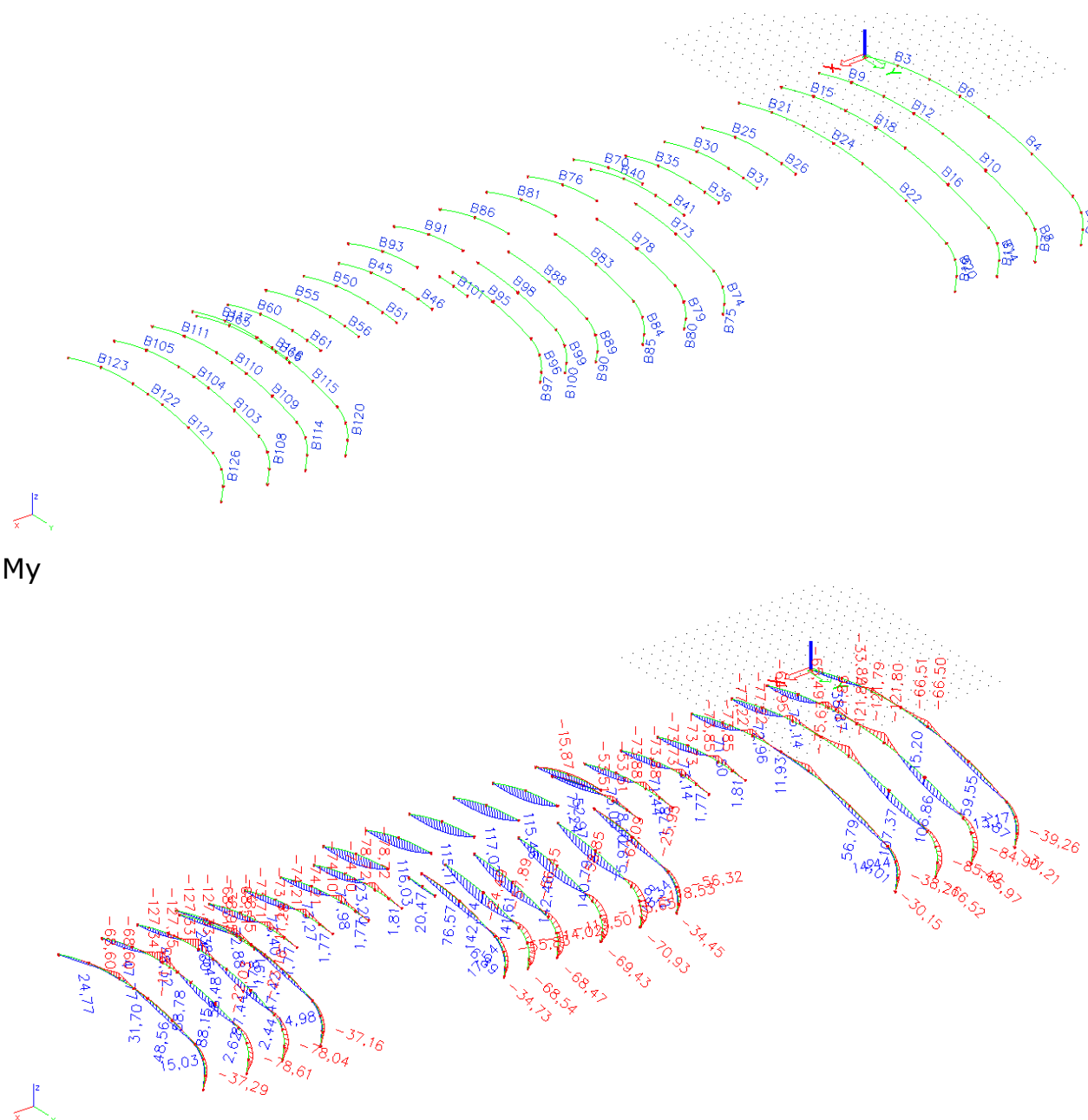


Sn59/N221	NC7	-1,22	0,00	80,20	0,00	0,00	0,00
Sn59/N221	NC47	2,80	0,00	17,59	0,00	0,00	0,00
Sn59/N221	NC1	-1,19	0,00	59,93	0,00	0,00	0,00
Sn59/N221	NC50	2,12	0,00	-6,34	0,00	0,00	0,00
Sn60/N9	NC7	-1,19	0,00	75,73	0,00	0,00	0,00
Sn60/N9	NC50	15,98	0,00	-17,77	0,00	0,00	0,00
Sn60/N9	NC1	-1,17	0,00	56,57	0,00	0,00	0,00
Sn61/N22	NC43	-3,48	0,00	62,81	0,00	0,00	0,00
Sn61/N22	NC48	-2,02	0,00	46,36	0,00	0,00	0,00
Sn61/N22	NC1	-2,78	0,00	104,16	0,00	0,00	0,00
Sn61/N22	NC50	-2,72	0,00	17,17	0,00	0,00	0,00
Sn61/N22	NC7	-2,86	0,00	141,41	0,00	0,00	0,00
Sn62/N35	NC43	-1,31	0,00	62,85	0,00	0,00	0,00
Sn62/N35	NC2	-0,82	0,00	76,83	0,00	0,00	0,00
Sn62/N35	NC1	-1,11	0,00	103,72	0,00	0,00	0,00
Sn62/N35	NC50	-1,01	0,00	17,39	0,00	0,00	0,00
Sn62/N35	NC7	-1,11	0,00	140,89	0,00	0,00	0,00
Sn63/N48	NC36	-17,81	0,00	12,19	0,00	0,00	0,00
Sn63/N48	NC21	-0,76	0,00	78,27	0,00	0,00	0,00
Sn63/N48	NC1	-1,05	0,00	71,85	0,00	0,00	0,00
Sn63/N48	NC50	-17,54	0,00	-6,44	0,00	0,00	0,00
Sn63/N48	NC7	-1,03	0,00	96,90	0,00	0,00	0,00
Sn64/N8	NC7	-0,93	0,00	55,59	0,00	0,00	0,00
Sn64/N8	NC49	13,23	0,00	7,53	0,00	0,00	0,00
Sn64/N8	NC1	-0,91	0,00	41,59	0,00	0,00	0,00
Sn64/N8	NC50	11,66	0,00	-1,21	0,00	0,00	0,00
Sn65/N21	NC7	-1,81	0,00	106,79	0,00	0,00	0,00
Sn65/N21	NC57	0,06	0,00	40,58	0,00	0,00	0,00
Sn65/N21	NC1	-1,80	0,00	78,74	0,00	0,00	0,00
Sn65/N21	NC49	-0,56	0,00	12,03	0,00	0,00	0,00
Sn66/N34	NC37	-0,76	0,00	66,10	0,00	0,00	0,00
Sn66/N34	NC50	2,18	0,00	26,06	0,00	0,00	0,00
Sn66/N34	NC1	-0,70	0,00	77,95	0,00	0,00	0,00
Sn66/N34	NC49	0,29	0,00	12,16	0,00	0,00	0,00
Sn66/N34	NC7	-0,71	0,00	105,90	0,00	0,00	0,00
Sn67/N47	NC35	-14,31	0,00	35,79	0,00	0,00	0,00
Sn67/N47	NC21	-0,54	0,00	96,54	0,00	0,00	0,00
Sn67/N47	NC1	-0,78	0,00	87,50	0,00	0,00	0,00
Sn67/N47	NC49	-14,13	0,00	13,11	0,00	0,00	0,00
Sn67/N47	NC7	-0,74	0,00	119,22	0,00	0,00	0,00
Sn68/N55	NC38	-1,05	0,00	79,55	0,00	0,00	0,00
Sn68/N55	NC21	-0,77	0,00	93,01	0,00	0,00	0,00
Sn68/N55	NC1	-1,05	0,00	84,45	0,00	0,00	0,00
Sn68/N55	NC49	-0,78	0,00	19,34	0,00	0,00	0,00
Sn68/N55	NC8	-1,05	0,00	114,91	0,00	0,00	0,00
Sn69/N63	NC10	-1,05	0,00	102,99	0,00	0,00	0,00
Sn69/N63	NC29	-0,78	0,00	71,72	0,00	0,00	0,00
Sn69/N63	NC1	-1,05	0,00	84,65	0,00	0,00	0,00
Sn69/N63	NC49	-0,78	0,00	19,54	0,00	0,00	0,00
Sn69/N63	NC7	-1,05	0,00	115,13	0,00	0,00	0,00
Sn70/N71	NC8	-1,05	0,00	114,81	0,00	0,00	0,00
Sn70/N71	NC23	-0,77	0,00	80,67	0,00	0,00	0,00
Sn70/N71	NC1	-1,05	0,00	84,29	0,00	0,00	0,00
Sn70/N71	NC49	-0,77	0,00	19,20	0,00	0,00	0,00
Sn71/N79	NC16	-1,04	0,00	61,73	0,00	0,00	0,00
Sn71/N79	NC23	-0,77	0,00	36,90	0,00	0,00	0,00
Sn71/N79	NC1	-1,04	0,00	45,17	0,00	0,00	0,00
Sn71/N79	NC49	-0,77	0,00	-9,59	0,00	0,00	0,00
Sn71/N79	NC8	-1,04	0,00	83,22	0,00	0,00	0,00
Sn72/N87	NC33	-1,06	0,00	64,68	0,00	0,00	0,00

Sn72/N87	NC26	<b>-0,78</b>	0,00	95,53	0,00	0,00	0,00
Sn72/N87	NC1	-1,05	<b>0,00</b>	84,47	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>
Sn72/N87	NC49	-0,78	0,00	<b>19,34</b>	0,00	0,00	0,00
Sn72/N87	NC8	-1,05	0,00	<b>122,52</b>	0,00	0,00	0,00
Sn73/N95	NC33	<b>-1,05</b>	0,00	64,44	0,00	0,00	0,00
Sn73/N95	NC26	<b>-0,77</b>	0,00	86,61	0,00	0,00	0,00
Sn73/N95	NC1	-1,05	<b>0,00</b>	84,61	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>
Sn73/N95	NC49	-0,78	0,00	<b>19,46</b>	0,00	0,00	0,00
Sn73/N95	NC8	-1,05	0,00	<b>115,13</b>	0,00	0,00	0,00
Sn74/N103	NC34	<b>-1,05</b>	0,00	73,76	0,00	0,00	0,00
Sn74/N103	NC56	<b>-0,78</b>	0,00	34,73	0,00	0,00	0,00
Sn74/N103	NC1	-1,05	<b>0,00</b>	84,78	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>
Sn74/N103	NC49	-0,78	0,00	<b>19,48</b>	0,00	0,00	0,00
Sn74/N103	NC7	-1,05	0,00	<b>115,31</b>	0,00	0,00	0,00
Sn75/N111	NC35	<b>-1,05</b>	0,00	41,26	0,00	0,00	0,00
Sn75/N111	NC52	<b>-0,77</b>	0,00	57,39	0,00	0,00	0,00
Sn75/N111	NC1	-1,04	<b>0,00</b>	84,24	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>
Sn75/N111	NC49	-0,78	0,00	<b>19,42</b>	0,00	0,00	0,00
Sn75/N111	NC8	-1,04	0,00	<b>114,57</b>	0,00	0,00	0,00
Sn76/N119	NC35	<b>-1,05</b>	0,00	24,05	0,00	0,00	0,00
Sn76/N119	NC52	<b>-0,76</b>	0,00	21,35	0,00	0,00	0,00
Sn76/N119	NC1	-1,04	<b>0,00</b>	45,19	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>	<b>0,00</b>
Sn76/N119	NC50	-0,77	0,00	<b>-2,34</b>	0,00	0,00	0,00
Sn76/N119	NC7	-1,04	0,00	<b>60,53</b>	0,00	0,00	0,00
Sn77/N135	NC1	<b>-2,23</b>	-17,77	52,25	<b>0,00</b>	-0,07	<b>0,00</b>
Sn77/N135	NC58	<b>3,72</b>	6,98	17,65	0,00	0,04	0,00
Sn77/N135	NC8	-1,91	<b>-27,62</b>	<b>72,04</b>	0,00	<b>-0,07</b>	0,00
Sn77/N135	NC50	3,55	<b>11,92</b>	<b>7,73</b>	0,00	<b>0,04</b>	0,00

