

±0,000= 410,500 m n.m.

SCHÉMA / KEY PLAN  
SOUŘ.SYSTÉM S-JTSK / GRID SYSTEM S-JTSK  
VÝŠKOVÝ SYSTÉM BpV / VERTICAL SYSTEM BpV

R15		
R14		
R13		
R12		
R11		
R10		
R09		
R08		
R07		
R06		
R05		
R04		
R03		
R02		
R01		
No.REV	POPIS / DESCRIPTION	DÁTUM / DATE

GENERÁLNÝ PROJEKTANT / HEAD DESIGNER

OBJEDNATEL / CLIENT



**OBERMEYER**  
Helika

LAMAČSKÁ CESTA 3/B  
841 04 BRATISLAVA 4  
TEL: +421 238 105 223  
EMAIL: [info@obermeyer.sk](mailto:info@obermeyer.sk)



Fakultná nemocnica s poliklinikou  
F. D. Roosevelta Banská Bystrica  
NÁMESTIE LUDVÍKA SVOBODU 1  
975 17 BANSKÁ BYSTRICA

PROJEKTANT / DESIGNER

VYPRACOVAL / DRAWN BY

KONTROLOVAL / CHECKED BY



**OBERMEYER**  
Helika

LAMAČSKÁ CESTA 3/B  
841 04 BRATISLAVA 4  
TEL: +421 238 105 223  
EMAIL: [info@obermeyer.sk](mailto:info@obermeyer.sk)

Ing. Ondrej Mikuš

Ing. Juraj Letko

ZODP. PROJEKTANT / RESPONSIBLE

SCHVÁLIL / APPROVED BY

Ing. Ondrej Mikuš

Ing. Vladimír Valent

NÁZOV ZAKÁZKY / PROJECT NAME

## REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

STUPEŇ PD / PROJECT STAGE

MIERKA / SCALE

DÁTUM VYDANIA / DATE OF ISSUE

POČET A4 / NUMBER OF A4

DOKUMENTÁCIA PRE VEREJNÉ OBSTARÁVANIE

19.8.2023

45

NÁZOV OBJEKTU SO/IO / DESIGN PART

NÁZOV PROFESNÉHO DIELU / DESIGN SECTION

STATIKA

NÁZOV DOKUMENTU / DOCUMENT TITLE

## TECHNICKÁ ŠPECIFIKÁCIA

NÁZOV SÚBORU / FILE NAME

2110127

VO

E

0001

00

KOPIE / COPY

ČÍSLO PROJEKTU  
PROJEKT NO.

STUPEŇ PD STAGE

OBCHODNÝ SÚBOR  
PACKAGE

ČÁŠŤ  
CODE

SO/IO OBJECT  
PART

PROFESNÝ DIEL  
SECTION

DILATÁCIA  
DILATATION

ČÍSLO DOKUMENTU  
DOCUMENT NO.

REVÍZIA  
REV.



## OBSAH

1	IDENTIFIKAČNÉ ÚDAJE O NAVRHOVANEJ STAVBE.....	5
1.1	SPRACOVATELIA PROJEKTU: .....	5
2	ÚVOD.....	5
2.1	OBJEKTOVÉ DELENIE .....	5
2.1.1	JUŽNÝ OBJEKT .....	6
2.1.2	SEVERNÝ OBJEKT .....	6
2.2	VÝCHODISKOVÉ ÚDAJE A PODKLADY .....	6
3	GEOLOGICKÉ POMERY .....	7
3.1	ZÁKLADNÉ ÚDAJE.....	7
3.2	INŽINIERSKO GEOLOGICKÝ PRIESKUM .....	12
3.2.1	DOTERAJŠIA PRESKÚMANOSŤ .....	12
3.3	INŽINIERSKOGEOLOGICKÉ POMERY .....	12
3.4	HYDROGEOLOGICKÉ POMERY .....	13
3.5	PREMŔZANIE ZÁKLADOVEJ PÔDY .....	14
3.6	SEIZIMICITA.....	14
3.7	NÁVRH ZAKLADANIA ODPORÚČANÉHO IGP .....	15
3.8	ODPORÚČANIA STATIKA PRE PODROBNEJŠIE IGP .....	16
4	KONŠTRUKČNÉ RIEŠENIE .....	17
4.1	POVRCHOVÁ ÚPRAVA.....	18
4.1.1	BETÓNOVÉ KONŠTRUKCIE.....	18
4.1.2	OCEĽOVÉ KONŠTRUKCIE .....	18
4.2	POŽIARNA OCHRANA .....	18
4.2.1	BETÓNOVÉ KONŠTRUKCIE.....	18
4.2.2	OCEĽOVÉ KONŠTRUKCIE .....	18
4.3	POUŽITÉ MATERIÁLY .....	19
4.3.1	BETÓNOVÉ KONŠTRUKCIE.....	19
4.3.2	OCEĽOVÉ KONŠTRUKCIE .....	20
5	ZAŤAŽENIA .....	20
5.1	STÁLE ZAŤAŽENIA .....	20
5.1.1	TABULKA ZAŤAŽENÍ.....	20
5.2	ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIA.....	21
5.3	ZAŤAŽENIE SNEHOM .....	22
5.4	ZAŤAŽENIE VETROM .....	22
5.5	ZAŤAŽENIE SEIZMICITOU .....	23
5.6	ZAŤAŽENIE TEPLITOU .....	24
5.7	ZAŤAŽENIE HELIPORTU .....	24
6	JUŽNÝ OBJEKT.....	25
6.1	STAVEBNÝ BLOK „F“ .....	25
6.1.1	ZVISLÉ NOSNÉ PRVKY .....	26
6.1.2	STUŽUJÚCE NOSNÉ PRVKY .....	27
6.1.3	VODOROVNÉ NOSNÉ PRVKY .....	27
6.1.4	ZAKLADANIE .....	29
6.2	HELIPORT .....	29
6.3	LÁVKY A PREMOSTENIA .....	30
7	SEVERNÝ OBJEKT .....	30
7.1	STAVEBNÝ BLOKY .....	30
7.2	ZVISLÉ NOSNÉ PRVKY .....	31
7.2.1	STUŽUJÚCE NOSNÉ PRVKY .....	32

7.3	VODOROVNÉ NOSNÉ PRVKY .....	32
7.4	ZAKLADANIE .....	34
8	OPORNÉ STENY .....	34
9	BÚRACIE PRÁCE .....	35
10	PREVEDENIE PRÁC .....	35
11	TECNOLÓGIA A PREVEDENIE STAVBY .....	35
11.1	VŠEOBECNE .....	35
11.2	BETÓNOVÁ ZMES .....	35
11.3	SPÔSOB REALIZÁCIE NOSNÝCH BETÓNOVÝCH KONŠTRUKCIÍ .....	36
11.4	ODDEBNENIE .....	36
12	DOPORUČENIE PRE REALIZÁCIU .....	37
13	ZOZNAM POUŽITÝCH VÝPOČTOVÝCH PROGRAMOV .....	37
14	POZNÁMKY PRE ÚČELY VÝBERU ZHOTOVITEĽA A PRE DODÁVATEĽA.....	37
15	DÔLEŽITÉ VŠEOBECNÉ POZNÁMKY .....	38
16	NORMY, TECHNOLOGICKÉ PREPISY A LITERATÚRA.....	39
17	BEZPEČNOSŤ PRÁCE.....	39
18	ZÁVER .....	41
19	ZOZNAM PRÍLOH.....	43



## 1 IDENTIFIKAČNÉ ÚDAJE O NAVRHOVANEJ STAVBE

Názov stavby:	REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA
Miesto stavby:	Fakultná nemocnica s poliklinikou F. D. Roosevelta Banská Bystrica Nám. L. Svobodu 1, 975 17 Banská Bystrica, Slovensko
Lokalita:	areál Fakultnej nemocnice s poliklinikou F. D. Roosevelta Banská Bystrica
Katastrálne územie:	Banská Bystrica
Parcely registra C-KN č.:	2590/48, 2590/8, 2590/13, 2590/10, 2590/11, 2590/5, 2617/18, 2590/16, 2590/6, 2590/47, 2590/15, 2590/7, 2590/38, 2590/68, 2590/37, 2590/69, 2590/98, 4-1126/5, 4-1126/4, 4-1126/10, 2590/110, 2590/109, 2590/95, 2617/7
Druh stavby:	Novostavba nemocnice a revitalizácia dotknutého územia
Investor:	Fakultná nemocnica s poliklinikou F. D. Roosevelta Banská Bystrica

### 1.1 SPRACOVATELIA PROJEKTU:

Generálny projektant:	OBERMEYER HELIKA s.r.o., Lamačská cesta 3/B, 841 04 Bratislava 4
Hlavný inžinier projektu:	Ing. Vladimír Valent autorizovaný stavebný inžinier SKSI 5868
Spracovateľ:	OBERMEYER HELIKA s.r.o., Lamačská cesta 3/B, 841 04 Bratislava 4 Ing. Ondrej Mikuš, autorizovaný stavebný inžinier pre statiku a dynamiku stavieb SKSI 6786*13 Bc. Lukáš Bačkády

## 2 ÚVOD

Predmetom projektovej dokumentácie je návrh nosných konštrukcií rekonštrukcie a dostavby areálu Fakultnej nemocnice s poliklinikou F.D.Roosevelta v Banskej Bystrici, presnejšie **severný objekt, južný objekt** vrátane heliportu a spojovacích lávok.

Po odstránení pôvodných blokov (F,G,H,I,J,K,N2,R) na východnej strane územia nemocnice sa na tomto mieste vybudujú nové bloky (F, I, K, P a kryté lávky L1x,L2x,L3x,) s prepojením na existujúcu infraštruktúru.

### 2.1 OBJEKTOVÉ DELENIE

Predmetom projektovej dokumentácie je návrh nosných konštrukcií severného objektu a južného objektu, vrátane heliportu a prepojovacích lávok. Nové bloky sú rozdelené do 5 stavebných objektov F, I, K, P a L.

### 2.1.1 JUŽNÝ OBJEKT

Južný objekt pozostáva z bloku F, ktorý je rozdelený na dva dilatčné celky. Dilatovaná je len horná stavba. Objekt je koncipovaný ako monolitická železobetónová konštrukcia. Súčasťou južného objektu sú aj prepojovacie lávky blok L a heliport, umiestnený na streche bloku F. Dvojpodlažná lávka prepojuje blok F s detskou fakultnou nemocnicou, medzi osami I-J. Zvyšné dve jednopodlažné lávky prepojujú blok F so severným objektom a to s blokom P, tieto lávky sa nachádzajú na úrovni 1.NP, medzi osami 3-5 a 16-17.

Celkový pôdorysný rozmer väčšej dilatácie je 115m x 95m. Objekt je obdĺžnikového tvaru a má 3 podzemné podlažia, kde 3.PP je len pod južnou polovicou objektu po os medzi J-K. V rámci suterénnych podlaží sa nachádza aj zásobovací dvor, rozšírený mimo pôdorysný rozmer budovy. Prvé dve nadzemné podlažia objekt zachováva tvar suterénu, následne usakuje do tvaru písmena X na ďalších 6 podlažiach. Na 9.NP až 11.NP sú podlažia uskočené, prípadne aj pôdorysne zmenšené v závislosti od potreby technických miestností a zariadení. Na 11.NP je umiestnená oceľová konštrukcia heliportu vrátane obslužných konštrukcií a technologického zázemia pre heliport.

Rozmer menšej dilatácie je 63,9m x 45,9m. Dilatácia má dve podzemné podlažia a dve nadzemné podlažia. Prvé podzemné podlažia však nie je prisýpané zeminou, na úrovni 1.PP je vstup z komunikácie a v časti sú na ňom umiestnené komunikačné trasy – cesty a chodníky. Do tejto dilatácie na úrovni 1.NP ústi jednopodlažná lávka celkovej šírky 14,2m, ktorá prepája hlavný vstup do nemocnice s blokom P.

### 2.1.2 SEVERNÝ OBJEKT

Základňu pre severný objekt tvorí blok P, na ktorom sú umiestnené bloky I a K. Objekt je koncipovaný ako monolitická železobetónová konštrukcia. Jedná sa o jeden dilatčný celok.

Pôdorysný rozmer objektu je 163m x 37m. Objekt má 3 podzemné podlažia pričom 3 podzemné podlažie je len pod časťou objektu a slúži ako technický koridor prepojujúci jednotlivé objekty. 2.PP je len v časti objektu kde výška podlažia 1.PP je rozdelená medzi stropom a tak sú vytvorené dve podlažia pre parkovanie automobilov. Celkovo nadzemných podlaží je 7, pričom sú v pozdĺžnom smere uskočené oproti suterénu. Celková podlažnosť jednotlivých častí sa pozdĺž objektu mení. Medzi osami 1-8 objekt má 1 podzemné a 1 nadzemné podlažie. Medzi osami 8-10 má objekt 1 podzemné a 7 nadzemných podlaží, medzi osami 10-13 má 2 podzemné a 3 nadzemné podlažia, medzi osami 13-23 má objekt 3 podzemné podlažia a 6-7 nadzemných podlaží a za osou 23 sa nachádza prestrešený vjazd do suterénnych podlaží, súčasťou vjazdu sú aj technické priestory

Na strope 1.PP, pred hlavným vstupom do nemocnice je umiestnená fontána. Vstupná hala je prestrešená ľahkou drevenou konštrukciou v tvare vlny, pôdorysného tvaru lichobežníka. Zároveň z tohto vstupu vedie lávka do bloku P, šírky 14,2m medzi osami 5-7. Ďalšia lávka vedie z úrovne 1.NP do bloku P medzi osami 19-20, šírky 4,5m.

## 2.2 VÝCHODISKOVÉ ÚDAJE A PODKLADY

Základom pre vypracovanie projektu boli okrem požiadaviek stavebníka a obhliadky územia – miesta stavby pre navrhované objekty nasledovné podklady :

- Polohopisné a výškopisné zameranie územia
- Projektová dokumentácia pre územné rozhodnutie
- Zameranie jestvujúcich inžinierskych sietí
- Inžiniersko-geologický prieskum vypracovaný fy. ENVIGEO a.s., riešiteľ Mgr. Jozef Mihalkovič
- Požiadavky a pripomienky klienta / zápisy z pracovných rokovaní

- f) Konzultácie s dotknutými odbornými profesiami
- g) Požiadavky dotknutých orgánov štátnej správy a správcov dotknutých IS
- h) Projektová dokumentácia pre územné rozhodnutie
- i) Dokumentácia skutkového stavu existujúcich objektov
- j) Projektová dokumentácia existujúcich objektov
- k) Príslušné zákony, predpisy a normy

### 3 GEOLOGICKÉ POMERY

IGP prieskum vyhotovila fi. ENVIGEO a.s. , v nasledujúcej tabuľke sú základné údaje o úlohe:

<b>Názov úlohy</b>	FNsP F.D. Roosevelta Banská Bystrica – rekonštrukcia a dostavba areálu, inžinierskogeologický prieskum
<b>Číslo úlohy zhotoviteľa</b>	11909
<b>Dátum vyhotovenia</b>	apríl 2023
<b>Druh prác</b>	inžinierskogeologický prieskum
<b>Etapa prieskumu</b>	podrobný inžinierskogeologický prieskum
<b>Objednávateľ</b>	OBERMEYER HELIKA s.r.o. Lamačská cesta 3/B 841 04 Bratislava
<b>Zástupca objednávateľa</b>	Ing. Vladimír Valent, výrobný riaditeľ
<b>Zhotoviteľ</b>	ENVIGEO, a.s. Kynceľová 2 974 11 Banská Bystrica
<b>Zástupca zhotoviteľa</b>	RNDr. Pavol Tupý, predseda predstavenstva
<b>Zodpovedný riešiteľ</b>	Mgr. Jozef Mihalkovič

Táto kapitola čerpá predovšetkým z daného IGP.

#### 3.1 ZÁKLADNÉ ÚDAJE

Skúmané územie, v ktorom sa plánuje rekonštrukcia a dostavba novej časti nemocnice, sa nachádza v juhovýchodnej časti areálu nemocnice, v katastrálnom území Banská Bystrica. Skúmané územie sa nachádza vedľa existujúcej budovy kídla nemocnice, na trávinatej ploche.

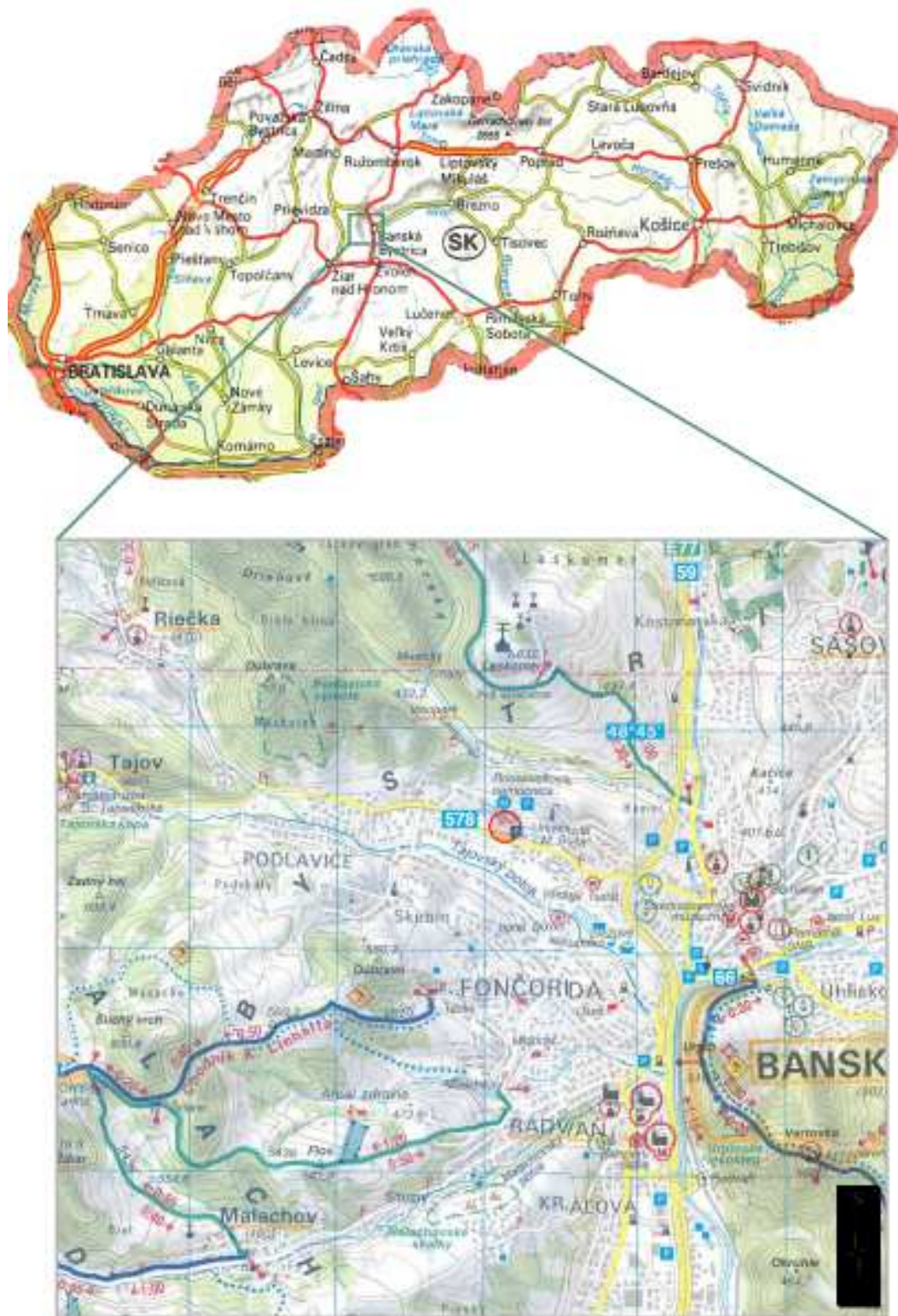
Z hľadiska geomorfologického členenia (KOČICKÝ ET IVANIČ, 2011) patrí skúmané územie do oblasti Slovenské stredohorie a je súčasťou celku Zvolenská kotlina, podcelku Bystrické podolie.

Skúmané územie sa nachádza na rovinatom teréne, s miernym sklonom k juhu, v nadmorskej výške približne 405 m n. m.


Podľa regionálneho geologického členenia Západných Karpát a severných výbežkov Panónskej panvy (VASS ET AL., 1988) sa skúmané územie zaraďuje do veporského pásma a nachádza sa v hrnskom synklinóriu.

Na geologickej stavbe skúmaného územia sa podieľajú horninové komplexy mezozoika a kvartéru (POLÁK ET AL. 2003).

**Príloha A1 Situácia skúmaného územia**  
(výrez z "Turistický atlas Slovenska 1 : 50 000, VkJ, š.p. Harmanec, 2005")  
M 1 : 50 000



Vysvetlivky:

 skúmané územie



## Mezozoikum

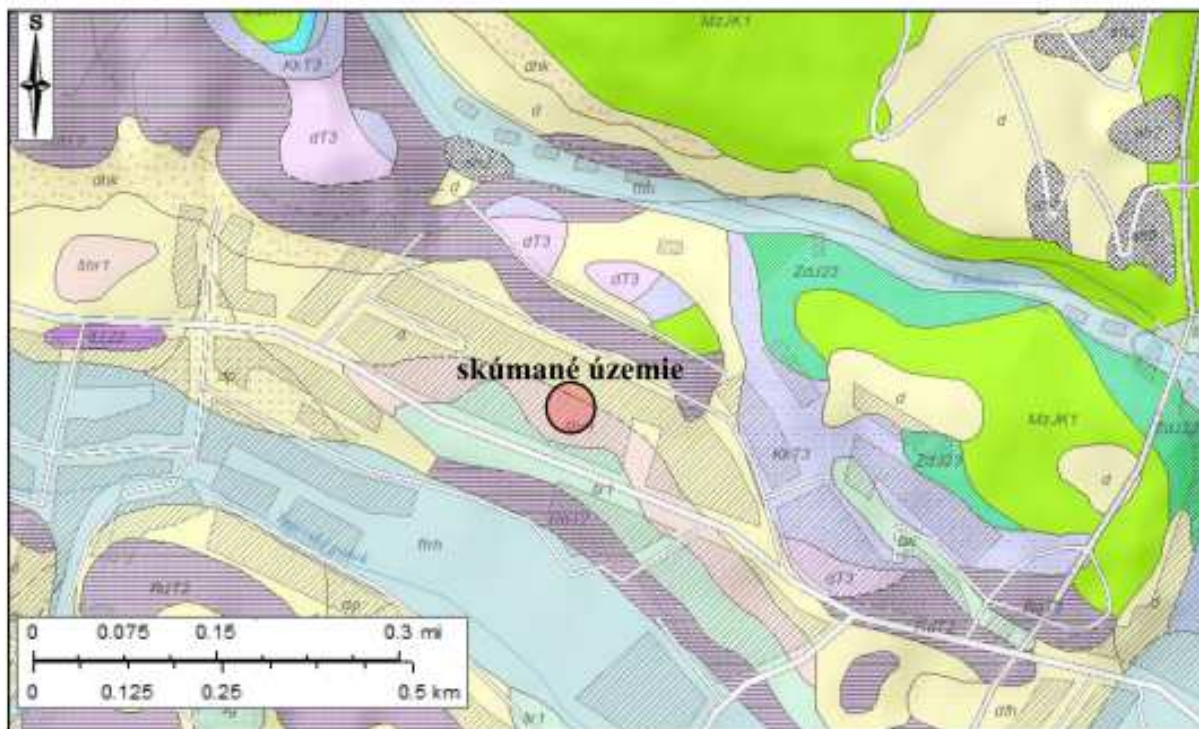
Podložie deluviálnych sedimentov je tvorené horninami mráznického súvrstvia. Mráznické súvrstvie je tvorené sivými, slienitými škvritými vápencami s nepravidelnými polohami slieňovcov a slienitých bridlíc. Ojedinele sa môžu vyskytovať sivé ramsauské dolomity. Vápence sú väčšinou lavicovité, často silne zbridličnatené a tektonizované. Farba karbonátu závisí od množstva ílovitej, železitej a organickej prímеси v sedimente, od fialkovasto tmavosivej po hnedosivú. V spodnej časti súvrstvia sú bežné polohy organoklastických vápencov turbiditného pôvodu. Hrúbka súvrstvia je 30-40 m, niekedy i väčšia.

## Kvartér

Kvartér v skúmanom území, ktorý je zastúpený antropogénnymi uloženinami a deluviálnymi Sedimentmi. Na povrchu skúmaného územia (nad deluviálnymi sedimentmi) sa nachádza vrstva antropogénnych uloženín (úprava terénu okolia budovy, plôch a prístupových ciest) zložených zo zemín štrkovitých a jemnozrnných.

Štrkovo-piesčité fluviálne akumulácie vyšších stredných terás niektorých väčších tokov sú najmä v pahorkatinných úsekoch, ale aj vo vnútro-horských kotlinách a kotlinách, pokryté premenlivou vrstvou alochtónneho eolicko-fluviálneho, eolického, eolicko-deluviálneho až deluviálno-fluviálneho materiálu. Smerom k povrchu fluviálnych sedimentov nižších stredných terás sa jednotlivé frakcie zjemňujú. Pribúdajú drobné žltosivé piesčité štrky ( $\varnothing$  1 – 2 cm).

V nadloží sú piesky spravidla prekryté tenkou polohou deluviálnych splachov. Ide o bližšie nerozlíšené sily alebo preplavenú spraš. Na iných miestach tvoria povrch terás plošne rozsiahlejšie ílovité piesky a ich nadložie tvorí prachovito až jemnopiesčitý vápnitý silt.




Obrázok č. 1: Výrez z regionálnej geologickej mapy SR – pomerná mierka. Podklad: POLÁ ET AL.: Geologická mapa Starohorských vrchov, Čierťaže a severnej časti Zvolenskej kotliny 1:50 000 [online]. Bratislava: ŠGÚDŠ, 2003. [cit. 04/2023]. Dostupné na internete <https://apl.geology.sk/gm50js/>.

## Vysvetlivky:

### KVARTÉR





#### Holocén vcelku

-  fhh; fluviálne sedimenty: litofaciálne nečlenené nivné sily, alebo piesčité až štrkovité sily dolinných niv a niv horských potokov

#### Mladší pleistocén

-  šw; fluviálne sedimenty: štrky, piesčité štrky a piesky dnovej akumulácie v nízkych terasách



#### Stredný pleistocén (mladšia časť)

-  šhr1; fluviálne sedimenty: štrky a piesčité štrky vyšších stredných terás s pokryvom spraší, deluviálnych siltov a splachov
-  šm; fluviálne sedimenty: štrky, piesčité štrky a reziduálne štrky nerozlišených akumulácií mladších terás
-  šr1; fluviálne sedimenty: piesčité štrky a štrky vyšších stredných terás
-  šr2; fluviálne sedimenty: piesčité štrky a štrky nižších stredných terás

#### Mladší pleistocén / Holocén



-  dfh; deluviálno-fluviálne sedimenty: prevažne ranové sily, piesčité sily s úlomkami, jemnozrnné piesky a splachy zo spraší

#### Pleistocén / Holocén

-  d; deluviálne sedimenty vcelku: litofaciálne nerozlišené svahoviny a sutiny
-  dhk; deluviálne sedimenty: prevažne siltovito-kamenité (podradne piesčito-kamenité) svahoviny a sutiny

### MEZOZOIKUM

#### Mladší trias

-  dT3; hlavné dolomity: svetlé, sivé masívne a vrstevnaté dolomity
-  KkT3; karpatský keuper: kremenné pieskovce, arkózy, zlepenice, ílovité bridlice, dolomity

#### Stredný - mladší trias

-  RvT23; reifflinské a pseudoreifflinské vápence: sivé vrstevnaté vápence s rohovcami


#### Stredný trias

-  RdT2; ramsauské dolomity: sivé vrstevnaté dolomity


#### Starší trias

-  BeT1; benkovské súvrstvie: pieskovce, ílovité a ílovito-piesčité bridlice


#### Mladšia jura? – staršia krieda


-  MzJK1; mráznické súvrstvie: sivé a tmavosivé slienité vápence (niekedy s hľuzami rohovcov), sliene, slienovce, slienité bridlice

#### Stredná – mladšia jura

-  Zdj23; ždiarske súvrstvie: doskovité až lavicovité, sivozelené, zelené a červené rádiolárové vápence a rádiolarity

#### Staršia – stredná jura

-  HtzJ1; hierlatzské súvrstvie: svetlosivé, ružové až červené, lavicovité až masívne krinoidové vápence

-  skúmané územie

### 3.2 INŽINIERSKO GEOLOGICKÝ PRIESKUM

V zmysle Inžinierskogeologickej rajonizácie M 1: 500 000 (HRAŠNA, KLUKANOVÁ, 2014) je skúmané územie zaradené do rajóna údolných riečnych náplavov (F) a podľa Mapy inžinierskogeologických rajónov Slovenska M 1: 50 000 (LIŠČÁK ET AL., 2017) je skúmané územie súčasťou rajónu pleistocénnych riečnych terás (Ft).

Fluviálne sedimenty sú budované štrkovými sedimentmi. Vo fluvialných sedimentoch vyšších terás sa vyskytujú silty, piesčité silty a strednozrnné až hrubozrnné piesky.

Deluviálne sedimenty sú tvorené jemnozrnnými zeminami (silty a íly), v ktorých sú prítomné úlomky skalných hornín variabilnej veľkosti.

Na povrchu časti skúmaného územia sa môže nachádzať vrstva antropogénnych uloženín.

Na základe Atlasu máp stability svahov (ŠIMEKOVÁ, MARTINČEKOVÁ ET AL., 2006) je skúmané územie hodnotené ako oblasť bez rizika svahových deformácií.

#### 3.2.1 DOTERAJŠIA PRESKÚMANOSŤ

Z geologického hľadiska je územie spracované v prehľadnej geologickej mape Slovenskej republiky 1:200 000, mapový list 36 – Banská Bystrica a jeho vysvetlivkách (BEZÁK ET AL., 2008; BEZÁK ET AL., 2009). V mierke 1 : 50 000 je spracovaná Geologická mapa Starohorských vrchov, Čierťáže a severnej časti Zvolenskej kotliny (POLÁK ET AL., 2003A) s jeho vysvetlivkami (POLÁK ET AL., 2003B).

Z inžinierskogeologického hľadiska sú spracované inžinierskogeologické mapy v M 1 : 500 000 (HRAŠNA, KLUKANOVÁ, 2014) a v M 1 : 50 000 (LIŠČÁK ET AL., 2017).

Priamo v areáli nemocnice boli overené inžinierskogeologické a hydrogeologické pomery v prácach LAFFÉRSA (2008, 2009, 2013).

V širšom okolí skúmaného územia boli realizované podrobné inžinierskogeologické (BLAHUTIAKOVÁ, 1984; HRUBÝ, 1986; MATEJČEK, 2003) a hydrogeologické (DRAHOŠ, 1991) prieskumy za účelom aktualizácie poznatkov o inžinierskogeologických a hydrogeologických pomeroch.

### 3.3 INŽINIERSKOGEOLOGICKÉ POMERY

#### Antropogénne uloženiny

Najvrchnejšiu časť skúmaného územia tvoria antropogénne uloženiny. Antropogénne uloženiny boli overené s hrúbkou 0,9 m. Uloženiny sú charakteru ílu štrkovitého. V antropogénnych uloženinách sú prítomné úlomky skál a tehál.

Antropogénne uloženiny nie sú vhodné na zakladanie.

#### Deluviálne sedimenty

Jemnozrnné zeminy sú charakteru siltu piesčitého a ílu so strednou plasticitou. Zeminy sú hnedej farby, s ojedinelým výskytom úlomkov skalných hornín veľkosti do 3 až 10 cm.

Podľa makroskopického popisu a realizovaných laboratórnych rozborov ich zaraďujeme medzi zeminy skupiny F, triedy F3 MS – silt piesčitý a F6 CI – íl so strednou plasticitou.



Na základe vyhodnotenia laboratórnych rozborov a dynamickej penetračnej skúšky sú jemnozrnné zeminy tuhej až pevnej konzistencie. Na základe vykonaných laboratórnych rozborov a makroskopického popisu priradujeme jemnozrnným zeminám deluviálnych sedimentov nasledovné doporučené charakteristiky.

Označenie vrtu	Trieda a symbol zeminy STN 721001	Index konzistencie $I_c^*$	Poisson. číslo $\nu^*$	Koeficient $\beta^*$	Objemová hmotnosť $\gamma^*$ [kN.m <sup>-3</sup> ]	Modul deformácie $E_{def}^*$ [MPa]	Súdržnosť zeminy $c_u^*$ [kPa]	Uhol vnútorného trenia $\phi_u^*$ [°]	Doporučená únosnosť $R_d$ [kPa] **
IGN-1 (0,9-2,0)	<b>F6 CI</b>	<b>0,78</b>	0,40	0,47	21,0	<b>3,18-6,37</b>	<b>39,81</b>	0	100
IGN-1 (2,0-4,5)	<b>F3 MS</b>	<b>0,75</b>	0,35	0,62	18,0	5-8	60	0	175

**F6 CI** – zistené laboratórnymi analýzami a vyhodnotením DPS

\* - hodnoty doporučené

\*\* - hodnoty doporučenej únosnosti  $R_d$  pre zeminy skupiny F platia pre hĺbku založenia 0,8 – 1,5 m a šírku základu  $\leq 3$  m.

### Mezozoikum

Predkvartérne podložie územia je tvorené horninami mezozoika. Prieskumným vrtom sme zdokumentovali zvetrané dolomity sivej a okrovej farby.

Vrchnejšia vrstva skalného podložia do hĺbky 7,4 m p. t. je charakteru jemnozrnej zeminy, ktorú tvoria silne zvetrané dolomity s ojedinelým výskytom úlomkov veľkosti do 1-2 cm. Vo väčšej hĺbke bola potvrdená vrstva navetraných sivobielych dolomitov s vyššou pevnosťou.

Na základe makroskopického popisu a vykonaných laboratórnych rozborov sme dolomity zaradili do tried R4 a R5 a priradujeme im nasledovné doporučené charakteristiky skalných hornín.

Označenie vrtu	Trieda a symbol zeminy STN 721001	Poisson. číslo $\nu$	Pevnosť $\sigma_c$ [MPa]	Doporučená únosnosť $R_d$ [MPa]
Silne zvetrané dolomity IGN-1 (4,5-7,4)	R5	0,25	1-5	0,3
Zvetrané dolomity IGN-1 (7,4-8,0)	R4	0,25	5-25	0,4
Zvetrané dolomity IGN-1 (8,0-9,0)	<b>R4</b>	0,25	<b>10,6</b>	0,4
Zvetrané dolomity IGN-1 (9,0-12,0)	R4	0,25	5-25	0,4

**R4** – zistené laboratórnymi analýzami

\* - hodnoty doporučené

### 3.4 HYDROGEOLOGICKÉ POMERY

V skúmanom území sa nachádzajú horninové komplexy s veľmi rozdielnymi hydrogeologickými vlastnosťami. Možno v ňom rozlíšiť v zásade dva systémy, líšiac sa svojou genézou a hydraulickými parametrami. Sú to:

- 1) hydrogeologický komplex mezozoika
- 2) hydrogeologický komplex kvartéru

Hydrogeologický komplex mezozoika je zastúpený vápencami mráznického súvrstvia a predstavuje podložie kvartérneho hydrogeologického komplexu. Tvoria ho silne zbridlčnatené a lavicovité vápence, ojedinele organoklastické, ktoré sú prevažne silne tektonicky porušené. Priepustnosť komplexu je puklinová a hladina podzemnej vody prevažne voľná.

Hydrogeologický komplex kvartéru je tvorený deluviálnymi sedimentmi pleistocenného až holocenného veku, ktoré majú medzizrnovú priepustnosť. Podzemné vody sú dotované prítokmi z terasových stupňov, ďalej priamou infiltráciou zrážok a v pobrežnej zóne tiež infiltráciou z povrchového toku počas vysokých vodných stavov.

Podľa hydrogeologickej rajonizácie (Š UBA ET AL., 1984) patrí širšie okolie skúmaného územia do 2 hydrogeologických rájónov: Q 080 – Kvartér nivy Hrona a Slatiny od Slovenskej Ľupče po Tlmače a MG 077 – Mezozoikum a paleozoikum Starohorských vrchov a severnej časti Zvolenskej kotliny. Rájón je budovaný nívovými sedimentmi rieky Hron a karbonátmi s rôznym stupňom zvetrania. Hrúbka sedimentov dosahuje 4 – 8 m, ojedinele i nad 10 m. Hlavný zvodnený horizont, tvorený štrkopiesčitými sedimentmi je prikrýty náplavovými siltami hrúbky 0,5 – 3,0 m. Hrúbka vrstvy mezozoických hornín dosahuje niekoľko desiatok metrov.

Inžinierskogeologickým prieskumom realizovaným v skúmanom území do hĺbky prieskumných diel (12 m) nebola zdokumentovaná hladina podzemnej vody.

Podzemná voda je viazaná na tektonicky porušené mezozoické vrstvy s puklinovou priepustnosťou vo väčších hĺbkach.

Kvartérne deluviálne sedimenty charakteru jemnozrnných zemín majú predpokladaný koeficient filtrácie  $k_f < 1 \cdot 10^{-9} \text{ m.s}^{-1}$  preto ich zaraďujeme medzi prakticky nepriepustné zeminy. Zeminy nie sú vhodné pre účely vypúšťania vôd z povrchového odtoku do podzemných vôd.

Zdokumentované litologické vrstvy zemín a hornín v skúmanom území, aj z dôvodu neprítomnosti podzemnej vody, nie sú vhodné ani pre účely využitia technologického riešenia systémov tepelných čerpadel, ktorých koncept pracuje s čerpaním podzemnej vody z vrtov.

### 3.5 PREMŔZANIE ZÁKLADOVEJ PÔDY

STN 73 6196 „Ochrana cestných komunikácií pred účinkami premŕzania podložia“ stanovuje pre hodnotené územie mrazový index  $Im_n = 550$ . Podľa vzťahu  $h_{pr} = 16 \cdot 3 \sqrt{Im_n}$  je priemerná hĺbka premŕzania pôdy 1,30 m p. t.

### 3.6 SEIZIMICITA

Podľa Seizmotektonickej mapy Slovenska, ktorá tvorí prílohu technickej normy STN 73 0036 (Seizmické zaťaženie stavebných konštrukcií) skúmané územie patrí do oblasti, v ktorej sa v historicky známom období vyskytli seizmické otrasy o intenzite do 7° MSK-64. Táto hodnota zodpovedá taktiež siedmemu stupňu 12-stupňovej Európskej makroseizmickej stupnice (EMS-98) používanej dnes v európskych štátoch vrátane Slovenska.

Podľa STN EN 1998-1:2005/NA/Z2 (Navrhovanie konštrukcií na seizmickú odolnosť), patrí podložie územia do kategórie A. Priemerná hodnota rýchlosti šírenia šmykových S vĺn v horných 30 m podložia pri šmykovej pomernej deformácii 10 -5 alebo menšej v s,30 je  $> 800 \text{ m.s}^{-1}$ .

Územie sa nachádza v druhej zdrojovej oblasti seizmického rizika so základným seizmickým zrýchlením a  $g_R = 0,63 \text{ m.s}^{-2}$ . Základné seizmické zrýchlenie zodpovedá zemetraseniu s periódou výskytu 475 rokov a vzťahuje sa na stavebné objekty so súčiniteľom významnosti  $\gamma_I = 1,0$  (obyčajné budovy, ktoré nepatria do iných kategórií).

### 3.7 NÁVRH ZAKLADANIA ODPORÚČANÉHO IGP

„V skúmanom území je projektovaná výstavba niekoľkopodlažnej budovy nemocnice s pristávacou plochou pre vrtuľníky (heliport), ktorá bude postavená v rámci projektu dostavby a rekonštrukcie areálu.

Na základe zistenej geologickej stavby, inžinierskogeologických a hydrogeologických pomerov navrhujeme objekt zakladať hĺbkovo, na pilótach votknutých, resp. opretých do mezozoických hornín, ktoré boli zdokumentované v hĺbke od 4,5 m p. t.

Podzemná voda v skúmanom území nebola inžinierskogeologickým prieskumom zdokumentovaná. Podzemná voda v skúmanom území je viazaná na rozpukané, tektonicky porušené horniny, ktoré sa nachádzajú vo väčších hĺbkach pod terénom.“




Dokumentácia vrtu:

Pries.územie.: Banská Bystrica  
Okres.....: B.Bystrica  
Kraj.....: B.Bystrica  
Súradnice X...: 1227569,365 m  
Súradnice Y...: 419646,787 m  
Kóta terénu...: 405.61 m n.n.  
Kóta pažnice.: 405.61 m n.n.

**Vrt: IGN-1**

Očel: IGF  
Mierka hĺbok 1:70  
Hĺbka vrtu: 12,00 m

Vítal.....: ENVIGEO, s.r.o.  
Správa.....: Fraste MITO-40  
Vrtmajster...: M. Chrobák  
Doba vŕtania.: 09.03.2023  
Geológ.....: Mgr. Jozef Mihalkovič

Hĺbka	Technické údaje		Jadro	Vzorky pre laboratórne skúšky			Podr. voda		Geológia																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																										
	Spôsob vŕt.	Príemer vrtu		Výnos [%]	Druh odberu	Číslo odberu	Hĺbka odberu	Meraná	Uchovaná	Stratigrafia	Hĺbka [m P.t., m]	Číslo vrstvy	Hrúbka vrstvy	Geol. profil	Popis vrstiev																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
1	Jadrovo-rotáčny	175 mm		Porušená		1.70	IGN-1 (1,6-1,8) Klasifikačný rozbor F6 CI		Kvartér	0.90	1	0.90		1. Antropogénne uloženiny charakteru ílu štrkovitého, pevnej konzistencie, hnedej farby, s úlomkami skál a tehál, zemina triedy Y-F2 CG.																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
2										Porušená		3.10	2.00	2	1.10		2. Deluviálne sedimenty charakteru ílu so strednou plasticitou, tuhej konzistencie, hnedej farby, ojedinile s úlomkami skalných hornín veľkosti do 3 cm, zemina triedy F6 CI.																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																		
3													Porušená		3.10	IGN-1 (3,0-3,2) Klasifikačný rozbor F3 MS	4.50	3	2.50		3. Deluviálne sedimenty charakteru siltu piesčitého, tuhej konzistencie, hnedej farby, ojedinile s úlomkami skalných hornín veľkosti do 5-10 cm, zemina triedy F3 MS.																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																														
4				Mesozoikum																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																															

### 3.8 ODPORÚČANIA STATIKA PRE PODROBNEJŠIE IGP

Objekty ako bolo písané v tejto časti TS budú založené na základovej doske, pokiaľ bude v základovej škáre (ďalej len ZŠ) dosiahnutá vrstva hornín R4/R5. V prípade že nebudú dosiahnuté vrstvy v ZŠ únosného skalného podlažia, musia byť nosné zvislé prvky podopreté veľko - priemerovými pilótami, ktoré budú votknuté/opreté do skalného podlažia. V takomto prípade je nutné zohľadniť aj priťaženie od základovej dosky, ktorá je uložená na pomerne mäkkom podlaží oproti skalnému podlažiu.