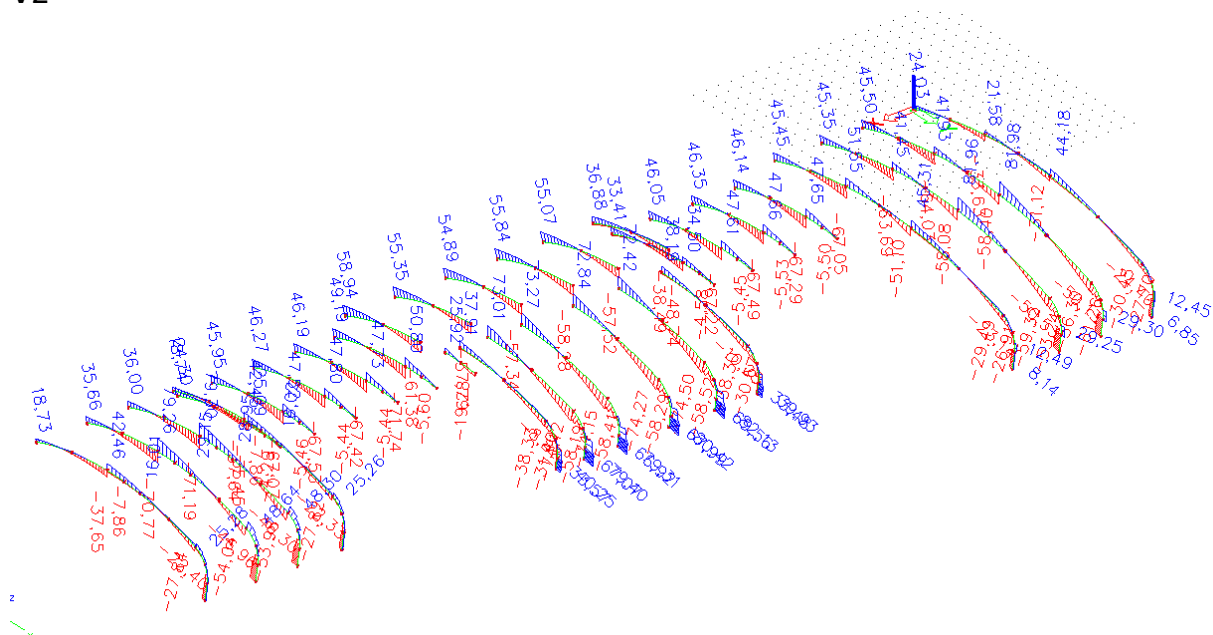


## Vnitřní síly na prutu

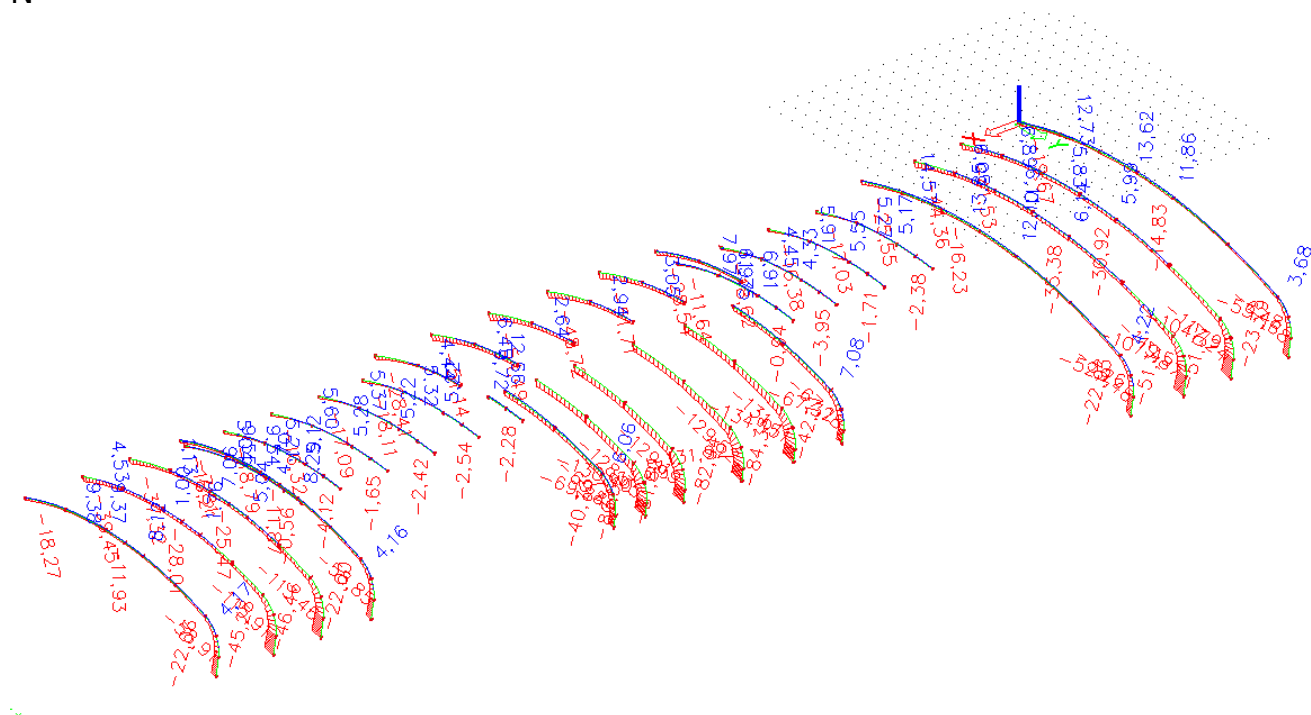


My

## Vz



## N





## Vnitřní síly na prutu - extrém

Nelineární výpočet, Extrém : Globální, Systém : Hlavní

Výběr : Vše

Třída : vše NMSU

Prut	Stav	dx [mm]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
B79	NC8	1998,820	<b>-134,15</b>	0,09	14,73	-0,02	-108,97	0,01
B21	NC50	7607,650	<b>14,57</b>	-2,32	-19,90	0,01	-23,75	-1,96
B95	NC36	4578,680	4,52	<b>-11,86</b>	1,44	0,25	3,36	-8,90
B22	NC43	5065,461	5,25	<b>11,77</b>	1,79	-0,04	3,81	-9,48
B78	NC8	9157,210	-84,38	-0,32	<b>-74,50</b>	0,00	-62,09	0,01
B80	NC8	872,650	-131,11	-0,16	<b>82,13</b>	-0,01	0,00	-0,07
B20	NC43	1345,541	-15,07	4,47	-4,69	<b>-1,44</b>	3,59	-0,71
B2	NC50	1992,070	-0,24	-4,23	-3,26	<b>1,38</b>	11,02	-2,11
B104	NC7	0,000	-27,92	0,58	79,26	-0,04	<b>-127,35</b>	-1,04
B98	NC8	3815,570	-56,07	-0,14	3,48	-0,06	<b>142,74</b>	0,28
B22	NC57	5065,460	6,70	-11,44	0,75	0,15	-6,73	<b>-9,52</b>
B4	NC43	5065,460	4,13	11,21	1,02	-0,20	6,90	<b>9,71</b>

## Vnitřní síly na prutu

Nelineární výpočet, Extrém : Prut, Systém : Hlavní

Výběr : Vše

Třída : vše NMSU

Prut	Stav	dx [mm]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
B1	NC7	0,000	<b>-67,68</b>	-0,20	-24,30	<b>-0,01</b>	0,00	0,05
B1	NC50	1358,650	<b>-6,84</b>	-0,22	4,74	0,01	<b>7,87</b>	<b>3,50</b>
B1	NC43	1358,650	-23,17	<b>-0,22</b>	-2,12	0,00	-1,92	3,48
B1	NC50	0,000	-18,03	<b>5,42</b>	<b>6,85</b>	<b>0,01</b>	0,00	-0,03
B1	NC9	0,000	-65,25	-0,08	<b>-24,40</b>	-0,01	0,00	0,05
B1	NC7	1358,650	-52,57	-0,01	-21,64	-0,01	<b>-31,21</b>	<b>-0,09</b>
B2	NC7	1992,071	<b>-53,48</b>	0,03	<b>12,45</b>	-0,02	-39,26	0,07
B2	NC50	0,000	<b>3,68</b>	-3,13	6,18	0,49	8,51	<b>3,84</b>
B2	NC57	1318,901	-3,24	<b>-6,33</b>	-2,53	1,18	8,88	1,13
B2	NC35	1318,901	-23,90	<b>0,58</b>	-9,15	0,55	-25,71	-0,89
B2	NC7	0,000	-30,69	0,07	<b>-27,70</b>	-0,03	-5,11	-0,08
B2	NC7	1992,070	-50,61	0,12	-4,67	<b>-0,05</b>	<b>-39,26</b>	0,06
B2	NC50	1992,070	-0,24	-4,23	-3,26	<b>1,38</b>	11,02	-2,11
B2	NC50	1318,900	2,95	-0,40	0,78	1,05	<b>13,17</b>	1,21
B2	NC50	2638,200	-4,50	-1,55	-4,87	0,60	7,87	<b>-3,45</b>
B3	NC7	0,000	<b>-19,67</b>	0,30	<b>24,03</b>	-0,04	0,00	0,10
B3	NC50	7607,650	<b>12,73</b>	5,80	-2,04	-0,14	-0,61	4,15
B3	NC55	3881,451	-1,83	<b>-8,07</b>	-1,15	-0,02	11,05	5,52
B3	NC49	3881,450	-0,70	<b>9,42</b>	-0,42	-0,18	6,28	5,51
B3	NC7	7607,650	-9,04	-0,47	<b>-33,63</b>	0,00	<b>-33,89</b>	-0,57
B3	NC55	3881,450	-2,19	9,41	-1,03	<b>-0,18</b>	11,05	5,52
B3	NC49	0,000	-4,92	-6,67	3,55	<b>0,18</b>	0,00	0,19
B3	NC7	2911,090	-13,05	-0,10	2,54	-0,01	<b>38,87</b>	0,40
B3	NC49	1940,730	-2,62	1,37	1,64	-0,05	5,06	<b>-4,96</b>
B3	NC41	3881,451	-4,00	-8,05	-2,11	-0,02	18,37	<b>5,55</b>
B4	NC7	9933,820	<b>-23,79</b>	-0,40	<b>-30,45</b>	-0,01	-5,10	-0,08
B4	NC50	0,000	<b>11,86</b>	-9,76	-9,84	<b>0,08</b>	15,21	5,91
B4	NC57	5065,461	6,80	<b>-11,28</b>	-0,09	-0,02	-4,32	9,65
B4	NC57	5065,460	6,27	<b>11,24</b>	0,03	-0,19	-4,32	9,65
B4	NC7	0,000	-8,26	0,59	<b>44,18</b>	-0,04	<b>-66,50</b>	-1,04
B4	NC43	9933,820	-4,85	8,80	-0,49	<b>-0,32</b>	6,95	3,84

B4	NC7	5876,850	-12,84	0,15	-1,08	-0,05	<b>59,55</b>	0,41
B4	NC50	7499,640	5,68	-1,19	4,09	-0,09	-7,66	<b>-5,53</b>
B4	NC43	5065,460	4,13	11,21	1,02	-0,20	6,90	<b>9,71</b>
B6	NC7	6829,040	<b>-14,83</b>	-0,60	<b>-31,12</b>	-0,03	<b>-66,51</b>	-1,04
B6	NC50	4320,410	<b>13,62</b>	-1,06	3,78	-0,08	0,46	-0,55
B6	NC50	0,000	12,82	<b>-5,86</b>	-3,37	-0,04	-0,61	4,15
B6	NC50	6829,040	13,42	<b>6,21</b>	7,98	-0,04	<b>15,20</b>	<b>5,91</b>
B6	NC7	0,000	-14,07	0,46	<b>21,58</b>	-0,01	-33,89	-0,57
B6	NC43	3484,200	9,60	4,25	0,81	<b>-0,12</b>	-3,84	1,43
B6	NC48	0,000	-5,95	-2,39	8,00	<b>0,01</b>	-15,86	0,55
B6	NC50	1742,100	13,23	-0,81	-0,43	-0,05	-3,92	<b>-1,65</b>
B7	NC7	0,000	<b>-117,24</b>	-0,20	-49,30	-0,01	0,00	0,05
B7	NC50	1358,650	<b>-34,90</b>	-0,03	-9,18	0,00	-11,05	-0,10
B7	NC41	0,000	-83,26	<b>-0,23</b>	-40,42	-0,01	0,00	0,05
B7	NC2	1358,650	-58,54	<b>-0,01</b>	-25,73	-0,01	-36,30	-0,07
B7	NC9	0,000	-115,12	-0,21	<b>-50,13</b>	-0,01	<b>0,00</b>	0,05
B7	NC50	0,000	-46,08	-0,16	<b>-7,08</b>	<b>0,00</b>	0,00	0,03
B7	NC13	0,000	-103,79	-0,22	-47,54	<b>-0,01</b>	0,00	<b>0,05</b>
B7	NC9	1358,650	-100,02	-0,03	-46,98	-0,01	<b>-65,97</b>	-0,11
B7	NC41	1358,650	-68,15	-0,05	-33,17	-0,01	-49,99	<b>-0,14</b>
B8	NC7	1997,641	<b>-104,79</b>	0,03	28,72	-0,02	-83,72	0,07
B8	NC49	0,000	<b>-11,75</b>	-0,28	-16,95	-0,01	-15,81	-0,23
B8	NC37	5,520	-46,06	<b>-0,43</b>	-50,51	-0,01	-25,63	-0,18
B8	NC41	5,521	-37,16	<b>0,23</b>	-33,84	-0,06	-23,14	-0,25
B8	NC7	5,520	-54,22	-0,42	<b>-61,26</b>	-0,01	-22,46	-0,08
B8	NC9	1997,641	-102,76	0,02	<b>29,30</b>	-0,03	-84,90	0,09
B8	NC41	660,901	-52,54	0,14	-22,50	<b>-0,09</b>	-45,32	-0,07
B8	NC2	0,000	-27,76	-0,27	-30,66	<b>-0,01</b>	-12,07	-0,05
B8	NC9	1997,640	-99,11	0,11	-4,17	-0,06	<b>-84,90</b>	0,08
B8	NC48	0,000	-26,84	-0,27	-16,95	-0,01	<b>-0,31</b>	-0,13
B8	NC41	5,520	-30,71	-0,43	-38,03	-0,02	-23,15	<b>-0,25</b>
B8	NC41	1997,641	-69,07	0,00	20,08	-0,03	-62,96	<b>0,14</b>
B9	NC7	0,000	<b>-41,53</b>	0,29	<b>45,50</b>	-0,04	0,00	0,04
B9	NC50	7607,660	<b>6,89</b>	0,33	-18,56	-0,04	-17,86	<b>0,74</b>
B9	NC43	3803,830	-3,78	<b>-0,59</b>	-4,54	-0,02	45,00	-1,18
B9	NC36	3803,831	-1,25	<b>0,72</b>	-4,02	-0,02	35,52	-1,18
B9	NC7	7607,660	-21,20	-0,43	<b>-64,03</b>	0,00	<b>-65,49</b>	-0,48
B9	NC57	5744,560	2,58	0,51	-15,39	<b>-0,05</b>	13,01	-0,05
B9	NC50	0,000	-3,47	-0,15	13,19	<b>0,03</b>	0,00	0,07
B9	NC7	2852,870	-29,08	-0,09	5,53	-0,02	<b>73,14</b>	0,33
B9	NC50	3803,830	4,62	-0,53	-1,93	-0,01	21,78	<b>-1,23</b>
B10	NC7	9928,310	<b>-51,07</b>	-0,37	<b>-56,30</b>	-0,01	-22,13	-0,08
B10	NC49	0,000	<b>5,99</b>	0,36	21,90	-0,02	-28,99	-0,56
B10	NC37	9928,310	-43,37	<b>-0,38</b>	-46,56	-0,01	-25,36	-0,18
B10	NC7	0,000	-21,23	<b>0,57</b>	<b>81,98</b>	-0,04	<b>-121,80</b>	<b>-0,98</b>
B10	NC7	2482,070	-21,93	0,24	45,49	<b>-0,07</b>	36,33	0,03
B10	NC2	9928,310	-27,76	-0,27	-30,66	<b>-0,01</b>	-12,07	-0,05
B10	NC7	5875,940	-30,94	0,15	-3,79	-0,05	<b>106,86</b>	0,40
B10	NC1	6686,410	-25,10	0,05	-11,18	-0,03	72,90	<b>0,49</b>
B12	NC7	6829,040	<b>-30,92</b>	<b>-0,55</b>	<b>-58,40</b>	-0,04	<b>-121,79</b>	<b>-0,98</b>
B12	NC50	3414,520	<b>5,83</b>	-0,39	0,70	<b>0,01</b>	-3,61	-0,01
B12	NC1	0,000	-21,34	<b>0,41</b>	30,90	-0,01	-48,27	-0,49
B12	NC7	0,000	-29,76	0,41	<b>41,93</b>	-0,01	-65,49	-0,48
B12	NC43	0,000	-5,52	0,07	21,14	<b>-0,04</b>	-38,98	0,60
B12	NC49	1707,260	4,84	-0,06	0,29	0,00	<b>-2,71</b>	0,17
B12	NC50	0,000	4,14	-0,05	7,61	-0,03	-17,85	<b>0,74</b>
B13	NC7	0,000	<b>-119,87</b>	-0,18	-49,71	<b>-0,01</b>	0,00	<b>0,05</b>
B13	NC50	1358,650	<b>-37,25</b>	-0,01	-9,58	-0,01	-11,59	-0,07
B13	NC43	0,000	-85,04	<b>-0,19</b>	-23,22	-0,01	0,00	0,04
B13	NC35	1358,650	-59,52	<b>0,03</b>	-27,58	-0,01	-42,40	-0,04