V prípade uloženia dosky na skalné podlažie je preferované poznať podrobnejšie správanie sa skalného podlažia preto odporúčam zrealizovať nasledovné dodatočné meranie a geologické práce, prípadne aj v konzultácii s riešiteľom základových konštrukcií - geotechnikom:

1. Vyhotoviť presiometrickú skúšku
2. Zrealizovať horninový dilatometer pre určenie presiometrického modulu a určenie limitného presiometrického tlaku
3. Zrealizovať karotáž vo vybraných vrtoch
4. Na vŕtanie použiť dvoj-jadrový vrták pre odobranie neporušených vzoriek.

Vyhotovením nasledovných skúšok dostaneme presnejší obraz o základových pomeroch a tým bude možné optimálnejšie navrhnutie základových konštrukcií.

V zrealizovanom IGP prieskume je zadefinovaná kategória A seizmické správanie sa podložia, trieda významnosti budova spadá do kategórie IV ako Budovy, ktorých celistvosť pri zemetrasení je životne dôležitá pre civilnú ochranu. Preto navrhujeme zrealizovať podrobný seizmický prieskum a zadefinovať potrebné parametre pre statický návrh (súčiniteľ podložia  $S$  a hraničné periódy  $T_B$ ,  $T_C$ ,  $T_D$ ).

## 4 KONŠTRUKČNÉ RIEŠENIE

Návrh nosného systému vychádza z požiadaviek dispozičného riešenia daného v architektonickom riešení, z požiadaviek na požiaru bezpečnosť a samozrejme z požiadaviek na zabezpečenie požadovanej mechanickej odolnosti a podmienok používateľnosti.

Z hľadiska optimálneho návrhu nosného systému s ohľadom na požiaru odolnosť, projektovú prípravu a skutkový stav je navrhovaná nosná konštrukcia vyhotovená ako monolitický železobetónový skelet. Stĺpy sa snažia rešpektovať osovú moduly, a sú doplnené železobetónovými stenami po obvode a železobetónovým jadrami. Dosky sú monolitické železobetónové. Stropné monolitické dosky sú doplnené v mieste napojenia stĺpov roznášacími hlavicami prípadne trámami.

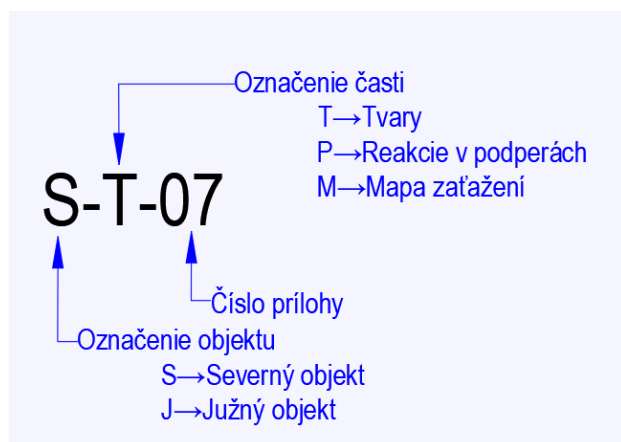
Konštrukčná výška podlaží je cca 4,25m, prípadne 3,9m v lôžkovej časti a cca 3,0m v parkovacích priestoroch pre automobily.

Schodiská v objekte sú navrhnuté ako poloprefabrikované zabudované do konštrukcie, v menej namáhaných jadrách ako prefabrikované uložené na ozuby medzipodest a stropných dosiek.

V grafických prílohách k tejto technickej správe sú zobrazené:

- základné tvary konštrukcie zachytené v grafických prílohách.
- reakcie na úrovni päty stĺpa nad základovou doskou.
- Mapy stálych a úžitných zaťažení pre jednotlivé podlažia

Značenie príloh je podľa nasledovného kódu:



## **4.1 POVRCHOVÁ ÚPRAVA**

### **4.1.1 BETÓNOVÉ KONŠTRUKCIE**

Povrch železobetónu musí byť hladký, jednotvárný, bez dutín a kaverny, bez trhlín a prasklín so zaistením vysoko kvalitnej rovinnosti a pravouhlosti a so skosením viditeľných hrán. Požiadavky budú koordinované s časťou architektúra. Presný rozsah pohľadovosti a jej kvality na prvkoch bude koordinovaný s investorom.

Pre realizáciu bude použité kvalitné systémové debnenie. Projekt predpokladá použitie kvalitných prvkov pre debnenie prác. špár v stropných konštrukciách, ktoré zaručia tesnosť debnenia a bezpečné prepojenie betónov.

V technologických priestoroch, kde bude betón bez krycieho náteru, musí byť realizovaný proti-prašný náter (penetrácia).

Všetky betónové povrchy treba zosúladiť so stavebnou časťou, ktorá špecifikuje vlastnosti povrchov.

### **4.1.2 OCEĽOVÉ KONŠTRUKCIE**

Konštrukcie sú chránené náterom, alternatívne môžu byť žiarovo pozinkované. Prostredie koróznej agresivity sa uvažuje podľa STN EN ISO 12944-2: Stupeň koróznej agresivity C3, životnosť náteru „H“ – vysoká. Pred aplikáciou ochranného náterového systému budú oceľové prvky ošetrené podľa STN EN 1090-2.

Pred realizáciou náterových systémov navrhujem nasledovný spôsob úpravy povrchu oceľových konštrukcií:

- Otrýskanie podľa STN EN ISO 8501-1, STN EN ISO 8504-2 a STN EN ISO 12944-4 na stupeň Sa2<sup>1/2</sup> oceľovým gritom, aby bola dosiahnutá drsnosť podľa tejto normy.

Pred realizáciou náterov sa musia všetky olejové škvrny, nečistota, prach, staré nátery a hrdza odstrániť z povrchu natieraných konštrukcií. Námraza, cement a iné pevné nečistoty musia byť odstránené škrabkou alebo brúsením. Osobitá pozornosť sa musí venovať vyčisteniu rohových oblastí a okrajov, ktoré sú ťažšie dostupné, ako aj skrutkovým spojom a zvarovým švom (odstránenie okují zo zvarov, rozstreku a solí!). Je potrebné aby bola dodržaná ostrosť hrán zvarov a rohov  $\Phi 3$  mm. Po úprave konštrukčných prvkov (rezaním, vrtaním a pod.) musia byť tieto miesta „odihlené“ a obrúsené na  $\Phi 3$  mm.

## **4.2 POŽIARNA OCHRANA**

### **4.2.1 BETÓNOVÉ KONŠTRUKCIE**

Požiarna ochrana je v objekte zaistená minimálnymi rozmermi konštrukčných prvkov a ďalej minimálnym požadovaným krytím výstuže betónovou krycou vrstvou, v súlade s normou STN EN 1992-1-2 navrhovanie betónových konštrukcií časť 1-2: všeobecné pravidlá – Navrhovanie konštrukcií na účinky požiaru.

### **4.2.2 OCEĽOVÉ KONŠTRUKCIE**

Oceľová konštrukcia nie je dimenzovaná na účinky požiaru a preto musí byť chránená. Požiarna ochrana ocelevej konštrukcie bude zabezpečená stabilným hasiacim zariadením alebo obalením konštrukcie protipožiarnym obkladom (SDK) prípadne náterom. Presnú požiaru odolnosť vid' projekt požiarnej ochrany. Bližšia špecifikácia povrchovej úpravy ocelevej konštrukcie vid' stavebná časť ARS.

## 4.3 POUŽITÉ MATERIÁLY

### 4.3.1 BETÓNOVÉ KONŠTRUKCIE

Receptúra betónovej zmesi, technológie betonáže a skúšky čerstvého a zatvrdnutého betónu musia byť v súlade s technologickým predpisom betonáže. Technologický predpis betonáže bude spracovaný dodávateľom a bude predložený v predstihu tj. pred zahájením práce investorovi k odsúhlaseniu. Technické požiadavky na zložky betónu, vlastnosti čerstvého a zatvrdnutého betónu a jeho overenia, ďalej požiadavky na výrobu, jeho doprava, dodávanie, ukladanie, ošetrovanie a postupy pri kontrole akosti sa riadi ustanoveniami STN EN 206-1.

Špecifikácia typového betónu je pre jednotlivé konštrukčné prvky stanovená projektovou dokumentáciou.

Krytie výstuže betónom je navrhnuté podľa STN EN 1992-1-1. Krytie výstuže treba preveriť so stanovením krytím na danom výkrese, v prípade nezrovnalosti treba kontaktovať projektanta statiky.

$$c_{\min} = \max \{c_{\min,b}; c_{\min,dur} + \Delta c_{dur,\gamma} - \Delta c_{dur,st} - \Delta c_{dur,add}; 10 \text{ mm}\} \quad (4.2)$$

kde  $c_{\min,b}$  je minimálne krytie vyplývajúce z požiadavky na súdržnosť, pozri 4.4.1.2 (3);  
 $c_{\min}$  minimálne krytie vyplývajúce z podmienok prostredia, pozri 4.4.1.2 (5);  
 $\Delta c_{dur,\gamma}$  prídavná hodnota z hľadiska spoľahlivosti, pozri 4.4.1.2 (6);  
 $\Delta c_{dur,st}$  zníženie minimálneho krytia pri použití nehrdzavejúcej ocele, pozri 4.4.1.2 (7);  
 $\Delta c_{dur,add}$  zníženie minimálneho krytia pri použití doplnkovej ochrany, pozri 4.4.1.2 (8).

**Tabuľka 4.3N – Doporučená úprava klasifikácie konštrukcií**

Kritérium	Trieda konštrukcie						
	Stupeň vlivu prostředí podle tabulky 4.1						
	X0	XC1	XC2/XC3	XC4	XD1	XD2 / XS1	XD3/XS2/ XS3
návrhová životnost 100 let	zvětšit třídu o 2	zvětšit třídu o 2	zvětšit třídu o 2	zvětšit třídu o 2	zvětšit třídu o 2	zvětšit třídu o 2	zvětšit třídu o 2
pevnostní třída <sup>1) 2)</sup>	≥ C30/37 zmenšit třídu o 1	≥ C30/37 zmenšit třídu o 1	≥ C35/45 zmenšit třídu o 1	≥ C40/50 zmenšit třídu o 1	≥ C40/50 zmenšit třídu o 1	≥ C40/50 zmenšit třídu o 1	≥ C45/55 zmenšit třídu o 1
deskové konstrukce (poloha výstuže není ovlivněna výrobním postupem)	zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1	Zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1
zajištěna zvláštní kontrola kvality výroby betonu	zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1	Zmenšit třídu o 1	zmenšit třídu o 1

**Tabuľka 4.4N – Hodnoty minimálneho krytia  $c_{\min,dur}$  požadované vzhľadom na trvanlivosť betonárskej ocele v súlade s EN 10080**

Požadavky prostředí pro $c_{\min,dur}$ (mm)							
Trieda konštrukcie	Stupeň prostředí podľa tabuľky 4.1						
	X0	XC1	XC2/XC3	XC4	XD1/XS1	XD2/XS2	XD3/XS3
S1	10	10	10	15	20	25	30
S2	10	10	15	20	25	30	35
S3	10	10	20	25	30	35	40
S4	10	15	25	30	35	40	45
S5	15	20	30	35	40	45	50
S6	20	25	35	40	45	50	55



### 4.3.2 OCEĽOVÉ KONŠTRUKCIE

Navrhnuté konštrukcie sú z oceľových profilov za tepla valcovaných v pevnostnej triede S235 podľa STN EN 10025-1, pokiaľ nie je na výkrese stanovené inak. Dodávka bude s dokumentami kontroly jakosti st. 2.2 podľa STN EN 10204.

Medza pevnosti a klzu materiálu podľa STN EN 1993-1-8 viď. nasledujúcu tabuľku:

Oceľ	S235 (MPa)	S355 (MPa)
Medza klzu, $t < 40$ mm	235 - 305	355 - 461
Medza pevnosti, $t < 40$ mm	324 - 432	459 - 612
Medza klzu, $t > 40$ mm	215 - 280	355 - 435
Medza pevnosti, $t > 40$ mm	306 - 408	441 - 588

## 5 ZAŤAŽENIA

Zaťaženia sú uvažované podľa STN EN 1991 – zaťaženie konštrukcií.

### 5.1 STÁLE ZAŤAŽENIA

Pri realizovaní všetkých skladiieb nesmie dôjsť ku prekročeniu uvedených povolených zaťažení. V prípade potreby transportu väčšieho zaťaženia na dosku, prípadne zvýšených bodových zaťažení napríklad od transportu HVAC jednotiek, musí byť upovedomený statik a daný spôsob prepravy musí byť odkonzultovaný a schválený statikom.

V prípade násypov sypkých materiálov nesmie byť na viac ako  $1\text{m}^2$  prekročené maximálne zaťaženia dané v mapách zaťaženia, počas celej životnosti stavby. Rovnako je potrebné aby neboli prekročené maximálne zaťažovacie plochy vyskytujúceho sa zaťaženia.

Správca stavby je povinný daný stav kontrolovať a prípadné prekročenia okamžite riešiť vhodným spôsobom.

Prepočet plošného zaťaženia  $10\text{ kN/m}^2 = 1\text{ tona/m}^2$ .

#### 5.1.1 TABULKA ZAŤAŽENÍ

Vlastnú tiaž nosnej konštrukcie si program generuje sám.

Tiaž podláh, podhládov, striech, priečok a obvodového plášťa, zemného tlaku podľa skutočnej skladby viď stavebná časť projektu.

Uvedené zaťaženia pôsobiace na konštrukciu sú charakteristické hodnoty použité pri návrhu nosnej konštrukcie.

Zaťaženia sú uvedené charakteristickou hodnotou.

- |  |                   |
|--|-------------------|
| 1. Podlahové vrstvy + priečky + podhlady | $9\text{ kN/m}^2$ |
|--|-------------------|



2.	Exterérové skladby komunikácií	10 kN/m <sup>2</sup>
3.	PARKING	1 kN/m <sup>2</sup>
4.	PARKING – zateplený strop nad 1.NP	5 kN/m <sup>2</sup>
5.	Intenzívna zelená strecha	6 kN/m <sup>2</sup>
6.	Pojazdná skladba strechy	20 kN/m <sup>2</sup>
7.	Extenzívna zelená strecha	6 kN/m <sup>2</sup>
8.	Zaťaženie od fasády	5 kN/m'
9.	Zaťaženie od atiky	2 kN/m'

## 5.2 ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIA

Zaťaženia sú uvedené charakteristickou hodnotou.

			<b>Plošné zať.</b>	<b>Bodové zať.</b>
1.	Kat. A	Lôžkové izby	2 kN/m <sup>2</sup>	2 kN
2.	Kat. F	Garáže <30 kN	2,5 kN/m <sup>2</sup>	20 kN
3.	Kat B/C1	Administratíva/Plochy so stolmi	3 kN/m <sup>2</sup>	4 kN
4.	Kat. C3	Plochy bez prekážok pohybu	5 kN/m <sup>2</sup>	4 kN
5.	Kat. D1	Plochy v maloobchodných predajniach	4 kN/m <sup>2</sup>	4 kN
6.	Kat. E	Skladovacie priestory a technológie	10 kN/m <sup>2</sup>	10 kN
7.	Kat. H	Extenzívna zelená strecha	2 kN/m <sup>2</sup>	1,5 kN
8.	Kat. G	Pojazdná strecha	5 kN/m <sup>2</sup>	90 kN

Mapy zaťažení vid'. prílohy.

### 5.3 ZAŤAŽENIE SNEHOM

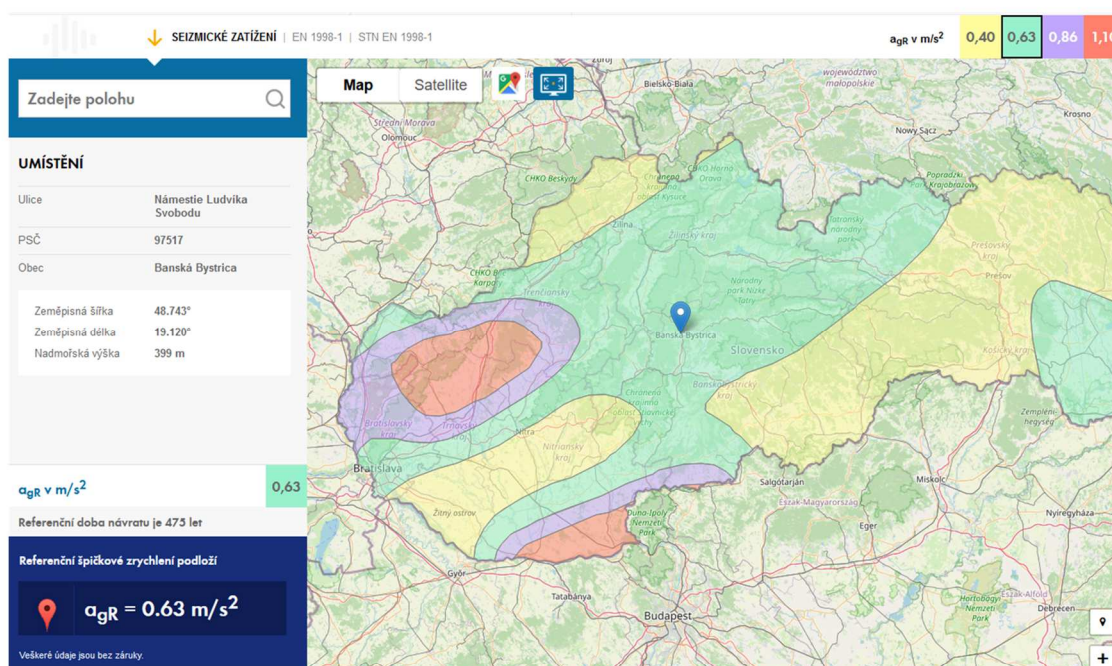
Slovenská národná príloha STN EN1991-1-3/NA

$s_k = a + A/b$		NA1 (2)		
Nadmorská výška	410 m		$\Psi_1 =$	0,3435
Zóna*	Región**		$\Psi_2 =$	0,0616
4	-			
				2
a	b	$C_e$	$\mu_i$	
0,716	430	1	1	0,800
$s_k =$	1,67	$\text{kN/m}^2$	charakteristická hodnota zaťaženia na povrchu zeme	
$s_{\text{charakteristicke}} = \mu_i * C_e * C_t * s_k$			NA1 (1)	
$s_{\text{charakteristicke}} =$	1,34	$\text{kN/m}^2$	charakteristická hodnota zaťaženia na streche	
$\gamma =$	1,5			
$s_d =$	2,00	$\text{kN/m}^2$	návrhová hodnota zaťaženia na streche	

### 5.4 ZAŤAŽENIE VETROM

Vetrová oblasť *	Základná rýchlosť vetra			Referenčná výška "z"	C <sub>e(z)</sub>	C <sub>dir</sub>	C <sub>season</sub>
				[m]			
II.	II. Podľa mapy na obrázku NB1 **			40,00	3,30	1	1
v <sub>b,0</sub>	v <sub>b</sub>	z <sub>0</sub>	z <sub>min</sub>	k <sub>r</sub>	c <sub>r(z)</sub>	c <sub>0(z)</sub>	v <sub>m(z)</sub>
[m/s]	[m/s]	[m]	[m]				
26	26	0,05	2	0,19	1,27	1	33,0
ρ	k <sub>i</sub>			q <sub>b</sub>		q <sub>p(ze)</sub>	
[kg/m <sup>3</sup> ]				[kN/m <sup>2</sup> ]=[kPa]		[kN/m <sup>2</sup> ]=[kPa]	
1,25	1			0,42		1,40	
Poznámky:			podľa STN EN 1991-1-3				
*	Plochy s nízkou vegetáciou ako je tráva a izolované prekážky (stromy, budovy) vzdialené od seba aspoň 20 násobok ich výšky						

## 5.5 ZAŤAŽENIE SEIZMICITOU



Referenční špičkové zrychlení podloží typu

$$a_{gR} = 0,064 \text{ g}$$

Bratislava

$$a_{gR} = 0,63 \text{ m/s}^2$$

Třída významu pozemních staveb

$$\gamma_I = 1,4$$

Trieda významnosti IV.

Spektrum pružnej odezvy podľa STN EN 1998-1/NA (viď čl. 3.2.2.1 a NA. 2.9)

Typ podložia A

Součinitel podloží

$$S = 1$$

$$a_{gS} = S \cdot \gamma_I \cdot a_{gR} = 0,090 \text{ g} < 0,1 \text{ g}$$

→ malá seizmicita

Podľa STN EN 1998-1 článku 3.2(4)P, sa na výpočet smú použiť redukované alebo zjednodušené postupy seizmického návrhu pre určité druhy alebo kategórie konštrukcií.

Vo výpočet horizontálneho spektra budú použité tieto hodnoty:

**Tabuľka NB.5.1 – Súčinitel podložia  $S$  a hraničné periódy  $T_B$ ,  $T_C$ ,  $T_D$  pre spektrum horizontálnej pružnej seizmickej odezvy pre územie Slovenska**

STN EN 1998-1/NA aj STN 73 0036				
Kategória podložia a maximum pomerného spektra	$S$	$T_B$ (s)	$T_C$ (s)	$T_D$ (s)
A 2,4	1,0	0,1	0,33	1,25

Následné pravidlá pre výpočtové kombinácie musia byť v súlade s STN EN 1990 a STN EN 1998-1. Súčiniteľ správania musí byť v súlade s kapitolou 5, predmetnej normy, vo výpočte bol stanovený hodnotou  $q=1,5$  pri 5% útlme budovy.

## 5.6 ZAŤAŽENIE TEPLITOU

Zaťaženia teplotou musia byť v súlade s STN 1991-1-5, vrátane NA. Podľa STN EN1991-5/NA daná lokali spadá podľa obrázka NB.1 do pásma minimálnej teploty vzduchu v tieni  $-30^{\circ}\text{C}$ , a podľa obrázka NB.2 maximálnej teploty vzduchu v tieni max.  $41^{\circ}\text{C}$ .

## 5.7 ZAŤAŽENIE HELIPORTU

Pre návrh Heliportu boli stanovené nasledovné hodnoty zaťaženi, na ktoré bola konštrukcia heliportu navrhnutá.

### ST101 Skladba lavky

5.101 Skladba lavky							
zatěžovací šířka:	1,00 m						
Popis	ks	h[mm]	g[kN/m³]	g <sub>k</sub> [kN/m]	y	g <sub>d</sub> [kN/m]	
Betónová mazanina	1	x 80	25,00	2,000	1,35	2,700	
Nadbetonávka do TR, hr. 80mm	1	x 101	25,00	2,525	1,35	3,409	
TR 60/235/0.75	1	x	0,08	0,079	1,35	0,106	
STÁLÉ CELKEM:				4,604		6,215	

### ST101 Skladba heliport

zatěžovací šířka:	1,00m						
Popis	ks	h[mm]	g[kN/m³]	g <sub>k</sub> [kN/m]	y	g <sub>d</sub> [kN/m]	
Nadbetonávka do TR, hr. 120mm	1	x 161	25,00	4,025	1,35	5,434	
TR 60/235/0.75	1	x	0,08	0,079	1,35	0,106	
STÁLÉ CELKEM:				4,104		5,540	

Úžitné zaťaženia					
zatěžovací šířka:	1,00	m			
UŽITNÉ		$g[kN/m^2]$	$g[kN/m]$	$y$	$g[kN/m]$
Kat. A - Lávka		3	3,000	1,5	4,500
Kat. A - Heliport		2	2,000	1,5	3,000
Kategória strechy HC2	K-HC2	Tab.6.11	Q=	40 kN	
			Q.k=	60 kN	
		rozmary zať. plochy		0.3x0.3 m	
		$\varphi$ =		1,4	
		zvislá	Q.k.dyn=	84 kN	
		rozmary zať. plochy		0.3x0.3 m	
		vodorovná	F.v=0.35*84=	29,4 kN	

#### Mimoriadne zaťaženie spôsobené helikoptérmi

$$C = 3 \text{ kN kg}^{-0.5}$$

$$m = 4000 \text{ kg}$$

$$F.d = 190 \text{ kN}$$

$$\text{rozmary zať. plochy } 2.0 \times 2.0 \text{ m}$$

$$q.d = 47,4342 \text{ kN/m}^2$$

## 6 JUŽNÝ OBJEKT

### 6.1 STAVEBNÝ BLOK „F“

Objekt F má samostatný funkčný a prevádzkový režim, a bude dispozične prepojený s existujúcimi objektami. Objekt prístavby je uvažovaný z dvoch dilatačných celkov, spojených jednou základovou doskou.

Prvý dilatačný celok obdĺžnikového tvaru o rozmeroch cca 93,6 x 115,2 m a. Objekt je navrhnutý s 3 podzemnými podlažiami zo strany juho-západnej (JZ) a s 2 podzemnými podlažiami zo strany severo-východnej (SV) a 11 nadzemnými podlažiami. Na 11.NP sa bude nachádzať heliport.

Nakoľko terén je v spáde podzemné podlažia sú prisýpané od úrovne 1.PP na strane SV po úroveň 2.PP na strane JZ. Osadenie objektu 1.NP je na kóte  $\pm 0,000 = 410,5 \text{ m.n.m.}$  Suterén je obdĺžnikového tvaru, rozdelený na časť s tromi a dvomi podzemnými časťami. 3.podzemné podlažie o veľkosti cca 93,6 x 68,7m je na úrovni -12,370 m od 1.NP a 2. podzemné podlažie o veľkosti 93,6 x 46,5m je na úrovni - 8,500 m od 1NP.

V suterénnych podlažiach sa nachádzajú technické priestory, garáže, sklady, prípadne ambulancia. V nadzemných podlažiach po 3.NP sa nachádzajú ambulancie, jedáleň, prípadne operačné sály s príslušným vybavením. 3.NP je celé technické podlažie. Od 4.NP-9.NP sa nachádzajú na podlažiach prevažne lôžkové oddelenia. Na 9-10.NP je umiestnené technické zázemie a na 11. NP sa nachádza Heliport spolu s obslužnými priestormi.

Druhý dilatčný celok obdĺžnikového tvaru o rozmeroch cca 64,8 x 36,0 m. Objekt je navrhnutý s 2 podzemnými podlažiami a 2 nadzemnými podlažiami.

V suterénnych podlažiach sa nachádzajú technické priestory, garáže, sklad. V nadzemných podlažiach po sa nachádzajú ambulancie.

### 6.1.1 ZVISLÉ NOSNÉ PRVKY

Zvislé nosné prvky v objekte predstavujú železobetónové steny a železobetónové stĺpy. Ich prierezy sa po výške menia v závislosti od účinkov zaťaženia, prípadne od dispozičných požiadaviek a technických riešení. Kvôli zachovaniu vnútorných rozmerov v jadrách sú zachované rovnaké hrúbky stien po celej výške. Redukovať hrúbky stien je možné v prípade že sa budú zužovať tak aby vnútorné líca stien boli zarovnané nad sebou a uskakovala vonkajšia hrana.

#### 3.PP-1.PP Steny:

Obvodové steny sú hrúbky 35 cm, miestami medzi skokom v základovej doske je steny hrúbky 80cm. Steny jadier sa delia medzi jadrá cez celú výšku budovy a jadrá po 3.NP – znížené jadrá. V jadrách na celú výšku sú steny prevažne hrúbky 35cm, vnútorné deliace sú hrúbky 20cm po celej výške. V znížených jadrách sú steny prevažne hrúbky 30cm a vnútorné steny jadra sú hrúbky 20cm. Vo priestoroch sa vyskytujú aj vnútorné steny, zväčša plniace deliacu funkciu hrúbky 25cm.

Steny sú prevažne z betónu C50/60, avšak deliace steny a vnútorné steny deliacich jadier môžu byť zhotovené z nižšej triedy napríklad C30/37, nutné zhodnotiť na základe posúdenia vo výpočtovom modeli.

#### 1.NP-3.NP Steny:

Obvodové steny sú hrúbky 25 cm. V jadrách na celú výšku sú steny prevažne hrúbky 350mm, vnútorné deliace sú hrúbky 20cm. V znížených jadrách sú steny prevažne hrúbky 30cm a vnútorné steny jadra sú hrúbky 20cm. Vo priestoroch sa vyskytujú aj vnútorné steny, zväčša plniace deliacu funkciu hrúbky 25cm.

Steny sú prevažne z betónu C40/50, avšak deliace steny a vnútorné steny deliacich jadier môžu byť zhotovené z nižšej triedy napríklad C30/37, nutné zhodnotiť na základe posúdenia vo výpočtovom modeli.

#### 4.NP-10.NP Steny:

Obvodové steny sú hrúbky 20 cm. V jadrách na celú výšku sú steny prevažne hrúbky 350mm, vnútorné deliace sú hrúbky 20cm.

Steny sú prevažne z betónu C30/37, avšak deliace steny a vnútorné steny deliacich jadier môžu byť zhotovené z nižšej triedy napríklad C20/25, nutné zhodnotiť na základe posúdenia vo výpočtovom modeli.

#### 3.PP-2.PP Stĺpy:

Vnútorný priestor je vyplnený železobetónovými stĺpmi, rešpektujúcimi osový systém stavby 7,2m x 7,2m. Stĺpy v osiach sú rozmerom 80x80cm z betónu C60/75. V prípade potreby sú doplnené stĺpmi 50x50cm zväčša medzi osami na vynesenie zlomov v doske, z betónu C40/50.

#### 1.PP Stĺpy:

Vnútorný priestor je vyplnený železobetónovými stĺpmi, rešpektujúcimi osový systém. Stĺpy vo väčšej dilatácii sú rozmerom 80x80cm z betónu C60/75. V menšej dilatácii sú stĺpy prierezu 50x50 cm z betónu C40/50.



**1.NP-2.NP Stĺpy:**

Hlavné nosní stĺpy s sú rozmerov 80x80cm z betónu C50/60, v časti menšej dilatácie sú rozmerov 50x50cm z betónu C40/50.

**3.NP Stĺpy:**

V tomto sú stĺpy prispôsobené dispozičnému riešeniu lôžkovej časti objektu. Stĺpy sú uložené na transferovú dosku. Konceptne rešpektujú vnútornú dispozíciu a sú zakomponované do pozdĺžnych vnútorných nenosných stien. Stĺpy sú rozmerov 35x120 cm z betónu C40/50. Pri jadre J07 sa nachádzajú stĺpy 50x50 cm, prípadne kruhové priemeru 50cm z betónu C50/60.

**4.NP-6.NP Stĺpy:**

Vnútorný priestor je vyplnený železobetónovými stĺpmi, rešpektujúcimi dispozičné riešenie s prihliadnutím na stĺpy v 3.NP. Stĺpy sú rozmerov 35x70 cm z betónu C40/50. Pri jadre J07 sa nachádzajú stĺpy 50x50 cm, prípadne kruhové priemeru 50cm z betónu C50/60.

**7.NP-11.NP Stĺpy:**

Vnútorný priestor je vyplnený železobetónovými stĺpmi, rešpektujúcimi dispozičné riešenie s prihliadnutím na stĺpy v nižších podlažiach. Stĺpy sú rozmerov 35x70 cm z betónu C30/37. Pri jadre J07 sa nachádzajú stĺpy 50x50 cm, prípadne kruhové priemeru 50cm z betónu C40/50. Na stĺpy medzi osami 12-15/J-H je uložená konštrukcia heliportu.

Na 9.NP v technických priestoroch je stropná doska vynesená oceľovými stĺpmi, ktoré zároveň slúžia pre uchytenie sendvičových panelov.

**6.1.2 STUŽUJÚCE NOSNÉ PRVKY**

V prvej dilatácii sa nachádza 5 stužujúcich jadier cez celú výšku objektu a 3 komunikačné jadrá po úroveň 2.NP. V priestoroch jadra sa nachádzajú schodiská, výťahové šachty a šachty pre vedenie technologických rozvodov. Schodiskové ramená sú polo-prefabrikované, čím zvýšia tuhosť jadra. V troch komunikačných jadrách sú prefabrikované schodiskové ramená.

V druhej dilatácii sa nachádzajú 2 stužujúce jadrá cez celú výšku objektu (do 2.NP). V priestoroch jadra sa nachádzajú schodiská, výťahové šachty a šachty pre vedenie technologických rozvodov. Schodiskové ramená sú prefabrikované

**6.1.3 VODOROVNÉ NOSNÉ PRVKY**

Stropné dosky od 3PP po 2.NP sa uvažujú zo železobetónu, bezprievlakové, v miestach zvýšeného namáhania doplnené o hlavice. Priehyby konštrukcie musia spĺňať normové požiadavky L/250, prípadne vyššie ak je zvýšená požiadavka od ostatných profesií. Objekt v druhej dilatácii nepokračuje vyššie.

V prípade urýchlenia výstavby je možné tieto podlažia spraviť prefabrikované pomocou panelového systému z predpätých panelov, ktoré sa budú ukladať na oceľo - betonové spriahnuté nosníky napríklad @Deltabeam, čím sa dosiahne urýchlenie výstavby.

Na úrovni 3.NP, kde pôdorysný tvar obdĺžnika prechádza do tvaru „X“ a mení sa konštrukčný systém je uvažované s transferovou doskou, ktorá je dostatočne nadimenzovaná aby preniesla horné podlažia, ktorých zvislý

nosný systém je nezávislý voči nižšej stavbe. Stropná doska sa uvažuje bezprievlaková s hlavicami, alternatívne uvažujeme s použitím spriahnutých oceľo - betonových nosníkov DELTABEAM®.

V horných podlažiach od 4.NP po 11.NP sa uvažuje s použitím železobetónovej dosky pnutou medzi pozdĺžnymi stenami. Prípadne v okolí jadra J07 doplnenou o hlavice pre prenesenie zvýšeného šmykového namáhania. Pre urýchlenie výstavby je možné dosku vyhotoviť pomocou filigránových prvkov uložených medzi pozdĺžne steny a následne dostužené a zaliate betónom do potrebnej úrovne a hrúbky prvku.

Prebetónovanie stĺpov nie je prípustné. V miestach prestupov zvislých konštrukcií vyšších pevností betónu o viac ako 2 triedy je nutné vodorovné konštrukcie vyhotoviť v pevnostnej triede zvislého prvku.

Podesty a medzi podesty sú hrúbky 24cm z betónu C30/37

#### **Strop nad 3.PP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 45cm.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpäťých panelov a skrytých oceľobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

#### **Strop nad 2.PP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 26cm z betónu C30/37, v miestach pojazdu áut je navrhnutá doska 35cm, podesty a medzipodesty sú hrúbky 24cm, prípadne v plochách menej namáhaných. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 45cm. Medzi osami C-H nad hospodárskym dvorom je navrhnutý strop hrúbky 40cm z predpäťých panelov.

Kvôli pohybu nákladných áut je v osi 10/F vynechaný stĺp. Z tohoto dôvodu je tu vyhotovený spriahnutý železobetónový transferový nosník pomocou DELTABEAM-u.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpäťých panelov a skrytých oceľobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

#### **Strop nad 1.PP-1.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 45cm.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpäťých panelov a skrytých oceľobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

#### **Strop nad 2.NP:**

Navrhnutá je transferová monolitická železobetónová doska hrúbky 50 cm z betónu C55/65. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 80cm. V menšej dilatácii je doska hrúbky 26cm doplnená hlavicami celkovej hrúbky 45cm, prípadne 35cm z betónu C30/37.

#### **Strop nad 3.NP-8.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 45cm. Prípadne pozdĺž pozdĺžnych stien je navrhnutý stenový nosník. V stenovom nosníku budú vyhotovené prestupy z chodby do jednotlivých lôžkových izieb.

#### **Strop nad 9.NP:**



Navrhnutá je ľahká montovaná konštrukcia z ocelových nosníkov prestrešených trapézovým plechom. Okolo jadra J07 je doska hrúbky 35cm z betónu C 30/37, doplnená v miestach stĺpov o hlavice hrúbky 45cm z betónu C30/37.

**Strop nad 10.NP-11.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37.

**6.1.4 ZAKLADANIE**

Objekt sa uvažuje založiť pomocou železobetónovej dosky v kombinácii s vŕtanými veľko - priemerovými pilótami votknutými do skalného podložia. Pilóty prípadne skupina pilót sa budú vždy nachádzať pod zvislými nosnými prvkami (stenami a stĺpmi). Nakoľko skalné podložie sa nachádza v premenných výškach je možné, že základová doska bude priamo v styku so skalným podložíom. V takomto prípade bude zaťaženie priamo vnášané do podložia základovou doskou.

Prípadne je možné zvoliť iný, avšak ekvivalentný spôsob založenia. Na území bude zhotovený podrobný inžiniersko-geologický, hydrogeologický prieskum a seizmický prieskum. Základové konštrukcie v tejto dokumentácii sú len orientačné a musia byť preposúdené na základe podrobného IGP prieskumu.

Stĺpy, ktoré vynášajú menšiu dilatáciu na južnej strane objektu a stĺpy podopierajúce premostenie do DFN sú priamo uložené na hlavy pilót.

**Základová doska na úrovni -12,270:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 120cm z betónu C30/37. V miestach zvýšeného šmykového zaťaženia, prípadne v miestach, kde pomocou dosky je roznášaná sila zo stĺpy do pilót, môže byť trieda betónu vyššia, prípadne môžu byť zhotovená priehlbeň či roznášacie trámy.

**Základová doska na úrovni -8,650 a -9,250:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 120cm z betónu C30/37. V miestach zvýšeného šmykového zaťaženia, prípadne v miestach, kde pomocou dosky je roznášaná sila zo stĺpy do pilót, môže byť trieda betónu vyššia, prípadne môžu byť zhotovená priehlbeň či roznášacie trámy.

Pod menšou dilatáciou ako aj pod hospodárskym dvorom je navrhnutá doska hrúbky 35cm.

**6.2 HELIPORT**

Na objekte SO 01 sa uvažuje s uložením heliportu. Heliport je navrhovaný pre vrtuľníky záchrannej služby do maximálnej hmotnosti 4,0 tony. Vzletová plocha je na úrovni +40,080=+450,580 m.n.m.

Pôdorys je kruhového tvaru. Nosná konštrukcia je tvorená ocelovou priehradovou konštrukciou, ktorá je uložená na železobetónové stĺpy. Uloženie je pomocou klbových spojov. Na nosnej ocelevej konštrukcii bude uložená železobetónová doska v trapézovom plechu. Ten bude tvoriť stratené debnenie pre železobetónovú dosku. Na ňu budú nanesené finálne vrstvy pre pristávanie a vzlet, ako aj pre značenie heliportu. Horná a spodná pásnica priehradového väzníky je tvorená otvorenými prierezmi HEB, výplet a stuženie je z uzavretých nosníkov profilu CHSP.

Súčasťou heliportu je prístupová rampa. Rampa je tvorená ocelovou prúťovou konštrukciou, na ktorej je uložená železobetónová doska v trapézovom plechu.

## 6.3 LÁVKY A PREMOSTENIA

Nakoľko vzniká potreba rýchleho presunu materiálu a osôb, v areáli sú navrhnuté nové prepojovacie lávky medzi objektami. Severný objekt sa prepája s južným objektom dvomi spojovacími lávkami. Severný objekt sa prepája s existujúcim objektom detskej fakultnej nemocnice lávkou s dvomi komunikačnými chodbami nad sebou na úrovni 1.NP a 2.NP južného objektu.

Lávky sú ocelové priehradové konštrukcie na plnú výšku podlažia. Podlahy sú tvorené sústavou ocelových priečnikov, na ktorých je uložená železobetónová doska v trapézovom plechu. Trapézový plech je ako stratené debnenie. Strop lávky je tvorený obdobne, železobetónovou doskou v trapézovom plechu, nakoľko je požiadavka aby strechy boli vyhotovené ako zelené. Prípadne je možné doplnenie ocelových priečnikov tak aby trapézový plech mal dostatočnú únosnosť. Lávky sú uložené na betónový kraj dosky, ktorý je zosilnený železobetónovým trámom medzi dvomi obvodovými stĺpmi. V niektorých prípadoch sa lávka bude ukladať na železobetónové steny nižšieho podlažia. Napojenie na železobetón je vždy na jednej strane kĺbovo a na druhej kĺbovo klzne so zarážkami proti úplnému zosunutiu.

## 7 SEVERNÝ OBJEKT

Severný objekt sa skladá z blokov P, I a K. Nosné prvky rešpektujú osový systém, ktorý bol navrhnutý tak aby rešpektoval požiadavky dispozičného riešenia objektu, únosnosti konštrukcie, požiadavkám požiarnej odolnosti atď. Osový systém v priečnom smere je 7,2m a v pozdĺžnom sa mení v závislosti na potrebe od 7,45m až po 8,1m.

### 7.1 STAVEBNÝ BLOKY

#### Blok P

Objekt P má samostatný funkčný a prevádzkový režim, a bude dispozične prepojený s existujúcimi objektami. Zároveň tvorí podstavec pre objekty I a K. Severný objekt je uvažovaný ako jeden dilatačný celok. Celkový rozmer stavby je 163m x 37m. Pri výstavbe musia byť zhotovené zmrašťovacie pásy, ktoré budú zabetónované po výstavbe hrubej stavby. Osadenie objektu 1.NP je na kóte  $\pm 0,000 = 410,5\text{m.n.m.}$  Tento blok je navrhnutý s 2 podzemnými podlažiami a 3 nadzemnými podlažiami. 3.PP je využívané ako komunikačná trasa a chodba medzi jednotlivými blokmi areálu, na objekt P je vyústená medzi osami 10-18. Medzi osami 13-22 je 1.PP rozdelené medzistropom a tak sú vytvorené dve podlažia garáží.

Základová doska je medzi osami 1-8 odskočená a je hrúbky 35cm. V tejto časti sa nachádza jedno podzemné podlažie 1.PP. Nad touto časťou sa bude nachádzať park a hlavná vstupná hala do nemocnice.

V suterénnych podlažiach sa nachádzajú technické priestory, garáže, jedáleň, kuchyňa, sklad. V nadzemných podlažiach po sa nachádzajú ambulancie a administratíva, ale tiež aj garáže a komerčné priestory.

V osiach 4-8 sa nachádza nad 1.NP drevená škrupinová konštrukcia prekrytia vstupnej haly.

#### Blok I

Blok I má samostatný funkčný a prevádzkový režim, a bude dispozične prepojený s existujúcimi objektami. Je osadený na bloku P medzi osami 13-22a tvorí jeden dilatačný celok obdĺžnikového tvaru o rozmeroch cca 64,05 x 37 m. Objekt je navrhnutý so 4 nadzemnými podlažiami.

V podlažiach po sa nachádzajú ambulancie, ale tiež aj komerčné priestory.

**Blok K**

Blok K má samostatný funkčný a prevádzkový režim, a bude dispozične prepojený s existujúcimi blokom P. Rovnako je osadený na bloku P medzi osami 8-10 a je uvažovaný ako jeden dilatčný celok obdĺžnikového tvaru o rozmeroch cca 15,3 x 37 m. Objekt je navrhnutý so 4 nadzemnými podlažiami.

V podlažiach sa nachádzajú ambulancie.

**7.2 ZVISLÉ NOSNÉ PRVKY**

Zvislé nosné prvky v objekte predstavujú železobetónové steny a železobetónové stĺpy. Ich prierezy sa po výške menia v závislosti od účinkov zaťaženia, prípadne od dispozičných požiadaviek a technických riešení. Kvôli zachovaniu vnútorných rozmerov v jadrách sú zachované rovnaké hrúbky stien po celej výške. Redukovať hrúbky stien je možné v prípade, že sa budú zužovať tak aby vnútorné líca stien boli zarovnané nad sebou a uskakovala vonkajšia hrana.

**3.PP Steny:**

Obvodové suterénne steny sú hrúbky 50cm, nakoľko prepájajú základové dosky na rôznych výškových úrovniach. V jadrách cez celú výšku objektu sú steny prevažne hrúbky 25cm, vnútorné deliace sú hrúbky 20cm po celej výške. Vo priestoroch sa vyskytujú aj vnútorné steny, zväčša plniace deliacu funkciu hrúbky 25cm, na ktoré sú uložené stĺpy vyšších podlaží, v mieste napojenia je možné urobiť pilaster pre lepšie vnesenie a rozloženie sily do steny.

Steny sú prevažne z betónu C50/60, avšak deliace steny a vnútorné steny deliacich jadriér môžu byť zhotovené z nižšej triedy napríklad C30/37, nutné zhodnotiť na základe posúdenia vo výpočtovom modeli.

**2.PP-1.PP Steny:**

Obvodové suterénne steny sú hrúbky 35cm, obvodové steny prepájajú základové dosky na rôznych výškových úrovniach sú hrúbky 50cm. Z južnej strany, kde úroveň terénu je na 2.PP sú obvodové steny hrúbky 25cm. V jadrách cez celú výšku objektu sú steny prevažne hrúbky 25cm, vnútorné deliace sú hrúbky 20cm po celej výške. Vo priestoroch sa vyskytujú aj vnútorné steny, zväčša plniace deliacu funkciu hrúbky 25cm, na ktoré sú uložené stĺpy vyšších podlaží, v mieste napojenia je možné urobiť pilaster pre lepšie vnesenie a rozloženie sily do steny.

Steny sú prevažne z betónu C50/60, avšak deliace steny a vnútorné steny deliacich jadriér môžu byť zhotovené z nižšej triedy napríklad C30/37, nutné zhodnotiť na základe posúdenia vo výpočtovom modeli.

**1.NP-3.NP Steny:**

Obvodové steny sú hrúbky 25 cm. V jadrách sú steny rovnakej hrúbky 250mm, vnútorné deliace sú hrúbky 20cm. V priestoroch sa vyskytujú aj vnútorné steny, hrúbky 20cm.

Steny sú prevažne z betónu C40/50, avšak deliace steny a vnútorné steny deliacich jadriér môžu byť zhotovené z nižšej triedy napríklad C30/37, nutné zhodnotiť na základe posúdenia vo výpočtovom modeli.

**4.NP-9.NP Steny:**

Obvodové steny sú hrúbky 25 cm. V jadrách sú steny rovnakej hrúbky 250mm, vnútorné deliace sú hrúbky 20cm.

Steny sú prevažne z betónu C30/37, avšak deliace steny a vnútorné steny deliacich jadier môžu byť zhotovené z nižšej triedy napríklad C20/25, nutné zhodnotiť na základe posúdenia vo výpočtovom modeli.

### **3.PP-2.PP Stĺpy:**

Vnútorný priestor je vyplnený železobetónovými stĺpmi, rešpektujúcimi osový systém stavby. Stĺpy v osiach sú rozmerom 50x50cm z betónu C60/75. V prípade zvýšeného namáhania pod blokmi K a I sú stĺpy prierezu 50x100cm z betónu C60/75.

### **1.PP-1.NP Stĺpy:**

Hlavné nosní stĺpy s sú rozmerov 50x50cm z betónu C50/60, v časti blokov I a K, prípadne v miestach zvýšených zaťažení sú rozmerov 50x100cm z betónu C50/60.

### **2.NP-4.NP Stĺpy:**

Hlavné nosní stĺpy sú rozmerov 50x50cm z betónu C40/50.

### **5.NP-8.NP Stĺpy:**

Hlavné nosní stĺpy sú rozmerov 50x50cm z betónu C30/37.

## **7.2.1 STUŽUJÚCE NOSNÉ PRVKY**

V objekte sa nachádza 6 stužujúcich jadier cez celú výšku objektu. V priestoroch jadra sa nachádzajú schodiská, výtahové šachty a šachty pre vedenie technologických rozvodov. Schodiskové ramená sú poloprefabrikované, čím zvýšia tuhosť jadra.

## **7.3 VODOROVNÉ NOSNÉ PRVKY**

Stropné dosky sa uvažujú zo železobetónu, bezprievlakové, v miestach zvýšeného namáhania doplnené o hlavice prípadne trámy. Priehyby konštrukcie musia spĺňať normové požiadavky L/250, prípadne vyššie ak je zvýšená požiadavka od ostatných profesií.

Prebetónovanie stĺpov nie je prípustné. V miestach prestupov zvislých konštrukcií vyšších pevností betónu o viac ako 2 triedy je nutné vodorovné konštrukcie vyhotoviť v pevnostnej triede zvislého prvku.

Podesty a medzi podesty sú hrúbky 24cm z betónu C30/37.

V prípade urýchlenia výstavby je možné podlažia spraviť prefabrikované pomocou panelového systému z predpätých panelov, ktoré sa budú ukladať na oceľo - betonové spriahnuté nosníky napríklad @Deltabeam, čím sa dosiahne urýchlenie výstavby.

### **Strop nad 3.PP-2.PP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 35cm.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpätých panelov a skrytých oceľobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

**Strop nad 1.PP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37, v miestach kde je pochôdzna strecha prípadne zelená strecha je navrhnutá doska 35cm, v miestach stĺpov zosilnená hlavicami celkovej hrúbky 45cm. Medzi osami 4-5/A-C sú vedené plošné trámy na vynesenie stien v 1.NP hrúbky 45cm. Nad vjazdom do garáží, osi 22-24, je navrhnutý strop hrúbky 35cm zosilnený prievlakmi hrúbky 90cm.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpätých panelov a skrytých ocelobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

**Strop nad 1.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 35cm. Z dôvodu požiadavky voľného priestoru pre prednáškovú miestnosť boli v osi 17/C-D vynechané stĺpy. Stĺpy na vyšších podlažiach sú vynášané pomocou transferového nosníky v tomto podlaží, ktorý je navrhnutý ako spriahnutá konštrukcia z ocele-betónu pomocou DELTABEAM-u. V časti medzi osami 10-13 je navrhnutá konštrukcia rampy pre potreby parkovania. Rampa je vynášaná doskovými nosníkmi hrúbky 45cm.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpätých panelov a skrytých ocelobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

**Strop nad 2.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 35cm.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpätých panelov a skrytých ocelobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

**Strop nad 3.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 35cm. Pod uskočenými stenami je navrhnutý doskový nosník celkovej hrúbky 45cm.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpätých panelov a skrytých ocelobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

**Strop nad 4.NP-5.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 45cm. Prípadne pozdĺž pozdĺžnych stien je navrhnutý stenový nosník.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpätých panelov a skrytých ocelobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

**Strop nad 6.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 35cm. Pod uskočenými stenami je navrhnutý doskový nosník celkovej hrúbky 45cm.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpätých panelov a skrytých ocelobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

**Strop nad 7.NP-8.NP:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 24cm z betónu C30/37. V mieste stĺpov doplnená o hlavice celkovej hrúbky 45cm. Prípadne pozdĺž pozdĺžnych stien je navrhnutý stenový nosník.

Alternatívne môže byť navrhnutý panelový strop z predpäťých panelov a skrytých oceľobetónových nosníkov Deltabeam medzi stĺpmi.

## 7.4 ZAKLADANIE

Objekt sa uvažuje založiť pomocou železobetónovej dosky v kombinácii s vŕtanými veľko - priemerovými pilótami votknutými do skalného podlažia. Pilóty prípadne skupina pilót sa budú vždy nachádzať pod zvislými nosnými prvkami (stenami a stĺpmi). Nakoľko skalné podlažie sa nachádza v premenných výškach je možné, že základová doska bude priamo v styku so skalným podlažím. V takomto prípade bude zaťaženie priamo vnášané do podlažia základovou doskou.

Prípadne je možné zvoliť iný, avšak ekvivalentný spôsob založenia. Na území bude zhotovený podrobný inžiniersko-geologický, hydrogeologický prieskum a seizmický prieskum. Základové konštrukcie v tejto dokumentácii sú len orientačné a musia byť preposúdené na základe podrobného IGP prieskumu.

### **Základová doska na úrovni -9,250:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 80cm z betónu C30/37. V miestach zvýšeného šmykového zaťaženia, prípadne v miestach, kde pomocou dosky je roznášaná sila zo stĺpy do pilót, môže byť trieda betónu vyššia, prípadne môžu byť zhotovená priehľbeň či roznášacie trámy.

### **Základová doska na úrovni -5,750 a -4,400:**

Navrhnutá je monolitická železobetónová doska hrúbky 800cm medzi osami 1-8 hrúbky 35cm z betónu C30/37. V miestach zvýšeného šmykového zaťaženia, prípadne v miestach, kde pomocou dosky je roznášaná sila zo stĺpy do pilót, môže byť trieda betónu vyššia, prípadne môžu byť zhotovená priehľbeň či roznášacie trámy.

## 8 OPORNÉ STENY

V okolí dostavby objektov budú zrealizované oporné múry na zachytenie zemných tlakov od nerovnomernej terénnej výškovej úrovne. Tvar oporných múrov bude v tvare „L“ prípadne obrátené „T“ a bude prispôsobený, aby tiaž zeminy nad päťou opornej steny prispievala k stabilite oporného múru.

Železobetónové oporné múry budú situované v areály vo východnej časti pri objekte SO-01, kde bude vstup pre zásobovanie jedálne a kuchyne.

Oporný múr bude medzi urgentným prímom a vonkajším schodiskom.

A medzi novým schodiskom od autobusovej zastávky. Súčasťou tohto oporného múru bude aj konštrukcia pre nové schodisko. Schodisko bude monolitické uložené na železobetónové základové prahy, ktoré budú prepojené s oporným múrom.

V areáli sa môžu nachádzať aj ďalšie oporné konštrukcie, ktoré bude nutné zrealizovať pre celkovú funkčnosť areálu nemocnice.



## 9 BÚRACIE PRÁCE

V časti, ktorá sa bude rekonštruovať, prípadne sa na ne bude napájať premosteniami (dvojpodlažná lávka), budú prebiehať búracie práce. Postup a prevedenie búracích prác treba skoordinať aby nedošlo ku poškodeniu statiky budovy. Pred búraním sa vždy najprv prevedú zosilňujúce a stužujúce prvky (napr. pri otvoroch sa najprv vyhotoví preklad, až potom sa pristúpi k búranie samotného otvoru), postupuje sa od horného poschodia dole. Pri búraní stropov treba dbať na to, aby nedošlo k poškodeniu zostávajúceho betónu, výstuže stropu a prievlakov prípadne drevených trámov, dosiek či muriva. Rovnako aby búrané časti svojim pádom a hmotnosťou nespôsobili škody na konštrukciách pod, prípadne nezranili osoby. Prevedenie búrania musí byť také, aby čo najmenej znehodnotilo príľahlé konštrukcie, napr. nadmernými dynamickými účinkami, otrasmi, čím by mohli vznikať trhliny na murive a v doskách prípadne prievlakoch. Všetky búracie práce musia byť dôkladne zdokumentované v stavebnom denníku a vykonané odborne spôsobilou firmou.

Pri búraní konštrukcií musia byť búrané konštrukcie podstojkované až na základ.

V prípade akýchkoľvek nejasností treba kontaktovať projektanta / statika. Počas stavebných prác je potrebné minimálne vizuálne kontrolovať príľahlé konštrukcie a vplyv na ne od stavebnej činnosti. V prípade vzniku trhlín je potrebné ukončiť činnosť a privolať projektanta/ statika na posúdenie závažnosti a návrhu potrebných opatrení.

## 10 PREVEDENIE PRÁC

Všetky stavebné práce musia byť prevedené v zhode s príslušnými technickými normami a predpismi BOZ za sústavného stavebného dozoru. Práce smie vykonávať organizácia, ktorá je oprávnená a vybavená na výkon týchto prác.

## 11 TECNOLÓGIA A PREVEDENIE STAVBY

Pri realizácii je nutné postupovať v súlade s platnými normami a vyhláškami na území Slovenskej republiky pre prevedenie nosných konštrukcií, vrátane bezpečnostných predpisov k tomuto vzťahujúcim sa.

### 11.1 VŠEOBECNE

Pred zahájením prác na betónových konštrukciách je nutné vypracovať a predložiť vedeniu stavby ku schváleniu technickú správu, v ktorej sa zdôvodní vlastnosti betónov, ktoré budú použité (pôvod kameniva, symbol a trieda spojív, zloženie betónovej zmesi, prostriedky miešania, prostriedky na prepravu betónu od miesta výroby na stavbu, minimálna pevnosť po 28 dňoch).

V prípade betonáže pri veľmi nízkych a záporných teplotách je dodávateľ povinný predložiť návrh zimných opatrení ku schváleniu investorovi a projektantovi.

Rovnako je povinný projektantovi predložiť technické listy ku prvkom použitým v nosnej konštrukcii na schválenie, rovnako ako aj postup betonáže.

### 11.2 BETÓNOVÁ ZMES

Návrh zmesi, ukladanie betónu a ošetrovanie v dobe zrenia určí technolog dodávateľa podľa zvolenej technológie a s ohľadom na podmienky prostredia tak, aby konštrukcia nebola poškodená zmrašťovacími trhlínami. Betón musia odpovedať STN EN 206-1. Použitie prísad musí byť v súlade s technologickým postupom. Pri

súčasnom použití niekoľkých prísad je nutné postupovať opatrne, pretože prísady v betónovej zmesi, v závislosti na okolitých podmienkach, môžu byť kompatibilné alebo môžu svoje pozitívne účinky znásobiť, ale rovnako môže dôjsť k ich nekompatibilite a mať veľmi nebezpečné dôsledky na kvalitu betónu. Použitie prísad musí schváliť stavebný dozor. Pri dodaní na stavbu musia byť k prísadám priložené osvedčenia o pôvode s uvedeným dátumom výroby a s dobou použiteľnosti. Realizácia musí byť podľa schváleného technologického predpisu.

O každej dodávke betónovej zmesi musí byť vedené kompletne záznamy (napr. sadnutie kužeľa, Schmidtovo kladivko, kocková pevnosť,...) vrátane všetkých vzoriek, staveniskových testov, identifikačných čísel, všetky vzorky testované v laboratóriách, údaje o umiestnení časti konštrukcie reprezentovanej každým vzorkom.

### 11.3 SPÔSOB REALIZÁCIE NOSNÝCH BETÓNOVÝCH KONŠTRUKCIÍ

Nosná konštrukcia bude realizovaná po jednotlivých podlažiach. Stropné dosky budú realizované do systémového debnenia. Použitie debnenia musí byť z nepoškodenej preglejky, prípadne také, aby zaistilo hladký povrch konštrukcie po oddebnení. Návrh debnenia nie je súčasťou tohto projektu, pre jeho návrh je potrebné vziať takú kombináciu, ktorá zahŕňa najnepriaznivejší stav (vrátane hmotnosti debnenia, výstuže a betónovej zmesi, zaťaženie stavbou vrátane dynamických účinkov, ukladania a dopravy a taktiež zaťaženie snehom a vetrom).

Pri realizačných prácach musí byť zaistená ochrana „čistých“ povrchov voči znečisteniu a poškodeniu. Základové konštrukcie budú ošetrené s ohľadom na kvalitu vody a prostredia v geologickom podloží záujmového územia. Debnenie bude urobené s nadvýšením 1/500 rozpätia.

Pracovné špáry medzi pracovnými zábermi budú vytvorené oceľovým pletivom vloženým medzi výstuž, altt. debnením prípadne plechmi na to určenými. V dobe ukladania betónu musia byť všetky plochy, na ktoré sa betón pokladá, čisté, bez akýchkoľvek zvyškov, viazacieho drôtu, upevňovacích príchytiek, alebo voľnej vody. Betón hutniť v celom rozsahu, obzvlášť okolo výstuže, zaliatych prvkov, v rohoch debnenia a v spojoch. Zaistiť spojenie s predchádzajúcimi dávkami, ale nepoškodiť susediaci čiastočne zatvrdnutý betón. Po betonáži je treba zabrániť poškodeniu betónu účinkom dažďa, otláčením, špiny, známok korózie, teplotných zmien, otrasov, preťaženia, pohybu, chvenia, v chladnom počasí od zachytávania vody a jej expanzie po zamrznutí, v teplom počasí od straty vlhkosti a rýchleho stuhnutiu betónu a pod.

V dobe ukladania betónu do debnenia musí byť výstuž čistá a zbavená všetkých korozívnych častíc, voľných okují, hrdze, ľadu, oleja, a ďalších substancií, ktoré môžu nepriaznivo ovplyvniť vystuženie, vlastnosti betónu, alebo väzbu medzi dvoma betónovými prvkami. Vystuženie musí byť presné a pevno zaistené pomocou sťahovacieho drôtu, alebo schválených oceľových svorek. Drôty alebo svorky nesmú zasahovať do krycej vrstvy.

Všetky monolitické konštrukcie musia byť pred realizáciou betonáže a v prípade nejasností aj v priebehu betonáže zamerané a maximálne výchyľky musia byť v rámci normy STN EN 13670 kapitola 10.

### 11.4 ODDEBNENIE

Obzvlášť starostlivo treba postupovať pri oddebnení s ohľadom na podmienky pri betonáži a behom procesu tuhnutia a tvrdnutia, a ďalej podľa typu konštrukcie. Pri oddebňovaní ide používať iba špeciálne oleje určené k oddebňovaniu, ktoré nesmú zanechávať žiadne stopy, ani spôsobovať reakciu na čelnej strane betónu. Oddebnení pohľadový povrch betónových konštrukcií musí odpovedať parametrom pohľadového betónu, špecifikovaným v stavebno-konštrukčnej časti. Používanie motorovej nafty na oddebnenie je prísne zakázané! Ak



dôjde výnimočne k vystúpeniu „holej“ výstuže z plochy konštrukcie, je potrebné urobiť zatrenie zmesi na opravy betónových konštrukcií.

Doby odstraňovania debnenia musia počítať s pomalším postupom tvrdnutia betónu v dôsledku poklesu teploty, alebo vystavenia poveternostným podmienkam ( hlavne pri použití betónu s vysokým obsahom strusiek). Stropné monolitické dosky je možné oddebníť po dosiahnutí 70% pevnosti betónu.

Pri oddebnení veľkých presahov sa postupuje od voľného konca. Všeobecne sa oddebnovanie realizuje tak, aby nedochádzalo k väčšiemu namáhaniu konštrukcie, ako pre aké je určená. Stojky musia byť ponechané tak, aby novo betónované stropné konštrukcie vynášali minimálne dva stropy. Pri oddebnovaní musia byť ponechané stojky, nie je možné oddebníť celé pole a potom stojky doplniť. Umiestnenie pracovných špár, ich úpravu a postup oddebnenia je potrebné dohodnúť s projektantom. Pri ošetrovaní betónu je nutné postupovať podľa STN EN 13 670, trieda ošetrovania 3.3.

## 12 DOPORUČENIE PRE REALIZÁCIU

Dodržať prijatú koncepciu konštrukcie v bodoch:

1. Geometria konštrukcie a spôsob jej zhotovenia
2. Zaťaženie konštrukcie – dodržanie prevádzky a podmienok prevádzky podľa STN EN
3. Typy naviazujúcich konštrukcií, priečok vo vzťahu k prípustným priehybom podľa STN
4. Materiály navrhnuté k použitiu
5. Technológia zhotovenia

## 13 ZOZNAM POUŽITÝCH VÝPOČTOVÝCH PROGRAMOV

1. Analýza betónovej a ocelevej konštrukcie : SCIA Engineer 2020
2. Posúdenie železobetónových prvkov: Fine- FIN EC - Beton 2D  
Fine- FIN EC - Beton 3D  
Fine- FIN EC - Protlak  
IdeaStatiCa  
Peikko Designer
3. Tabuľky a texty: MS Word, MS Excel

## 14 POZNÁMKY PRE ÚČELY VÝBERU ZHOTOVITEĽA A PRE DODÁVATEĽA

Projekt predpokladá, že dodávateľ je odborne spôsobilá stavebná firma a preto jeho zodpovednosťou je, aby presne stanovil rozsah práce prostredníctvom preskúmania a prediskutovania celkovej dokumentácie s príslušnými stranami. Žiadne nároky na základe chýbajúcich znalostí neuznávame.

Rozumie sa tým, že počas výberového konania a pred začatím stavebných prác, nebude projektová dokumentácia nutne kompletná v každom detaily, zhotoviteľ doplní poskytnuté informácie svojimi vlastnými znalosťami a skúsenosťami tak, aby mohol pripraviť návrh a jeho plnou zodpovednosťou je klásť potrebné otázky, ak to pre tento účel považuje za nutné.

Zhotoviteľovou povinnosťou je zabezpečiť všetky potrebné informácie tak, aby mohol predložiť pevnú cenu a kvalifikovaný návrh, podľa ktorého zhotoví stavbu na základe požiadaviek objednávateľa.

V prípade, že zhotoviteľ chce špecifikovať akékoľvek položky obsiahnuté v projekte, je nutné to predložiť k riešeniu bezodkladne, v dostatočnom predstihu pred realizáciou. Technické otázky, ktoré nebudú predložené v dostatočnom predstihu, budú považované za plne porozumené požiadavkám objednávateľa bez akýchkoľvek dodatkov.

V prípadoch, keď v projektovej dokumentácii nie je uvedený druh materiálu, respektíve výrobku, alebo keď zhotoviteľ navrhuje iný rovnocenný výrobok, musí zhotoviteľ predložiť svoje návrhy s technickým popisom a uviesť cenu na schválenie projektantovi.

**Závazok zhotoviteľa je vybudovať kompletne dielo, aj keby v projektovej dokumentácii pre výberové konanie čokoľvek chýbalo. V prípade, že podľa usúdenia navrhovateľa je to tak, musí to uviesť pri podaní návrhu. Ak tak neurobí, predpokladá sa, že zahrnul všetko, čo je potrebné k vybudovaniu diela.**

Zhotoviteľ je povinný zaistiť, aby všetky materiály použité pri výstavbe boli v súlade s projektovou dokumentáciou, zodpovedajúcou slovenským normám a platným vyhláškam. Zhotoviteľ je taktiež povinný zaistiť, aby všetky importované materiály a zariadenia mali platné slovenské certifikáty, a že sú v súlade s relevantnými predpismi STN a skúšobnými požiadavkami. Projektant na základe poverenia objednávateľa bude mať stanovenú právomoc pri riešení všetkých záležitostiach a prípadných nezhôd, týkajúcich sa kvality materiálu.

## 15 DÔLEŽITÉ VŠEOBECNÉ POZNÁMKY

Technická správa je neoddeliteľnou súčasťou projektovej dokumentácie.

Táto dokumentácia nenahrádza Dielenskú dokumentáciu dodávateľa, ktorý je povinný ju predložiť generálnemu projektantovi na schválenie.

Na rozdiely a chýbajúce položky vo výkazoch a tabuľkách, na rozdiely medzi nimi a výkresmi alebo iné nezrovnalosti a nejasnosti, ktoré sa môžu vyskytnúť v dokumentácii je potrebné upozorniť projektanta a generálneho projektanta v dostatočnom časovom predstihu, aby ich bolo možné včas opraviť. Prípadne na ne upozorniť v dielenskej dokumentácii a navrhnúť riešenie.

Všetky rozmery vyplývajúce z projektovej dokumentácie je potrebné pred realizáciou a začatím prác premerať na stavbe, rozdiely zistené na stavbe oproti PD je treba v technickom riešení odsúhlasiť s projektantom a autorom ešte pred samotnou realizáciou v dostatočnom časovom predstihu.

Všetky úpravy a zmeny materiálového riešenia pred realizáciou prác odsúhlasiť s projektantom príslušnej profesie, vrátane autora stavby.

Rozmery a polohy ŽB konštrukcii, ako aj objektových dilatácií vid'. Konštrukčne riešenie. Všetky stavebné úpravy a zásahy do nosných konštrukcií, neuvedené v dokumentácii, sa môžu zrealizovať iba po písomnom odsúhlasení zodpovedným projektantom statiky.

Dodávatelia sú povinní dodržiavať všetky platné normy STN, vyhlášky a zákony.

Pred začatím výkopových prác je potrebné dať všetky inžinierske siete zamerať a vytýčiť.

Murované konštrukcie musia byť prevádzané podľa technologického predpisu výrobcu, napr. HELUZ, LIAPOR, YTONG a pod., ide o spôsob kladenia, kotvenie k nadväzujúcim ŽB stenám nerezovými páskami v ložných škárach, preväzovanie vo vzájomných stykoch atď. Omietky na prechode rôznych materiálov stien (napr. ŽB a keramickú tehlu) je potrebné pozdĺž

celého styku vystužiť sieťkou, aby sa zabránilo vzniku trhlín v omietke. Pod omietkami musia byť osadené rohové a ukončujúce lišty.

**Murované aj SDK priečky musia byť pod stropom oddelené dilatačnou medzerou zohľadňujúcou priehyb stropu (dotvarovanie a trvalé zaťaženie), medzera bude vyplnená pružnou výplňou a v prípade požiadavky na požiaru odolnosť steny aj s príslušnou odolnosťou voči požiaru.**

Dodávateľ stavby je všeobecne povinný sa riadiť technologickými predpismi výrobcov. To sa týka hlavne prípravy povrchov a podkladov pod navrhnuté materiály, spôsobov kotvení a zabudovania pomocných materiálov a prvkov.

Na základe výberu konkrétneho typu a dodávateľa výťahu, budú skontrolované rozmery výťahovej šachty, budú spresnené požadované stavebné úpravy a pripravenosť šachty, ako aj budú upravené dverné otvory do výťahovej šachty (napr. rozmery otvorov, ostenia a prahy dverí).

V parkingoch a priestoroch rámp je potrebné vytvoriť po obvode sokel výšky 300mm v materiálovom zložení zhodnom so skladbou podlahy, dodržať technologický predpis výrobcu, napr. vytvoriť fabión a pod.

Všetky požiadavky technológií, ktoré sú zapracované v dokumentácii (napr. stavebná pripravenosť pre výťahy, eskalátory, travelátory, VZT jednotky, CHL jednotky, Trafa, zásobovacie plošiny atď.) je potrebné skontrolovať a prípadne upraviť podľa konkrétne vybraného výrobku.

## 16 NORMY, TECHNOLOGICKÉ PREPISY A LITERATÚRA

Prehľad základných platných a doporučených noriem a predpisov pre realizáciu stavebných konštrukcií, vrátane technických predpisov výrobcov stavebných prvkov.

- STN EN 1990 – Eurokód 0 - Zásady navrhovania
- STN EN 1991 – Eurokód 1 - Zaťaženia konštrukcií,
- STN EN 1992 – Eurokód 2 - Navrhovanie betónových konštrukcií,
- STN EN 1993 – Eurokód 3 - Navrhovanie oceľových konštrukcií,
- STN EN 1995 – Eurokód 5 - Navrhovanie drevených konštrukcií,
- STN EN 1996 – Eurokód 6 - Navrhovanie murovaných konštrukcií,
- STN EN 1997 – Eurokód 7 - Navrhovanie geotechnických konštrukcií,
- STN EN 1998 – Návrhové požiadavky na seizmickú odolnosť konštrukcií,

## 17 BEZPEČNOSŤ PRÁCE

Všetky stavebné práce musia byť prevedené v zhode s príslušnými technickými normami a predpismi BOZ za sústavného stavebného dozoru. Práce smie vykonávať organizácia, ktorá je oprávnená a vybavená na výkon týchto prác.

Vybraný dodávateľ resp. zúčastnení dodávateľa budú na zriadenom stavenisku v plnom rozsahu rešpektovať všetky platné právne predpisy v danej problematike hlavne Zákon NR SR č. 314/2001 Z. z. O ochrane pred požiarom, Vyhlášku MV SR č. 94/2004 Z. z., Vyhlášku MV SR č. 121/2002 Z. z. O požiarnej prevencii a STN 92 0201-1,2,3,4. Priestor pre prípadné zásahové vozidlá jednotky požiarnej ochrany bude v plnom rozsahu

zabezpečený z jestvujúcich verejných komunikácii lokality. Podrobne technické riešenie trvalej požiarnej ochrany polyfunkčného objektu pozri projekt príslušnej odbornej profesie.

O bezpečnosti a ochrane zdravia pojednávajú hlavne nasledujúce zákony a normy:

- Zákon č.309/2007 Z. z., ktorým sa mení a dopĺňa zákon č. 124/2006 Z. z. o bezpečnosti a ochrane zdravia pri práci a o zmene a doplnení niektorých zákonov a ktorým sa menia a dopĺňajú niektoré zákony
- Vyhláška č.508/2009 Z. z., ktorou sa ustanovujú podrobnosti na zaistenie bezpečnosti a ochrany zdravia pri práci s technickými zariadeniami tlakovými, zdvíhacími, elektrickými a plynovými a ktorou sa ustanovujú technické zariadenia, ktoré sa považujú za vyhradené technické zariadenia
- Nariadenie vlády č.387/2006 Z. z. o požiadavkách na zaistenie bezpečnostného a zdravotného označenia pri práci
- Nariadenie vlády č.391/2006 Z. z. o minimálnych bezpečnostných a zdravotných požiadavkách na pracovisko
- Nariadenie vlády č.392/2006 Z. z. o minimálnych bezpečnostných a zdravotných požiadavkách pri používaní pracovných prostriedkov
- Nariadenie vlády č.395/2006 Z. z. o minimálnych požiadavkách na poskytovanie a používanie osobných ochranných pracovných prostriedkov
- Nariadenie vlády č.396/2006 Z. z. o minimálnych bezpečnostných a zdravotných požiadavkách na stavenisko
- Zákon č. 355/2007 Z. z. o ochrane, podpore a rozvoji verejného zdravia a o zmene a doplnení niektorých zákonov, v znení neskorších predpisov
- Nariadenie vlády SR č. 126/2006 Z. z. o ochrane zdravia pred nepriaznivými účinkami hluku a vibrácií a požiadavky vyplývajúce z Nariadenia vlády SR č.115/2006, vydané 14.2.2006 O minimálnych zdravotných a bezpečnostných požiadavkách na ochranu zamestnancov pred rizikami súvisiacimi s expozíciou hluku, vrátane zmien a doplnkov Nariadenia vlády č. 555/2006 Z. z.
- STN 33 2000-4-41, STN 33 2000-5-54, STN 34 1050, STN 33 2310, STN 33 2312, STN 34 1390, STN 33-2000-5-523, STN 33-2000-4-473, STN 33 2000-4-43, STN 34 3100, STN 34 3104, STN 38 1981, STN EN 61 330, STN EN 60 298, STN EN 60 517, STN 33 0300, STN 33 3020 a nadväzujúce predpisy a normy.

Pre zabezpečenie rozsahu bezpečnostných opatrení pri zabezpečení stavebno-montážnych prác je potrebné riadiť sa základnými zákonnými nariadeniami, najmä Zákonom č.309/2007 Z. z., ktorým sa mení a dopĺňa zákon č. 124/2006 Z. z. o bezpečnosti a ochrane zdravia pri práci a o zmene a doplnení niektorých zákonov a ktorým sa menia a dopĺňajú niektoré zákony, spolu s Vyhláškou MPSVR SR č. 147/2013 Z. z., ktorou sa ustanovujú podrobnosti na zaistenie bezpečnosti a ochrany zdravia pri stavebných prácach a prácach s nimi súvisiacich a podrobnosti o odbornej spôsobilosti na výkon niektorých pracovných činností a Nariadením vlády SR č. 396/2006 o minimálnych bezpečnostných a zdravotných požiadavkách na stavenisku. Podľa §2 nariadenia vlády SR č. 396/2006 stavebníkom je fyzická, alebo právnická osoba, z ktorej podnetu sa uskutočňuje stavba. Stavebník môže poveriť jedného, alebo viacerých bezpečnostných koordinátorov stavby.

Stavebník zabezpečí pred zriadením staveniska vypracovanie plánu bezpečnosti a ochrany zdravia pri práci podľa prílohy č. 2.

Počas realizácie prác zamestnávateľ a fyzická osoba, ktorá je podnikateľom a nie je zamestnávateľom, sú povinní zabezpečovať plnenie požiadaviek na zaistenia bezpečnosti a ochrany zdravia pri práci vrátane všeobecných zásad prevencie s prihliadnutím najmä na:

- udržiavanie poriadku a čistoty na stavenisku
- umiestnenie pracovísk, jeho prístupnosť, určenie komunikácii alebo priestorov na priechod a pohyb a zamestnancov a na prejazd a pohyb pracovných prostriedkov
- podmienky na manipuláciu rôznymi materiálmi
- technickú údržbu zariadení a pracovných prostriedkov, ich kontrolu pred uvedením do prevádzky a pravidelnú kontrolu s cieľom odstrániť nedostatky, ktoré by mohli ovplyvniť bezpečnosť a zdravie zamestnancov
- určenie a úpravu plôch na uskladňovanie rôznych materiálov, najmä ak ide o nebezpečné látky, alebo materiály
- podmienky na odstraňovanie použitých nebezpečných materiálov, alebo látok
- uskladňovanie, manipulácia alebo odstraňovanie odpadu a zvyškov materiálu
- prispôsobovanie času určeného na jednotlivé práce alebo ich etapy podľa skutočného postupu prác
- spolupráca medzi zamestnávateľmi a fyzickými osobami, ktoré sú podnikateľmi a nie sú zamestnávateľmi
- vzájomné pôsobenie pracovných činností uskutočňovaných na stavenisku alebo v jeho blízkosti

Príloha č. 3 k nariadeniu vlády č. 396/2006 Z. z. obsahuje podrobný rozpis bezpečnostných a zdravotných požiadaviek na stavenisku.

Vstup do priestorov stavby budú mať iba osoby určené a poučené.

Pri výstavbe objektov je potrebné určiť taký režim, aby bolo miesto stavby dokonale oddelené od pohybu peších v záujmovom území stavby.

V zmysle nariadenia vlády SR č. 369/2006 ak na stavenisku budú vykonávať práce viac ako jedna právnická osoba alebo fyzická osoba, je stavebník povinný zabezpečiť projektovú dokumentáciu bezpečnosti a ochrany zdravia pri práci, určiť koordinátora dokumentácie a jej zmien spolu s koordinátorom bezpečnosti na stavenisku, ktorý bude dozerať na plnenie záverov dokumentácie bezpečnosti.

Vybraný dodávateľ, resp. zúčastnení dodávateľa, budú na zriadenom stavenisku v plnom rozsahu rešpektovať všetky platné právne predpisy v danej problematike hlavne Zákon NR SR č. 314/2001 Z. z. O ochrane pred požiarom, Vyhlášku MV SR č. 94/2004 Z. z., Vyhlášku MV SR č. 121/2002 Z. z. O požiarnej prevencii – všetky v znení neskorších predpisov a STN 92 0201-1,2,3,4.

## 18 ZÁVER

Pre ďalšie podrobné návrhy nosnej konštrukcie navrhutej týmto projektom je treba urobiť overenie, či platia predpoklady projektu a dodržať danú koncepciu návrhu v bodoch: geometria konštrukcie, zaťaženie konštrukcie,

materiály navrhnuté v koncepcii, technológia prevedenia, overenie únosnosti vybraných základných konštrukčných prvkov.

Konštrukcia bola hospodárne navrhnutá a posúdená na Medzné stavy únosnosti a Medzné stavy použiteľnosti a vyhovuje na predpísané stále a premenné zaťaženia.

Dokumentáciu môže užívať v zmysle príslušnej zmluve o dielo. Dokumentácia, alebo jej časť, môže byť kopírovaná alebo iným spôsobom rozširovaná iba po predchádzajúcom súhlase spoločnosti OBERMEYER HELIKA, s.r.o.