B13	NC9	0,000	-117,72	-0,18	<b>-50,53</b>	-0,01	0,00	0,05
B13	NC50	0,000	-48,44	-0,14	<b>-7,48</b>	<b>-0,01</b>	0,00	0,03
B13	NC9	1358,650	-102,62	0,01	-47,38	-0,01	<b>-66,52</b>	-0,07
B13	NC10	0,000	-117,72	-0,18	-50,53	-0,01	<b>0,00</b>	0,05
B13	NC43	1358,650	-69,94	-0,01	-24,63	-0,01	-32,50	<b>-0,09</b>
B14	NC7	1992,071	<b>-107,45</b>	0,04	28,68	-0,02	-84,26	0,05
B14	NC50	0,000	<b>-14,86</b>	0,08	-7,74	-0,01	-1,12	-0,10
B14	NC35	672,771	-41,12	<b>-0,20</b>	-18,64	0,03	-37,48	0,01
B14	NC35	1318,901	-46,65	<b>0,23</b>	-17,56	0,02	-49,52	<b>-0,12</b>
B14	NC7	0,000	-64,49	0,02	<b>-53,24</b>	-0,01	-21,82	-0,04
B14	NC9	1992,071	-105,39	0,05	<b>29,25</b>	-0,02	-85,42	0,03
B14	NC43	1992,070	-63,03	0,12	-6,04	<b>-0,04</b>	-41,18	0,05
B14	NC49	672,771	-24,62	-0,18	-11,97	<b>0,04</b>	-26,46	0,02
B14	NC9	1992,070	-101,58	0,14	-5,09	-0,03	<b>-85,42</b>	0,02
B14	NC48	0,000	-31,07	0,06	-17,41	-0,01	<b>-0,07</b>	-0,07
B14	NC49	0,000	-15,91	-0,12	-17,03	0,03	-15,00	<b>0,11</b>
B15	NC9	0,000	<b>-44,36</b>	0,34	39,37	-0,02	0,00	-0,10
B15	NC49	7607,660	<b>6,05</b>	-0,36	-8,12	0,00	-6,15	-0,33
B15	NC36	3803,830	-4,28	<b>-0,51</b>	-3,45	0,00	34,80	-0,98
B15	NC36	3803,831	-4,48	<b>0,59</b>	-3,82	-0,01	34,80	-0,98
B15	NC7	7607,660	-24,36	-0,43	<b>-63,69</b>	0,01	<b>-64,95</b>	-0,50
B15	NC7	0,000	-43,80	0,32	<b>45,35</b>	-0,02	0,00	-0,08
B15	NC35	0,000	-14,74	0,36	14,39	<b>-0,05</b>	0,00	-0,05
B15	NC57	0,000	-12,97	-0,08	18,83	<b>0,03</b>	0,00	0,00
B15	NC7	2852,870	-31,35	-0,06	5,55	0,00	<b>72,96</b>	0,29
B15	NC50	3803,830	0,97	-0,46	-1,94	-0,01	21,08	<b>-1,03</b>
B15	NC50	7607,660	4,34	0,20	-18,11	-0,03	-17,34	<b>0,44</b>
B16	NC7	9933,820	<b>-51,17</b>	-0,38	<b>-59,32</b>	0,00	-21,84	-0,04
B16	NC49	0,000	<b>6,14</b>	0,44	22,17	-0,02	-29,57	-0,84
B16	NC43	9933,820	-28,70	<b>-0,41</b>	-25,45	0,01	-8,21	-0,11
B16	NC43	0,000	-2,30	<b>0,63</b>	36,91	-0,02	-53,82	<b>-1,19</b>
B16	NC7	0,000	-23,17	0,57	<b>81,96</b>	-0,03	<b>-121,87</b>	-0,97
B16	NC7	2483,450	-23,86	0,23	45,58	<b>-0,06</b>	36,42	0,02
B16	NC36	9933,820	-21,71	-0,41	-17,61	<b>0,01</b>	-5,28	-0,11
B16	NC7	5876,850	-30,09	0,17	-3,74	-0,04	<b>107,37</b>	0,39
B16	NC35	7499,640	-10,81	-0,02	-14,03	-0,02	33,54	<b>0,56</b>
B18	NC7	6829,040	<b>-35,38</b>	-0,55	<b>-58,08</b>	-0,03	<b>-121,86</b>	-0,97
B18	NC49	3414,520	<b>6,11</b>	0,01	-3,31	0,00	-5,46	0,28
B18	NC43	6829,040	-7,73	<b>-0,69</b>	-25,37	-0,01	-53,81	<b>-1,19</b>
B18	NC41	0,000	-6,26	<b>0,45</b>	17,07	-0,01	-27,12	-0,44
B18	NC7	0,000	-34,07	0,41	<b>41,45</b>	0,00	-64,94	-0,50
B18	NC36	0,000	-2,12	0,25	15,38	<b>-0,03</b>	-29,73	0,30
B18	NC57	4320,420	0,97	-0,29	-4,44	<b>0,02</b>	-7,01	0,11
B18	NC49	1707,260	5,74	0,18	0,21	-0,01	<b>-2,81</b>	0,12
B18	NC43	1707,260	-4,52	0,02	9,43	-0,01	-12,43	<b>0,53</b>
B19	NC7	0,000	<b>-59,48</b>	-0,18	-22,39	-0,01	0,00	0,05
B19	NC50	1358,650	<b>-6,18</b>	0,22	5,12	-0,02	<b>9,01</b>	-3,63
B19	NC43	0,000	-30,18	<b>-5,73</b>	1,14	<b>-0,02</b>	0,00	<b>0,10</b>
B19	NC36	1358,650	-16,68	<b>0,22</b>	0,97	-0,02	3,13	-3,64
B19	NC9	0,000	-57,32	-0,30	<b>-23,14</b>	-0,01	0,00	0,05
B19	NC50	0,000	-12,12	-5,68	<b>8,14</b>	-0,02	0,00	0,09
B19	NC2	0,000	-35,94	-0,13	-12,89	<b>-0,01</b>	0,00	0,03
B19	NC9	1358,650	-49,30	-0,12	-21,24	-0,01	<b>-30,15</b>	-0,24
B19	NC43	1358,650	-22,16	0,22	-1,53	-0,02	-0,27	<b>-3,64</b>
B20	NC7	1991,671	<b>-52,26</b>	0,05	11,98	-0,02	-37,20	0,03
B20	NC50	0,000	<b>4,22</b>	3,42	6,63	-0,53	9,36	-4,06
B20	NC55	1991,671	-25,39	<b>-0,38</b>	6,56	-0,11	-22,15	0,85
B20	NC36	1345,541	-9,25	<b>4,47</b>	-4,27	-1,44	7,70	-0,71
B20	NC7	0,000	-29,68	-0,01	<b>-26,91</b>	-0,01	-3,82	0,00
B20	NC9	1991,671	-50,18	-0,08	<b>12,49</b>	-0,05	-38,21	0,28



B20	NC43	1345,541	-15,07	4,47	-4,69	<b>-1,44</b>	3,59	-0,71
B20	NC2	0,000	-16,43	-0,01	-14,97	<b>0,00</b>	-2,25	0,00
B20	NC9	1991,670	-47,48	0,01	-3,76	-0,14	<b>-38,21</b>	0,25
B20	NC50	1345,540	3,58	0,49	0,92	-1,11	<b>14,44</b>	-1,14
B20	NC43	0,000	-5,28	3,42	-1,96	-0,53	8,17	<b>-4,06</b>
B20	NC43	2637,790	-20,13	1,64	-1,27	-0,63	-0,27	<b>3,59</b>
B21	NC9	0,000	<b>-25,55</b>	2,97	39,49	-0,09	0,00	-0,26
B21	NC50	7607,650	<b>14,57</b>	-2,32	-19,90	0,01	-23,75	-1,96
B21	NC35	3881,450	-3,66	<b>-9,81</b>	-2,90	0,15	21,62	-5,36
B21	NC41	3881,451	-4,48	<b>8,40</b>	-4,51	-0,01	30,58	-5,38
B21	NC7	7607,650	-5,44	-0,39	<b>-67,05</b>	0,01	<b>-77,22</b>	-0,41
B21	NC7	0,000	-25,42	0,33	<b>45,45</b>	-0,01	0,00	-0,16
B21	NC35	0,000	-14,54	7,19	13,77	<b>-0,24</b>	0,00	-0,29
B21	NC41	3881,450	-4,88	-9,81	-4,35	<b>0,15</b>	30,58	-5,37
B21	NC7	2911,090	-12,84	-0,06	3,42	0,00	<b>71,50</b>	0,24
B21	NC55	3881,451	-2,63	8,36	-2,41	-0,01	17,62	<b>-5,38</b>
B21	NC35	1940,730	-8,54	-1,31	5,64	0,00	18,90	<b>5,43</b>
B22	NC7	9933,820	<b>-22,95</b>	-0,35	<b>-29,49</b>	0,00	-3,80	0,00
B22	NC50	0,000	<b>12,10</b>	10,57	-9,23	-0,11	10,29	-7,30
B22	NC43	5065,460	4,67	<b>-11,48</b>	1,94	0,13	3,81	-9,48
B22	NC43	5065,461	5,25	<b>11,77</b>	1,79	-0,04	3,81	-9,48
B22	NC7	0,000	-7,72	0,54	<b>45,31</b>	-0,03	<b>-75,63</b>	-0,89
B22	NC36	844,240	10,06	7,01	-0,26	<b>-0,12</b>	-4,59	-0,05
B22	NC50	9933,820	3,22	-9,46	9,79	<b>0,32</b>	9,37	-4,09
B22	NC7	5876,850	-12,11	0,20	-0,04	-0,04	<b>56,79</b>	0,31
B22	NC57	5065,460	6,70	-11,44	0,75	0,15	-6,73	<b>-9,52</b>
B22	NC36	7499,640	3,05	1,11	2,31	0,06	0,91	<b>6,20</b>
B24	NC7	0,000	<b>-16,23</b>	0,35	<b>51,55</b>	0,00	<b>-77,22</b>	-0,41
B24	NC50	3484,201	<b>13,85</b>	3,40	4,78	0,09	6,85	-1,33
B24	NC36	6829,040	9,64	<b>-7,10</b>	-12,47	0,02	-4,30	-7,54
B24	NC35	0,000	-1,81	<b>6,39</b>	14,88	-0,01	-22,25	-4,49
B24	NC7	6829,040	-16,03	-0,49	<b>-51,10</b>	-0,03	-75,64	-0,89
B24	NC36	0,000	8,47	5,68	22,43	<b>-0,05</b>	-38,43	-2,08
B24	NC57	3484,200	12,22	-5,22	4,84	<b>0,15</b>	8,50	-1,34
B24	NC15	3484,200	0,51	-3,18	2,48	0,09	<b>11,93</b>	-0,77
B24	NC43	6829,040	7,57	-7,10	-19,19	0,02	-14,00	<b>-7,54</b>
B24	NC36	1742,100	10,45	0,22	13,62	0,05	-7,02	<b>3,07</b>
B25	NC15	0,000	<b>-17,03</b>	0,41	38,28	-0,06	0,00	-0,05
B25	NC49	7557,570	<b>5,27</b>	-0,44	-9,00	0,02	-10,45	-0,55
B25	NC38	7557,570	-1,10	<b>-0,60</b>	-44,22	0,03	-49,20	<b>-0,74</b>
B25	NC38	0,000	-15,00	<b>0,41</b>	29,77	-0,06	0,00	-0,05
B25	NC8	7557,570	-1,37	-0,60	<b>-67,29</b>	0,03	<b>-73,85</b>	-0,74
B25	NC8	0,000	-16,69	0,41	<b>46,14</b>	-0,06	0,00	-0,05
B25	NC33	0,000	-12,80	0,41	23,65	<b>-0,06</b>	0,00	-0,05
B25	NC8	5706,730	0,84	-0,35	-38,87	<b>0,04</b>	24,39	0,13
B25	NC8	2891,920	-3,15	0,02	4,04	-0,01	<b>73,14</b>	0,59
B25	NC38	2891,920	-3,85	0,02	2,61	-0,01	47,32	<b>0,59</b>
B26	NC9	3301,660	<b>-2,38</b>	0,00	-4,69	-0,01	0,00	0,01
B26	NC49	842,260	<b>5,17</b>	0,25	6,67	0,00	-3,29	-0,30
B26	NC21	3301,660	-1,83	<b>0,00</b>	-2,34	-0,01	0,00	0,00
B26	NC33	0,000	-1,39	<b>0,45</b>	29,03	0,01	-39,43	-0,74
B26	NC37	3301,660	-2,16	0,00	<b>-5,50</b>	-0,01	0,00	0,01
B26	NC8	0,000	-2,21	0,45	<b>47,65</b>	0,01	<b>-73,85</b>	-0,74
B26	NC38	3301,660	-2,14	0,00	-5,50	<b>-0,01</b>	0,00	0,01
B26	NC7	0,000	-2,25	0,45	47,64	<b>0,01</b>	-73,84	-0,74
B26	NC49	2493,090	4,70	0,08	-0,49	-0,01	<b>1,81</b>	-0,03
B26	NC38	0,000	-1,67	0,45	35,34	0,01	-49,20	<b>-0,74</b>
B26	NC36	3301,660	-1,74	0,00	2,11	-0,01	0,00	<b>0,01</b>
B30	NC10	0,000	<b>-16,38</b>	0,42	40,16	-0,06	0,00	-0,05
B30	NC41	5706,420	<b>5,91</b>	-0,35	-17,79	0,04	10,64	0,16