*V prípade zmeny podkladov, či vzniku nových skutočností, si projektant vyhradzuje právo posúdenia dopadu týchto zmien na riešenie a prípadné doplnenie alebo úpravu projektu. Všetky konštrukcie musia spĺňať platné zákony, normy a vyhlášky dané na území Slovenskej Republiky. Dodávateľ stavby musí dbať na dodržanie montážnych a pracovných postupov a pokynov výrobcu stavebných prvkov a konštrukcií uvedených v tejto dokumentácii.*

Dátum 09.2023 v Bratislave

Vypracoval: Ing Ondrej Mikuš

## 19 ZOZNAM PRÍLOH

### Severný objekt:

	<i>Číslo dokumentu</i>	<i>Názov dokumentu</i>
Príloha	S-T-01	Severný objekt - Tvar ZD
Príloha	S-T-02	Severný objekt - Tvar 3.PP; ZD -5,750; ZD -4,400
Príloha	S-T-03	Severný objekt - Tvar 2.PP G
Príloha	S-T-04	Severný objekt - Tvar 1.PP
Príloha	S-T-05	Severný objekt - Tvar 1.NP
Príloha	S-T-06	Severný objekt - Tvar 2.NP
Príloha	S-T-07	Severný objekt - Tvar 3.NP
Príloha	S-T-08	Severný objekt - Tvar 4.NP
Príloha	S-T-09	Severný objekt - Tvar 5.NP
Príloha	S-T-10	Severný objekt - Tvar 6.NP
Príloha	S-T-11	Severný objekt - Tvar 7.NP
Príloha	S-T-12	Severný objekt - Tvar 8.NP
Príloha	S-T-13	Severný objekt - Rezy "S1" a "S2"
Príloha	S-T-14	Severný objekt - Rezy "S3" a "S4"
Príloha	S-T-15	Severný objekt - Rezy "S5" a "S6"
Príloha	S-T-16	Severný objekt - Tvar jadra J01
Príloha	S-T-17	Severný objekt - Tvar jadra J02 č.1/2
Príloha	S-T-18	Severný objekt - Tvar jadra J02 č.2/2
Príloha	S-T-19	Severný objekt - Tvar jadra J03 č.1/2
Príloha	S-T-20	Severný objekt - Tvar jadra J03 č.2/2
Príloha	S-T-21	Severný objekt - Tvar jadra J04 č.1/2
Príloha	S-T-22	Severný objekt - Tvar jadra J04 č.2/2
Príloha	S-T-23	Severný objekt - Tvar jadra J05 J06 č.1/4
Príloha	S-T-24	Severný objekt - Tvar jadra J05 J06 č.2/4
Príloha	S-T-25	Severný objekt - Tvar jadra J05 J06 č.3/4
Príloha	S-T-26	Severný objekt - Tvar jadra J05 J06 č.4/4
Príloha	S-P-01	Severný objekt - Mapa reakcií
Príloha	S-P-02	Severný objekt - Sily v päte stĺpa nad ZD
Príloha	S-M-01	Severný objekt - Tvar ZD - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-02	Severný objekt - Tvar ZD - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-03	Severný objekt - Tvar 3.PP; ZD -5,750; ZD -4,400 - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-04	Severný objekt - Tvar 3.PP; ZD -5,750; ZD -4,400 - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-05	Severný objekt - Tvar 2.PP G - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-06	Severný objekt - Tvar 2.PP G - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-07	Severný objekt - Tvar 1.PP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-08	Severný objekt - Tvar 1.PP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-09	Severný objekt - Tvar 1.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-10	Severný objekt - Tvar 1.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-11	Severný objekt - Tvar 2.NP - Mapa zaťaženia - Stále



Príloha	S-M-12	Severný objekt - Tvar 2.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-13	Severný objekt - Tvar 3.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-14	Severný objekt - Tvar 3.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-15	Severný objekt - Tvar 4.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-16	Severný objekt - Tvar 4.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-17	Severný objekt - Tvar 5.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-18	Severný objekt - Tvar 5.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-19	Severný objekt - Tvar 6.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-20	Severný objekt - Tvar 6.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-21	Severný objekt - Tvar 7.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-22	Severný objekt - Tvar 7.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	S-M-23	Severný objekt - Tvar 8.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	S-M-24	Severný objekt - Tvar 8.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

### Južný objekt:

	<i>Číslo dokumentu</i>	<i>Názov dokumentu</i>
Príloha	J-T-01	Južný objekt - Tvar ZD -12,270
Príloha	J-T-02	Južný objekt - Tvar 3.PP; ZD -9,250; ZD -8,65
Príloha	J-T-03	Južný objekt - Tvar 2.PP
Príloha	J-T-04	Južný objekt - Tvar 1.PP
Príloha	J-T-05	Južný objekt - Tvar 1.NP
Príloha	J-T-06	Južný objekt - Tvar 2.NP
Príloha	J-T-07	Južný objekt - Tvar 3.NP
Príloha	J-T-08	Južný objekt - Tvar 4.NP
Príloha	J-T-09	Južný objekt - Tvar 5.NP
Príloha	J-T-10	Južný objekt - Tvar 6.NP
Príloha	J-T-11	Južný objekt - Tvar 7.NP
Príloha	J-T-12	Južný objekt - Tvar 8.NP
Príloha	J-T-13	Južný objekt - Tvar 9.NP
Príloha	J-T-14	Južný objekt - Tvar 10.NP
Príloha	J-T-15	Južný objekt - Rez "S1" a "S2"
Príloha	J-T-16	Južný objekt - Rez "S3"
Príloha	J-T-17	Južný objekt - Rez "S4"
Príloha	J-T-18	Južný objekt - Rez "S5"
Príloha	J-T-19	Južný objekt - Tvar jadra J01
Príloha	J-T-20	Južný objekt - Tvar jadra J02
Príloha	J-T-21	Južný objekt - Tvar jadra J03 č.1/2
Príloha	J-T-22	Južný objekt - Tvar jadra J03 č.2/2
Príloha	J-T-23	Južný objekt - Tvar jadra J04 č.1/2
Príloha	J-T-24	Južný objekt - Tvar jadra J04 č.2/2
Príloha	J-T-25	Južný objekt - Tvar jadra J05
Príloha	J-T-26	Južný objekt - Tvar jadra J06
Príloha	J-T-27	Južný objekt - Tvar jadra J07 č.1/4
Príloha	J-T-28	Južný objekt - Tvar jadra J07 č.2/4

Príloha	J-T-29	Južný objekt - Tvar jadra J07 č.3/4
Príloha	J-T-30	Južný objekt - Tvar jadra J07 č.4/4
Príloha	J-T-31	Južný objekt - Tvar jadra J08
Príloha	J-T-32	Južný objekt - Tvar jadra J09 č.1/2
Príloha	J-T-33	Južný objekt - Tvar jadra J09 č.2/2
Príloha	J-T-34	Južný objekt - Tvar jadra J10 č.1/2
Príloha	J-T-35	Južný objekt - Tvar jadra J10 č.2/2
Príloha	J-T-36	Južný objekt - Heliport - Tvar - Spodný pás
Príloha	J-T-37	Južný objekt - Heliport - Tvar - Horný pás
Príloha	J-T-38	Južný objekt - Heliport - Tvar - Rezy
Príloha	J-P-01	Južný objekt - Mapa reakcií
Príloha	J-P-02	Južný objekt - Sily v päte stĺpa nad ZD
Príloha	J-M-01	Južný objekt - Tvar ZD -12,270 - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-02	Južný objekt - Tvar ZD -12,270 - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-03	Južný objekt - Tvar 3.PP; ZD -9,250; ZD -8,65 - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-04	Južný objekt - Tvar 3.PP; ZD -9,250; ZD -8,65 - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-05	Južný objekt - Tvar 2.PP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-06	Južný objekt - Tvar 2.PP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-07	Južný objekt - Tvar 1.PP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-08	Južný objekt - Tvar 1.PP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-09	Južný objekt - Tvar 1.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-10	Južný objekt - Tvar 1.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-11	Južný objekt - Tvar 2.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-12	Južný objekt - Tvar 2.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-13	Južný objekt - Tvar 3.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-14	Južný objekt - Tvar 3.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-15	Južný objekt - Tvar 4.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-16	Južný objekt - Tvar 4.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-17	Južný objekt - Tvar 5.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-18	Južný objekt - Tvar 5.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-19	Južný objekt - Tvar 6.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-20	Južný objekt - Tvar 6.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-21	Južný objekt - Tvar 7.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-22	Južný objekt - Tvar 7.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-23	Južný objekt - Tvar 8.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-24	Južný objekt - Tvar 8.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-25	Južný objekt - Tvar 9.NP - Mapa zaťaženia - Stále
Príloha	J-M-26	Južný objekt - Tvar 9.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové
Príloha	J-M-27	Južný objekt - Tvar 10.NP - Mapa zaťaženia - Stále

**Geological cross-section of the ZD quarry**

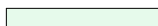





**Stratigraphic units and descriptions:**

- Y-F2 CG** (0.00 to 0.90 m): 1. Antropogénne uložený charakteru ílu až štrku ilovitého, pevnej konzistencie, hnedej farby, s úlomkami skál a tehál.
- F6 CI** (0.90 to 2.00 m): 2. Deluviálne sedimenty charakteru ílu so strednou až vysokou plasticitou, tuhej až pevnej konzistencie, hnedej farby, ojedinele s úlomkami skalných hornín ve ftkosti do 3 cm.
- F3 MS** (2.00 to 4.50 m): 3. Deluviálne sedimenty charakteru ílu s prímiesou piesku a štrku, pevnej konzistencie, ojedinele s úlomkami skalných hornín ve ftkosti do 5-10 cm.
- R5** (4.50 to 7.40 m): 4. Dolomit, silne zvetraný na jemnozrnnú zeminu sivéj okrovej farby, s úlomkami do 1 cm.
- R4** (7.40 to 12.00 m): 5. Dolomit, navetraný až zdravý, sivobielej farby.

**Vertical scale:** 0, 900, 1100, 2000, 2900, 5100

**Horizontal scale:** -4,400=+406,1m.n.m. (ZD), -9,250=+401,25m.n.m. (ZD)

Názov úlohy:	FNSP F.D. Roosevelta Banská Bystrica - rekonštrukcia a dostavba areálu, inžinierskogeologický prieskum
Zhotoviteľ:	ENVINGEO, a.s., Kynceľová 2, 974 11 Banská Bystrica
Číslo úlohy:	11909
Zastupca zhotoviteľa:	RNDR. Pavol Tupý, predseda predstavenstva
Zodpovedný riešiteľ:	Mgr. Jozef Mihalčovič

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
\* ak nieje špecifikované inak

Střpy 3.PP - 2.PP

- 500/500 Betón C60/75
- 500/1000 Betón C60/75

Střpy 1.PP - 1.NP

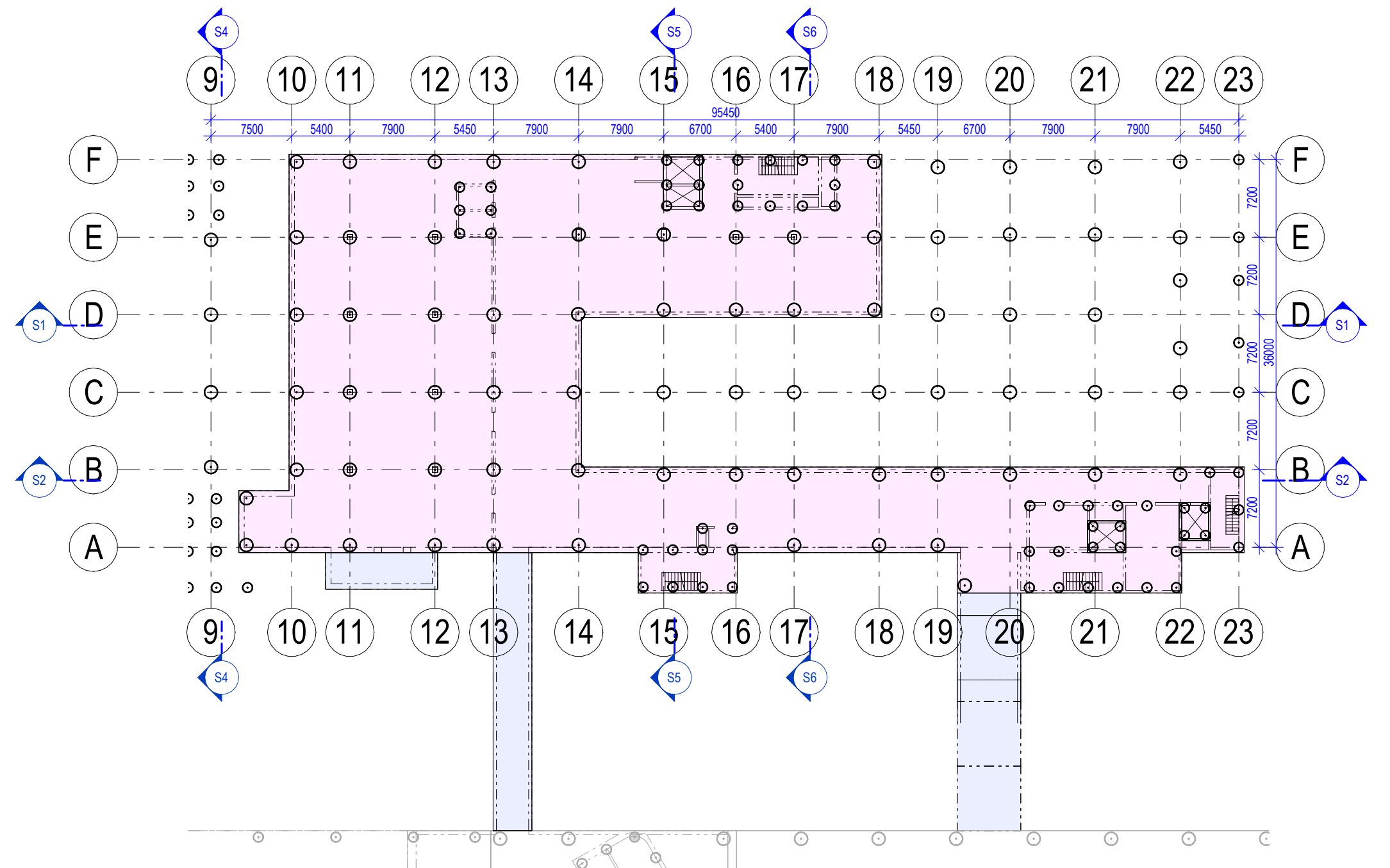
- 500/500 Betón C50/60
- 500/1000 Betón C50/60

Střpy 1.NP - 3.NP

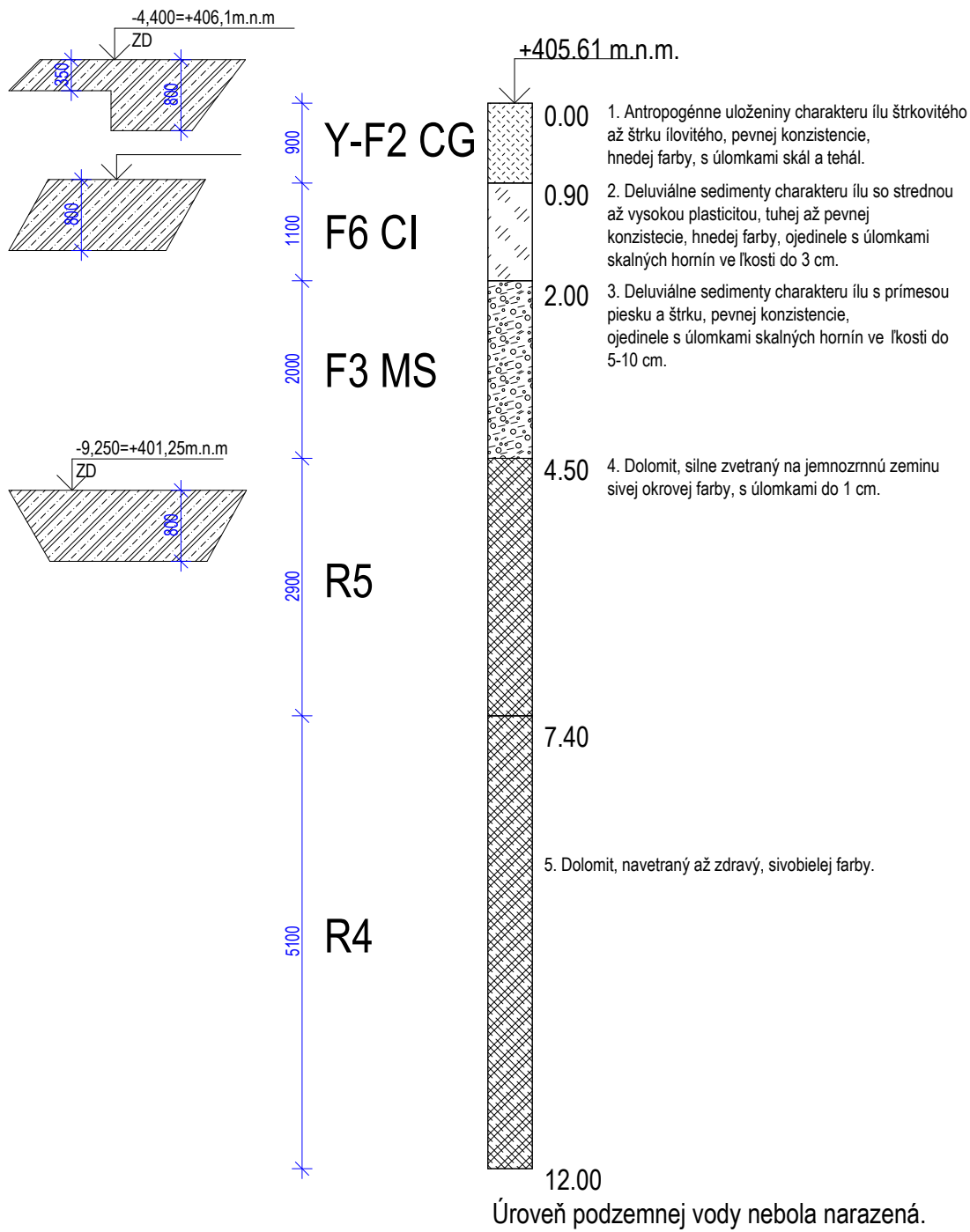
- 500/500 Betón C40/50

Střpy 4.NP - 7.NP

- 500/500 Betón C30/37

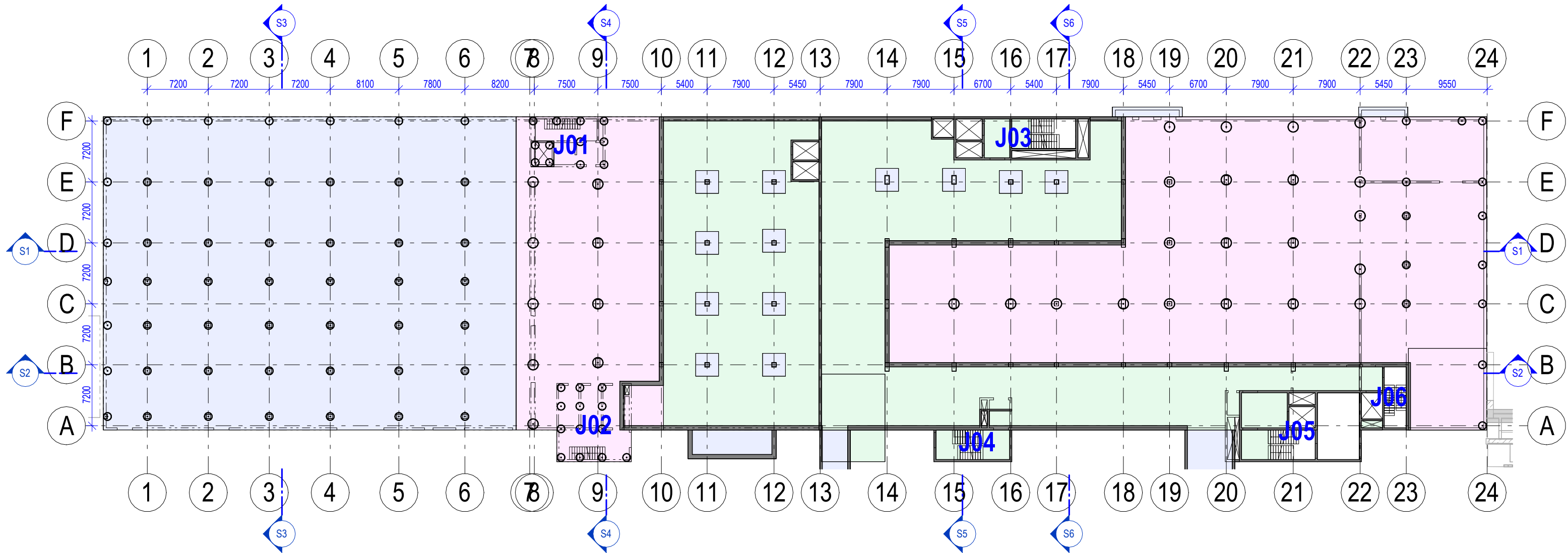


Očakávaný geologický profil



Názov úlohy:	FNsP F.D. Roosevelta Banská Bystrica - rekonštrukcia a dostavba areálu , inžinierskogeologický prieskum
Zhotoviteľ:	ENVIGEO, a.s., Kynčelová 2, 974 11 Banská Bystrica
Číslo úlohy:	11909
Zástupca zhotoviteľa:	RNDr. Pavol Tupý, predseda predstavenstva
Zodpovedný riešiteľ:	Mgr. Jozef Mihalkovič

\* Presný spôsob založenia, ako aj hrúbky, dĺžky a priemery základových konštrukcií budú upresnené v ďalšom stupni dokumentácie po zhotovení podrobného inžiniersko-geologického prieskumu. Tento projekt vychádza len z predbežného prieskumu.



LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
\* ak nie je špecifikované inak

LEGENDA STĺPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
• 500/500 Betón C60/75  
• 500/1000 Betón C60/75  
Stĺpy 1.PP - 1.NP  
• 500/500 Betón C50/60  
• 500/1000 Betón C50/60  
Stĺpy 1.NP - 3.NP  
• 500/500 Betón C40/50  
Stĺpy 4.NP - 7.NP  
• 500/500 Betón C30/37



Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

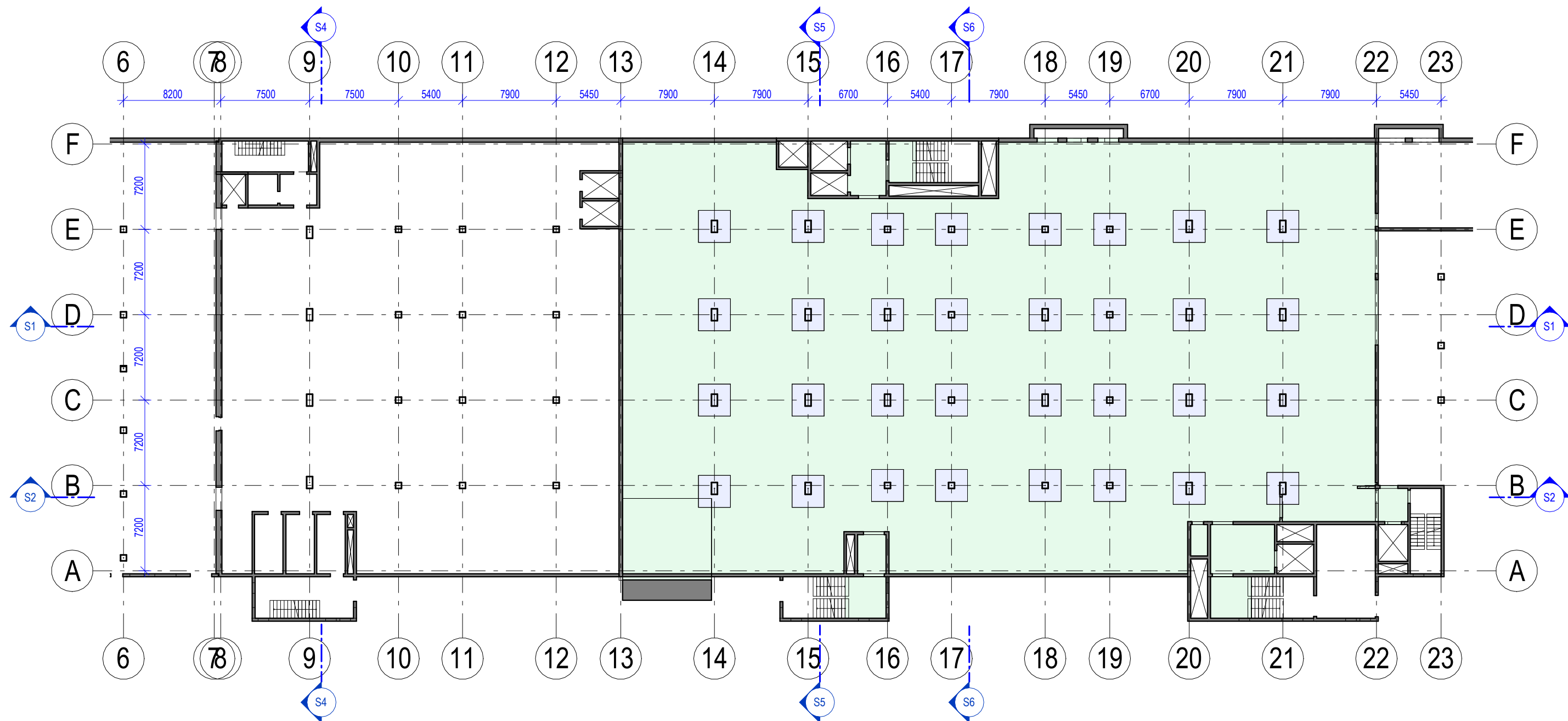
Severný objekt - Tvar 3.PP,ZD-5,75, ZD-4,4

M1:450

07/19/23

STATIKA

S-T-02



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#d9ead3;"></span>	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#d9d2e9;"></span>	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#fce4d6;"></span>	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#f4cccc;"></span>	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#cfe2f3;"></span>	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#d9d2e9;"></span>	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

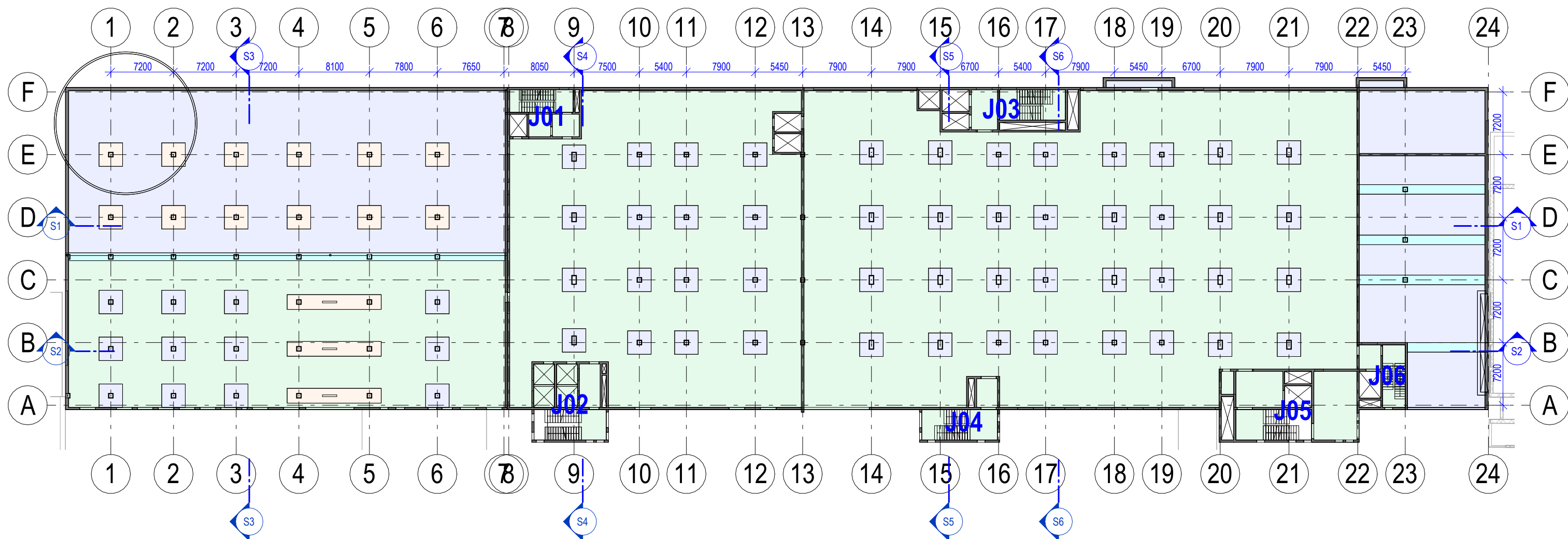
### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA STĽPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stĺpy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stĺpy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stĺpy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37





### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

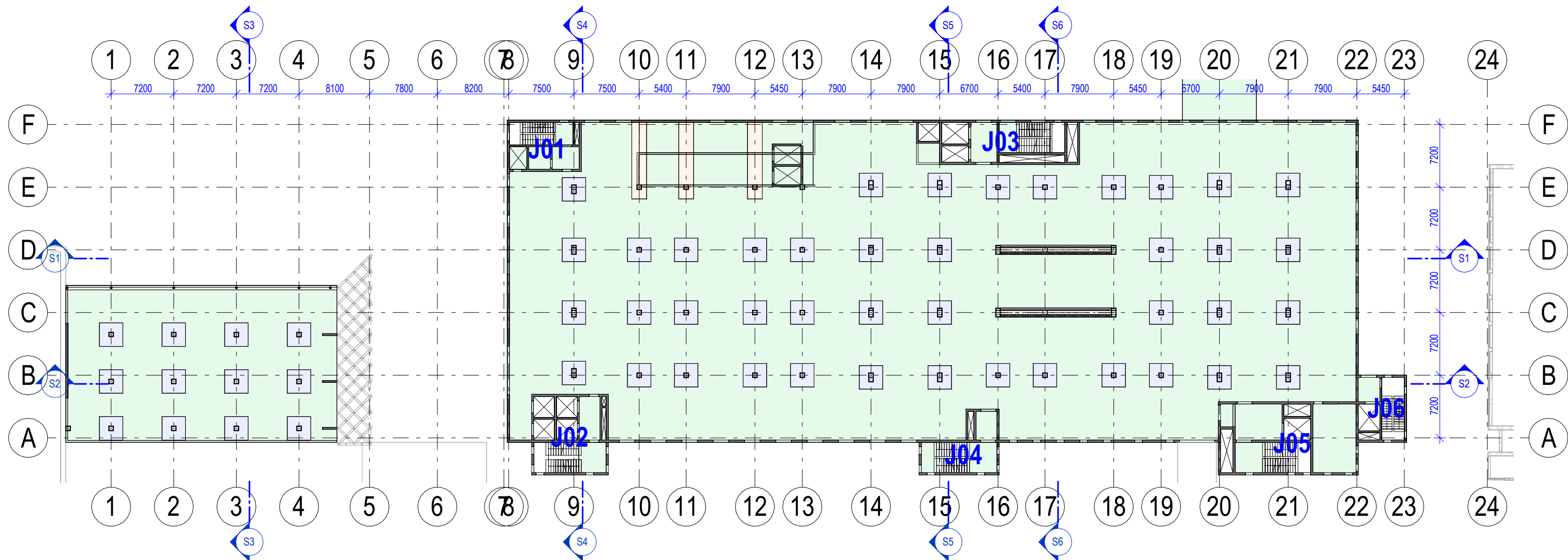
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightgreen;"></span>	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightblue;"></span>	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightorange;"></span>	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightpink;"></span>	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightcyan;"></span>	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightgray;"></span>	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA STÍLPY:

Stípy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stípy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stípy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stípy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#90EE90;"></span>	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#ADD8E6;"></span>	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#FFDAB9;"></span>	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#FFB6C1;"></span>	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#AFEEEE;"></span>	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:#D3D3D3;"></span>	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

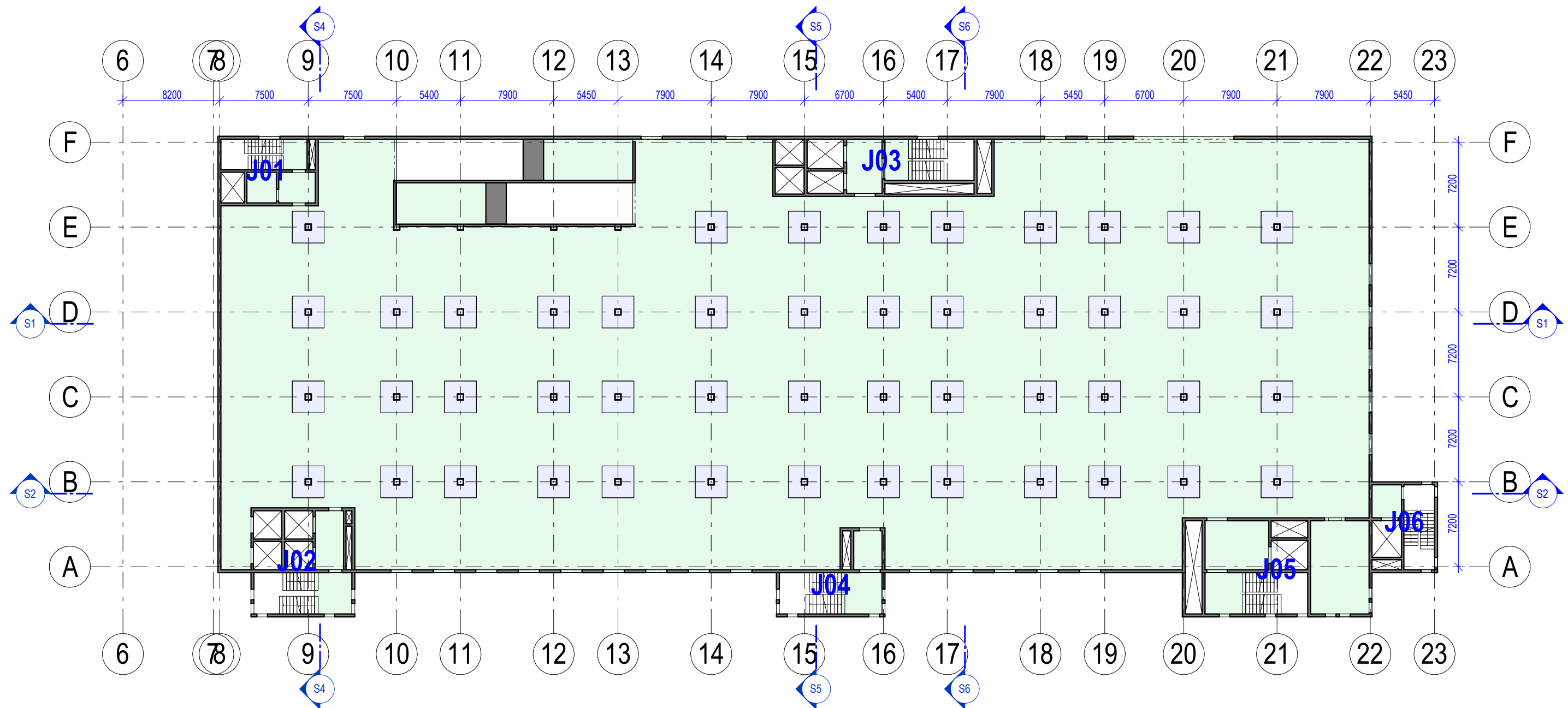
### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA STĽPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stĺpy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stĺpy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stĺpy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37





### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

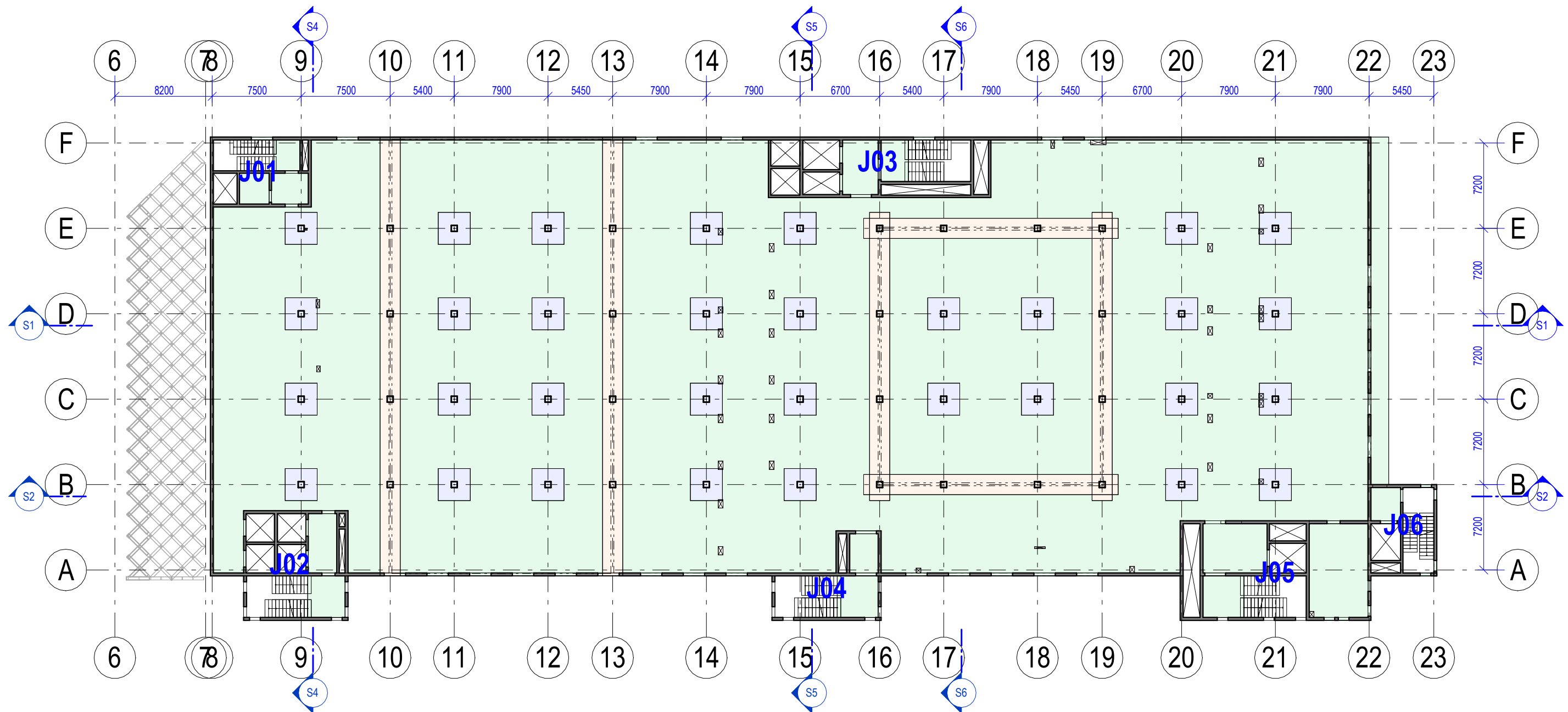
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightgreen; border:1px solid black;"></span>	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightblue; border:1px solid black;"></span>	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightorange; border:1px solid black;"></span>	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightpink; border:1px solid black;"></span>	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightcyan; border:1px solid black;"></span>	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:lightgray; border:1px solid black;"></span>	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA STĽPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stĺpy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stĺpy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stĺpy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

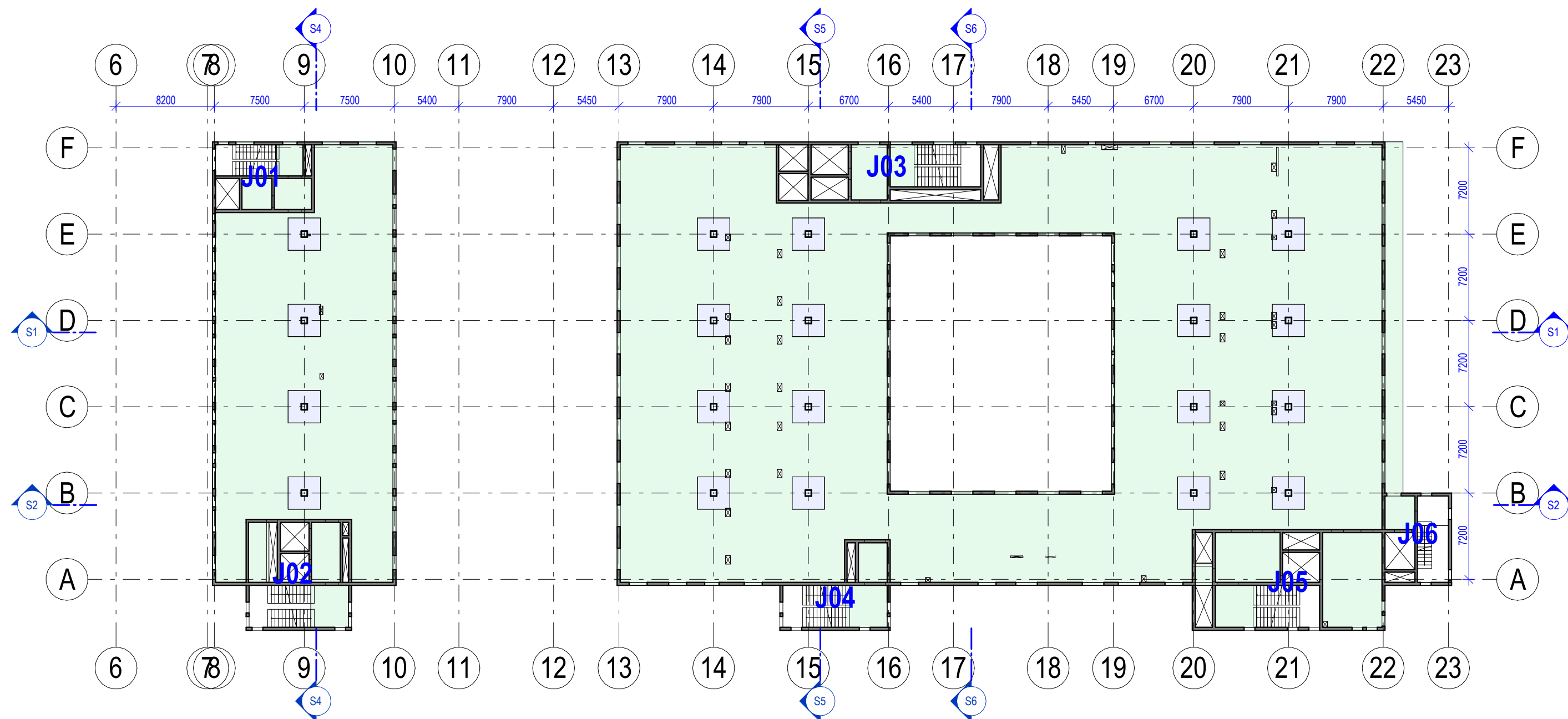
	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nie je špecifikované inak

### LEGENDA STĽPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stĺpy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stĺpy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stĺpy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

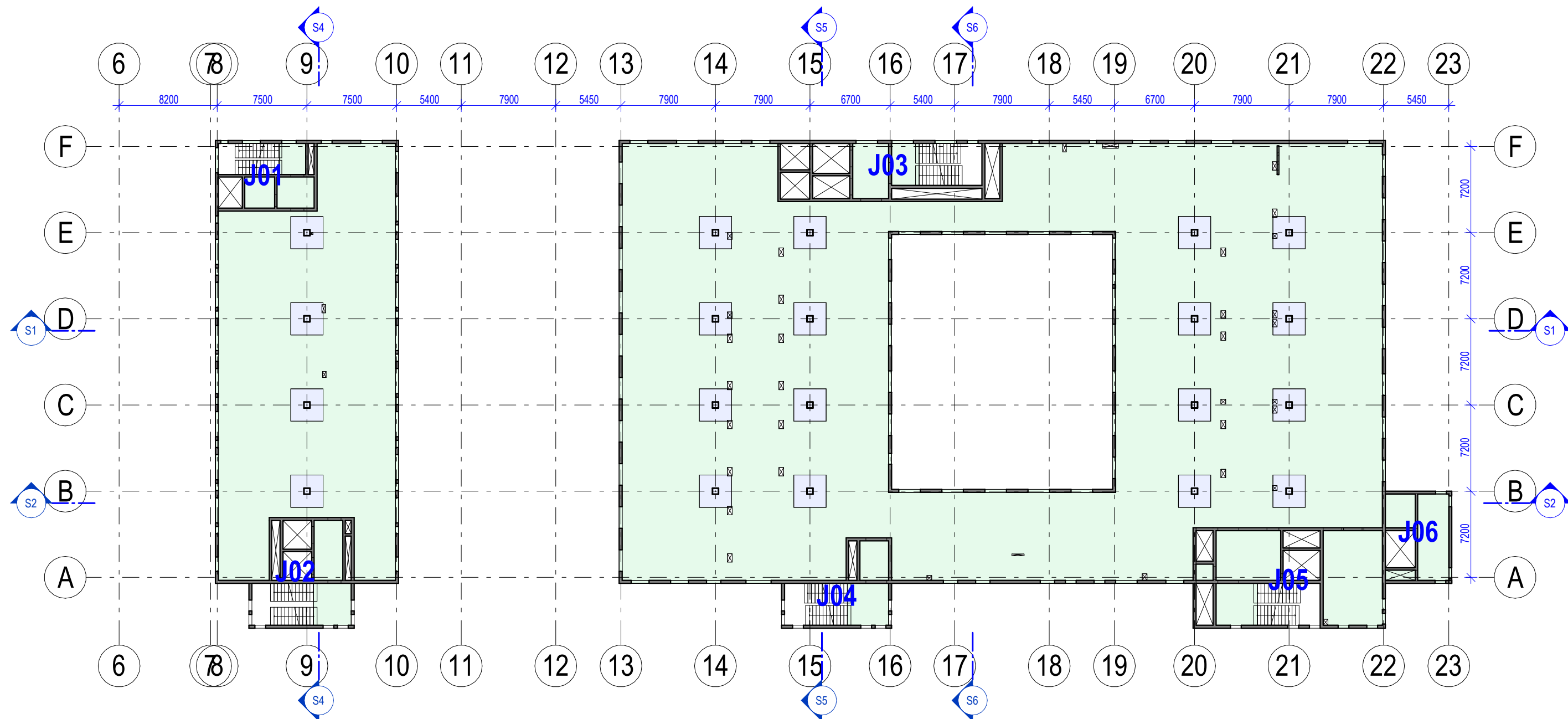
	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA STĽPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stĺpy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stĺpy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stĺpy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

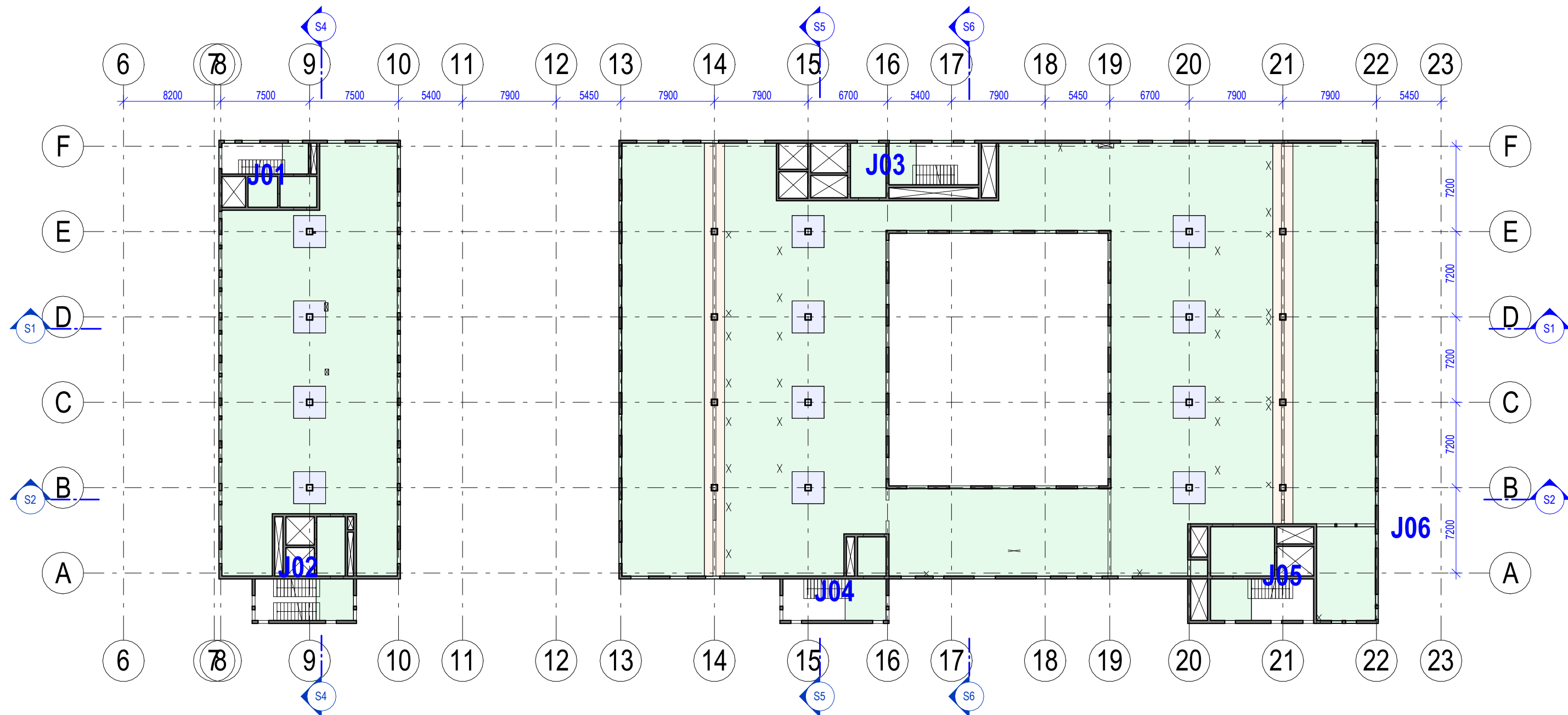
	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nie je špecifikované inak

### LEGENDA STĽPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stĺpy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stĺpy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stĺpy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

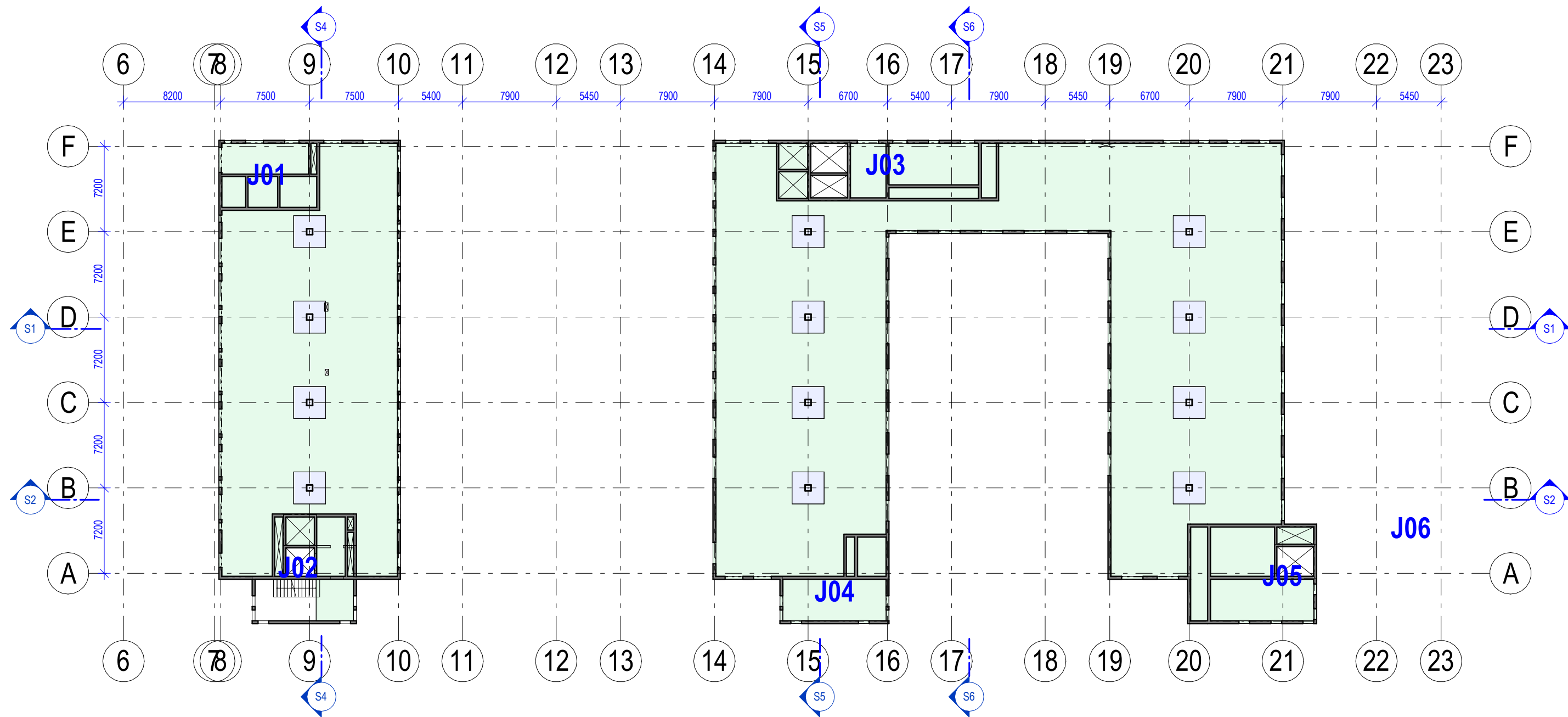
	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA STĽPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stĺpy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stĺpy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stĺpy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

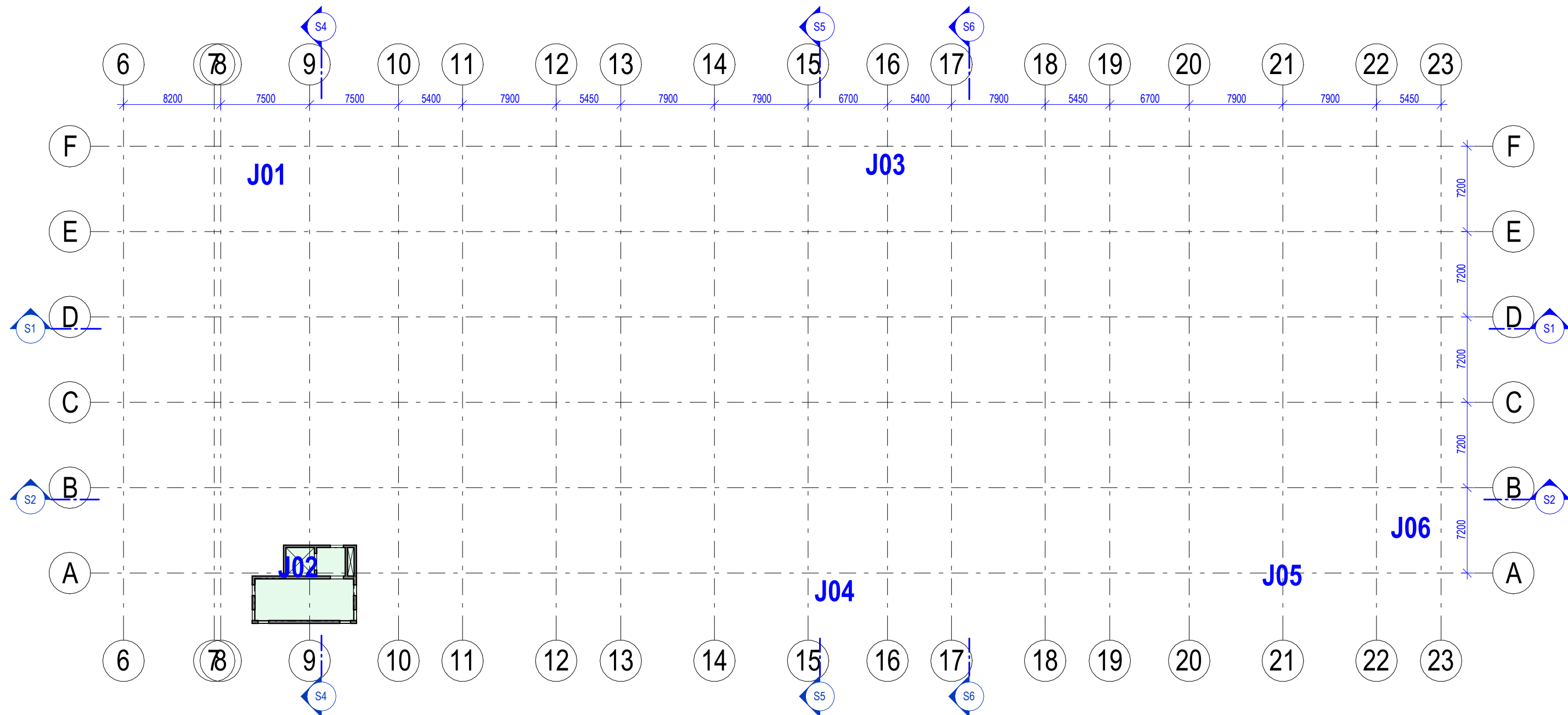
### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA STĽPY:

Stĺpy 3.PP - 2.PP  
 • 500/500 Betón C60/75  
 • 500/1000 Betón C60/75  
 Stĺpy 1.PP - 1.NP  
 • 500/500 Betón C50/60  
 • 500/1000 Betón C50/60  
 Stĺpy 1.NP - 3.NP  
 • 500/500 Betón C40/50  
 Stĺpy 4.NP - 7.NP  
 • 500/500 Betón C30/37





LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

- železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.450mm betón C40/50
- železobetónová doska hr.800mm betón C40/50
- železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nieje špecifikované inak

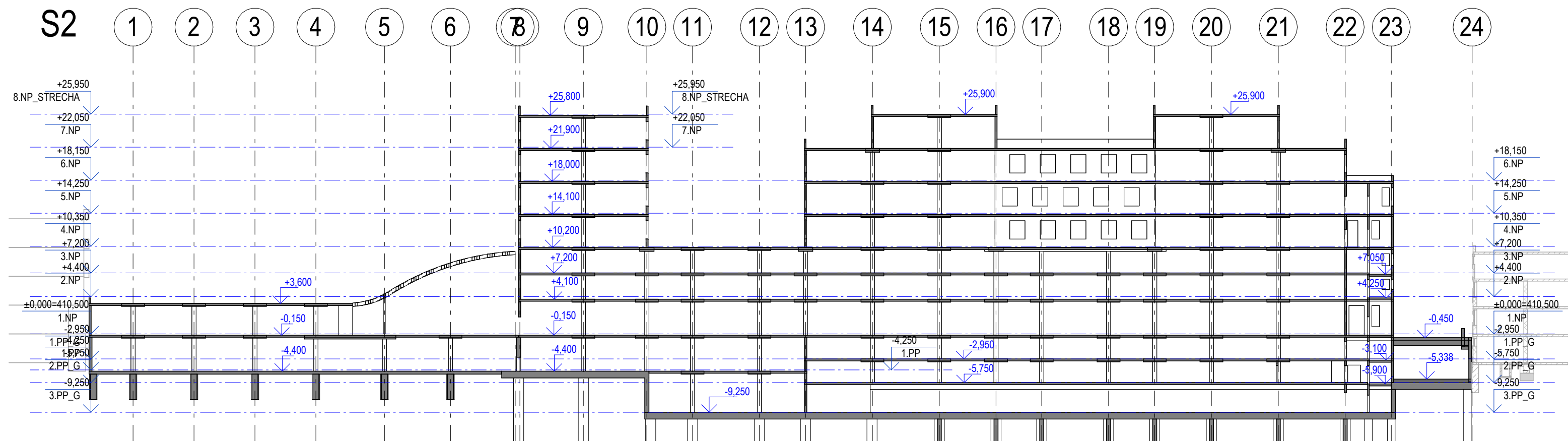
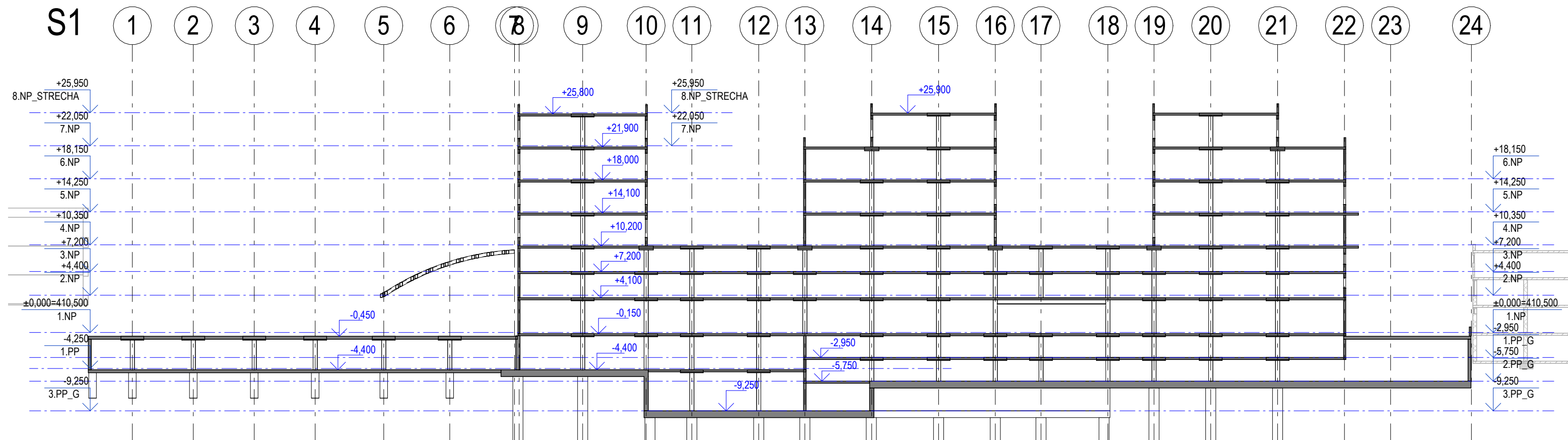
LEGENDA STĽPY:

- Stĺpy 3.PP - 2.PP
  - 500/500 Betón C60/75
  - 500/1000 Betón C60/75
- Stĺpy 1.PP - 1.NP
  - 500/500 Betón C50/60
  - 500/1000 Betón C50/60
- Stĺpy 1.NP - 3.NP
  - 500/500 Betón C40/50
- Stĺpy 4.NP - 7.NP
  - 500/500 Betón C30/37