B30	NC38	7557,260	-0,50	<b>-0,60</b>	-44,38	0,03	-49,21	<b>-0,73</b>
B30	NC8	0,000	-16,01	<b>0,42</b>	46,32	-0,06	0,00	-0,05
B30	NC7	7557,260	-0,43	-0,60	<b>-67,49</b>	0,03	<b>-73,73</b>	-0,73
B30	NC7	0,000	-15,77	0,42	<b>46,35</b>	-0,06	0,00	-0,05
B30	NC37	0,000	-14,30	0,42	29,93	<b>-0,06</b>	0,00	-0,05
B30	NC8	5706,420	1,55	-0,35	-38,97	<b>0,04</b>	24,79	0,15
B30	NC7	3778,460	0,64	-0,06	-5,65	0,00	<b>71,44</b>	0,59
B30	NC38	3778,460	-0,94	-0,06	-3,64	0,00	46,24	<b>0,59</b>
B31	NC10	3301,660	<b>-1,71</b>	0,00	-4,76	-0,01	0,00	0,01
B31	NC49	842,260	<b>5,55</b>	0,25	6,74	0,00	-3,41	-0,30
B31	NC47	3301,660	-1,01	<b>0,00</b>	-4,57	-0,01	0,00	0,00
B31	NC7	0,000	-1,28	<b>0,45</b>	<b>47,66</b>	0,01	<b>-73,73</b>	-0,73
B31	NC38	3301,660	-1,54	0,00	<b>-5,53</b>	-0,01	0,00	0,01
B31	NC37	3301,660	-1,42	0,00	-5,53	<b>-0,01</b>	0,00	0,01
B31	NC16	0,000	-1,22	0,45	37,38	<b>0,01</b>	-60,97	-0,73
B31	NC49	2493,090	5,08	0,08	-0,44	-0,01	<b>1,77</b>	-0,03
B31	NC38	0,000	-1,07	0,45	35,38	0,01	-49,21	<b>-0,73</b>
B31	NC7	3301,660	-1,29	0,00	-2,97	-0,01	0,00	<b>0,01</b>
B35	NC9	0,000	<b>-18,62</b>	0,42	39,81	-0,06	0,00	-0,05
B35	NC56	6632,150	<b>4,45</b>	-0,35	-14,03	0,03	-5,48	-0,18
B35	NC38	7557,570	-2,22	<b>-0,60</b>	-44,11	0,03	-49,20	<b>-0,74</b>
B35	NC15	0,000	-18,53	<b>0,42</b>	38,12	-0,06	0,00	-0,06
B35	NC8	7557,570	-2,26	-0,60	<b>-67,22</b>	0,03	<b>-73,88</b>	-0,74
B35	NC8	0,000	-17,59	0,42	<b>46,05</b>	-0,06	0,00	-0,05
B35	NC38	0,000	-16,14	0,42	29,66	<b>-0,06</b>	0,00	-0,04
B35	NC36	5706,730	-1,14	-0,35	-17,60	<b>0,04</b>	11,68	0,15
B35	NC8	2891,920	-4,06	0,03	4,06	-0,01	<b>73,05</b>	0,60
B35	NC38	2891,920	-4,99	0,03	2,63	-0,02	47,18	<b>0,61</b>
B36	NC9	3301,660	<b>-3,95</b>	0,00	-4,64	-0,01	0,00	-0,01
B36	NC49	842,260	<b>4,33</b>	0,24	6,65	0,00	-3,31	-0,30
B36	NC37	3301,660	-3,57	<b>0,00</b>	<b>-5,45</b>	<b>-0,01</b>	0,00	-0,01
B36	NC8	0,000	-3,10	<b>0,45</b>	<b>47,61</b>	0,01	<b>-73,88</b>	-0,74
B36	NC15	0,000	-3,37	0,44	37,27	<b>0,01</b>	-60,96	-0,73
B36	NC49	2493,090	3,86	0,08	-0,47	-0,01	<b>1,78</b>	-0,04
B36	NC38	0,000	-2,78	0,44	35,28	0,01	-49,20	<b>-0,74</b>
B36	NC22	3301,660	-2,40	0,00	-2,30	-0,01	0,00	<b>0,00</b>
B40	NC16	0,000	<b>-11,64</b>	0,42	25,56	-0,06	0,00	-0,06
B40	NC41	7557,570	<b>6,97</b>	-0,60	-3,41	0,03	-4,36	-0,73
B40	NC38	7557,570	1,27	<b>-0,60</b>	-23,65	0,03	-26,66	-0,73
B40	NC15	0,000	-7,91	<b>0,43</b>	16,43	-0,06	0,00	-0,07
B40	NC8	7557,570	-0,26	-0,60	<b>-48,74</b>	0,03	<b>-53,51</b>	-0,73
B40	NC8	0,000	-11,31	0,42	<b>33,41</b>	-0,06	0,00	-0,06
B40	NC38	0,000	-7,85	0,42	15,67	<b>-0,07</b>	0,00	-0,05
B40	NC7	5706,730	1,59	-0,35	-20,48	<b>0,04</b>	12,81	0,16
B40	NC8	2891,920	-1,53	0,03	2,93	-0,01	<b>52,97</b>	0,61
B40	NC14	7557,570	3,71	-0,60	-32,22	0,03	-35,72	<b>-0,73</b>
B40	NC38	2891,920	-0,90	0,03	1,38	-0,02	24,97	<b>0,61</b>
B41	NC16	3301,660	<b>-0,94</b>	-0,01	0,47	-0,01	0,00	-0,01
B41	NC55	0,000	<b>6,91</b>	0,32	1,51	0,01	3,19	-0,54
B41	NC37	3301,660	0,93	<b>-0,01</b>	-4,28	<b>-0,01</b>	0,00	-0,03
B41	NC16	0,000	-0,54	<b>0,44</b>	24,22	0,02	-40,71	-0,73
B41	NC38	3301,660	0,50	-0,01	<b>-4,58</b>	-0,01	0,00	-0,02
B41	NC8	0,000	-0,87	0,44	<b>34,50</b>	0,02	<b>-53,51</b>	-0,73
B41	NC7	0,000	-0,02	0,44	25,07	<b>0,02</b>	-38,94	-0,72
B41	NC49	0,000	6,90	0,32	-1,66	0,01	<b>8,10</b>	-0,54
B41	NC14	0,000	3,29	0,44	25,18	0,02	-35,72	<b>-0,73</b>
B41	NC30	3301,660	-0,93	0,00	0,75	0,00	0,00	<b>0,00</b>
B45	NC16	0,000	<b>-18,11</b>	0,42	41,34	-0,06	0,00	-0,05
B45	NC49	7557,570	<b>5,32</b>	-0,44	-9,00	0,02	-10,45	-0,55
B45	NC33	7557,570	0,35	<b>-0,60</b>	-35,52	0,03	-39,67	<b>-0,75</b>



B45	NC38	0,000	-14,31	<b>0,42</b>	31,46	-0,06	0,00	-0,06
B45	NC8	7557,570	-1,45	-0,60	<b>-71,74</b>	0,03	<b>-78,72</b>	-0,74
B45	NC8	0,000	-17,79	0,42	<b>49,19</b>	-0,06	0,00	-0,05
B45	NC34	0,000	-12,51	0,42	32,58	<b>-0,06</b>	0,00	-0,05
B45	NC38	5706,730	1,30	-0,35	-26,92	<b>0,04</b>	16,22	0,14
B45	NC8	2891,920	-3,35	0,03	4,30	-0,01	<b>77,98</b>	0,59
B45	NC1	2891,920	-2,21	0,03	2,97	-0,01	53,76	<b>0,60</b>
B46	NC12	3301,660	<b>-2,54</b>	0,00	-0,50	-0,01	0,00	0,00
B46	NC49	842,260	<b>5,22</b>	0,25	6,67	0,00	-3,28	-0,30
B46	NC26	3301,660	-2,14	<b>0,00</b>	0,04	-0,01	0,00	0,00
B46	NC33	0,000	-0,10	<b>0,46</b>	29,16	0,02	-39,67	<b>-0,75</b>
B46	NC38	3301,660	-0,98	0,01	<b>-5,60</b>	-0,01	0,00	0,02
B46	NC8	0,000	-2,35	0,45	<b>50,80</b>	0,01	<b>-78,72</b>	-0,74
B46	NC40	3301,660	-2,24	0,00	1,71	<b>-0,01</b>	0,00	0,00
B46	NC38	0,000	-0,52	0,45	37,05	<b>0,02</b>	-51,87	-0,75
B46	NC49	2493,090	4,75	0,08	-0,49	-0,01	<b>1,81</b>	-0,03
B46	NC37	3301,660	-0,84	0,01	-5,50	-0,01	0,00	<b>0,02</b>
B50	NC9	0,000	<b>-17,09</b>	0,42	40,01	-0,06	0,00	-0,06
B50	NC42	5706,730	<b>5,37</b>	-0,35	-17,75	0,04	10,42	0,15
B50	NC33	7557,570	-1,05	<b>-0,60</b>	-35,37	0,03	-39,62	<b>-0,74</b>
B50	NC38	0,000	-15,04	<b>0,42</b>	29,80	-0,06	0,00	-0,06
B50	NC8	7557,570	-1,16	-0,60	<b>-67,42</b>	0,03	<b>-74,10</b>	-0,73
B50	NC8	0,000	-16,48	0,42	<b>46,19</b>	-0,06	0,00	-0,05
B50	NC34	0,000	-12,29	0,42	31,20	<b>-0,06</b>	0,00	-0,05
B50	NC37	5706,730	-0,09	-0,35	-25,59	<b>0,04</b>	15,26	0,15
B50	NC8	2891,920	-2,94	0,03	4,07	-0,01	<b>73,27</b>	0,60
B50	NC1	2891,920	-2,31	0,03	3,01	-0,01	53,84	<b>0,60</b>
B51	NC9	3301,660	<b>-2,42</b>	0,00	-4,63	-0,01	0,00	0,01
B51	NC49	842,260	<b>5,22</b>	0,25	6,73	0,00	-3,41	-0,30
B51	NC26	3301,660	-1,54	<b>0,00</b>	-0,08	-0,01	0,00	0,00
B51	NC33	0,000	-1,50	<b>0,45</b>	29,08	0,02	-39,62	<b>-0,74</b>
B51	NC37	3301,660	-2,27	0,00	<b>-5,44</b>	-0,01	0,00	0,02
B51	NC8	0,000	-2,00	0,45	<b>47,73</b>	0,01	<b>-74,10</b>	-0,73
B51	NC40	3301,660	-1,74	0,00	1,26	<b>-0,01</b>	0,00	0,00
B51	NC38	0,000	-1,70	0,45	35,40	<b>0,02</b>	-49,41	-0,74
B51	NC49	2493,090	4,75	0,08	-0,44	0,00	<b>1,77</b>	-0,03
B51	NC33	3301,660	-1,97	0,01	-5,05	-0,01	0,00	<b>0,02</b>
B55	NC10	0,000	<b>-16,32</b>	0,42	40,11	<b>-0,06</b>	0,00	-0,05
B55	NC41	5706,730	<b>5,60</b>	-0,35	-17,78	0,04	10,45	0,15
B55	NC33	7557,570	-0,41	<b>-0,60</b>	-35,49	0,03	-39,75	-0,74
B55	NC35	0,000	-7,21	<b>0,42</b>	14,15	-0,06	0,00	-0,05
B55	NC7	7557,570	-0,56	-0,60	<b>-67,53</b>	0,03	<b>-74,21</b>	-0,74
B55	NC7	0,000	-15,88	0,42	<b>46,27</b>	-0,06	0,00	-0,05
B55	NC35	5706,730	5,37	-0,35	-12,62	<b>0,04</b>	7,19	0,15
B55	NC7	2891,920	-2,34	0,03	4,08	-0,01	<b>73,40</b>	0,60
B55	NC34	7557,570	-0,42	-0,60	-45,51	0,03	-49,34	<b>-0,74</b>
B55	NC33	2891,920	-2,91	0,03	2,12	-0,01	37,82	<b>0,60</b>
B56	NC10	3301,660	<b>-1,65</b>	0,00	-4,62	<b>-0,01</b>	0,00	0,01
B56	NC49	842,260	<b>5,28</b>	0,25	6,73	0,00	-3,41	-0,30
B56	NC47	3301,660	-1,05	<b>0,00</b>	-4,52	-0,01	0,00	0,01
B56	NC40	0,000	-1,22	<b>0,45</b>	34,59	0,01	-59,12	-0,74
B56	NC38	3301,660	-1,54	0,00	<b>-5,44</b>	-0,01	0,00	0,01
B56	NC7	0,000	-1,40	0,45	<b>47,80</b>	0,01	<b>-74,21</b>	-0,74
B56	NC35	0,000	4,97	0,45	19,51	<b>0,01</b>	-24,79	-0,73
B56	NC49	2493,090	4,81	0,08	-0,44	0,00	<b>1,77</b>	-0,03
B56	NC34	0,000	-1,00	0,45	28,26	0,01	-49,34	<b>-0,74</b>
B56	NC14	3301,660	1,57	0,00	-4,27	-0,01	0,00	<b>0,01</b>
B60	NC9	0,000	<b>-18,79</b>	0,42	39,79	-0,06	0,00	-0,05
B60	NC49	7557,570	<b>5,21</b>	-0,44	-9,04	0,02	-10,58	-0,54
B60	NC35	7557,570	4,64	<b>-0,60</b>	-21,83	0,03	-24,65	<b>-0,73</b>