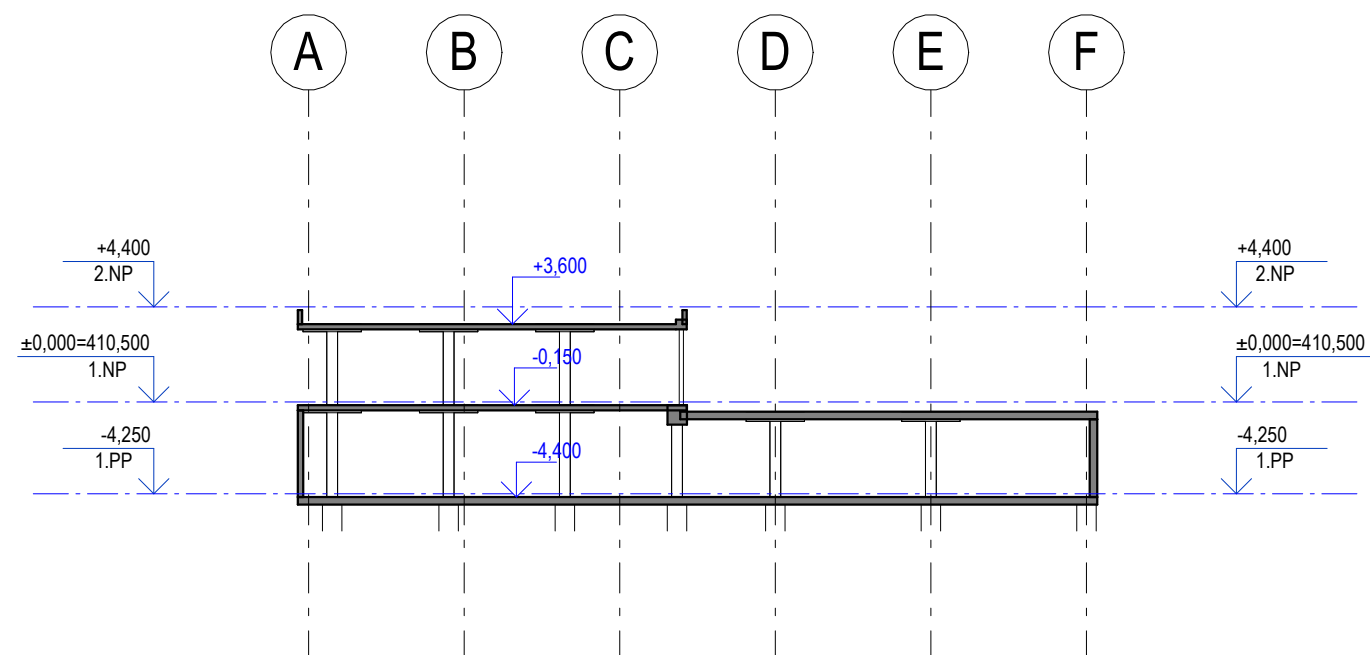


**OBERMEYER**  
Helika  
Ing. Ondrej Mikuš

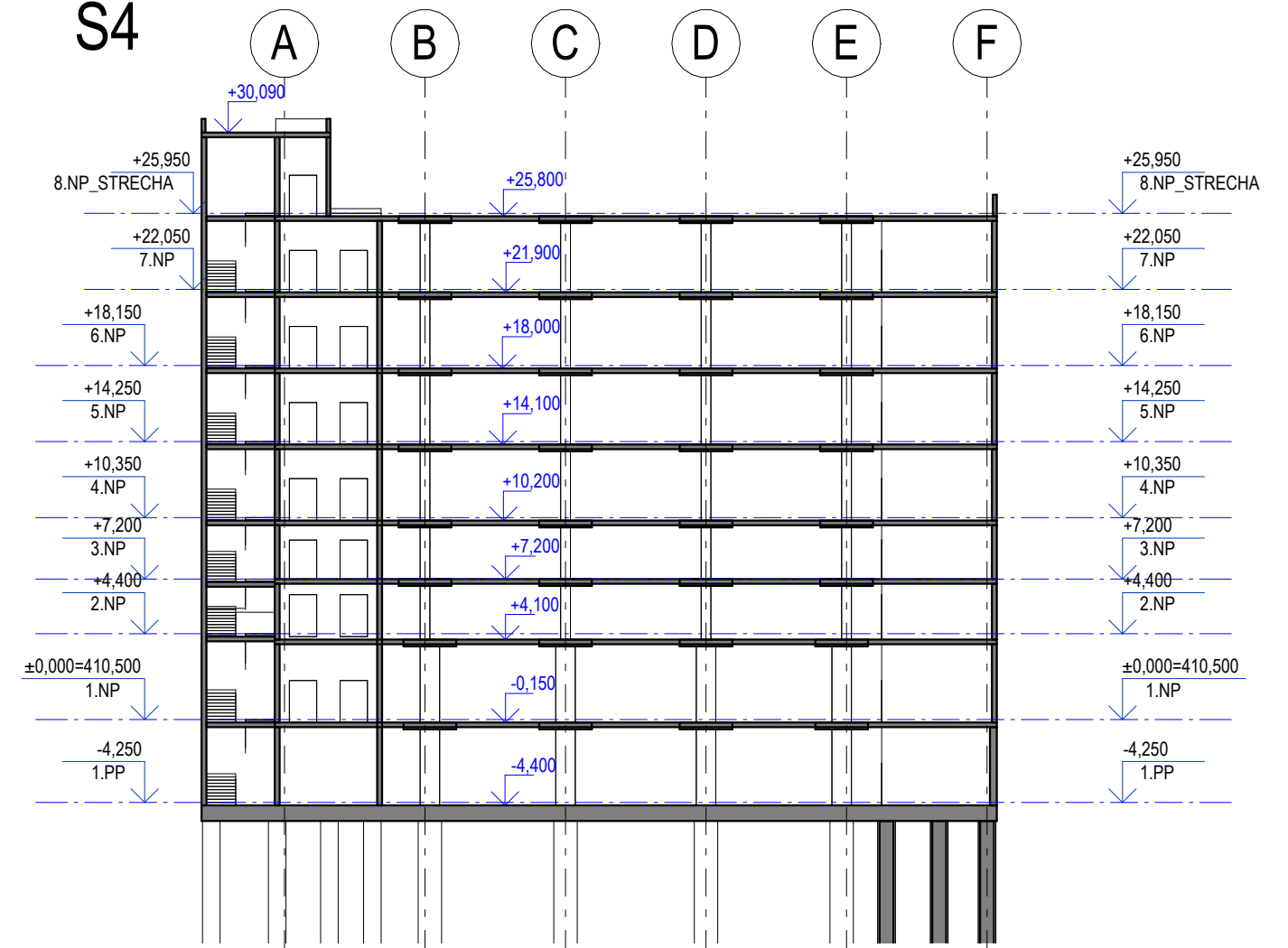




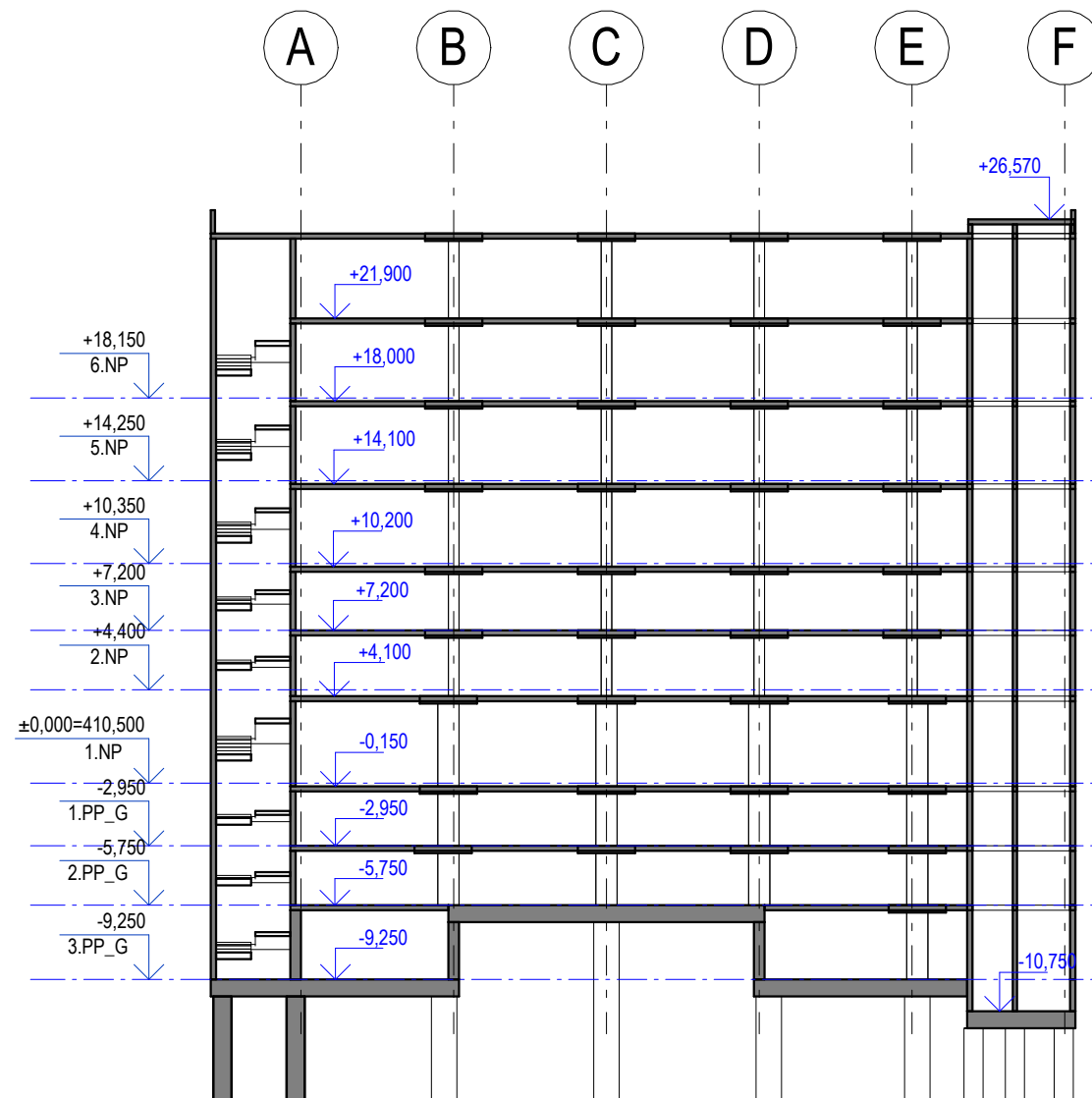
S3



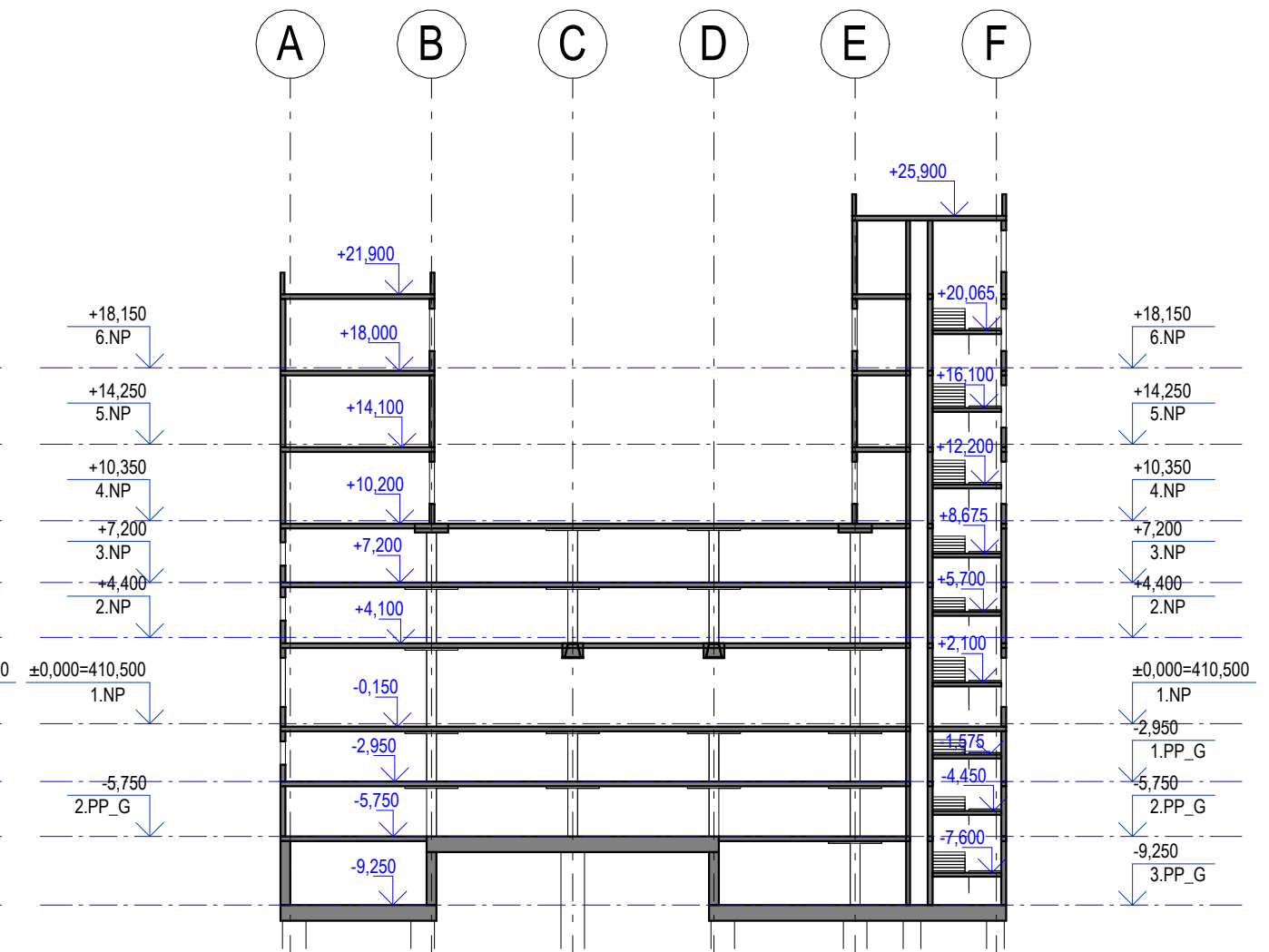
S4



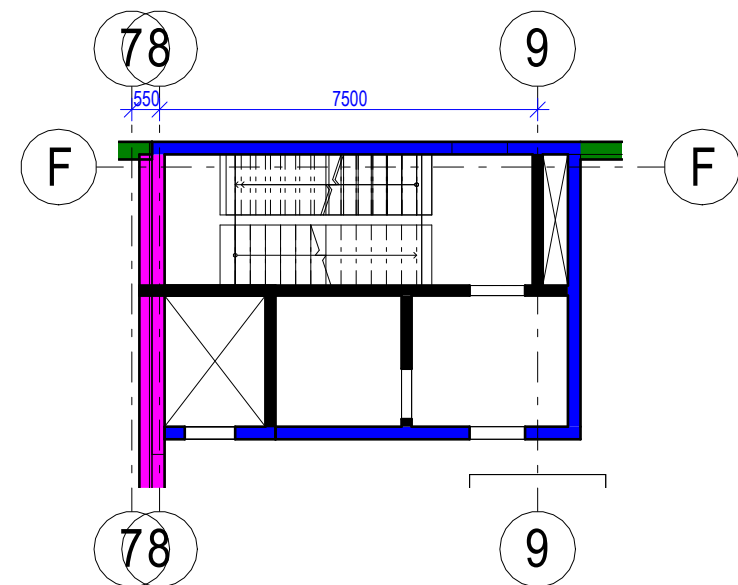
S5



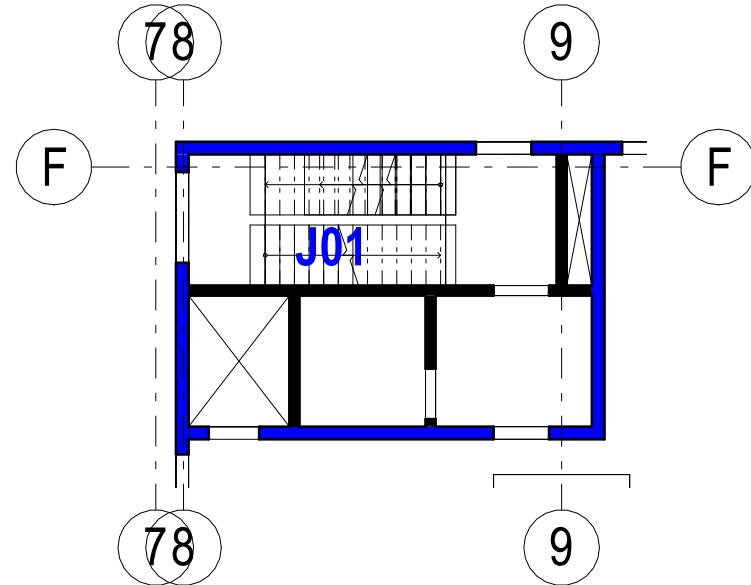
S6



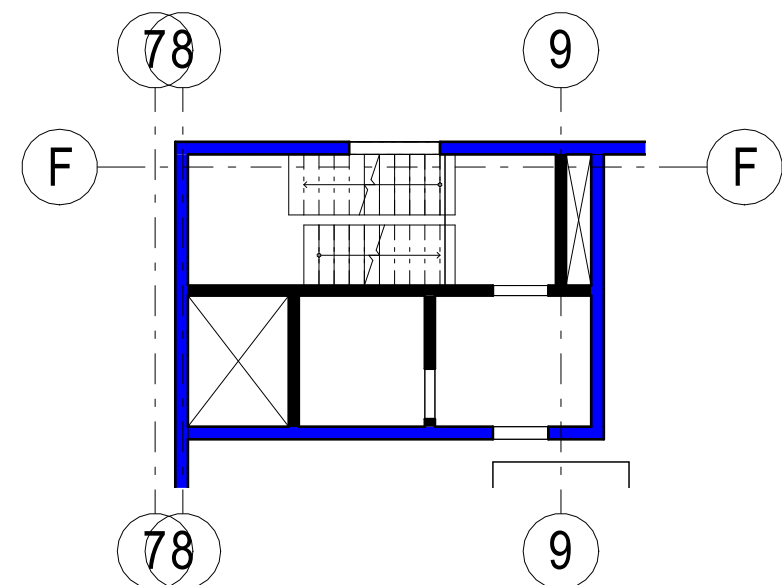
Jadra\_1.PP\_G - J01



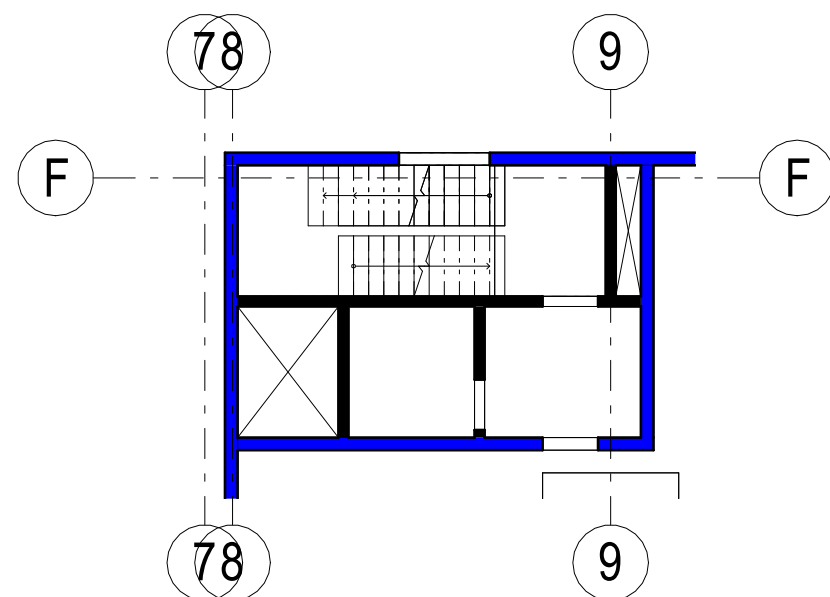
Jadra\_1.NP - J01



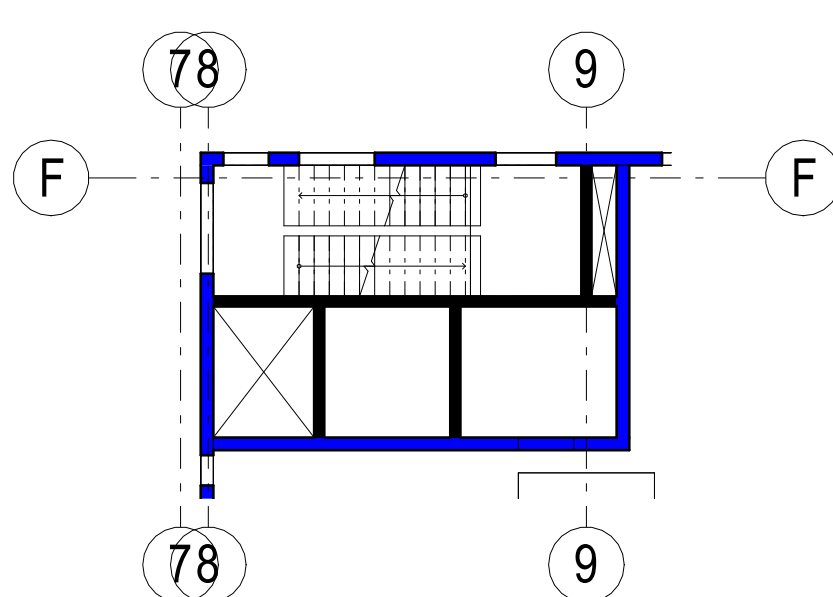
Jadra\_2.NP - J01



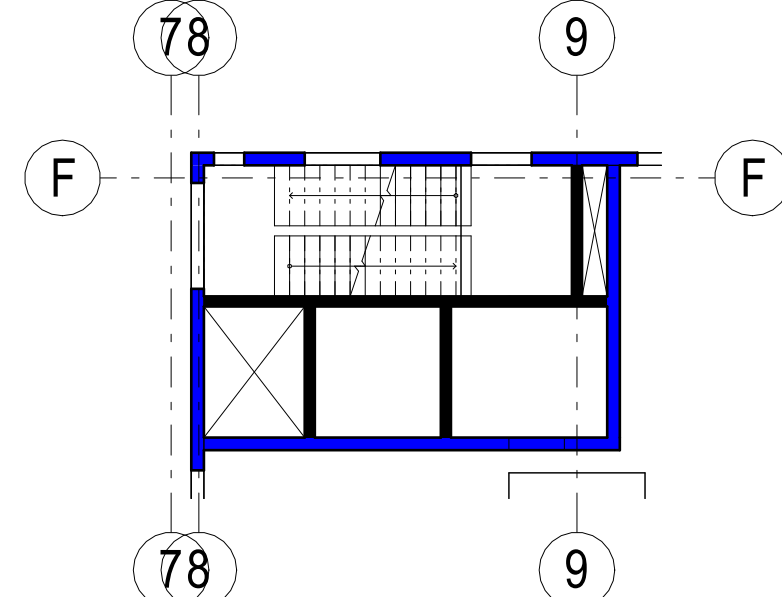
Jadra\_3.NP - J01



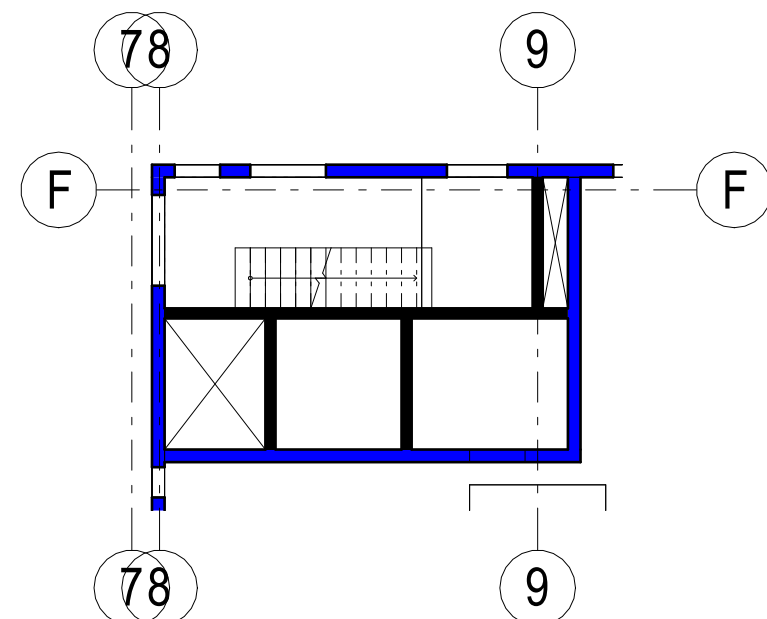
Jadra\_4.NP - J01



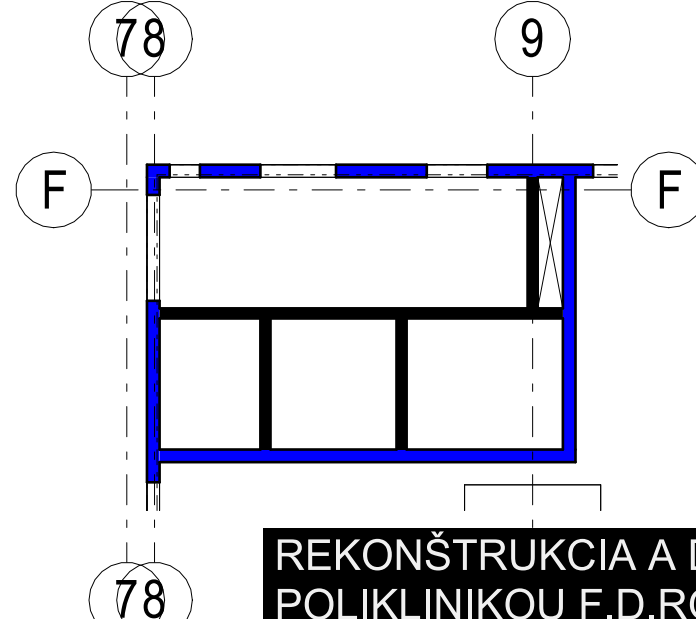
Jadra\_5.NP - J01



Jadra\_6.NP - J01



Jadra\_7.NP - J01



LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak

**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar jadra J01

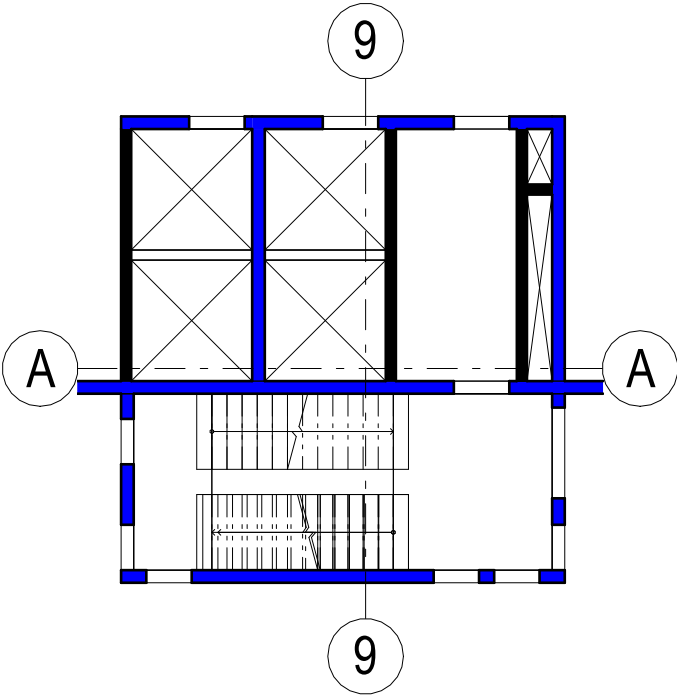
M1:150

08/01/23

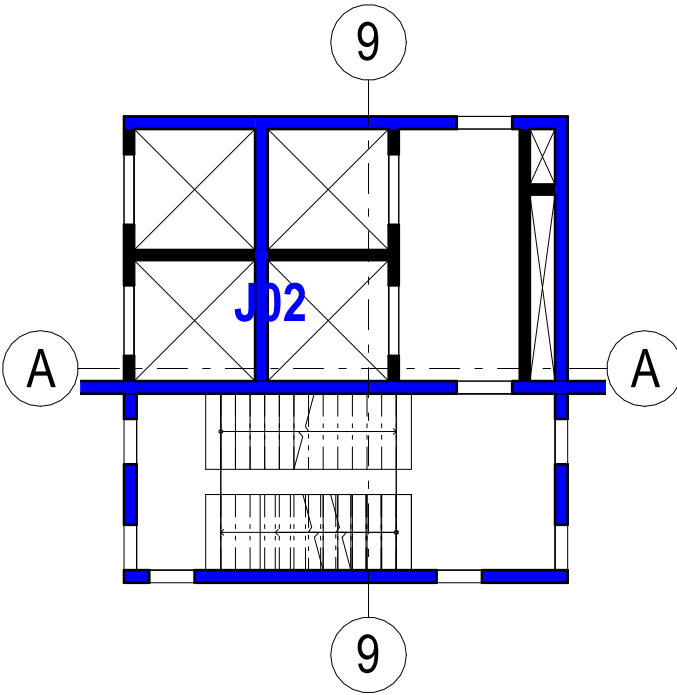
STATIKA

S-T-16

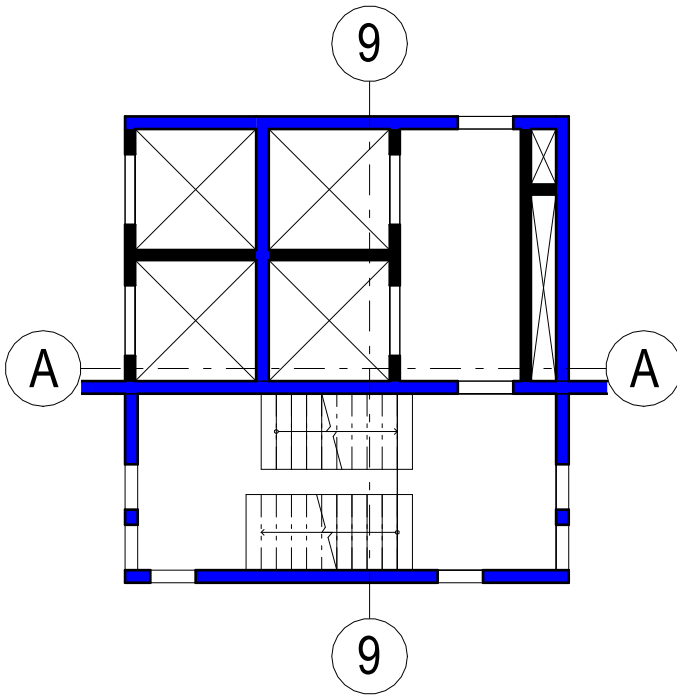
Jadra\_1.PP\_G - J02



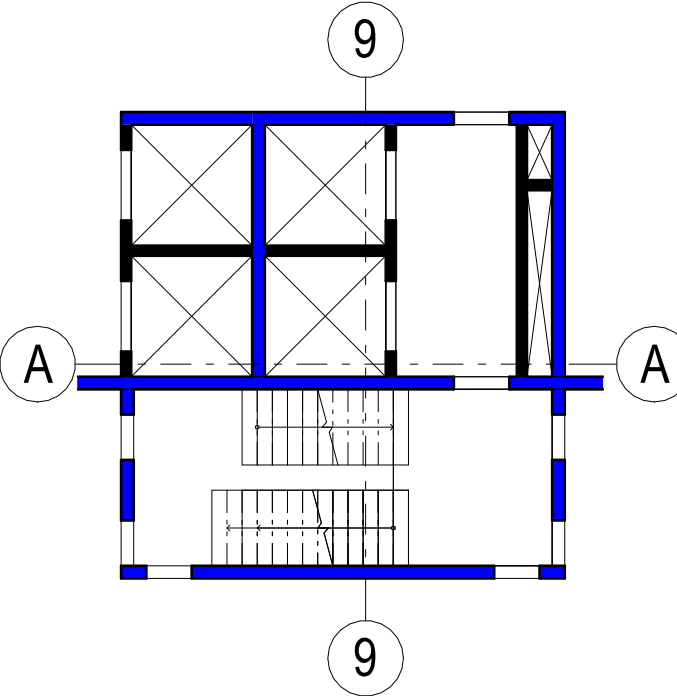
Jadra\_1.NP - J02



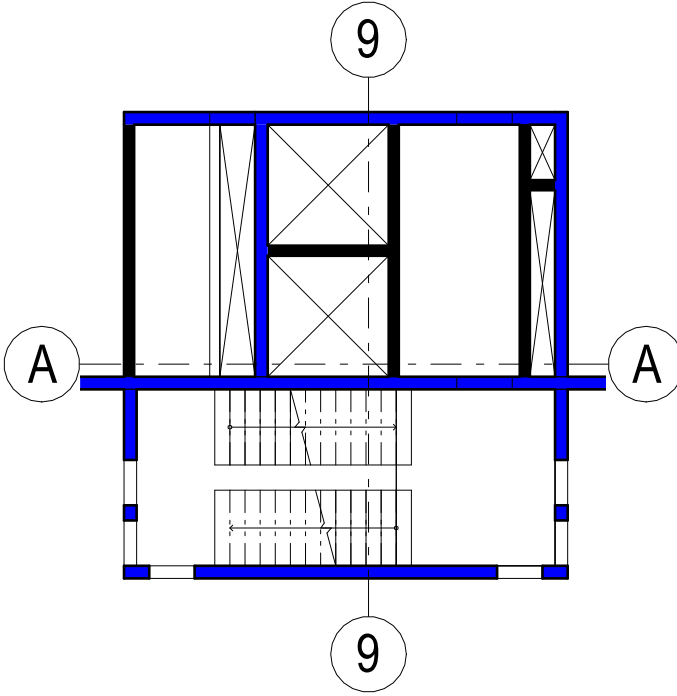
Jadra\_2.NP - J02



Jadra\_3.NP - J02



Jadra\_4.NP - J02



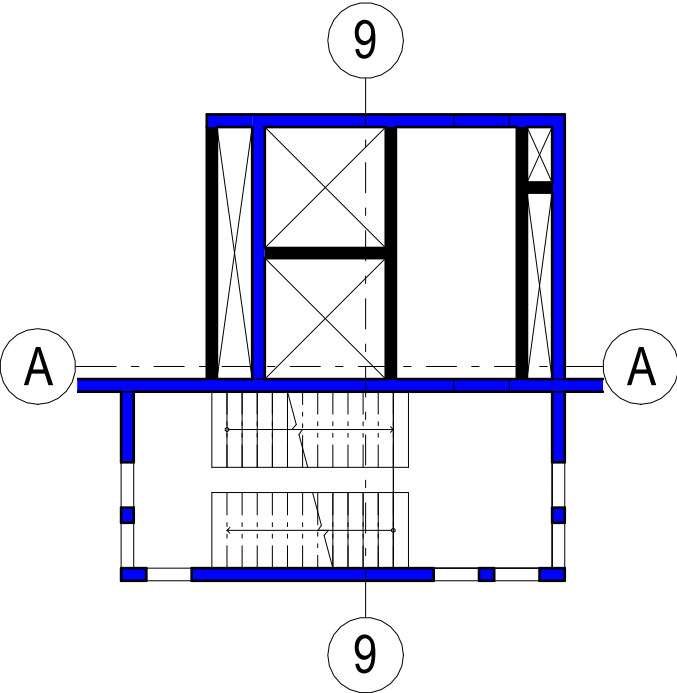
LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

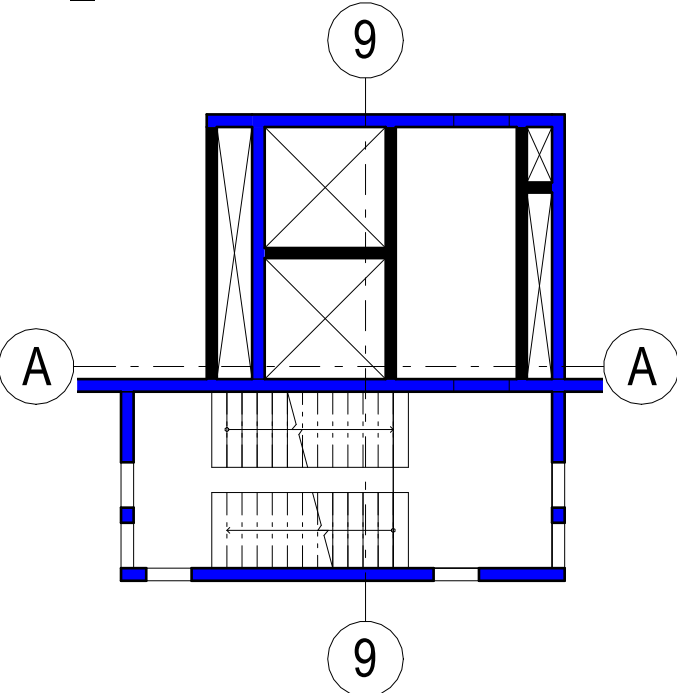
LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak

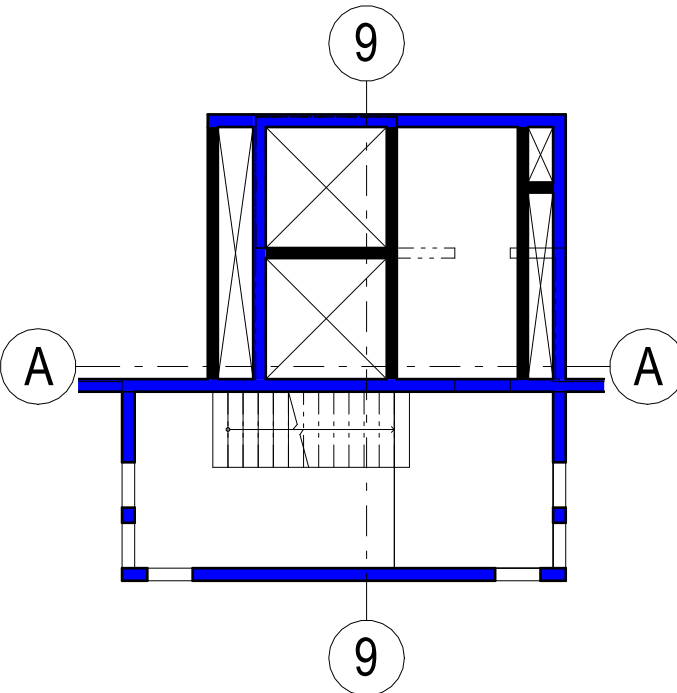
Jadra\_5.NP - J02



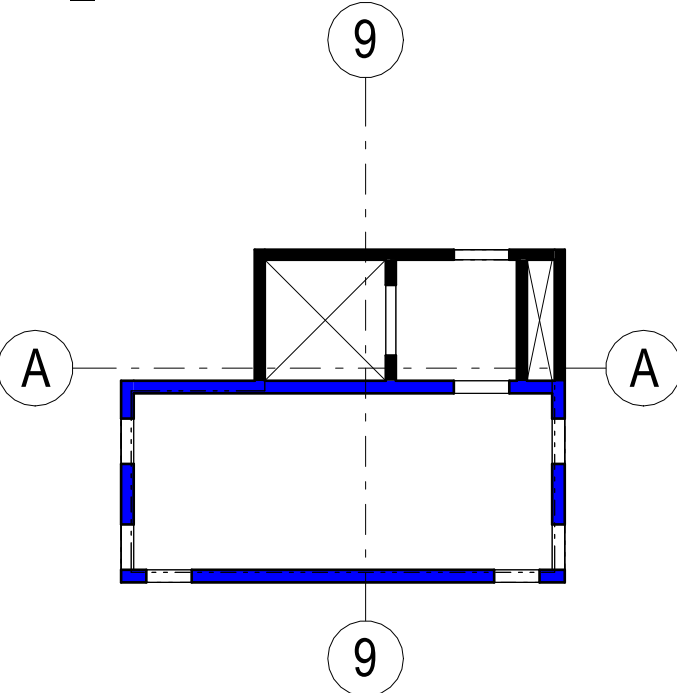
Jadra\_6.NP - J02



Jadra\_7.NP - J02



Jadra\_8.NP - J02



LEGENDA HRÚBOK STENY:

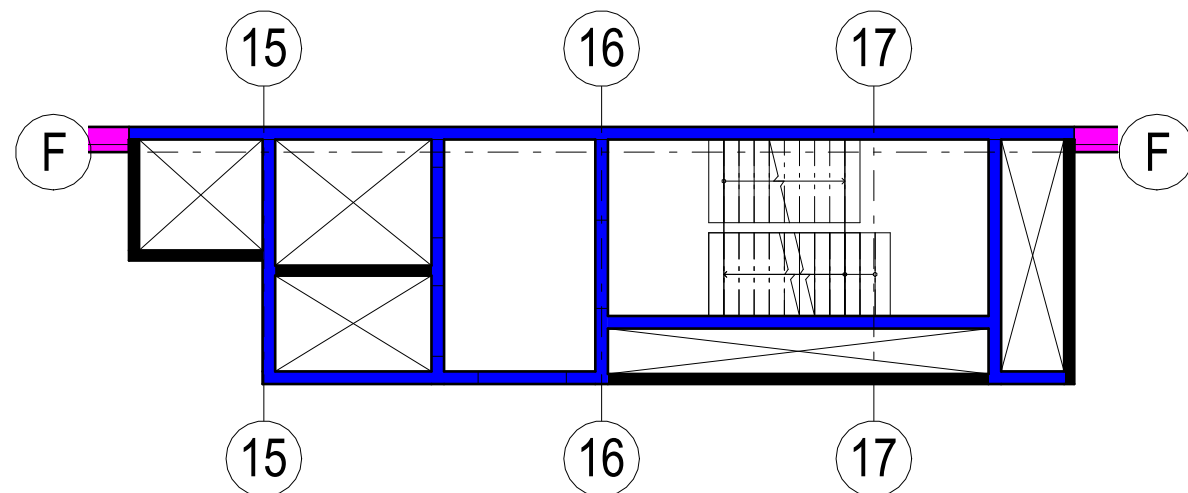
- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

LEGENDA STENY:

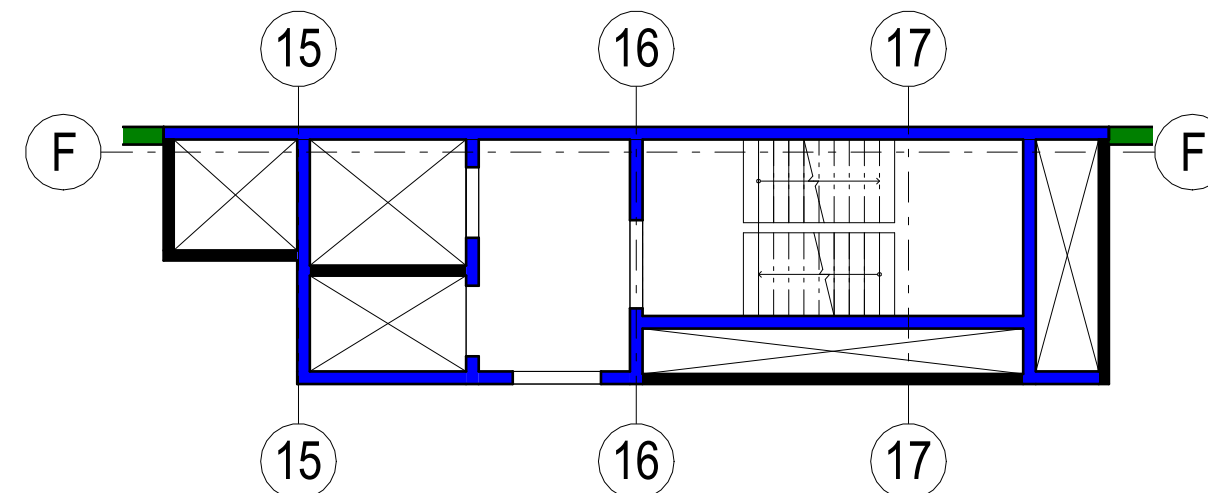
- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak



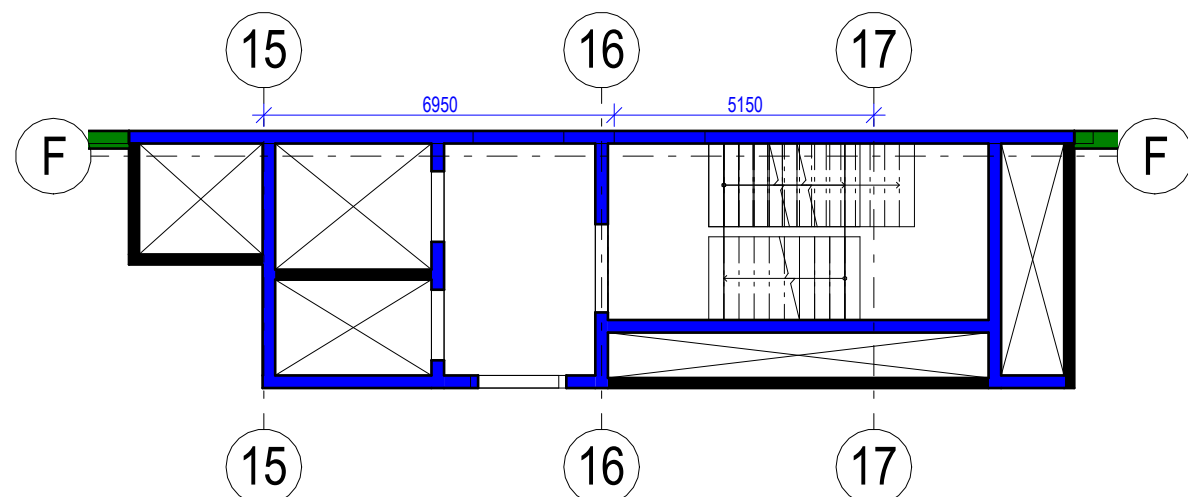
Jadra\_3.PP\_G + ZD -5,75 +ZD -4,40 - J03



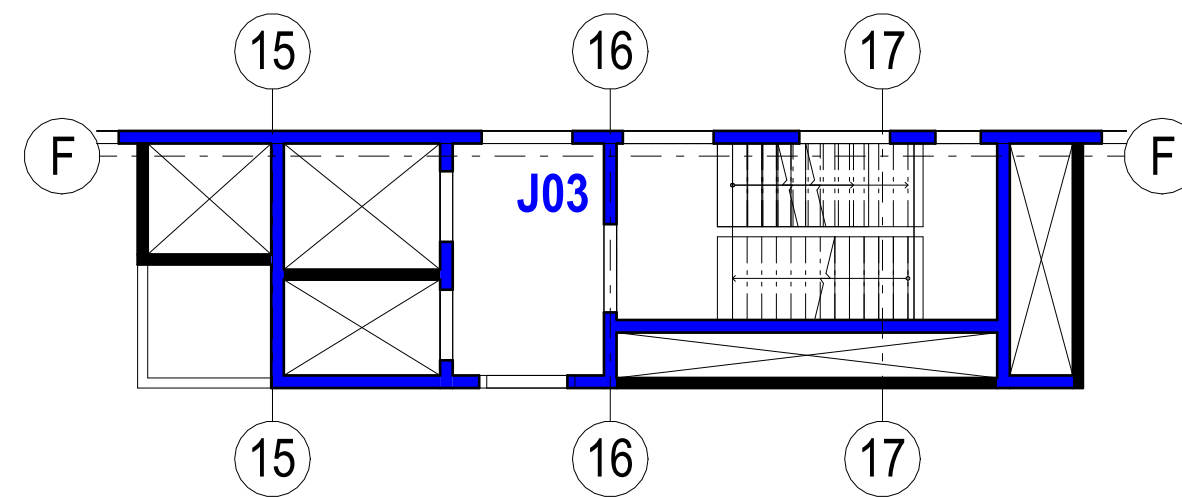
Jadra\_2.PP\_G - J03



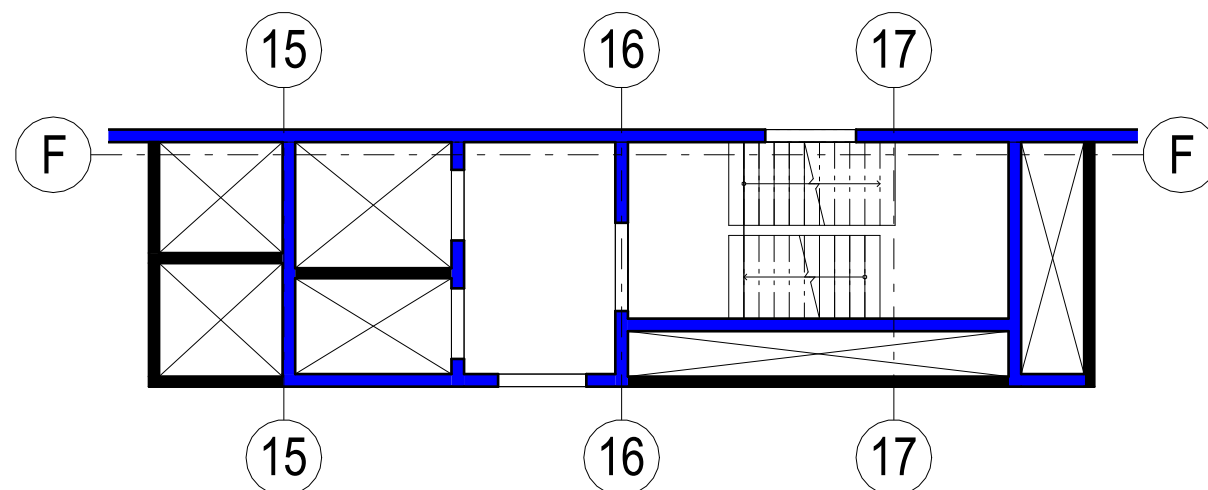
Jadra\_1.PP\_G - J03



Jadra\_1.NP - J03



Jadra\_2.NP - J03



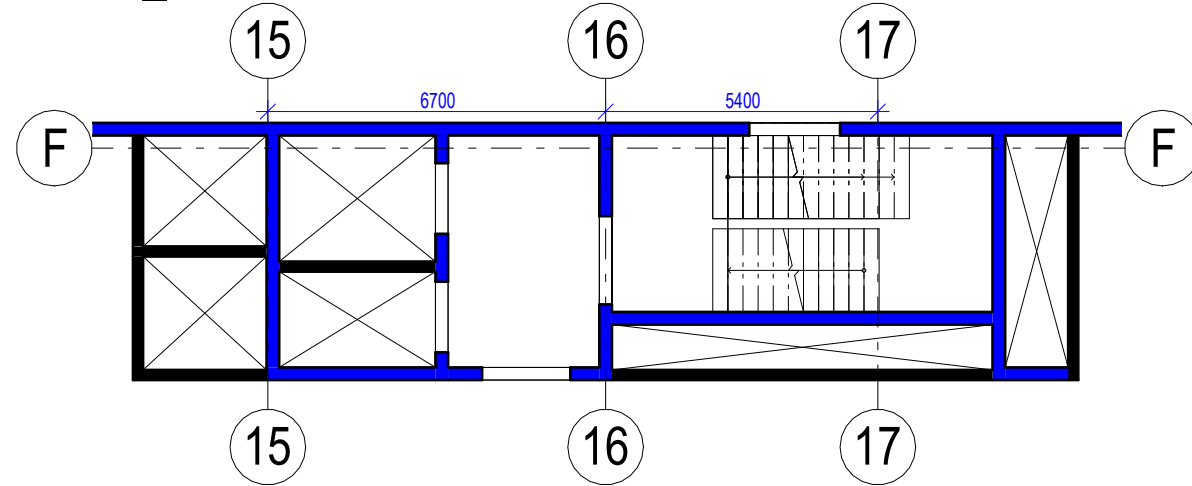
#### LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

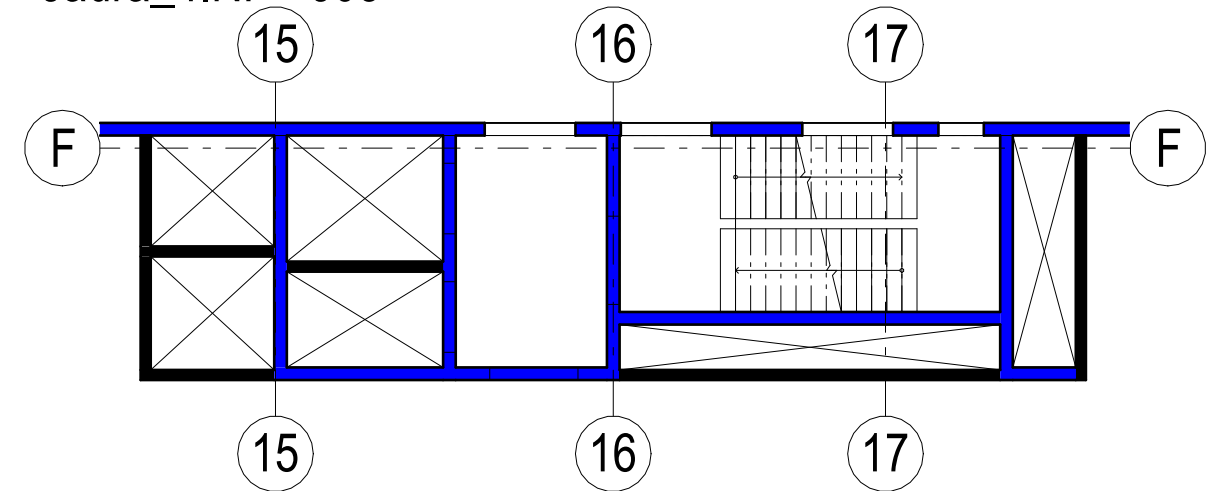
#### LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak

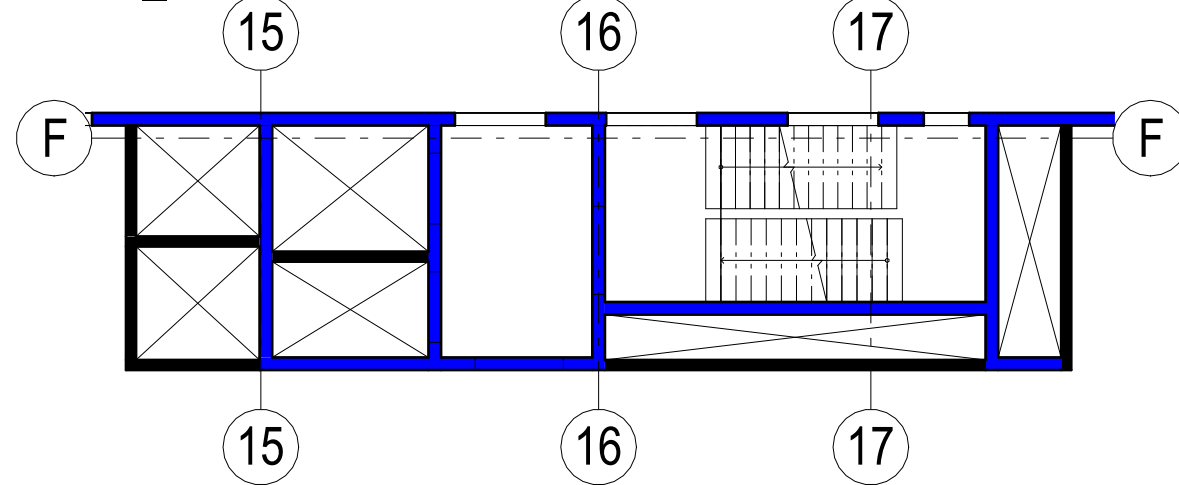
Jadra\_3.NP - J03



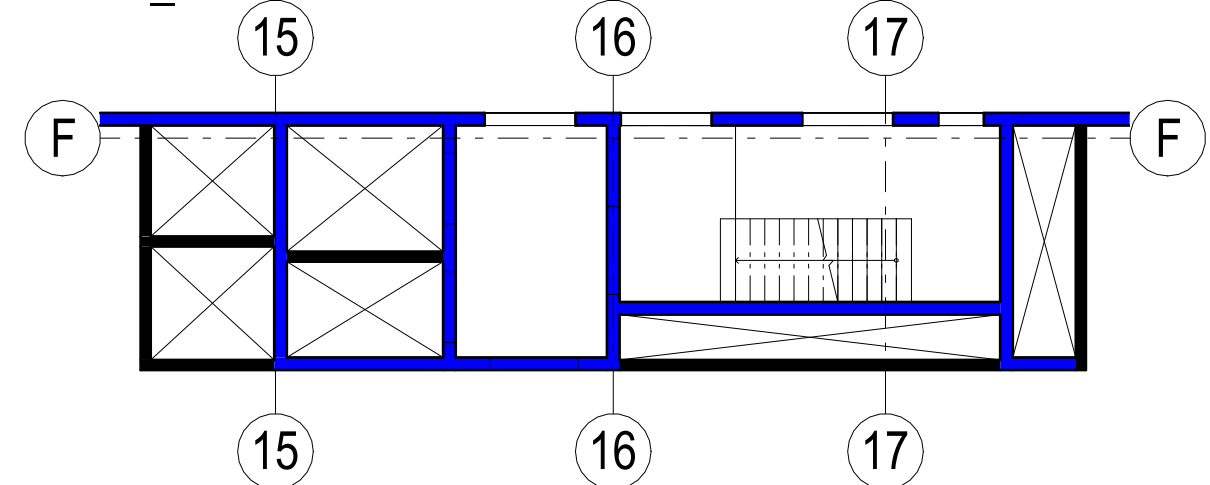
Jadra\_4.NP - J03



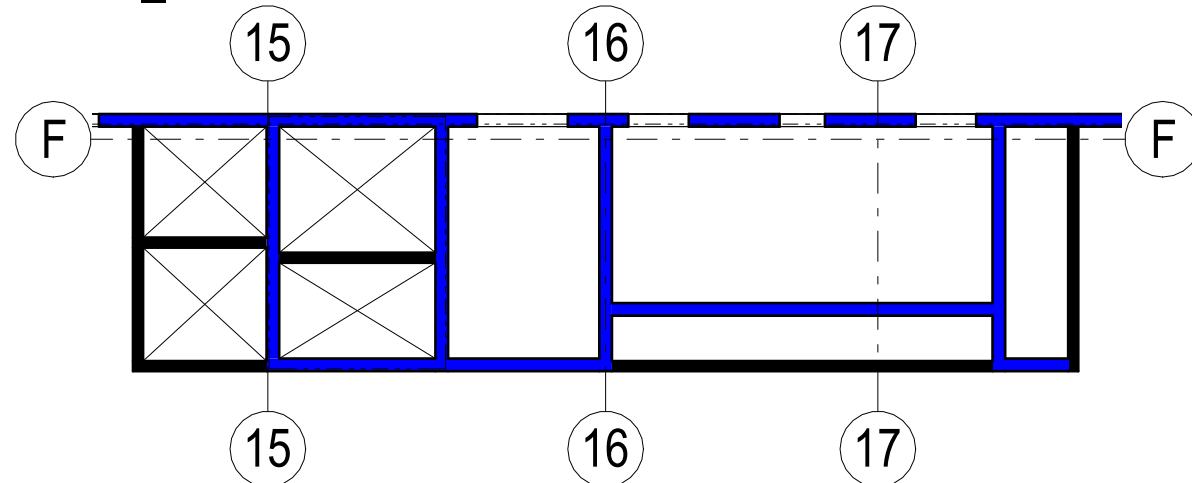
Jadra\_5.NP - J03



Jadra\_6.NP - J03



Jadra\_7.NP - J03



#### LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm

#### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nie je špecifikované inak

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar jadra J03 č.2/2

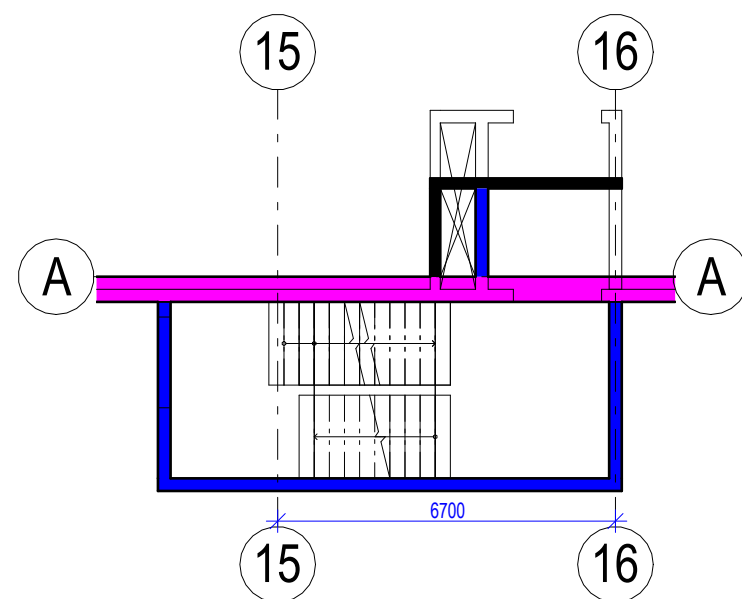
M1:150

08/02/23

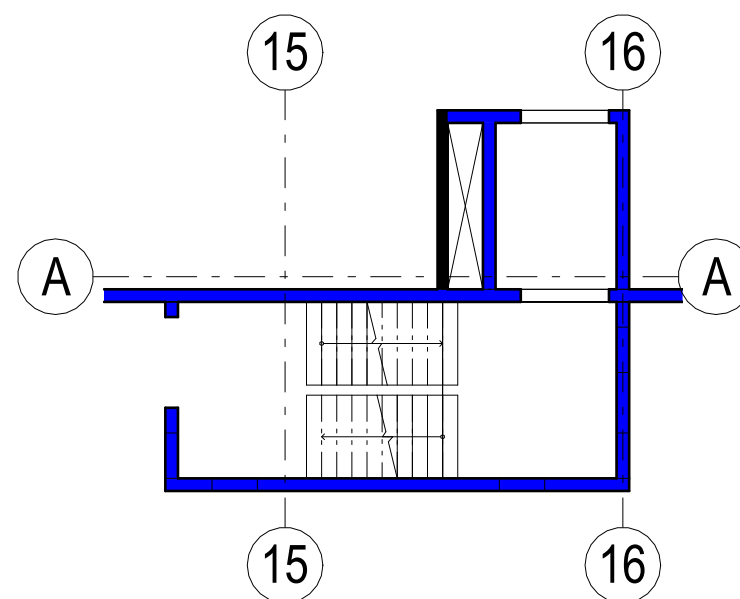
STATIKA

S-T-20

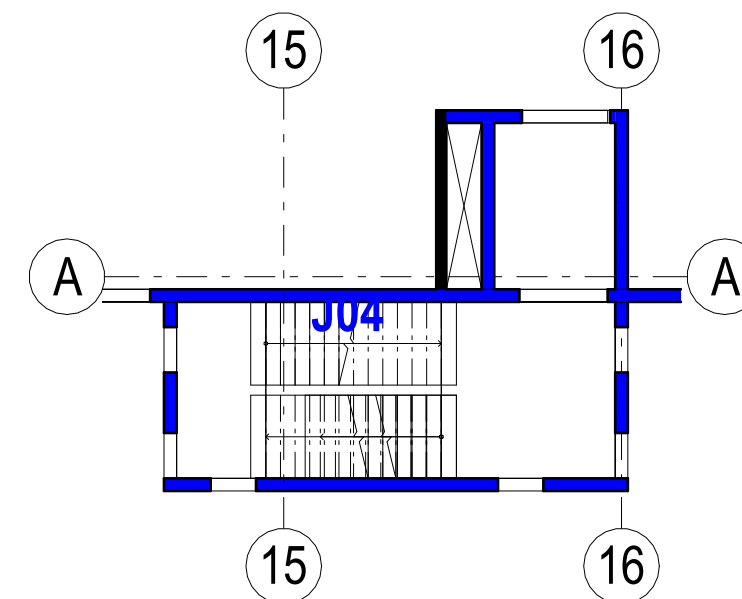
Jadra\_3.PP\_G + ZD -5,75 +ZD -4,40 - J04



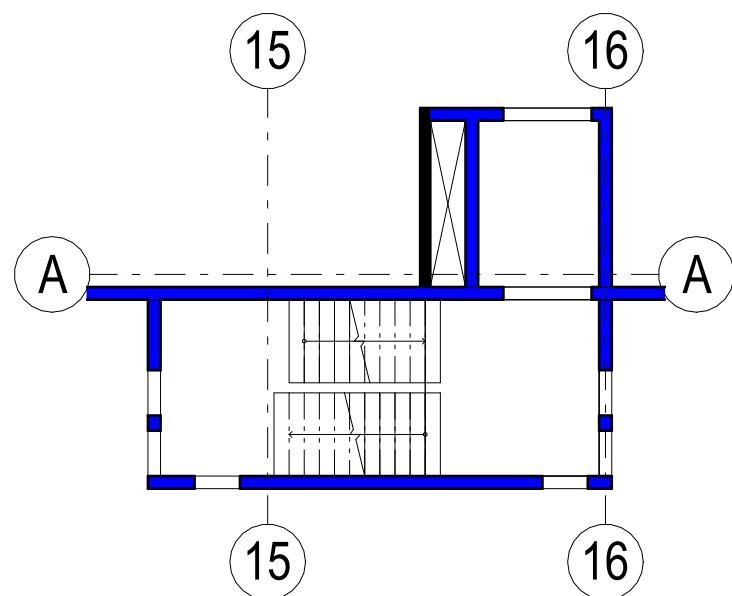
Jadra\_2.PP\_G - J04



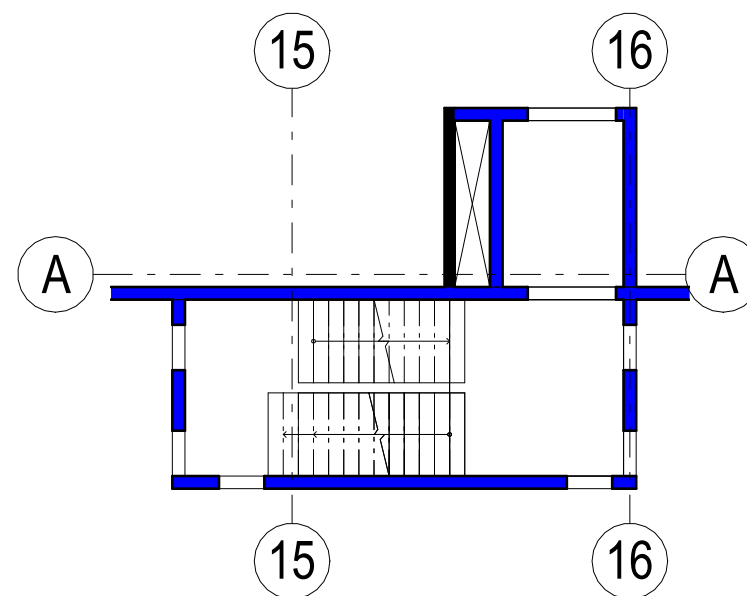
Jadra\_1.NP - J04



Jadra\_2.NP - J04



Jadra\_3.NP - J04



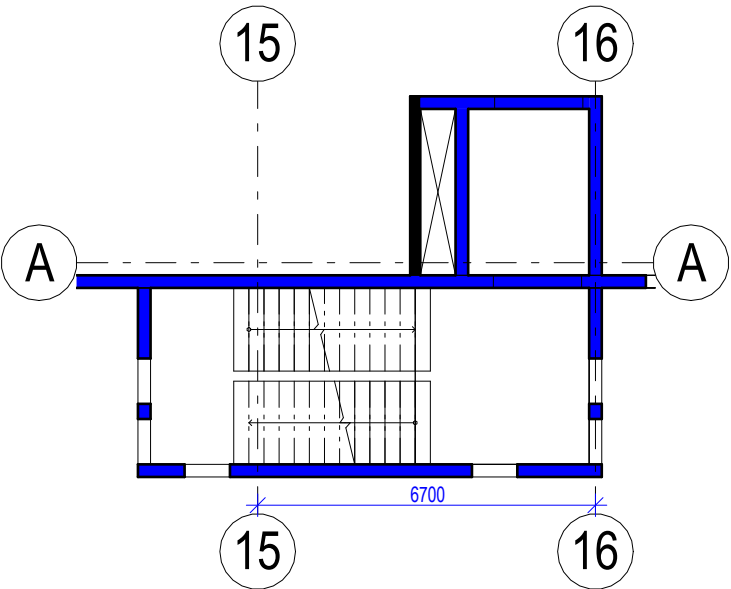
#### LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