B60	NC11	0,000	-18,39	<b>0,42</b>	44,31	-0,06	0,00	-0,06
B60	NC8	7557,570	-3,03	-0,60	<b>-67,07</b>	0,03	<b>-73,71</b>	-0,73
B60	NC8	0,000	-18,37	0,42	<b>45,95</b>	-0,06	0,00	-0,06
B60	NC33	0,000	-14,16	0,42	23,50	<b>-0,06</b>	0,00	-0,05
B60	NC35	5706,730	4,74	-0,35	-12,54	<b>0,04</b>	7,14	0,15
B60	NC8	2891,920	-4,84	0,03	4,05	-0,01	<b>72,88</b>	0,60
B60	NC33	2891,920	-4,81	0,03	2,09	-0,02	37,42	<b>0,60</b>
B61	NC9	3301,660	<b>-4,12</b>	-0,01	-4,65	-0,01	0,00	-0,01
B61	NC49	842,260	<b>5,12</b>	0,25	6,71	0,00	-3,38	-0,30
B61	NC38	3301,660	-3,72	<b>-0,01</b>	-5,46	-0,01	0,00	-0,01
B61	NC35	0,000	4,35	<b>0,45</b>	19,44	0,02	-24,65	<b>-0,73</b>
B61	NC37	3301,660	-3,73	-0,01	<b>-5,46</b>	<b>-0,01</b>	0,00	-0,01
B61	NC8	0,000	-3,87	0,44	<b>47,52</b>	0,01	<b>-73,71</b>	-0,73
B61	NC42	0,000	3,83	0,45	25,73	<b>0,02</b>	-34,37	-0,73
B61	NC49	2493,090	4,65	0,08	-0,45	0,00	<b>1,77</b>	-0,03
B61	NC49	3301,660	4,15	0,00	-3,94	0,00	0,00	<b>0,01</b>
B65	NC12	0,000	<b>-7,81</b>	0,43	23,44	-0,06	0,00	-0,07
B65	NC41	5706,730	<b>5,04</b>	-0,35	-10,00	<b>0,04</b>	5,91	0,15
B65	NC35	7557,570	4,68	<b>-0,60</b>	-12,88	0,03	-14,49	<b>-0,73</b>
B65	NC11	0,000	-7,81	<b>0,43</b>	23,44	-0,06	0,00	-0,07
B65	NC7	7557,570	0,60	-0,60	<b>-35,45</b>	0,03	<b>-38,95</b>	-0,73
B65	NC7	0,000	-7,40	0,43	<b>24,30</b>	-0,06	0,00	-0,07
B65	NC33	0,000	-4,89	0,42	8,04	<b>-0,07</b>	0,00	-0,05
B65	NC7	2891,920	-0,31	0,03	2,14	-0,01	<b>38,54</b>	0,60
B65	NC33	2891,920	-0,18	0,03	0,71	-0,02	12,88	<b>0,61</b>
B66	NC48	3301,660	<b>-0,56</b>	0,00	1,11	0,00	0,00	0,00
B66	NC41	1684,520	<b>4,70</b>	0,22	5,74	0,00	-2,52	-0,17
B66	NC38	3301,660	1,10	<b>-0,01</b>	<b>-4,29</b>	-0,01	0,00	-0,03
B66	NC35	0,000	4,51	<b>0,45</b>	11,18	0,02	-14,49	<b>-0,73</b>
B66	NC7	0,000	0,16	0,44	<b>25,09</b>	0,02	<b>-38,95</b>	-0,73
B66	NC37	3301,660	1,10	-0,01	-4,29	<b>-0,01</b>	0,00	-0,03
B66	NC42	0,000	4,54	0,44	14,35	<b>0,02</b>	-19,41	-0,73
B66	NC47	2493,090	1,32	0,07	-0,92	-0,01	<b>1,91</b>	-0,05
B66	NC49	3301,660	4,03	0,00	-2,10	0,00	0,00	<b>0,01</b>
B70	NC12	0,000	<b>-28,54</b>	-0,99	34,47	-0,06	0,00	0,08
B70	NC50	8137,750	<b>7,97</b>	1,50	-2,00	-0,03	0,00	0,00
B70	NC40	4151,901	-12,68	<b>-3,63</b>	-0,24	0,04	53,47	3,56
B70	NC48	4151,900	-8,06	<b>3,68</b>	0,01	-0,08	25,95	3,28
B70	NC8	8137,750	-11,51	-0,58	<b>-38,49</b>	0,08	0,00	-0,21
B70	NC8	0,000	-27,33	0,52	<b>36,88</b>	-0,15	0,00	0,02
B70	NC7	0,000	-19,98	0,52	25,43	<b>-0,15</b>	0,00	0,02
B70	NC35	8137,750	4,88	-0,55	1,62	<b>0,10</b>	0,00	-0,11
B70	NC49	4151,901	4,09	0,00	0,31	0,00	<b>-15,87</b>	0,74
B70	NC8	4151,900	-12,95	-0,04	-0,21	-0,02	<b>77,24</b>	1,05
B70	NC48	1037,980	-12,27	-0,68	9,31	-0,01	11,20	<b>-1,38</b>
B70	NC40	4151,900	-12,69	3,66	-0,07	-0,08	53,47	<b>3,56</b>
B73	NC8	9157,210	<b>-42,11</b>	-0,34	<b>-38,30</b>	0,03	<b>-25,95</b>	-0,03
B73	NC50	0,000	<b>11,35</b>	-7,52	-5,93	0,23	0,00	0,33
B73	NC50	4578,681	10,02	<b>-10,84</b>	1,21	-0,18	-9,79	9,35
B73	NC50	4578,680	9,52	<b>11,45</b>	1,73	-0,28	-9,79	9,35
B73	NC8	0,000	-31,07	0,31	<b>38,19</b>	-0,07	0,00	0,10
B73	NC50	9157,210	6,20	8,14	9,69	<b>-0,39</b>	14,71	3,18
B73	NC57	0,000	8,18	-7,53	-2,05	<b>0,23</b>	0,00	0,34
B73	NC8	3815,570	-30,99	-0,21	2,47	-0,02	<b>75,97</b>	0,30
B73	NC50	1526,230	10,94	-1,20	-3,42	-0,02	-7,14	<b>-6,33</b>
B73	NC36	4578,680	4,23	11,38	1,27	-0,28	2,46	<b>9,36</b>
B74	NC8	1998,820	<b>-67,32</b>	0,10	5,79	-0,01	-52,57	-0,01
B74	NC50	0,000	<b>7,08</b>	-2,98	5,50	0,43	14,70	3,16
B74	NC50	1323,361	4,19	<b>-4,63</b>	-3,91	0,94	17,64	0,66
B74	NC35	1323,361	-13,86	<b>0,48</b>	-4,51	0,33	-14,27	-0,69



B74	NC8	0,000	-50,08	0,02	<b>-30,67</b>	0,02	-25,97	-0,04
B74	NC8	2647,130	-63,89	-0,01	<b>33,48</b>	-0,01	-34,45	0,01
B74	NC1	1998,820	-45,93	0,09	2,84	<b>-0,02</b>	-34,70	0,01
B74	NC58	1998,820	-8,81	-3,16	-4,69	<b>1,03</b>	4,57	-1,71
B74	NC8	1350,510	-66,33	0,12	0,48	-0,01	<b>-56,32</b>	-0,07
B74	NC50	661,680	7,08	-2,98	5,50	0,43	<b>18,34</b>	1,19
B74	NC58	2647,130	-14,23	0,20	-2,56	0,20	2,40	<b>-2,28</b>
B74	NC58	0,000	-1,52	-3,01	0,42	0,44	9,58	<b>3,19</b>
B75	NC8	872,650	<b>-67,18</b>	-0,15	<b>39,93</b>	-0,01	0,00	-0,07
B75	NC50	0,000	<b>-6,40</b>	0,86	-8,34	<b>0,01</b>	<b>8,12</b>	-2,29
B75	NC1	872,650	-49,59	<b>-0,16</b>	26,83	-0,01	0,00	-0,07
B75	NC58	872,650	-19,04	<b>4,49</b>	-3,72	0,01	0,00	0,04
B75	NC50	872,650	-10,22	4,48	<b>-10,28</b>	0,01	0,00	<b>0,04</b>
B75	NC8	0,000	-62,03	-0,03	39,02	<b>-0,01</b>	<b>-34,45</b>	0,01
B75	NC58	0,000	-15,22	0,87	-1,77	0,01	2,40	<b>-2,30</b>
B76	NC12	0,000	<b>-51,71</b>	0,51	52,44	-0,13	<b>0,00</b>	-0,03
B76	NC50	8137,750	<b>3,05</b>	-0,37	-16,92	0,06	0,00	-0,08
B76	NC8	8137,750	-27,56	<b>-0,57</b>	-57,10	0,09	0,00	<b>-0,16</b>
B76	NC33	0,000	-35,45	<b>0,55</b>	27,48	-0,13	0,00	-0,08
B76	NC7	8137,750	-24,99	-0,57	<b>-57,52</b>	0,09	0,00	-0,14
B76	NC7	0,000	-49,13	0,54	<b>55,07</b>	-0,14	0,00	-0,04
B76	NC8	0,000	-51,69	0,54	54,65	<b>-0,14</b>	0,00	-0,03
B76	NC35	8137,750	-4,66	-0,56	-18,05	<b>0,10</b>	0,00	-0,12
B76	NC7	4151,901	-27,26	-0,03	-0,60	-0,01	<b>115,46</b>	1,06
B76	NC8	4151,900	-29,89	-0,02	-0,25	-0,02	114,61	<b>1,07</b>
B78	NC8	9157,210	<b>-84,38</b>	-0,32	<b>-74,50</b>	0,00	<b>-62,09</b>	0,01
B78	NC50	763,110	<b>-2,08</b>	0,13	6,27	-0,03	5,32	0,14
B78	NC41	9157,210	-40,38	<b>-0,38</b>	-39,75	-0,01	-32,84	<b>-0,30</b>
B78	NC1	0,000	-35,81	<b>0,33</b>	41,61	-0,08	0,00	-0,03
B78	NC8	0,000	-57,29	0,32	<b>72,42</b>	<b>-0,09</b>	0,00	-0,01
B78	NC1	9157,210	-53,48	-0,33	-48,06	<b>0,01</b>	-37,28	-0,02
B78	NC8	3815,570	-57,33	-0,19	3,05	-0,05	<b>140,79</b>	0,26
B78	NC8	6914,670	-70,52	-0,02	-45,05	-0,02	72,66	<b>0,39</b>
B79	NC8	1998,820	<b>-134,15</b>	0,09	14,73	-0,02	-108,97	0,01
B79	NC50	0,000	<b>-16,48</b>	0,07	-7,14	-0,01	<b>-1,47</b>	-0,07
B79	NC42	2647,130	-80,29	<b>-0,10</b>	43,58	-0,02	-46,66	0,09
B79	NC41	0,000	-49,81	<b>0,30</b>	-32,97	-0,08	-32,83	<b>-0,29</b>
B79	NC8	0,000	-101,56	0,00	<b>-58,52</b>	0,00	-62,07	0,01
B79	NC8	2647,130	-125,46	-0,02	<b>69,56</b>	-0,01	-70,93	0,02
B79	NC42	661,681	-71,39	0,20	-18,02	<b>-0,10</b>	-62,40	-0,06
B79	NC22	661,681	-101,89	-0,07	-21,61	<b>0,00</b>	-84,49	0,01
B79	NC8	1350,510	-132,54	0,11	4,08	-0,01	<b>-118,53</b>	-0,05
B79	NC42	1998,821	-82,20	-0,08	36,02	-0,03	-70,01	<b>0,13</b>
B80	NC8	872,650	<b>-131,11</b>	-0,16	<b>82,13</b>	-0,01	<b>0,00</b>	-0,07
B80	NC50	0,000	<b>-35,80</b>	-0,03	10,77	<b>0,00</b>	-8,81	0,04
B80	NC42	872,650	-88,09	<b>-0,24</b>	55,80	-0,01	0,00	-0,07
B80	NC58	0,000	-53,33	<b>-0,03</b>	24,65	-0,01	-20,92	0,03
B80	NC50	872,650	-42,98	-0,12	<b>9,42</b>	0,00	0,00	-0,03
B80	NC14	0,000	-106,20	-0,10	71,24	<b>-0,01</b>	-63,69	0,07
B80	NC8	0,000	-121,41	-0,04	80,42	-0,01	<b>-70,93</b>	0,02
B80	NC14	872,650	-115,90	-0,22	74,72	-0,01	0,00	<b>-0,07</b>
B80	NC41	0,000	-73,20	-0,12	46,12	-0,01	-42,28	<b>0,09</b>
B81	NC12	0,000	<b>-48,72</b>	0,54	52,92	-0,12	<b>0,00</b>	-0,08
B81	NC50	8137,750	<b>2,94</b>	-0,39	-16,91	0,08	0,00	-0,07
B81	NC8	8137,750	-24,14	<b>-0,56</b>	-57,66	0,11	0,00	<b>-0,13</b>
B81	NC13	0,000	-37,56	<b>0,55</b>	41,08	-0,12	0,00	-0,10
B81	NC7	8137,750	-20,31	-0,56	<b>-58,28</b>	0,11	0,00	-0,13
B81	NC7	0,000	-44,45	0,55	<b>55,84</b>	-0,12	0,00	-0,09
B81	NC8	0,000	-48,27	0,55	55,21	<b>-0,12</b>	0,00	-0,08
B81	NC35	8137,750	-3,54	-0,55	-18,24	<b>0,12</b>	0,00	-0,10



B81	NC7	4151,901	-22,52	-0,02	-0,62	0,00	<b>117,02</b>	1,05
B81	NC7	4151,900	-22,55	-0,01	-0,27	0,00	117,02	<b>1,05</b>
B83	NC8	9157,210	<b>-82,94</b>	-0,35	<b>-74,27</b>	0,00	-58,77	-0,11
B83	NC50	778,690	<b>-2,30</b>	0,19	6,49	-0,05	5,61	0,15
B83	NC41	9157,210	-38,63	<b>-0,39</b>	-39,82	0,01	-31,10	-0,24
B83	NC35	0,000	-13,31	<b>0,36</b>	27,35	-0,08	0,00	-0,05
B83	NC8	0,000	-56,70	0,34	<b>72,84</b>	<b>-0,08</b>	0,00	-0,02
B83	NC36	9157,210	-26,63	-0,38	-19,27	<b>0,02</b>	-9,30	-0,19
B83	NC10	9157,210	-80,64	-0,36	-72,15	0,00	<b>-58,85</b>	-0,18
B83	NC8	3893,430	-56,89	-0,19	2,09	-0,04	<b>142,46</b>	0,27
B83	NC42	9157,210	-44,20	-0,39	-44,40	0,01	-36,47	<b>-0,24</b>
B83	NC36	2336,060	-11,63	0,04	8,42	-0,05	31,70	<b>0,42</b>
B84	NC8	1350,091	<b>-131,92</b>	0,06	14,02	-0,04	-115,65	0,01
B84	NC50	0,000	<b>-15,80</b>	0,15	-7,37	-0,02	<b>-0,15</b>	-0,15
B84	NC42	2646,710	-78,98	<b>-0,08</b>	42,72	-0,02	-45,81	0,07
B84	NC42	0,000	-55,51	<b>0,24</b>	-36,19	-0,06	-36,47	<b>-0,24</b>
B84	NC8	0,000	-100,26	0,11	<b>-58,29</b>	-0,03	-58,77	-0,11
B84	NC8	2646,710	-123,73	-0,05	<b>67,99</b>	-0,02	-69,43	0,04
B84	NC42	675,051	-70,93	0,15	-17,92	<b>-0,08</b>	-60,90	-0,05
B84	NC50	2646,710	-34,66	-0,04	7,68	<b>-0,01</b>	-8,37	0,05
B84	NC8	1350,090	-121,76	0,02	-25,98	-0,04	<b>-115,65</b>	0,00
B84	NC42	1998,401	-80,81	-0,06	35,27	-0,02	-68,67	<b>0,10</b>
B85	NC8	872,650	<b>-129,52</b>	-0,19	<b>80,42</b>	-0,01	0,00	<b>-0,08</b>
B85	NC50	0,000	<b>-35,40</b>	-0,06	10,27	<b>-0,01</b>	-8,37	0,05
B85	NC42	872,650	-86,85	<b>-0,22</b>	54,82	-0,01	0,00	-0,07
B85	NC2	0,000	-62,62	<b>-0,05</b>	38,03	-0,01	-33,74	0,03
B85	NC50	872,650	-42,59	-0,14	<b>8,92</b>	-0,01	0,00	-0,04
B85	NC8	0,000	-119,82	-0,07	78,71	<b>-0,01</b>	<b>-69,43</b>	0,04
B85	NC34	872,650	-86,67	-0,19	30,58	-0,01	<b>0,00</b>	-0,06
B85	NC42	0,000	-77,15	-0,10	50,16	-0,01	-45,81	<b>0,07</b>
B86	NC8	0,000	<b>-54,49</b>	0,56	54,21	-0,10	0,00	-0,15
B86	NC50	8137,750	<b>2,64</b>	-0,41	-16,86	0,10	0,00	-0,05
B86	NC34	8137,750	-19,07	<b>-0,57</b>	-38,49	0,13	0,00	-0,09
B86	NC40	0,000	-45,58	<b>0,59</b>	43,61	-0,11	0,00	-0,15
B86	NC7	8137,750	-26,17	-0,55	<b>-57,34</b>	0,12	0,00	-0,07
B86	NC7	0,000	-50,31	0,56	<b>54,89</b>	-0,10	0,00	-0,14
B86	NC34	0,000	-36,82	0,58	36,69	<b>-0,11</b>	0,00	-0,14
B86	NC40	8137,750	-24,63	-0,57	-45,74	<b>0,13</b>	0,00	-0,08
B86	NC12	0,000	-54,40	0,58	52,01	-0,11	<b>0,00</b>	-0,15
B86	NC7	4151,900	-28,49	0,00	-0,25	0,01	<b>115,11</b>	1,04
B86	NC14	0,000	-46,07	0,56	39,70	-0,10	0,00	<b>-0,15</b>
B86	NC39	4151,900	-24,86	0,03	-0,12	0,01	92,44	<b>1,14</b>
B88	NC8	9157,130	<b>-81,82</b>	-0,37	<b>-74,15</b>	0,01	-56,19	-0,23
B88	NC50	778,690	<b>-0,99</b>	0,25	6,45	-0,07	5,59	0,15
B88	NC36	9157,130	-26,51	<b>-0,47</b>	-19,21	0,03	-9,25	-0,31
B88	NC36	0,000	-10,18	<b>0,42</b>	18,81	<b>-0,09</b>	0,00	-0,09
B88	NC8	0,000	-55,86	0,32	<b>73,27</b>	-0,06	0,00	-0,02
B88	NC35	9157,130	-29,12	-0,42	-31,16	<b>0,03</b>	-24,94	-0,18
B88	NC10	9157,130	-79,57	-0,39	-72,03	0,01	<b>-56,45</b>	-0,25
B88	NC8	4578,600	-57,23	-0,29	-9,33	-0,01	<b>141,61</b>	0,06
B88	NC44	9157,130	-41,42	-0,46	-32,39	0,03	-20,54	<b>-0,32</b>
B88	NC36	3457,330	-11,19	-0,05	3,44	-0,04	38,32	<b>0,55</b>
B89	NC8	1350,091	<b>-131,09</b>	0,03	13,21	-0,05	-113,49	0,06
B89	NC50	0,000	<b>-15,79</b>	0,25	-7,20	-0,04	<b>-0,54</b>	-0,26
B89	NC44	2646,710	-75,28	<b>-0,09</b>	30,80	-0,02	-31,80	0,07
B89	NC44	0,000	-50,03	<b>0,31</b>	-27,13	-0,05	-20,54	<b>-0,32</b>
B89	NC8	0,000	-99,13	0,22	<b>-58,41</b>	-0,05	-56,19	-0,22
B89	NC8	2646,710	-123,31	-0,08	<b>66,92</b>	-0,02	-68,47	0,06
B89	NC44	675,051	-63,40	0,22	-15,50	<b>-0,09</b>	-38,85	-0,09
B89	NC49	0,000	-21,03	0,13	-16,16	<b>-0,01</b>	-16,23	-0,14