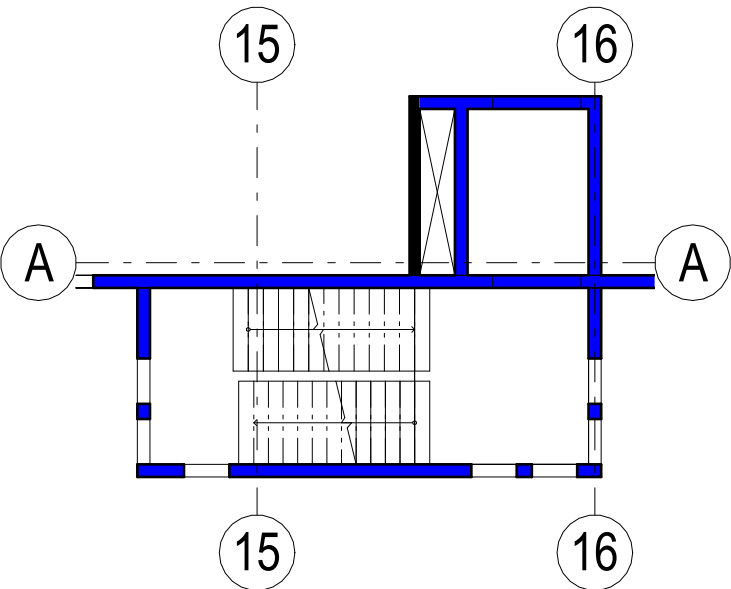
#### LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nieje špecifikované inak

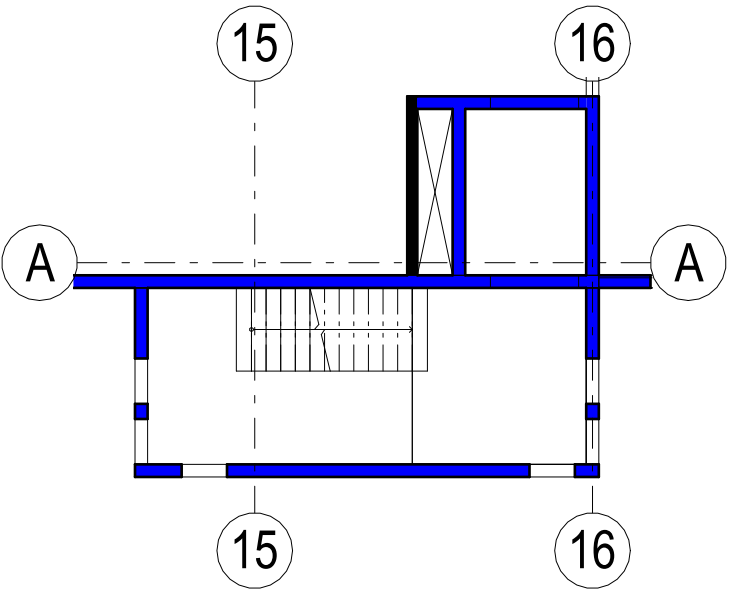
Jadra\_4.NP - J04



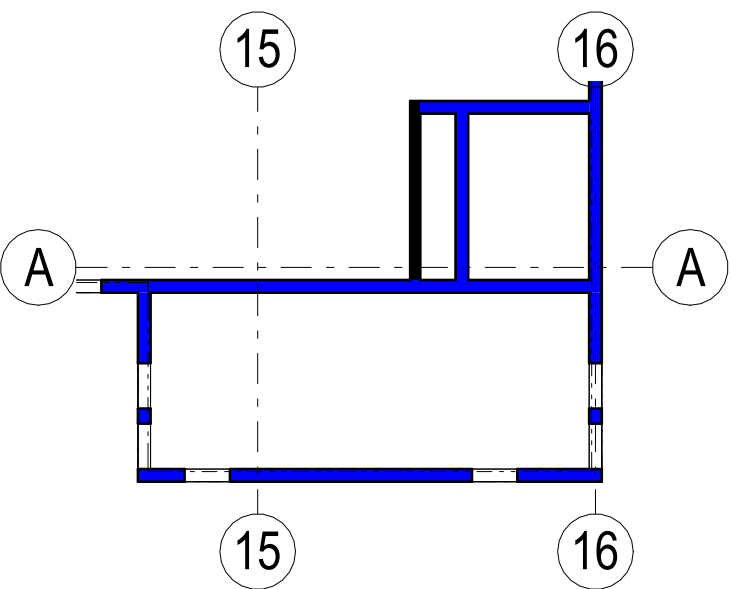
Jadra\_5.NP - J04



Jadra\_6.NP - J04



Jadra\_7.NP - J04



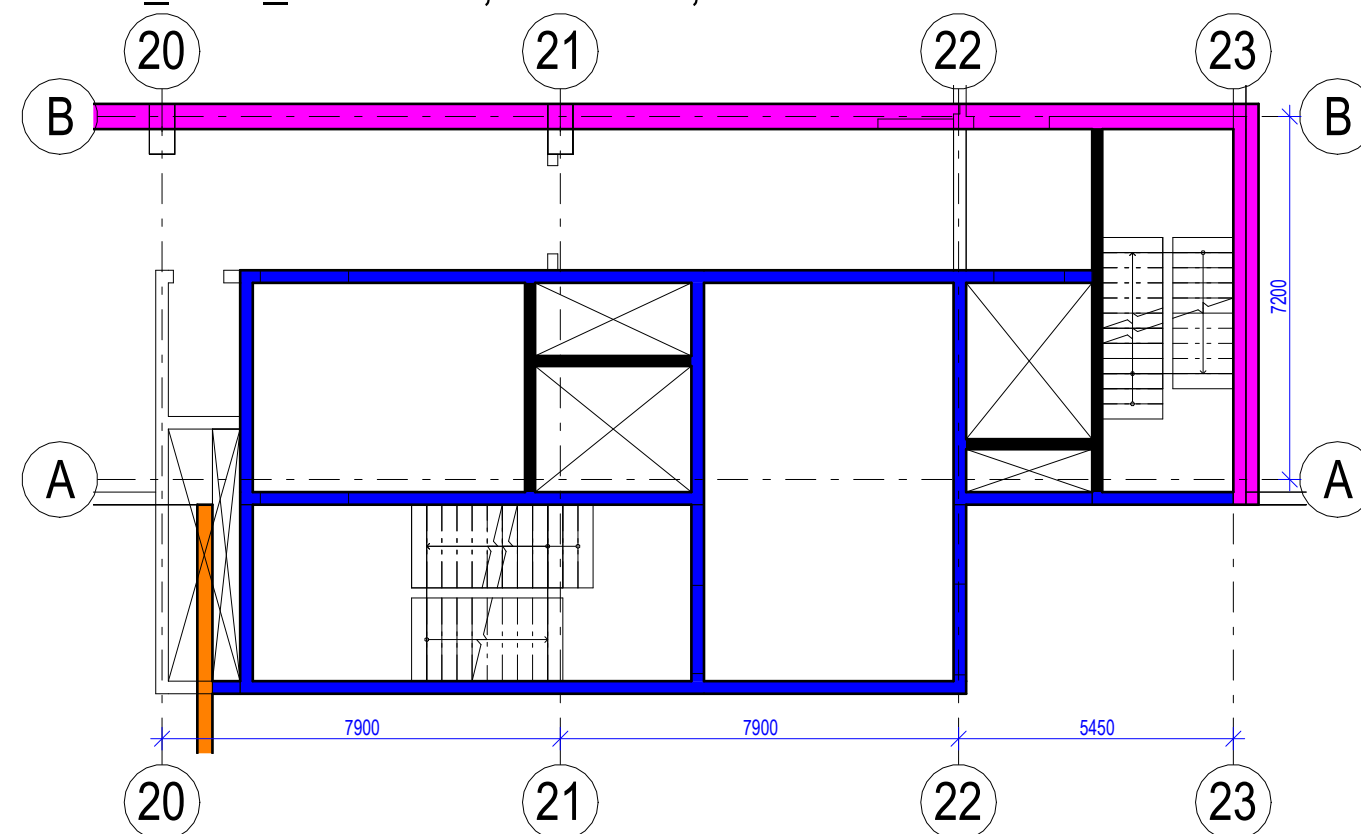
LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

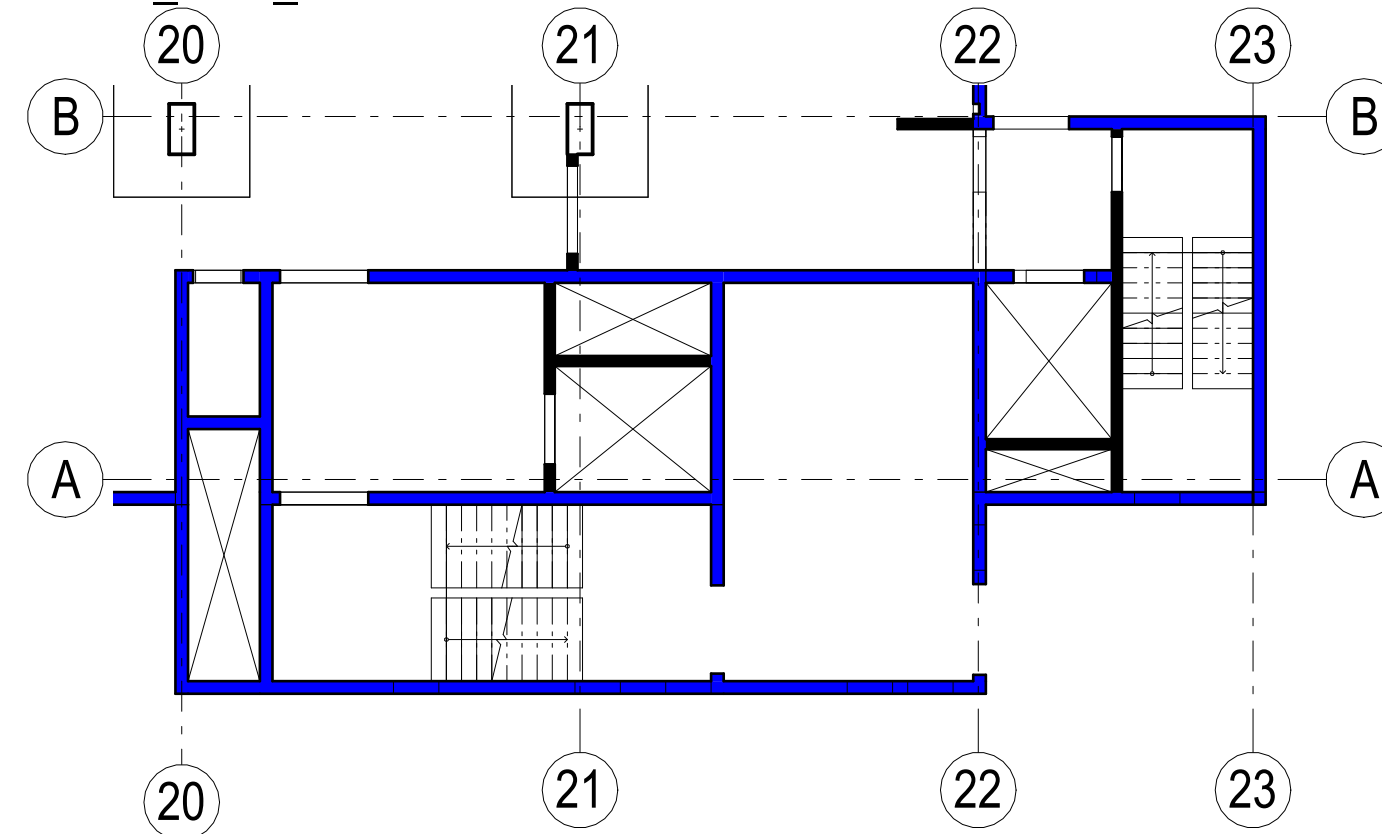
LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nieje špecifikované inak

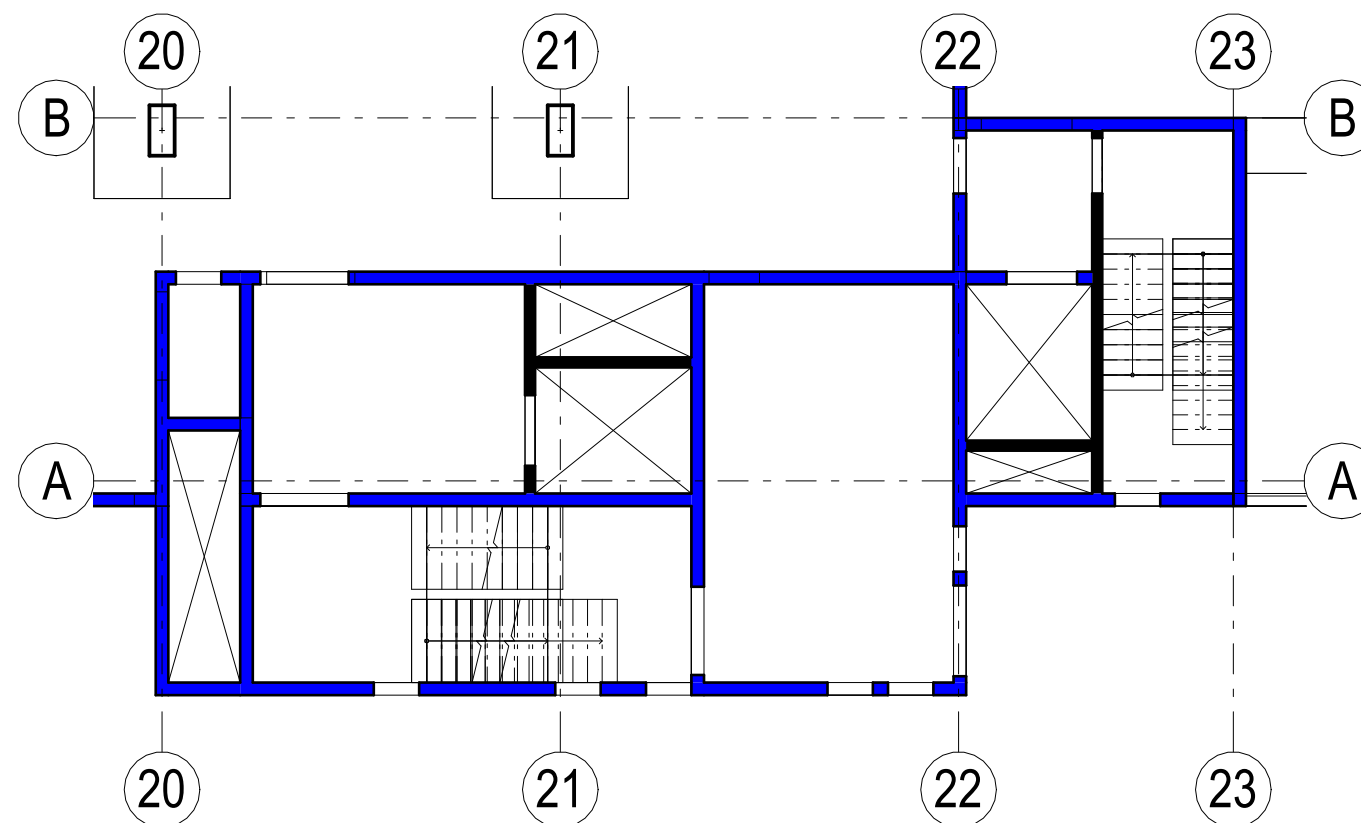
Jadra\_3.PP\_G + ZD -5,75 +ZD -4,40 - J05 J06



Jadra\_2.PP\_G - J05 J06



Jadra\_1.PP\_G - J05 J06



#### LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

#### LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak

**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar jadra J05 J06 č.1/4

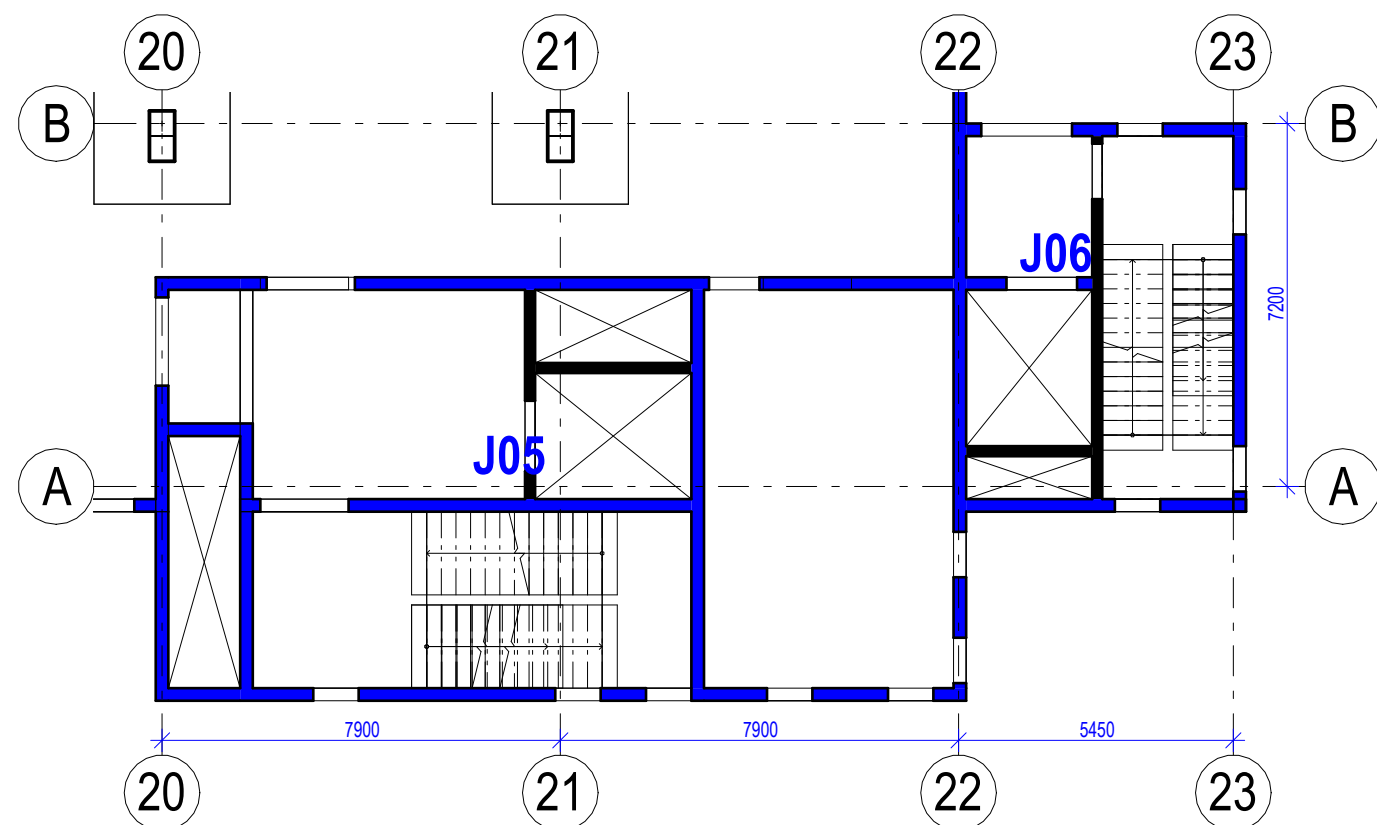
M1:150

08/02/23

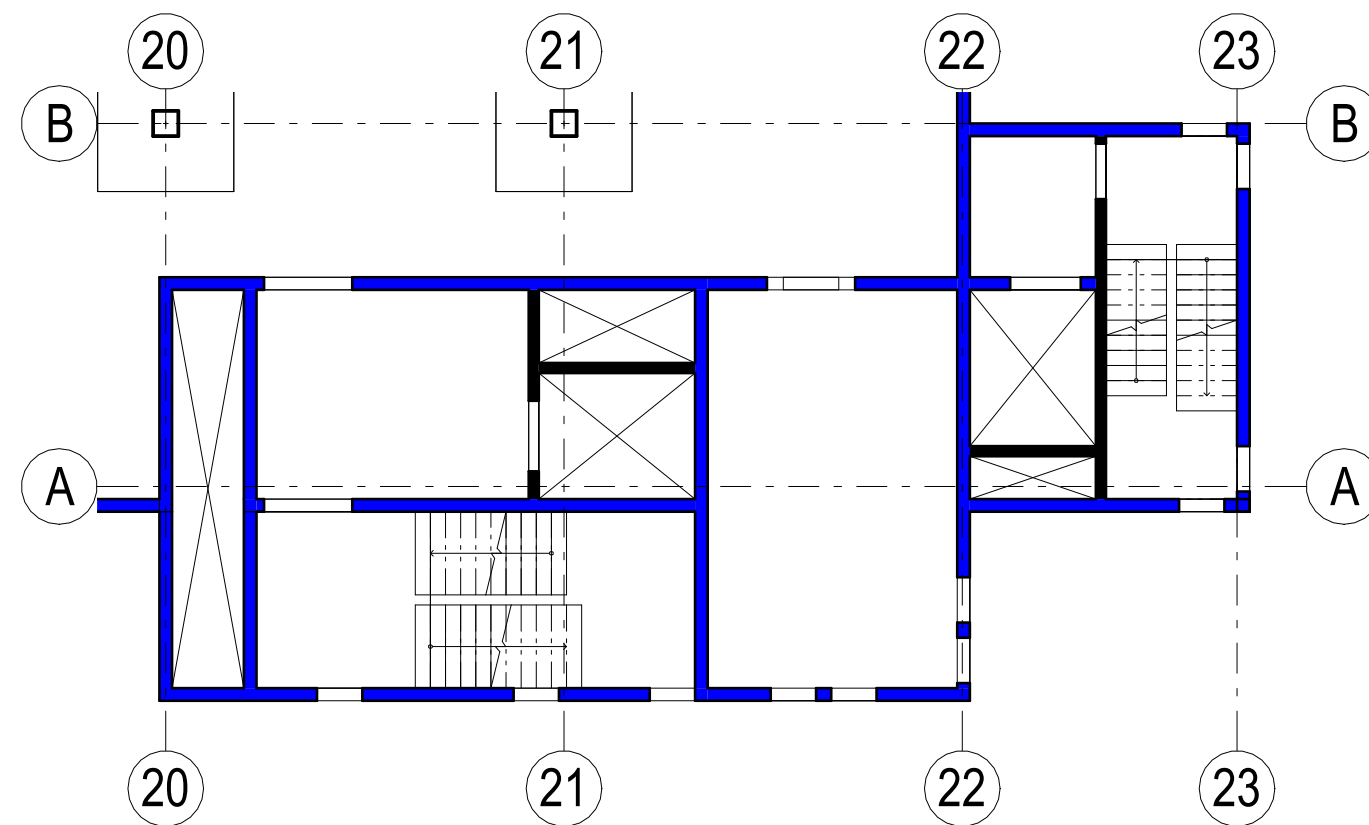
STATIKA

S-T-23

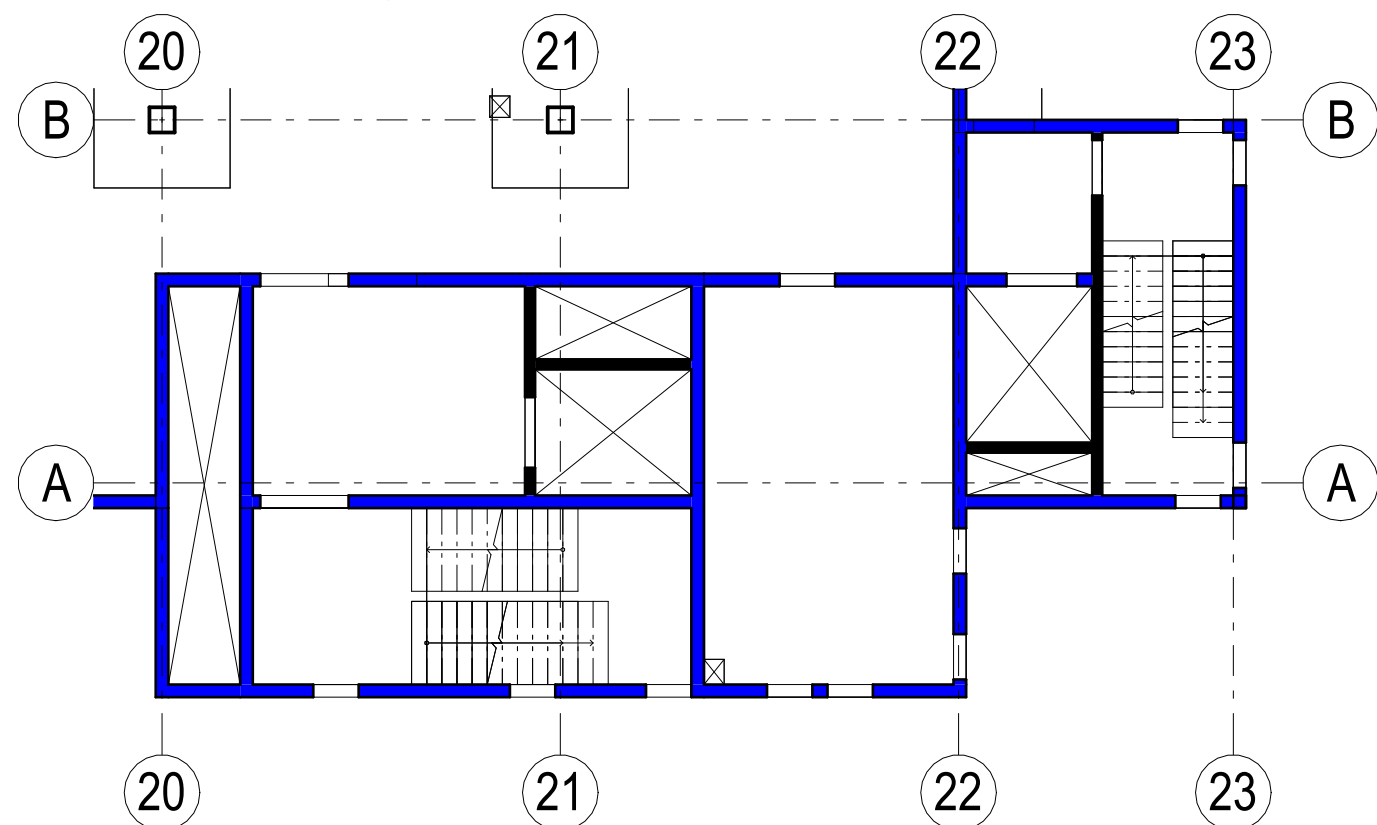
Jadra\_1.NP - J05 J06



Jadra\_2.NP - J05 J06



Jadra\_3.NP - J05 j06



#### LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm

#### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37  
 \* ak nie je špecifikované inak

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar jadra J05 J06 č.2/4

M1:150

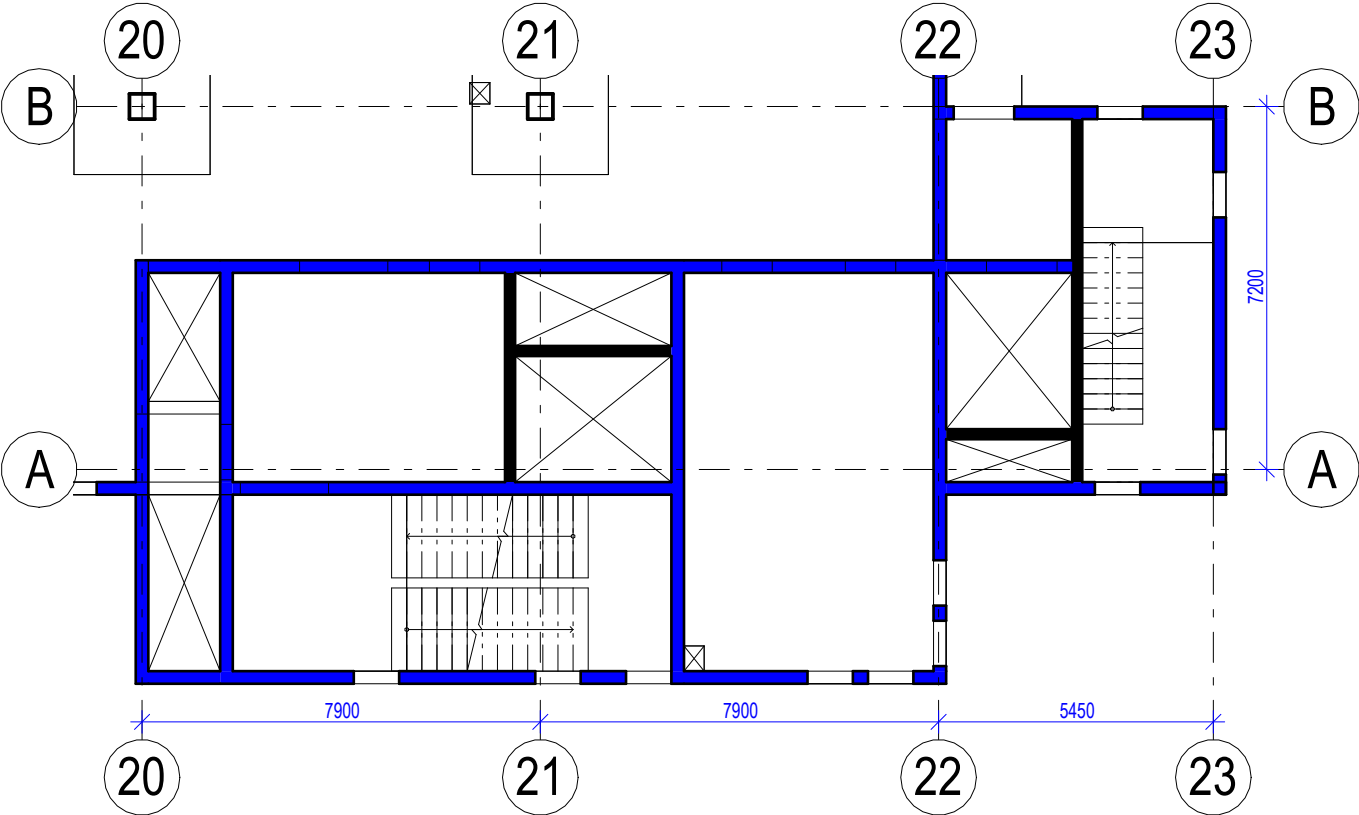
08/02/23

STATIKA

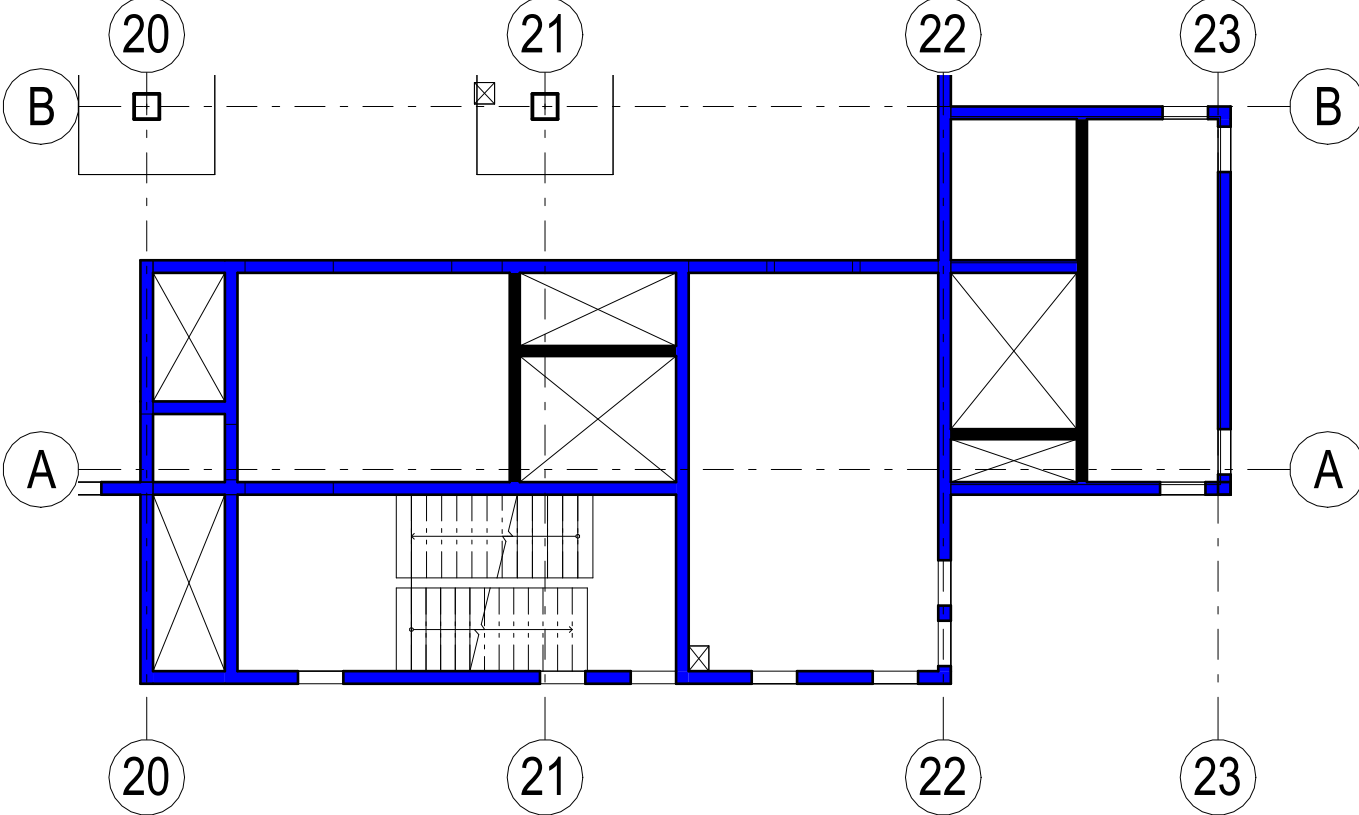
S-T-24



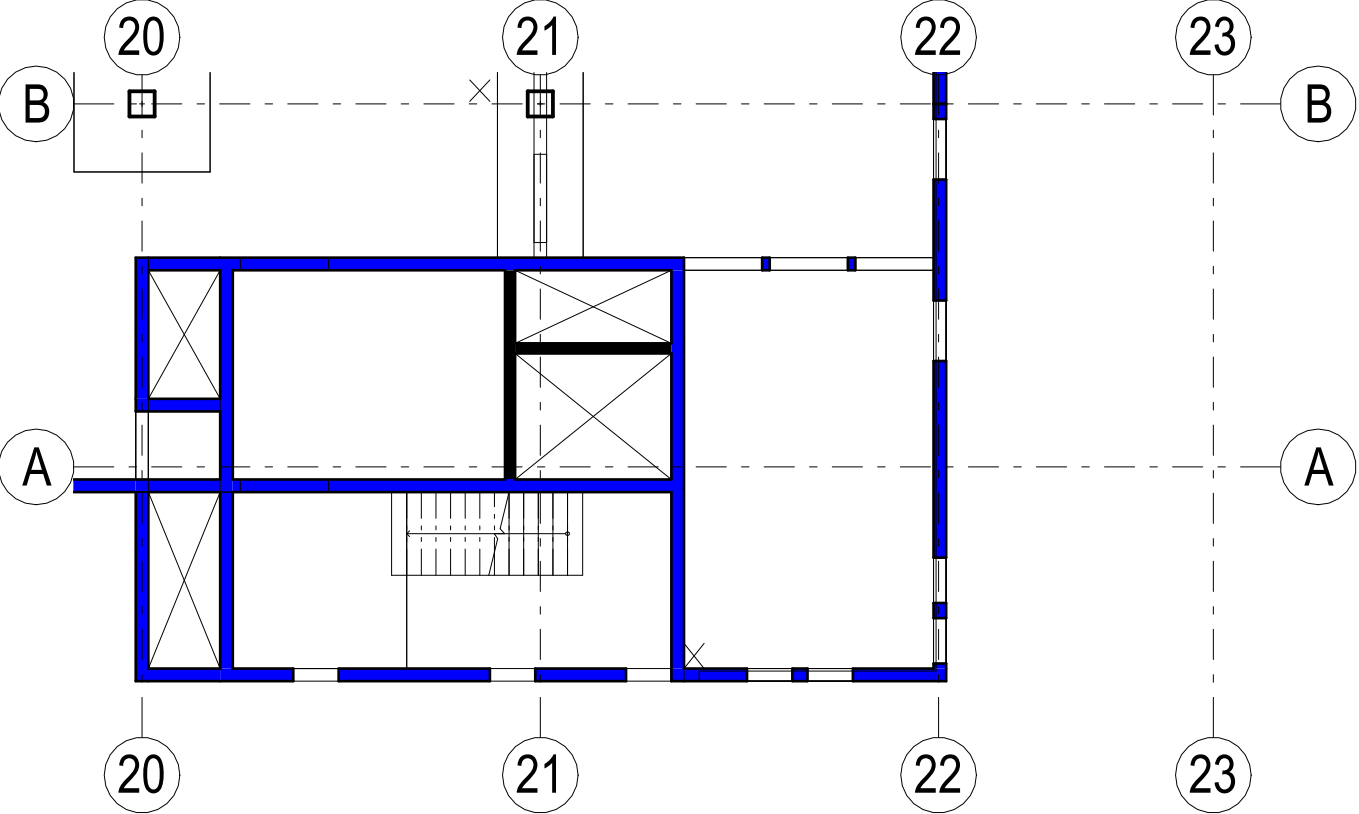
Jadra\_4.NP - J05 J06



Jadra\_5.NP - J05 J06



Jadra\_6.NP - J05 J06



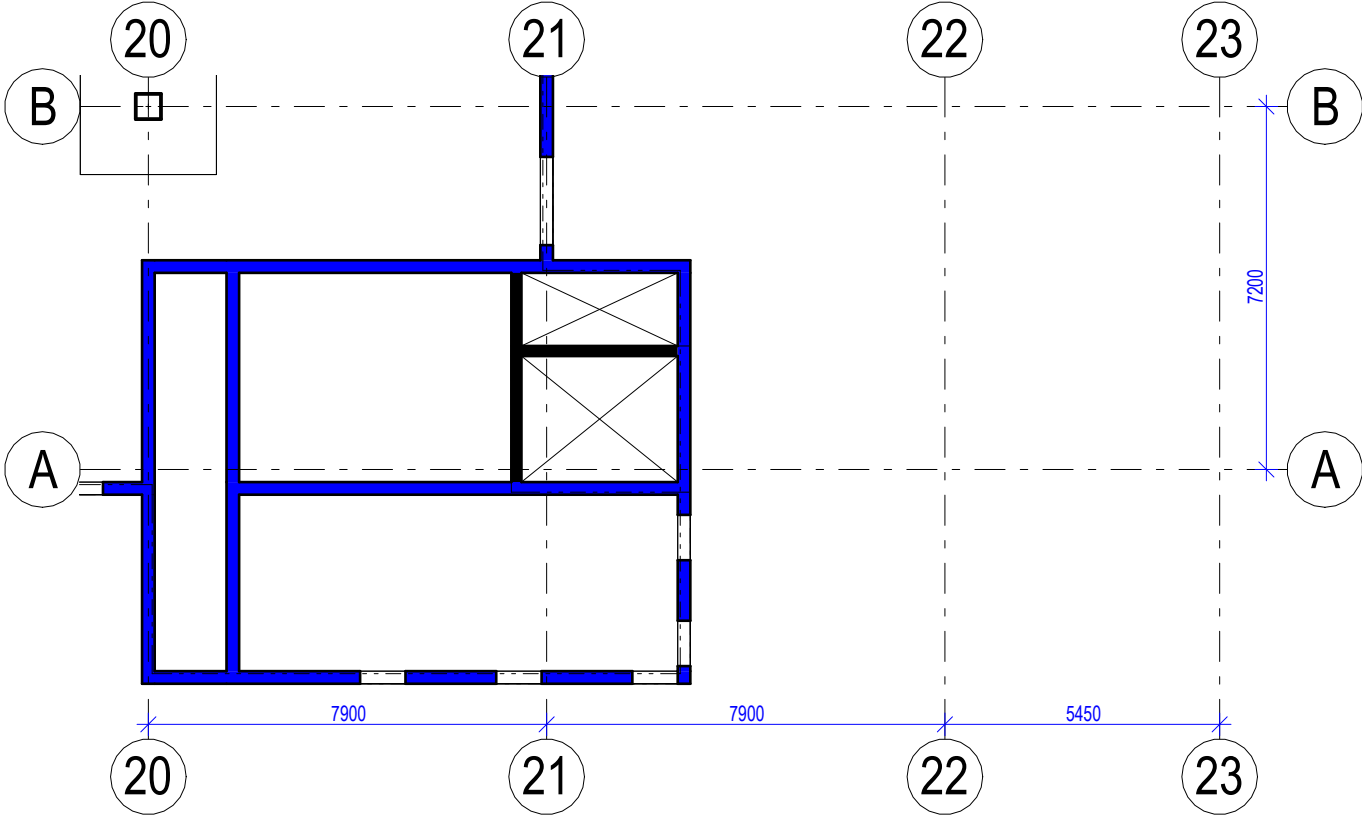
LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nieje špecifikované inak