B89	NC8	1350,090	-120,74	0,13	-26,48	-0,07	<b>-113,50</b>	0,04
B89	NC44	1998,401	-76,01	-0,07	24,70	-0,03	-47,81	<b>0,11</b>
B90	NC8	872,650	<b>-129,19</b>	-0,22	<b>79,31</b>	-0,01	0,00	-0,08
B90	NC50	0,000	<b>-35,11</b>	-0,08	10,28	-0,01	-8,39	0,06
B90	NC44	872,650	-84,26	<b>-0,23</b>	35,99	-0,01	0,00	-0,08
B90	NC49	0,000	-37,49	<b>-0,05</b>	23,36	<b>-0,01</b>	-22,22	0,03
B90	NC50	872,650	-42,29	-0,17	<b>8,93</b>	-0,01	0,00	-0,06
B90	NC16	0,000	-103,08	-0,11	61,27	<b>-0,01</b>	-53,52	0,07
B90	NC8	0,000	-119,49	-0,10	77,60	-0,01	<b>-68,47</b>	0,06
B90	NC40	872,650	-103,91	-0,22	43,49	-0,01	<b>0,00</b>	-0,07
B90	NC16	872,650	-112,78	-0,23	61,40	-0,01	0,00	<b>-0,08</b>
B90	NC43	0,000	-69,42	-0,11	32,09	-0,01	-27,61	<b>0,07</b>
B91	NC8	0,000	<b>-51,14</b>	0,59	54,75	-0,06	0,00	-0,29
B91	NC50	8137,750	<b>6,45</b>	-0,45	-17,48	0,10	0,00	-0,06
B91	NC48	4151,900	-13,46	<b>-3,72</b>	-0,04	0,08	55,99	-1,87
B91	NC40	4151,901	-23,53	<b>3,66</b>	-0,47	-0,02	92,85	-1,62
B91	NC7	8137,750	-23,35	-0,50	<b>-57,79</b>	0,16	0,00	0,07
B91	NC7	0,000	-47,49	0,58	<b>55,35</b>	-0,06	0,00	-0,26
B91	NC34	0,000	-34,14	3,07	37,12	<b>-0,23</b>	0,00	-0,29
B91	NC40	8137,750	-21,27	-2,86	-46,28	<b>0,27</b>	0,00	-0,05
B91	NC12	0,000	-50,63	2,09	52,62	-0,15	<b>0,00</b>	-0,33
B91	NC7	4151,900	-25,63	0,02	-0,26	0,04	<b>116,03</b>	1,00
B91	NC54	4151,901	-18,63	3,65	-0,34	-0,03	70,72	<b>-1,88</b>
B91	NC34	2075,950	-24,98	-0,32	18,96	-0,05	58,38	<b>2,58</b>
B93	NC12	0,000	<b>-28,41</b>	0,64	57,27	-0,06	<b>0,00</b>	-0,33
B93	NC50	8137,750	<b>4,44</b>	-2,32	-17,10	0,19	0,00	-0,16
B93	NC50	4151,900	2,04	<b>-2,95</b>	0,13	0,06	33,86	-1,21
B93	NC44	4151,901	1,10	<b>2,88</b>	-0,20	-0,02	73,63	-0,96
B93	NC7	8137,750	-0,83	-0,48	<b>-61,38</b>	0,17	0,00	0,14
B93	NC7	0,000	-24,94	0,60	<b>58,94</b>	-0,05	0,00	-0,32
B93	NC36	0,000	-13,43	2,60	27,00	<b>-0,22</b>	0,00	-0,24
B93	NC44	8137,750	4,13	-2,44	-36,92	<b>0,24</b>	0,00	-0,09
B93	NC7	4151,901	-2,80	0,06	-0,61	0,05	<b>123,20</b>	1,01
B93	NC58	4151,901	1,63	2,87	-0,08	-0,03	50,15	<b>-1,22</b>
B93	NC36	2075,950	-4,85	-0,17	13,95	-0,07	42,67	<b>2,29</b>
B95	NC8	9157,210	<b>-40,73</b>	-0,39	<b>-38,33</b>	0,01	<b>-24,49</b>	-0,29
B95	NC50	0,000	<b>12,66</b>	8,10	-5,66	-0,34	0,00	-0,44
B95	NC36	4578,680	4,52	<b>-11,86</b>	1,44	0,25	3,36	-8,90
B95	NC36	4578,681	7,48	<b>11,18</b>	0,66	0,15	3,36	-8,90
B95	NC8	0,000	-37,61	0,38	<b>37,91</b>	-0,04	0,00	-0,24
B95	NC36	0,000	6,41	8,19	0,12	<b>-0,35</b>	0,00	-0,49
B95	NC36	9157,210	1,47	-8,87	2,75	<b>0,44</b>	10,52	-3,63
B95	NC8	3815,570	-37,50	-0,14	3,06	-0,02	<b>76,57</b>	0,22
B95	NC58	4578,680	4,05	-11,79	0,73	0,26	5,20	<b>-8,93</b>
B95	NC36	1526,230	6,18	1,51	0,51	-0,08	0,47	<b>6,92</b>
B96	NC8	1998,820	<b>-69,84</b>	0,02	4,75	-0,06	-52,75	0,10
B96	NC50	0,000	<b>6,06</b>	3,36	4,58	-0,48	14,51	-3,55
B96	NC42	2647,130	-32,73	<b>-0,48</b>	16,07	-0,05	-18,69	0,41
B96	NC36	1323,361	-11,97	<b>4,78</b>	-6,97	-1,04	6,95	-0,59
B96	NC8	0,000	-50,17	0,28	<b>-31,40</b>	-0,06	-24,52	-0,28
B96	NC8	2647,130	-66,60	-0,09	<b>33,57</b>	-0,02	-34,73	0,07
B96	NC44	1998,820	-25,57	3,24	-5,07	<b>-1,12</b>	-6,01	1,85
B96	NC2	2647,130	-35,79	-0,05	16,68	<b>-0,01</b>	-17,57	0,04
B96	NC8	1350,510	-68,74	0,04	-0,77	-0,07	<b>-55,83</b>	0,08
B96	NC50	661,680	6,06	3,36	4,58	-0,48	<b>17,54</b>	-1,33
B96	NC44	0,000	-11,03	3,43	-6,01	-0,50	5,89	<b>-3,63</b>
B96	NC44	2647,130	-30,85	-0,31	4,11	-0,23	-4,79	<b>2,39</b>
B97	NC8	872,650	<b>-69,89</b>	-0,23	<b>40,25</b>	-0,01	0,00	-0,08
B97	NC50	0,000	<b>-10,53</b>	-0,99	-6,92	-0,02	<b>6,89</b>	2,39
B97	NC44	872,650	-36,68	<b>-4,85</b>	4,63	-0,03	0,00	<b>-0,15</b>



B97	NC2	0,000	-35,09	<b>-0,07</b>	19,80	<b>-0,01</b>	-17,57	0,04
B97	NC50	872,650	-14,35	-4,78	<b>-8,87</b>	-0,02	0,00	-0,13
B97	NC44	0,000	-31,52	-1,02	6,34	<b>-0,03</b>	-4,79	<b>2,41</b>
B97	NC8	0,000	-64,73	-0,11	39,34	-0,01	<b>-34,73</b>	0,07
B98	NC8	9157,210	<b>-83,52</b>	-0,40	<b>-74,12</b>	-0,02	-57,79	-0,29
B98	NC50	763,110	<b>-6,52</b>	0,30	5,91	-0,09	5,00	0,15
B98	NC43	9157,210	-41,04	<b>-0,53</b>	-27,32	0,02	-16,49	-0,40
B98	NC44	0,000	-26,07	<b>0,47</b>	33,60	<b>-0,12</b>	0,00	-0,17
B98	NC8	0,000	-56,10	0,38	<b>73,01</b>	-0,09	0,00	-0,19
B98	NC49	9157,210	-19,81	-0,34	-18,40	<b>0,03</b>	-17,68	-0,07
B98	NC10	9157,210	-81,47	-0,42	-71,96	-0,02	<b>-57,89</b>	-0,28
B98	NC8	3815,570	-56,07	-0,14	3,48	-0,06	<b>142,74</b>	0,28
B98	NC44	9157,210	-46,55	-0,53	-31,91	0,02	-21,84	<b>-0,41</b>
B98	NC36	3815,570	-17,32	-0,04	1,85	-0,06	37,74	<b>0,68</b>
B99	NC8	1998,820	<b>-130,40</b>	0,00	13,69	-0,07	-105,14	0,12
B99	NC50	0,000	<b>-17,83</b>	0,32	-6,65	-0,05	<b>-1,25</b>	-0,33
B99	NC16	2647,130	-104,54	<b>-0,13</b>	52,36	-0,02	-53,43	0,09
B99	NC44	0,000	-52,51	<b>0,40</b>	-26,54	-0,08	-21,82	<b>-0,40</b>
B99	NC8	0,000	-100,52	0,29	<b>-58,19</b>	-0,09	-57,75	-0,27
B99	NC8	2647,130	-122,49	-0,11	<b>67,07</b>	-0,02	-68,54	0,09
B99	NC16	661,681	-100,39	0,28	-21,65	<b>-0,13</b>	-73,05	-0,07
B99	NC49	0,000	-23,07	0,07	-15,62	<b>0,01</b>	-17,67	-0,08
B99	NC8	1350,510	-128,73	0,02	3,37	-0,09	<b>-114,02</b>	0,12
B99	NC16	1998,821	-107,10	-0,10	43,57	-0,03	-81,67	<b>0,16</b>
B100	NC8	872,650	<b>-128,35</b>	-0,25	<b>79,40</b>	-0,01	0,00	-0,08
B100	NC50	0,000	<b>-34,06</b>	-0,11	9,85	-0,01	-8,01	0,06
B100	NC16	872,650	-111,69	<b>-0,27</b>	61,29	-0,02	0,00	-0,09
B100	NC49	0,000	-36,30	<b>-0,03</b>	23,21	<b>-0,01</b>	-22,09	0,02
B100	NC50	872,650	-41,25	-0,19	<b>8,50</b>	-0,01	0,00	-0,07
B100	NC44	0,000	-73,29	-0,15	36,54	<b>-0,02</b>	-31,49	0,09
B100	NC8	0,000	-118,65	-0,13	77,69	-0,01	<b>-68,54</b>	0,09
B100	NC40	872,650	-103,33	-0,24	43,54	-0,01	<b>0,00</b>	-0,08
B100	NC44	872,650	-82,99	-0,26	35,63	-0,02	0,00	<b>-0,09</b>
B100	NC16	0,000	-101,99	-0,15	61,15	-0,02	-53,43	<b>0,09</b>
B101	NC50	3188,660	<b>-2,28</b>	-0,13	-2,20	<b>-0,05</b>	0,00	-0,02
B101	NC12	0,000	<b>9,72</b>	0,26	22,92	-0,07	<b>0,00</b>	-0,19
B101	NC36	3188,660	-1,28	<b>-0,17</b>	-5,76	-0,07	0,00	-0,02
B101	NC8	0,000	8,44	<b>0,27</b>	<b>25,92</b>	-0,07	0,00	<b>-0,21</b>
B101	NC8	3188,660	6,65	-0,11	<b>-19,28</b>	-0,07	0,00	-0,04
B101	NC35	0,000	7,15	0,21	11,69	<b>-0,08</b>	0,00	-0,02
B101	NC8	1626,870	8,17	0,05	-0,51	-0,07	<b>20,47</b>	0,05
B101	NC36	1626,870	-0,33	-0,01	-0,13	-0,07	6,09	<b>0,16</b>
B103	NC7	5993,760	<b>-45,28</b>	-0,25	<b>-54,04</b>	-0,01	-20,24	0,02
B103	NC50	0,000	<b>1,76</b>	-0,05	5,01	-0,05	4,26	0,67
B103	NC37	5993,760	-36,33	<b>-0,41</b>	-44,14	0,00	-20,50	0,36
B103	NC33	0,000	-16,29	<b>0,52</b>	19,35	-0,16	37,99	0,04
B103	NC7	0,000	-22,88	0,20	<b>29,15</b>	-0,06	58,77	0,16
B103	NC37	0,000	-19,38	0,51	23,19	<b>-0,16</b>	45,69	0,04
B103	NC47	5993,760	-21,64	-0,35	-26,70	<b>0,01</b>	-13,95	0,36
B103	NC9	5993,760	-43,58	-0,35	-52,37	0,00	<b>-22,03</b>	0,22
B103	NC7	2247,660	-27,35	-0,11	-2,87	-0,04	<b>88,15</b>	0,27
B103	NC57	5993,760	-15,46	-0,25	-11,91	0,00	-0,11	<b>-0,22</b>
B103	NC33	2996,880	-21,35	0,11	-9,26	-0,09	52,88	<b>1,00</b>
B104	NC9	0,000	<b>-28,01</b>	0,92	71,43	-0,03	-115,05	-2,27
B104	NC49	1747,120	<b>1,00</b>	0,88	11,24	-0,03	-1,60	-1,29
B104	NC2	3428,760	-13,68	<b>0,08</b>	16,06	-0,05	32,13	0,11
B104	NC41	0,000	-7,98	<b>1,18</b>	40,21	0,07	-65,24	<b>-3,21</b>
B104	NC50	3428,760	-0,07	0,59	<b>5,38</b>	-0,06	4,27	0,67
B104	NC7	0,000	-27,92	0,58	<b>79,26</b>	-0,04	<b>-127,35</b>	-1,04
B104	NC37	3428,760	-22,57	0,68	23,46	<b>-0,16</b>	45,70	0,04





B104	NC49	0,000	0,74	1,06	14,61	<b>0,07</b>	-24,16	-2,98
B104	NC7	3428,760	-24,74	0,12	29,30	-0,06	<b>58,78</b>	0,16
B104	NC43	3428,760	-7,96	0,62	14,81	-0,08	23,22	<b>0,71</b>
B105	NC7	0,000	<b>-39,45</b>	0,32	<b>35,66</b>	-0,03	0,00	-0,06
B105	NC49	3785,200	<b>4,53</b>	0,71	-2,52	0,04	3,33	3,26
B105	NC41	7570,420	-7,35	<b>-1,97</b>	-33,78	0,12	-65,24	<b>-3,21</b>
B105	NC41	0,000	-15,77	<b>1,17</b>	15,52	-0,23	0,00	-0,17
B105	NC7	7570,420	-26,87	-0,58	<b>-70,77</b>	-0,02	<b>-127,34</b>	-1,04
B105	NC35	0,000	-10,60	1,17	10,78	<b>-0,23</b>	0,00	-0,16
B105	NC41	5716,440	-6,72	-1,72	-21,58	<b>0,19</b>	-13,93	0,22
B105	NC11	2838,900	-26,40	-0,06	-1,93	0,00	<b>47,77</b>	0,32
B105	NC41	3785,200	-3,32	0,66	-7,75	0,04	15,57	<b>3,31</b>
B108	NC7	0,000	<b>-115,91</b>	-0,20	-46,51	-0,02	0,00	0,09
B108	NC50	3339,821	<b>-12,09</b>	0,20	6,54	-0,04	-1,69	0,08
B108	NC33	2679,441	-55,24	<b>-0,45</b>	22,42	0,11	-54,90	0,21
B108	NC57	3339,821	-19,84	<b>0,20</b>	12,85	-0,05	-8,59	0,09
B108	NC9	0,000	-115,13	-0,17	<b>-46,96</b>	-0,02	0,00	0,13
B108	NC7	3339,821	-58,45	-0,03	<b>48,64</b>	-0,01	-52,35	0,00
B108	NC57	2679,441	-28,48	0,14	11,51	<b>-0,07</b>	-16,19	-0,03
B108	NC47	2679,441	-40,11	-0,42	16,18	<b>0,11</b>	-40,79	0,19
B108	NC9	2019,070	-100,88	0,06	-25,78	-0,02	<b>-78,61</b>	0,06
B108	NC50	4000,190	-12,09	0,20	6,54	-0,04	<b>2,62</b>	0,21
B108	NC33	4000,190	-40,49	-0,36	33,81	0,07	-17,76	<b>-0,36</b>
B108	NC33	2679,440	-71,02	0,17	6,10	0,03	-54,89	<b>0,23</b>
B109	NC7	5993,760	<b>-46,46</b>	-0,26	<b>-53,98</b>	-0,02	-21,11	-0,03
B109	NC49	0,000	<b>5,04</b>	0,24	7,76	-0,05	16,46	-0,10
B109	NC33	5993,760	-33,00	<b>-0,50</b>	-36,90	-0,01	-18,94	0,18
B109	NC33	0,000	-15,88	<b>0,56</b>	18,93	-0,17	38,29	-0,02
B109	NC7	0,000	-23,11	0,18	<b>28,95</b>	-0,07	58,47	0,21
B109	NC37	0,000	-18,92	0,56	22,77	<b>-0,17</b>	45,99	-0,01
B109	NC47	5993,760	-24,13	-0,43	-26,61	<b>0,00</b>	-14,91	0,18
B109	NC9	5993,760	-45,75	-0,40	-52,30	-0,02	<b>-23,16</b>	0,09
B109	NC7	2247,660	-27,59	-0,12	-3,05	-0,05	<b>87,44</b>	0,28
B109	NC41	5993,760	-23,29	-0,33	-33,71	-0,04	-18,52	<b>-0,18</b>
B109	NC33	2996,880	-20,99	0,15	-9,73	-0,09	51,86	<b>1,07</b>
B110	NC7	0,000	<b>-25,47</b>	0,60	<b>79,30</b>	-0,05	<b>-127,33</b>	-1,05
B110	NC49	1747,120	<b>7,06</b>	0,78	11,79	-0,02	-0,36	-1,27
B110	NC48	3428,760	-11,75	<b>0,07</b>	11,16	-0,04	15,95	0,16
B110	NC37	0,000	-17,40	<b>1,10</b>	56,16	-0,03	-89,92	<b>-3,01</b>
B110	NC50	3428,760	1,62	0,51	<b>5,12</b>	-0,06	4,24	0,62
B110	NC37	3428,760	-15,41	0,64	23,12	<b>-0,17</b>	46,00	-0,01
B110	NC49	0,000	6,77	0,95	15,48	<b>0,08</b>	-24,17	-2,78
B110	NC7	3428,760	-22,30	0,13	29,08	-0,08	<b>58,48</b>	0,21
B110	NC43	3428,760	-5,66	0,55	14,48	-0,08	23,10	<b>0,68</b>
B111	NC7	0,000	<b>-37,32</b>	0,31	<b>36,00</b>	-0,05	0,00	0,03
B111	NC50	5716,440	<b>1,13</b>	-0,78	-11,18	0,06	3,26	-0,11
B111	NC41	7570,420	-8,63	<b>-1,89</b>	-32,93	0,12	-65,24	-3,00
B111	NC35	0,000	-16,94	<b>1,14</b>	9,53	-0,23	0,00	-0,15
B111	NC7	7570,420	-23,66	-0,59	<b>-71,19</b>	-0,03	<b>-127,33</b>	-1,05
B111	NC41	0,000	-22,04	1,14	14,28	<b>-0,23</b>	0,00	-0,14
B111	NC35	5716,440	-5,07	-1,64	-14,99	<b>0,18</b>	-12,77	0,29
B111	NC11	2838,900	-24,60	-0,08	-1,84	-0,01	<b>48,32</b>	0,36
B111	NC37	7570,420	-19,38	-1,62	-47,00	0,01	-89,91	<b>-3,01</b>
B111	NC41	3785,200	-9,70	0,62	-8,02	0,03	12,73	<b>3,21</b>
B114	NC7	0,000	<b>-113,46</b>	-0,21	-46,22	-0,02	0,00	0,09
B114	NC50	3339,821	<b>-12,23</b>	-0,03	6,13	0,00	-1,61	-0,01
B114	NC33	2679,441	-55,73	<b>-0,27</b>	21,41	0,04	-54,87	0,13
B114	NC41	3339,821	-31,96	<b>0,17</b>	31,29	-0,08	-39,18	0,05
B114	NC9	0,000	-110,83	-0,20	<b>-46,30</b>	-0,02	0,00	0,13
B114	NC7	3339,821	-58,87	0,02	<b>48,30</b>	-0,03	-52,99	0,01



B114	NC41	2679,441	-46,92	0,08	21,88	<b>-0,09</b>	-53,63	-0,03
B114	NC47	2679,441	-40,53	-0,25	15,29	<b>0,05</b>	-40,70	0,12
B114	NC7	2019,070	-99,20	0,02	-25,94	-0,03	<b>-78,04</b>	-0,05
B114	NC50	4000,190	-12,23	-0,03	6,13	0,00	<b>2,44</b>	-0,03
B114	NC47	4000,190	-30,06	-0,18	23,78	0,03	-14,90	<b>-0,18</b>
B114	NC41	4000,190	-31,96	0,17	31,29	-0,08	-18,52	<b>0,17</b>
B115	NC7	5993,630	<b>-22,00</b>	-0,27	<b>-27,82</b>	-0,02	-5,98	-0,03
B115	NC50	0,000	<b>8,29</b>	-5,99	-2,05	0,01	-10,23	2,33
B115	NC57	2996,741	4,61	<b>-7,49</b>	2,32	-0,06	-2,48	2,98
B115	NC50	2996,740	6,26	<b>5,69</b>	3,04	-0,16	-8,31	2,99
B115	NC7	0,000	-9,93	0,18	<b>16,02</b>	-0,07	31,79	0,21
B115	NC37	0,000	-5,96	-0,01	12,11	<b>-0,19</b>	23,02	1,43
B115	NC47	5993,630	-9,33	-0,34	-12,48	<b>0,02</b>	-4,96	0,20
B115	NC50	1526,790	7,12	1,07	1,00	-0,08	<b>-11,28</b>	-1,99
B115	NC7	1526,790	-11,49	-0,05	3,17	-0,05	<b>47,42</b>	0,34
B115	NC57	4523,540	2,49	-0,46	4,09	-0,06	2,51	<b>-2,55</b>
B115	NC36	2996,741	3,74	-7,44	1,93	-0,06	0,57	<b>3,02</b>
B116	NC7	0,000	<b>-11,87</b>	0,61	<b>42,45</b>	-0,05	<b>-68,51</b>	-1,09
B116	NC50	0,000	<b>9,54</b>	-1,01	<b>-7,86</b>	-0,05	6,44	-0,66
B116	NC49	0,000	1,58	<b>-3,91</b>	8,85	<b>0,16</b>	-14,21	-1,26
B116	NC41	3428,760	-1,69	<b>6,05</b>	9,65	-0,16	18,86	<b>2,39</b>
B116	NC37	3428,760	-6,12	5,29	12,18	<b>-0,25</b>	23,01	1,43
B116	NC7	3428,760	-10,12	0,14	16,04	-0,08	<b>31,78</b>	0,21
B116	NC37	1747,120	-6,15	0,91	18,30	-0,12	-2,59	<b>-3,81</b>
B117	NC7	0,000	<b>-18,21</b>	0,31	<b>18,74</b>	-0,05	0,00	0,07
B117	NC50	7570,410	<b>9,55</b>	1,11	-1,40	-0,06	6,43	-0,66
B117	NC43	3862,441	4,96	<b>-3,00</b>	-2,11	0,01	13,24	2,85
B117	NC50	3862,440	8,10	<b>2,83</b>	1,03	-0,08	7,23	2,79
B117	NC7	7570,410	-11,31	-0,61	<b>-37,64</b>	-0,03	<b>-68,51</b>	-1,09
B117	NC41	0,000	-8,96	1,00	8,32	<b>-0,25</b>	0,00	-0,11
B117	NC49	6643,420	1,71	-1,16	-5,37	<b>0,16</b>	-8,68	-0,13
B117	NC11	2896,830	-11,30	-0,12	-1,62	-0,03	<b>24,80</b>	0,31
B117	NC41	7570,410	-1,94	-1,40	-18,61	0,15	-36,14	<b>-1,50</b>
B117	NC43	3862,440	4,82	2,77	-1,96	-0,08	13,24	<b>2,85</b>
B120	NC7	0,000	<b>-58,85</b>	-0,21	<b>-22,33</b>	-0,02	0,00	0,09
B120	NC50	3339,821	<b>4,16</b>	-0,74	-6,21	0,12	14,56	-0,78
B120	NC57	2019,071	-5,50	<b>-4,70</b>	3,98	1,04	8,18	1,34
B120	NC50	0,000	-12,65	<b>5,04</b>	8,25	0,01	0,00	-0,06
B120	NC7	3339,821	-28,53	0,02	<b>25,26</b>	-0,03	-22,67	0,01
B120	NC7	2019,071	-47,58	0,11	4,61	<b>-0,04</b>	-37,16	-0,04
B120	NC50	2019,071	0,24	-4,70	3,52	<b>1,04</b>	12,65	1,35
B120	NC7	2019,070	-50,95	0,02	-11,83	-0,03	<b>-37,16</b>	-0,05
B120	NC50	2679,441	3,42	2,00	-0,63	0,38	<b>14,98</b>	-2,01
B120	NC57	2679,441	-1,47	2,00	1,47	0,38	10,82	<b>-2,01</b>
B120	NC50	1222,820	-7,30	-0,03	5,52	0,01	8,42	<b>3,00</b>
B121	NC7	5993,760	<b>-22,06</b>	-0,23	<b>-27,84</b>	-0,01	-6,12	0,03
B121	NC50	0,000	<b>8,12</b>	6,24	-2,05	-0,10	-10,20	-1,92
B121	NC43	3053,580	1,58	<b>-7,09</b>	1,31	0,08	6,50	-3,10
B121	NC43	3053,581	1,73	<b>7,03</b>	1,15	-0,04	6,50	-3,10
B121	NC7	0,000	-10,00	0,19	<b>16,01</b>	-0,06	31,71	0,17
B121	NC37	0,000	-5,97	2,70	12,14	<b>-0,18</b>	23,02	-0,84
B121	NC50	5993,760	3,19	-5,79	9,34	<b>0,15</b>	10,54	-1,37
B121	NC50	1526,790	7,11	-0,39	0,69	0,01	<b>-11,25</b>	2,55
B121	NC7	2290,190	-12,35	-0,12	-1,22	-0,04	<b>48,56</b>	0,26
B121	NC57	3053,581	4,36	6,98	2,53	-0,03	-2,31	<b>-3,13</b>
B121	NC36	1526,790	4,94	-0,40	1,55	0,00	-2,08	<b>2,62</b>
B122	NC7	0,000	<b>-11,93</b>	0,58	<b>42,46</b>	-0,04	<b>-68,60</b>	-1,02
B122	NC50	0,000	<b>9,37</b>	6,23	<b>-7,86</b>	-0,01	6,46	-5,07
B122	NC50	3428,760	8,16	<b>-4,40</b>	-1,83	0,01	-10,20	-1,92
B122	NC41	0,000	-2,49	<b>6,89</b>	22,38	0,05	-36,07	<b>-7,14</b>



B122	NC37	3428,760	-6,13	-1,48	12,23	<b>-0,14</b>	23,01	-0,85
B122	NC55	0,000	-0,20	6,76	14,15	<b>0,06</b>	-22,77	-6,92
B122	NC7	3428,760	-10,18	0,11	16,04	-0,07	<b>31,70</b>	0,17
B122	NC50	1747,120	8,85	0,84	-4,82	-0,03	-4,62	<b>1,09</b>
B123	NC7	0,000	<b>-18,27</b>	0,34	<b>18,73</b>	-0,03	0,00	-0,12
B123	NC50	7570,410	<b>9,38</b>	-6,43	-1,37	0,14	6,45	-5,07
B123	NC41	7570,410	-2,19	<b>-9,40</b>	-18,56	0,25	-36,07	<b>-7,14</b>
B123	NC41	0,000	-9,49	<b>7,94</b>	8,27	-0,56	0,00	-0,40
B123	NC7	7570,410	-11,37	-0,57	<b>-37,65</b>	-0,02	<b>-68,60</b>	-1,02
B123	NC35	0,000	-7,15	7,94	5,90	<b>-0,56</b>	0,00	-0,39
B123	NC55	6643,420	0,11	-5,23	-9,19	<b>0,27</b>	-13,28	-0,19
B123	NC11	2896,830	-11,43	-0,02	-1,62	0,02	<b>24,77</b>	0,38
B123	NC35	1931,220	-3,89	-0,52	1,34	-0,12	7,05	<b>6,80</b>
B126	NC7	0,000	<b>-58,91</b>	-0,19	<b>-22,40</b>	-0,02	0,00	0,09
B126	NC50	3339,821	<b>4,17</b>	0,83	-6,19	-0,17	14,62	0,82
B126	NC43	0,000	-30,79	<b>-5,39</b>	1,21	-0,03	0,00	0,18
B126	NC36	2019,071	-9,15	<b>4,90</b>	4,50	-1,12	5,36	-1,43
B126	NC7	3339,821	-28,61	-0,04	<b>25,28</b>	-0,01	-22,83	-0,01
B126	NC43	2019,071	-14,90	4,90	4,95	<b>-1,12</b>	0,85	-1,43
B126	NC47	3339,821	-12,37	0,01	11,54	<b>0,02</b>	-12,38	0,03
B126	NC7	2019,070	-51,03	0,03	-11,89	-0,02	<b>-37,29</b>	-0,02
B126	NC50	2679,441	3,43	-2,04	-0,62	-0,44	<b>15,03</b>	2,06
B126	NC36	1222,820	-17,66	-0,03	1,40	-0,03	3,18	<b>-3,14</b>
B126	NC36	2679,441	-4,24	-2,08	2,78	-0,44	8,33	<b>2,08</b>

**Ing. Václav Röder**

*projektant-statik/structural designer*

**TAROS NOVA S.R.O.**

Chodská 697, 756 61 Rožnov pod Radhoštěm

**T/F +420 571 655 176**

**M +420 776 282 369**