Jadra\_7.NP - J05 J06



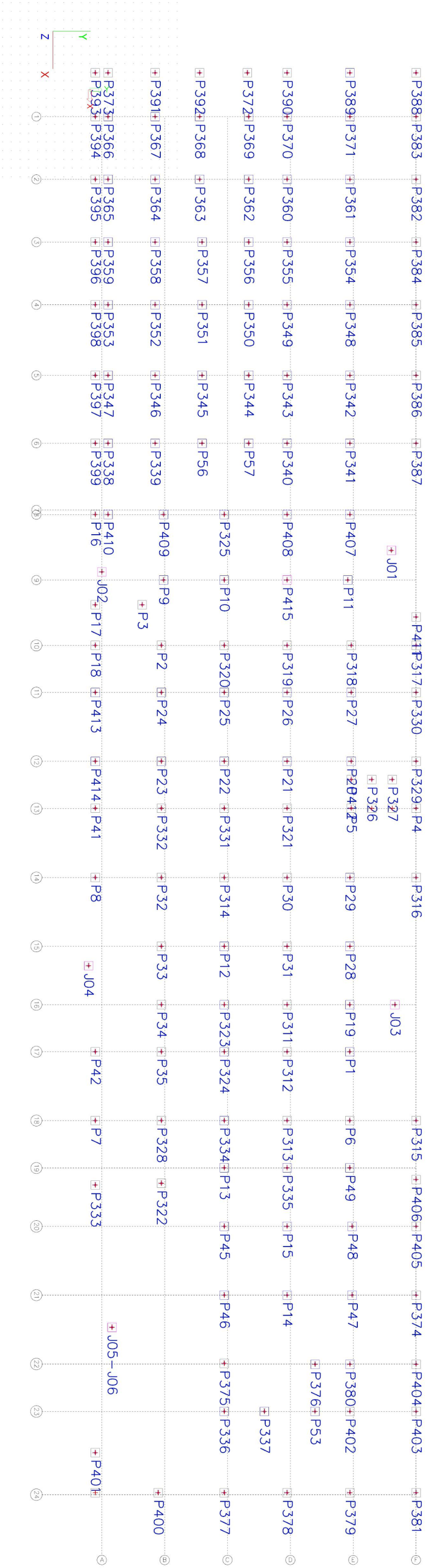
LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm

LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 8.NP - Betón C30/37
- \* ak nieje špecifikované inak

MAPA REAKCIÍ



## 1. Reakcie z podpíer, MSÚ

Lineární výpočet

Kombinace: MSÚ-B

Systém: Globální

Extrém: Dílec

Výběr: Vše

**Uzlové reakce**

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P1/N1226	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	2,8	0,0	0,0	0,0	1,2	1,0
P1/N1226	MSÚ-B/2	0,0	<b>0,0</b>	4,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,0	1,6
P1/N1226	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	2,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,7	1,0
P1/N1226	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,7	1,0
P1/N1226	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	4,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,9	1,6
P1/N1226	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,0	1,2
P1/N1226	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>4,3</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,6	1,4
P19/N1227	MSÚ-B/8	<b>0,0</b>	0,0	2,7	0,0	0,0	0,0	4,8	-0,4
P19/N1227	MSÚ-B/2	0,0	<b>0,0</b>	3,8	0,0	0,0	0,0	6,7	-0,5
P19/N1227	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	2,6	0,0	0,0	0,0	2,9	-0,7
P19/N1227	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,0	-0,7
P19/N1227	MSÚ-B/5	0,0	0,0	3,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,7	-0,5
P19/N1227	MSÚ-B/9	<b>0,0</b>	0,0	3,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,9	-0,7
P19/N1227	MSÚ-B/10	0,0	0,0	2,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,9	-0,4
P19/N1227	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,2	-0,8
P19/N1227	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,4	-0,4
P20/N1230	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	2,7	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	6,1	-21,6
P20/N1230	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	<b>1,6</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,6	-20,4
P20/N1230	MSÚ-B/13	0,0	<b>0,0</b>	1,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,5	-20,4
P20/N1230	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	<b>2,7</b>	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	5,7	-21,5
P20/N1230	MSÚ-B/15	0,0	0,0	2,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,5	-22,8
P20/N1230	MSÚ-B/16	0,0	0,0	2,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,7	-19,6
P21/N1231	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	2,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,8	-9,0
P21/N1231	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	0,0	-0,9	-10,1
P21/N1231	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	0,0	-1,2	-10,2
P21/N1231	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	3,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,5	-10,6
P21/N1231	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,2	-10,2
P21/N1231	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	2,4	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-0,9	-10,0
P21/N1231	MSÚ-B/21	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,4	-10,0
P22/N1232	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	<b>2,5</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,7	-11,2
P22/N1232	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	0,0	-0,9	-11,4
P22/N1232	MSÚ-B/22	0,0	0,0	4,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,1	-11,1
P22/N1232	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,6	-11,4
P22/N1232	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,5	-11,1
P22/N1232	MSÚ-B/12	0,0	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,7	-11,1
P22/N1232	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	4,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,1	-11,1
P23/N1233	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	2,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,3	-9,9
P23/N1233	MSÚ-B/13	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	0,0	-3,2	-9,7
P23/N1233	MSÚ-B/11	0,0	0,0	<b>4,1</b>	0,0	0,0	0,0	-2,2	-10,2
P23/N1233	MSÚ-B/22	0,0	<b>0,0</b>	3,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,8	-9,8
P23/N1233	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	4,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,2	-10,2
P23/N1233	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	2,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,2	-9,7
P23/N1233	MSÚ-B/23	0,0	0,0	3,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,2	-9,7
P23/N1233	MSÚ-B/24	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,9	-9,8
P24/N1234	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	2,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,1	8,1
P24/N1234	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>2,5</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,4	8,3
P24/N1234	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	4,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,1	8,5
P24/N1234	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,1	8,1
P24/N1234	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,0	8,7
P24/N1234	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,9	8,7
P25/N1235	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	2,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,7	8,7
P25/N1235	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	0,0	-1,0	8,8
P25/N1235	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>4,3</b>	0,0	0,0	0,0	-0,6	9,3
P25/N1235	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	4,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,8	9,1
P25/N1235	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	2,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,7	8,7
P25/N1235	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	0,0	4,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,7	9,4
P25/N1235	MSÚ-B/15	0,0	0,0	3,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,6	10,1

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P25/N1235	MSÚ-B/16	0,0	0,0	3,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,9	8,3
P26/N1236	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,4	7,8
P26/N1236	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>4,4</b>	0,0	0,0	0,0	-1,7	9,2
P26/N1236	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	4,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,8	9,6
P26/N1236	MSÚ-B/13	<b>0,0</b>	0,0	2,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,9	8,5
P26/N1236	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	4,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,6	9,2
P26/N1236	MSÚ-B/12	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,6	8,6
P26/N1236	MSÚ-B/21	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,7	8,9
P27/N1237	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	4,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,1	9,1
P27/N1237	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>4,4</b>	0,0	0,0	0,0	1,1	9,0
P27/N1237	MSÚ-B/13	0,0	<b>0,0</b>	2,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,8	8,1
P27/N1237	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	2,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,8	8,1
P27/N1237	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	4,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,1	9,1
P27/N1237	MSÚ-B/12	0,0	0,0	<b>2,7</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,0	8,3
P27/N1237	MSÚ-B/21	0,0	0,0	4,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,0	8,6
P28/N1228	MSÚ-B/7	0,0	<b>0,0</b>	5,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	8,6	-1,0
P28/N1228	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>5,4</b>	0,0	0,0	0,0	6,0	-1,0
P28/N1228	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	3,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,2	-0,9
P28/N1228	MSÚ-B/27	<b>0,0</b>	0,0	5,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,9	-1,2
P28/N1228	MSÚ-B/8	<b>0,0</b>	0,0	3,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	7,1	-0,5
P28/N1228	MSÚ-B/12	0,0	0,0	<b>3,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	7,1	-0,7
P28/N1228	MSÚ-B/21	0,0	0,0	5,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,6	-1,0
P29/N1229	MSÚ-B/27	<b>0,0</b>	0,0	6,8	0,0	0,0	0,0	2,0	-0,9
P29/N1229	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	4,5	0,0	0,0	0,0	3,6	-0,7
P29/N1229	MSÚ-B/7	0,0	<b>0,0</b>	<b>7,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,0	-0,8
P29/N1229	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>4,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,7	-1,0
P29/N1229	MSÚ-B/19	0,0	0,0	7,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,2	-0,9
P29/N1229	MSÚ-B/18	0,0	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,3	-0,8
P29/N1229	MSÚ-B/12	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,3	-0,8
P29/N1229	MSÚ-B/21	0,0	0,0	6,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,8	-0,9
P30/N1244	MSÚ-B/7	<b>1,0</b>	<b>-1,0</b>	<b>8,6</b>	<b>0,1</b>	<b>0,1</b>	0,0	13,5	13,3
P30/N1244	MSÚ-B/6	<b>0,6</b>	<b>-0,5</b>	<b>5,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	0,0	2,3	13,9
P30/N1244	MSÚ-B/17	0,6	-0,7	5,6	0,1	0,1	<b>0,0</b>	14,1	13,4
P30/N1244	MSÚ-B/20	0,9	-0,8	7,7	0,0	0,1	<b>0,0</b>	6,0	13,7
P31/N1242	MSÚ-B/12	<b>-0,2</b>	<b>0,1</b>	5,0	<b>-0,1</b>	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	-12,6	-19,7
P31/N1242	MSÚ-B/6	-0,2	0,1	<b>5,0</b>	-0,1	-0,1	0,0	-14,6	-20,5
P31/N1242	MSÚ-B/7	-0,3	0,1	<b>8,4</b>	-0,1	-0,2	0,0	-14,1	-19,8
P31/N1242	MSÚ-B/14	<b>-0,3</b>	<b>0,1</b>	8,3	<b>-0,1</b>	<b>-0,2</b>	<b>0,0</b>	-14,8	-20,1
P311/N1240	MSÚ-B/12	<b>-0,4</b>	<b>0,1</b>	4,4	0,0	<b>-0,2</b>	0,0	-10,7	-46,8
P311/N1240	MSÚ-B/6	-0,4	0,1	<b>4,3</b>	-0,1	-0,2	0,0	-12,7	-49,7
P311/N1240	MSÚ-B/7	-0,6	0,1	<b>7,2</b>	-0,1	-0,3	0,0	-12,2	-45,1
P311/N1240	MSÚ-B/19	-0,6	0,1	7,2	<b>-0,1</b>	-0,3	0,0	-13,0	-46,0
P311/N1240	MSÚ-B/18	-0,4	0,1	4,4	<b>0,0</b>	-0,2	0,0	-10,5	-47,6
P311/N1240	MSÚ-B/14	<b>-0,7</b>	<b>0,1</b>	7,2	-0,1	<b>-0,3</b>	0,0	-13,0	-46,2
P311/N1240	MSÚ-B/26	-0,6	0,1	6,8	-0,1	-0,3	<b>0,0</b>	-13,6	-46,5
P311/N1240	MSÚ-B/17	-0,4	0,1	4,9	0,0	-0,2	<b>0,0</b>	-9,6	-46,0
P312/N1238	MSÚ-B/12	<b>-0,2</b>	<b>0,1</b>	2,1	<b>-0,1</b>	<b>-0,1</b>	0,0	-28,6	-34,8
P312/N1238	MSÚ-B/6	-0,2	0,1	<b>2,1</b>	-0,1	-0,1	0,0	-32,3	-43,5
P312/N1238	MSÚ-B/7	-0,2	0,1	<b>3,6</b>	-0,1	-0,1	0,0	-31,2	-29,7
P312/N1238	MSÚ-B/14	-0,2	<b>0,1</b>	3,6	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-32,5	-32,7
P312/N1238	MSÚ-B/21	<b>-0,3</b>	0,1	3,4	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-32,5	-36,1
P312/N1238	MSÚ-B/17	-0,2	0,1	2,3	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-26,4	-32,5
P312/N1238	MSÚ-B/26	-0,2	0,1	3,4	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-33,6	-33,7
P313/N1245	MSÚ-B/19	<b>-0,5</b>	0,8	5,7	-0,1	0,0	0,0	-24,3	2,9
P313/N1245	MSÚ-B/18	<b>-0,3</b>	0,4	3,4	-0,1	0,0	0,0	-23,5	4,2
P313/N1245	MSÚ-B/21	-0,5	<b>0,8</b>	5,5	-0,2	0,0	0,0	-27,7	2,0
P313/N1245	MSÚ-B/12	-0,3	<b>0,4</b>	<b>3,4</b>	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-22,9	4,0
P313/N1245	MSÚ-B/20	-0,4	0,7	5,1	<b>-0,2</b>	0,0	0,0	-30,5	-0,2
P313/N1245	MSÚ-B/17	-0,3	0,5	3,9	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-18,3	7,8
P313/N1245	MSÚ-B/28	-0,3	0,6	4,0	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-32,5	-1,4
P313/N1245	MSÚ-B/29	-0,4	0,6	5,1	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-19,5	7,0
P313/N1245	MSÚ-B/14	-0,5	0,8	<b>5,7</b>	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-24,4	2,9
P314/N1247	MSÚ-B/12	<b>-0,1</b>	<b>0,2</b>	5,0	<b>-0,1</b>	<b>-0,1</b>	0,0	-17,9	-13,1
P314/N1247	MSÚ-B/21	-0,1	<b>0,4</b>	7,9	<b>-0,2</b>	-0,1	0,0	-28,0	-14,0
P314/N1247	MSÚ-B/14	<b>-0,1</b>	0,4	8,3	-0,2	<b>-0,1</b>	0,0	-23,2	-14,5
P314/N1247	MSÚ-B/6	-0,1	0,3	<b>4,9</b>	-0,2	-0,1	<b>0,0</b>	-35,1	-13,2

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P314/N1247	MSÚ-B/7	-0,1	0,3	<b>8,3</b>	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-17,1	-14,4
P32/N1249	MSÚ-B/12	0,5	<b>0,6</b>	<b>4,4</b>	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-25,3	11,6
P32/N1249	MSÚ-B/14	0,8	<b>1,0</b>	<b>7,4</b>	-0,2	0,1	0,0	-28,4	9,2
P32/N1249	MSÚ-B/21	0,8	1,0	7,1	<b>-0,2</b>	0,1	0,0	-32,1	8,9
P32/N1249	MSÚ-B/6	<b>0,5</b>	0,7	4,4	-0,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-38,0	9,2
P32/N1249	MSÚ-B/30	0,8	0,9	7,1	-0,2	<b>0,1</b>	0,0	-24,1	10,7
P32/N1249	MSÚ-B/7	<b>0,8</b>	1,0	7,3	-0,2	0,1	<b>0,0</b>	-23,7	10,1
P33/N1250	MSÚ-B/7	-0,8	<b>-0,4</b>	<b>6,6</b>	<b>0,4</b>	-0,4	0,0	53,3	-63,2
P33/N1250	MSÚ-B/6	-0,5	<b>-0,2</b>	<b>4,0</b>	<b>0,2</b>	-0,3	0,0	48,3	-63,8
P33/N1250	MSÚ-B/14	<b>-0,8</b>	-0,4	6,6	0,3	<b>-0,4</b>	<b>0,0</b>	52,2	-64,1
P33/N1250	MSÚ-B/12	<b>-0,5</b>	-0,2	4,0	0,2	<b>-0,2</b>	<b>0,0</b>	51,5	-61,2
P34/N1251	MSÚ-B/7	<b>-0,6</b>	<b>-0,1</b>	<b>1,5</b>	<b>0,1</b>	<b>-0,3</b>	<b>0,0</b>	47,8	-199,8
P34/N1251	MSÚ-B/6	<b>-0,3</b>	<b>0,0</b>	<b>0,9</b>	<b>0,0</b>	<b>-0,2</b>	<b>0,0</b>	29,6	-185,6
P35/N1252	MSÚ-B/8	0,0	-0,1	<b>0,4</b>	0,1	0,0	0,0	168,4	35,8
P35/N1252	MSÚ-B/27	0,0	-0,1	<b>0,6</b>	0,1	0,0	0,0	181,6	40,6
P35/N1252	MSÚ-B/4	0,0	<b>-0,1</b>	0,4	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	132,6	39,9
P35/N1252	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	-0,1	0,4	0,1	<b>0,0</b>	0,0	193,6	27,4
P35/N1252	MSÚ-B/32	<b>0,0</b>	-0,1	0,5	0,1	<b>0,0</b>	0,0	154,0	51,8
P35/N1252	MSÚ-B/5	0,0	<b>-0,1</b>	0,6	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	195,8	41,1
P328/N1253	MSÚ-B/5	0,0	<b>-0,2</b>	0,3	<b>0,2</b>	0,0	0,0	483,4	54,0
P328/N1253	MSÚ-B/8	0,0	-0,1	<b>0,2</b>	0,1	0,0	0,0	480,6	61,6
P328/N1253	MSÚ-B/27	0,0	-0,2	<b>0,4</b>	0,2	0,0	0,0	445,4	47,3
P328/N1253	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>-0,1</b>	0,2	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	372,0	45,0
P328/N1253	MSÚ-B/33	<b>0,0</b>	-0,2	0,3	0,2	<b>0,0</b>	0,0	477,0	58,0
P328/N1253	MSÚ-B/3	0,0	-0,1	0,2	0,1	0,0	<b>0,0</b>	377,8	48,7
P328/N1253	MSÚ-B/2	0,0	-0,2	0,4	0,2	0,0	<b>0,0</b>	479,0	51,6
P315/N1258	MSÚ-B/6	<b>-1,9</b>	<b>-0,4</b>	<b>5,2</b>	0,0	<b>-0,8</b>	<b>0,0</b>	-6,1	-154,8
P315/N1258	MSÚ-B/13	-1,9	-0,4	5,3	<b>0,0</b>	-0,8	0,0	-6,1	-154,8
P315/N1258	MSÚ-B/11	-3,0	-0,7	8,5	<b>0,0</b>	-1,3	0,0	4,5	-154,0
P315/N1258	MSÚ-B/7	<b>-3,0</b>	<b>-0,7</b>	<b>8,5</b>	0,0	<b>-1,3</b>	<b>0,0</b>	4,5	-153,9
P316/N1262	MSÚ-B/5	1,0	<b>-0,1</b>	9,1	0,1	0,5	0,0	9,7	57,0
P316/N1262	MSÚ-B/4	0,5	<b>0,0</b>	6,0	0,0	0,3	0,0	6,6	48,4
P316/N1262	MSÚ-B/6	<b>0,5</b>	0,0	<b>5,8</b>	<b>0,0</b>	<b>0,3</b>	0,0	6,8	49,8
P316/N1262	MSÚ-B/7	<b>1,0</b>	-0,1	<b>9,3</b>	<b>0,1</b>	<b>0,5</b>	0,0	9,5	55,9
P316/N1262	MSÚ-B/3	0,6	0,0	6,0	0,0	0,3	<b>0,0</b>	6,6	48,9
P316/N1262	MSÚ-B/2	1,0	-0,1	9,0	0,1	0,5	<b>0,0</b>	9,7	56,7
P329/N1267	MSÚ-B/11	-0,5	<b>0,0</b>	5,7	<b>0,1</b>	-0,3	0,0	9,3	-45,1
P329/N1267	MSÚ-B/6	-0,4	0,0	<b>3,6</b>	0,0	-0,2	0,0	6,7	-63,1
P329/N1267	MSÚ-B/7	-0,5	0,0	<b>5,7</b>	0,1	-0,3	0,0	9,3	-45,1
P329/N1267	MSÚ-B/13	-0,4	<b>0,0</b>	3,6	<b>0,0</b>	-0,2	0,0	6,7	-63,0
P329/N1267	MSÚ-B/21	<b>-0,6</b>	0,0	5,4	0,0	<b>-0,3</b>	0,0	8,2	-55,9
P329/N1267	MSÚ-B/12	<b>-0,3</b>	0,0	3,7	0,0	<b>-0,2</b>	0,0	7,7	-47,4
P329/N1267	MSÚ-B/17	-0,4	0,0	4,0	0,0	-0,2	<b>0,0</b>	7,5	-46,6
P329/N1267	MSÚ-B/26	-0,5	0,0	5,4	0,0	-0,3	<b>0,0</b>	9,1	-51,5
P330/N1269	MSÚ-B/27	-0,4	<b>0,0</b>	5,6	0,1	-0,2	0,0	9,7	-38,1
P330/N1269	MSÚ-B/10	-0,3	<b>0,0</b>	4,1	0,0	-0,1	0,0	7,2	-36,5
P330/N1269	MSÚ-B/6	-0,3	0,0	<b>3,7</b>	0,0	-0,2	0,0	7,6	-46,2
P330/N1269	MSÚ-B/7	-0,4	0,0	<b>5,9</b>	0,1	-0,2	0,0	9,4	-34,2
P330/N1269	MSÚ-B/13	-0,3	0,0	3,8	<b>0,0</b>	-0,2	0,0	7,6	-46,3
P330/N1269	MSÚ-B/11	-0,4	0,0	5,8	<b>0,1</b>	-0,2	0,0	9,4	-34,1
P330/N1269	MSÚ-B/21	<b>-0,4</b>	0,0	5,6	0,0	<b>-0,2</b>	0,0	8,9	-41,1
P330/N1269	MSÚ-B/14	-0,4	0,0	5,8	0,1	-0,2	<b>0,0</b>	9,4	-37,8
P330/N1269	MSÚ-B/12	<b>-0,3</b>	0,0	3,9	0,0	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	7,6	-36,8
P317/N1271	MSÚ-B/7	<b>0,8</b>	<b>-0,3</b>	<b>4,2</b>	-0,1	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	-15,6	52,3
P317/N1271	MSÚ-B/16	0,7	-0,2	3,7	<b>-0,1</b>	0,2	0,0	-21,3	44,7
P317/N1271	MSÚ-B/15	0,6	-0,2	3,1	<b>0,0</b>	0,2	0,0	-15,0	52,5
P317/N1271	MSÚ-B/6	<b>0,5</b>	<b>-0,1</b>	<b>2,6</b>	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-23,1	41,8
P318/N1272	MSÚ-B/7	<b>0,1</b>	<b>-0,1</b>	<b>2,3</b>	<b>0,1</b>	<b>0,1</b>	0,0	23,1	43,1
P318/N1272	MSÚ-B/6	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	<b>1,5</b>	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	0,0	1,7	36,3
P318/N1272	MSÚ-B/12	0,1	0,0	1,5	0,0	0,1	<b>0,0</b>	15,6	36,7
P318/N1272	MSÚ-B/14	0,1	-0,1	2,3	0,0	0,1	<b>0,0</b>	17,6	43,0
P319/N1274	MSÚ-B/7	<b>0,1</b>	<b>-0,4</b>	<b>5,0</b>	<b>0,2</b>	<b>0,1</b>	0,0	42,0	23,5
P319/N1274	MSÚ-B/6	<b>0,1</b>	<b>-0,2</b>	<b>3,2</b>	<b>0,1</b>	<b>0,1</b>	0,0	30,6	20,7
P319/N1274	MSÚ-B/5	0,1	-0,4	4,8	0,2	0,1	<b>0,0</b>	41,0	24,0
P319/N1274	MSÚ-B/1	0,1	-0,2	3,5	0,1	0,1	<b>0,0</b>	36,8	20,1
P320/N1276	MSÚ-B/12	0,1	<b>0,2</b>	3,4	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-27,1	19,9



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P320/N1276	MSÚ-B/21	0,1	<b>0,3</b>	5,1	<b>-0,2</b>	0,1	0,0	-33,0	21,7
P320/N1276	MSÚ-B/6	<b>0,1</b>	0,2	<b>3,4</b>	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-37,2	20,0
P320/N1276	MSÚ-B/7	<b>0,1</b>	0,3	<b>5,3</b>	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-26,2	22,4
P2/N1278	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,3</b>	2,8	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-47,5	4,3
P2/N1278	MSÚ-B/6	0,0	0,3	<b>2,7</b>	-0,2	0,0	<b>0,0</b>	-60,3	6,4
P2/N1278	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,5</b>	4,0	<b>-0,2</b>	0,0	0,0	-57,4	7,7
P2/N1278	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	0,3	2,8	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-47,6	4,1
P2/N1278	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	0,4	4,2	-0,2	<b>0,0</b>	0,0	-53,9	7,9
P2/N1278	MSÚ-B/7	0,0	0,4	<b>4,2</b>	-0,2	0,0	<b>0,0</b>	-48,9	7,0
P3/N1281	MSÚ-B/7	0,3	<b>-1,0</b>	<b>4,5</b>	0,3	-0,1	0,0	76,8	-16,8
P3/N1281	MSÚ-B/6	0,2	<b>-0,7</b>	<b>2,7</b>	0,2	0,0	0,0	86,4	-6,4
P3/N1281	MSÚ-B/12	0,2	-0,7	3,0	<b>0,2</b>	-0,1	0,0	76,1	-22,1
P3/N1281	MSÚ-B/14	0,3	-1,0	4,3	<b>0,3</b>	0,0	0,0	80,8	-10,6
P3/N1281	MSÚ-B/34	0,2	-0,9	4,2	0,3	<b>-0,1</b>	0,0	76,0	-22,5
P3/N1281	MSÚ-B/35	0,3	-0,7	3,0	0,3	<b>0,0</b>	0,0	85,9	-1,4
P3/N1281	MSÚ-B/25	<b>0,2</b>	-0,7	3,1	0,2	-0,1	<b>0,0</b>	76,2	-22,6
P3/N1281	MSÚ-B/22	<b>0,3</b>	-1,0	4,0	0,3	0,0	<b>0,0</b>	83,3	-6,9
P4/N1286	MSÚ-B/7	0,3	<b>-1,0</b>	<b>7,9</b>	0,4	0,1	0,0	49,1	17,0
P4/N1286	MSÚ-B/6	0,1	<b>-0,5</b>	<b>4,8</b>	0,1	0,0	0,0	30,3	5,5
P4/N1286	MSÚ-B/13	0,1	-0,5	4,9	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	30,2	5,8
P4/N1286	MSÚ-B/4	<b>0,1</b>	-0,5	5,1	0,2	<b>0,0</b>	0,0	33,9	5,0
P4/N1286	MSÚ-B/5	<b>0,3</b>	-0,9	7,7	0,4	<b>0,1</b>	0,0	47,4	17,7
P4/N1286	MSÚ-B/11	0,3	-1,0	7,9	<b>0,4</b>	0,1	<b>0,0</b>	49,3	16,8
P5/N1287	MSÚ-B/21	<b>-0,3</b>	-0,2	5,8	0,1	0,0	0,0	19,3	-6,8
P5/N1287	MSÚ-B/11	-0,3	<b>-0,4</b>	5,9	<b>0,2</b>	0,0	<b>0,0</b>	38,7	-4,2
P5/N1287	MSÚ-B/12	<b>-0,2</b>	-0,2	<b>3,7</b>	0,1	0,0	0,0	30,9	-5,8
P5/N1287	MSÚ-B/14	-0,3	-0,3	<b>5,9</b>	0,2	0,0	0,0	28,4	-5,4
P5/N1287	MSÚ-B/16	-0,3	-0,1	5,3	0,1	<b>0,0</b>	0,0	13,1	-8,2
P5/N1287	MSÚ-B/15	-0,2	-0,3	4,3	0,2	<b>0,0</b>	0,0	40,0	-3,5
P5/N1287	MSÚ-B/13	-0,2	<b>0,0</b>	3,8	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	4,2	-8,9
P321/N1288	MSÚ-B/11	0,1	<b>-0,2</b>	5,5	<b>0,1</b>	0,1	0,0	19,8	10,0
P321/N1288	MSÚ-B/13	0,0	<b>0,1</b>	3,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-11,2	8,9
P321/N1288	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	-0,1	<b>3,3</b>	0,1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	15,8	9,0
P321/N1288	MSÚ-B/14	<b>0,1</b>	-0,1	<b>5,5</b>	0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	9,7	10,0
P331/N1289	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,1</b>	3,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-7,2	8,2
P331/N1289	MSÚ-B/12	0,0	0,1	<b>3,7</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,4	8,3
P331/N1289	MSÚ-B/14	0,1	0,2	<b>6,0</b>	-0,1	0,1	0,0	-17,4	9,2
P331/N1289	MSÚ-B/22	0,0	<b>0,3</b>	5,8	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-25,4	8,8
P331/N1289	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,3	3,9	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-34,5	7,5
P331/N1289	MSÚ-B/5	<b>0,1</b>	0,1	5,8	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-6,9	9,7
P331/N1289	MSÚ-B/21	0,0	0,3	5,8	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-25,4	8,8
P332/N1290	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,2</b>	3,3	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-25,6	7,8
P332/N1290	MSÚ-B/12	0,0	0,2	<b>3,3</b>	-0,1	0,0	0,0	-26,1	7,8
P332/N1290	MSÚ-B/14	0,0	0,4	<b>5,4</b>	-0,2	0,0	0,0	-37,7	8,7
P332/N1290	MSÚ-B/22	0,0	<b>0,4</b>	5,2	<b>-0,2</b>	0,0	0,0	-43,0	8,2
P332/N1290	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,3	3,3	-0,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-48,0	7,3
P332/N1290	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,3	5,4	-0,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-29,6	8,9
P41/N1299	MSÚ-B/12	-0,8	<b>0,8</b>	<b>3,6</b>	-0,3	-0,3	0,0	-96,8	-76,0
P41/N1299	MSÚ-B/22	-1,2	1,4	5,6	<b>-0,6</b>	-0,4	0,0	-113,5	-65,2
P41/N1299	MSÚ-B/7	<b>-1,3</b>	1,3	5,7	-0,6	<b>-0,4</b>	0,0	-102,4	-71,5
P41/N1299	MSÚ-B/6	<b>-0,8</b>	0,9	3,7	-0,4	<b>-0,2</b>	0,0	-115,6	-65,0
P41/N1299	MSÚ-B/14	-1,3	<b>1,4</b>	<b>5,7</b>	-0,6	-0,4	<b>0,0</b>	-109,6	-67,2
P41/N1299	MSÚ-B/18	-0,9	0,8	3,6	<b>-0,3</b>	-0,3	<b>0,0</b>	-96,3	-76,2
P322/N1300	MSÚ-B/7	<b>2,9</b>	<b>-0,2</b>	<b>6,1</b>	<b>0,2</b>	<b>1,5</b>	0,0	32,3	239,5
P322/N1300	MSÚ-B/6	<b>1,7</b>	<b>-0,1</b>	<b>3,6</b>	<b>0,1</b>	<b>0,8</b>	0,0	28,1	233,3
P322/N1300	MSÚ-B/29	2,5	-0,2	5,4	0,2	1,3	<b>0,0</b>	29,8	239,7
P322/N1300	MSÚ-B/36	2,1	-0,2	4,4	0,1	1,0	<b>0,0</b>	32,4	236,2
P6/N1314	MSÚ-B/37	-0,1	<b>-0,1</b>	5,4	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	12,0	-18,5
P6/N1314	MSÚ-B/6	-0,1	0,1	<b>3,4</b>	0,0	-0,1	0,0	-12,5	-19,1
P6/N1314	MSÚ-B/7	-0,1	-0,1	<b>5,6</b>	0,1	-0,1	0,0	11,5	-19,4
P6/N1314	MSÚ-B/13	-0,1	<b>0,1</b>	3,4	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-12,7	-19,1
P6/N1314	MSÚ-B/14	<b>-0,1</b>	-0,1	5,5	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	5,4	-19,7
P6/N1314	MSÚ-B/12	<b>-0,1</b>	0,0	3,4	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	4,4	-18,2
P6/N1314	MSÚ-B/36	-0,1	0,0	4,1	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	1,6	-21,3
P6/N1314	MSÚ-B/29	-0,1	-0,1	4,9	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	9,4	-17,0
P7/N1316	MSÚ-B/8	0,9	<b>0,0</b>	7,9	0,0	0,4	0,0	1,8	56,4

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P7/N1316	MSÚ-B/27	1,3	<b>0,0</b>	11,5	0,0	0,7	0,0	-1,8	58,5
P7/N1316	MSÚ-B/36	1,0	0,0	8,9	<b>0,0</b>	0,5	0,0	-2,7	58,8
P7/N1316	MSÚ-B/29	1,1	0,0	10,6	<b>0,0</b>	0,6	0,0	1,7	56,6
P7/N1316	MSÚ-B/12	<b>0,8</b>	0,0	<b>7,5</b>	0,0	<b>0,4</b>	0,0	1,2	57,3
P7/N1316	MSÚ-B/14	<b>1,3</b>	0,0	<b>11,8</b>	0,0	<b>0,7</b>	0,0	-1,4	58,1
P7/N1316	MSÚ-B/5	1,3	0,0	11,5	0,0	0,7	<b>0,0</b>	-0,9	57,8
P7/N1316	MSÚ-B/4	0,9	0,0	7,8	0,0	0,5	<b>0,0</b>	-0,5	58,8
P42/N1317	MSÚ-B/8	-0,2	<b>0,0</b>	7,3	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-4,3	-15,0
P42/N1317	MSÚ-B/6	-0,2	0,0	<b>6,8</b>	0,0	-0,1	0,0	-6,6	-12,1
P42/N1317	MSÚ-B/7	-0,3	0,1	<b>10,9</b>	-0,1	-0,2	0,0	-6,2	-14,6
P42/N1317	MSÚ-B/27	-0,3	<b>0,1</b>	10,5	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-7,3	-13,5
P42/N1317	MSÚ-B/11	<b>-0,3</b>	0,1	10,8	-0,1	<b>-0,2</b>	0,0	-6,3	-14,7
P42/N1317	MSÚ-B/13	<b>-0,2</b>	0,0	6,9	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-6,6	-11,9
P42/N1317	MSÚ-B/29	-0,3	0,0	9,7	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	-4,4	-15,1
P42/N1317	MSÚ-B/36	-0,2	0,1	8,1	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-8,0	-13,0
P333/N1321	MSÚ-B/8	-1,7	<b>0,0</b>	4,9	<b>0,0</b>	-0,6	0,0	0,0	-122,0
P333/N1321	MSÚ-B/12	-1,6	0,0	<b>4,7</b>	0,0	-0,6	0,0	-0,4	-121,1
P333/N1321	MSÚ-B/14	-2,5	0,0	<b>7,4</b>	0,0	-0,9	0,0	-2,5	-121,0
P333/N1321	MSÚ-B/27	-2,5	<b>0,0</b>	7,2	<b>0,0</b>	-0,9	0,0	-2,8	-120,6
P333/N1321	MSÚ-B/7	<b>-2,5</b>	0,0	7,4	0,0	<b>-0,9</b>	0,0	-1,9	-121,6
P333/N1321	MSÚ-B/6	<b>-1,6</b>	0,0	4,7	0,0	<b>-0,6</b>	0,0	-2,1	-119,4
P333/N1321	MSÚ-B/36	-1,9	0,0	5,6	0,0	-0,7	<b>0,0</b>	-3,5	-120,4
P333/N1321	MSÚ-B/29	-2,3	0,0	6,6	0,0	-0,8	<b>0,0</b>	-0,1	-121,8
P8/N1322	MSÚ-B/14	<b>1,3</b>	<b>0,2</b>	<b>7,6</b>	<b>-0,2</b>	<b>0,7</b>	0,0	-23,2	88,9
P8/N1322	MSÚ-B/12	<b>0,8</b>	<b>0,1</b>	<b>4,8</b>	<b>-0,1</b>	<b>0,4</b>	0,0	-19,8	87,1
P8/N1322	MSÚ-B/19	1,3	0,2	7,5	-0,2	0,7	<b>0,0</b>	-23,3	88,7
P8/N1322	MSÚ-B/25	0,8	0,1	4,8	-0,1	0,4	<b>0,0</b>	-19,7	87,7
P9/N1338	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	2,4	0,0	0,0	0,0	-6,0	1,3
P9/N1338	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	3,6	-0,1	0,0	0,0	-13,8	2,1
P9/N1338	MSÚ-B/8	0,0	<b>0,0</b>	2,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,5	1,3
P9/N1338	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>2,3</b>	0,0	0,0	0,0	-21,3	2,0
P9/N1338	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>3,7</b>	0,0	0,0	0,0	-8,0	1,9
P9/N1338	MSÚ-B/9	0,0	<b>0,0</b>	3,4	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-18,7	2,2
P9/N1338	MSÚ-B/17	0,0	0,0	2,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,7	1,2
P9/N1338	MSÚ-B/26	0,0	0,0	3,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-14,9	2,2
P9/N1338	MSÚ-B/38	0,0	0,0	2,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-9,6	2,1
P9/N1338	MSÚ-B/39	0,0	0,0	3,3	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-16,0	1,7
P10/N1339	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	0,8	2,6
P10/N1339	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	6,9	0,0	0,0	0,0	-2,0	3,4
P10/N1339	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	6,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,9	3,1
P10/N1339	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>7,0</b>	0,0	0,0	0,0	0,9	3,3
P10/N1339	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>4,5</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-6,5	2,8
P10/N1339	MSÚ-B/17	0,0	0,0	5,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,8	2,4
P10/N1339	MSÚ-B/26	0,0	0,0	6,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,1	3,5
P10/N1339	MSÚ-B/5	0,0	0,0	6,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,9	3,5
P10/N1339	MSÚ-B/4	0,0	0,0	4,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-6,0	2,6
P415/N1340	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	5,0	0,0	0,0	0,0	0,1	1,7
P415/N1340	MSÚ-B/9	0,0	<b>0,0</b>	6,5	0,0	0,0	0,0	-4,8	2,1
P415/N1340	MSÚ-B/28	0,0	0,0	4,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-6,4	2,2
P415/N1340	MSÚ-B/29	0,0	0,0	6,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,1	1,7
P415/N1340	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	<b>4,5</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,8	1,8
P415/N1340	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	<b>7,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,1	2,1
P415/N1340	MSÚ-B/18	0,0	0,0	4,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,1	1,7
P415/N1340	MSÚ-B/21	0,0	0,0	6,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,5	2,0
P11/N1341	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	3,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	10,0	4,8
P11/N1341	MSÚ-B/12	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	0,0	7,6	4,0
P11/N1341	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	0,0	4,4	4,5
P11/N1341	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	2,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-5,0	3,5
P11/N1341	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	2,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,0	3,6
P11/N1341	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	4,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	9,4	4,7
P11/N1341	MSÚ-B/17	0,0	0,0	2,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,6	3,7
P11/N1341	MSÚ-B/20	0,0	0,0	3,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,5	4,3
P12/N1343	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	5,4	0,0	0,0	0,0	-6,2	-3,6
P12/N1343	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	7,5	-0,1	0,0	0,0	-16,4	-3,2
P12/N1343	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>4,9</b>	-0,1	0,0	0,0	-21,9	-3,2
P12/N1343	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>8,3</b>	-0,1	0,0	0,0	-6,3	-3,5

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P12/N1343	MSÚ-B/21	0,0	0,0	7,9	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-15,7	-3,4
P12/N1343	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	8,2	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-6,4	-3,5
P12/N1343	MSÚ-B/13	<b>0,0</b>	0,0	4,9	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-21,7	-3,1
P12/N1343	MSÚ-B/12	0,0	0,0	4,9	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-6,8	-3,2
P323/N1344	MSÚ-B/41	<b>0,0</b>	0,0	6,9	-0,1	0,0	0,0	-10,6	-1,0
P323/N1344	MSÚ-B/42	<b>0,0</b>	0,0	8,4	0,0	0,0	0,0	-3,3	-0,6
P323/N1344	MSÚ-B/43	0,0	<b>0,0</b>	9,3	0,0	0,0	0,0	-3,3	-0,8
P323/N1344	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>5,7</b>	-0,1	0,0	0,0	-17,6	-0,6
P323/N1344	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>9,4</b>	0,0	0,0	0,0	-3,4	-0,9
P323/N1344	MSÚ-B/20	0,0	0,0	8,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-13,0	-0,8
P323/N1344	MSÚ-B/17	0,0	0,0	6,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,1	-0,6
P323/N1344	MSÚ-B/19	0,0	0,0	9,4	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-8,5	-0,9
P323/N1344	MSÚ-B/25	0,0	0,0	5,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,7	-0,5
P323/N1344	MSÚ-B/38	0,0	0,0	6,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,7	-1,0
P323/N1344	MSÚ-B/39	0,0	0,0	8,2	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-13,1	-0,6
P324/N1345	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,9	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	17,2	6,6
P324/N1345	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	2,1	2,1
P324/N1345	MSÚ-B/12	0,0	0,0	<b>1,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	18,6	2,4
P324/N1345	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>1,9</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	11,8	6,5
P334/N1346	MSÚ-B/7	-0,1	<b>0,0</b>	6,2	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	-2,0	-12,4
P334/N1346	MSÚ-B/12	0,0	0,0	<b>3,6</b>	0,0	0,0	0,0	-2,3	-11,5
P334/N1346	MSÚ-B/14	-0,1	0,0	<b>6,2</b>	-0,1	-0,1	0,0	-10,3	-12,6
P334/N1346	MSÚ-B/20	0,0	0,0	5,5	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-18,0	-12,3
P334/N1346	MSÚ-B/17	0,0	0,0	4,3	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-1,6	-12,0
P334/N1346	MSÚ-B/19	<b>-0,1</b>	0,0	6,2	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-10,3	-12,6
P334/N1346	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	3,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,4	-11,5
P334/N1346	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	3,6	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-26,1	-11,9
P13/N1347	MSÚ-B/7	0,0	<b>0,0</b>	<b>7,3</b>	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	4,9	-0,4
P13/N1347	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	5,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,7	-1,2
P13/N1347	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	5,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,0	-0,2
P13/N1347	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>4,4</b>	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,6	-1,2
P45/N1348	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	8,4	0,0	0,0	0,0	-2,8	-5,3
P45/N1348	MSÚ-B/13	0,0	<b>0,0</b>	5,0	-0,1	0,0	0,0	-21,7	-6,3
P45/N1348	MSÚ-B/20	0,0	0,0	7,7	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-15,2	-5,9
P45/N1348	MSÚ-B/17	0,0	0,0	5,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,8	-5,4
P45/N1348	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	0,0	8,4	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-9,4	-5,5
P45/N1348	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	5,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,3	-5,7
P45/N1348	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>5,0</b>	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-21,9	-6,3
P45/N1348	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>8,5</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,8	-5,3
P46/N1349	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	7,9	0,0	-0,1	0,0	-0,8	-6,5
P46/N1349	MSÚ-B/13	0,0	<b>0,0</b>	4,7	-0,1	0,0	0,0	-22,9	-6,9
P46/N1349	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>4,6</b>	-0,1	0,0	0,0	-23,0	-7,0
P46/N1349	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>7,9</b>	0,0	-0,1	0,0	-0,9	-6,5
P46/N1349	MSÚ-B/45	0,0	0,0	6,3	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-17,3	-6,8
P46/N1349	MSÚ-B/31	0,0	0,0	6,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,7	-6,5
P46/N1349	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	0,0	7,8	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-8,5	-6,7
P46/N1349	MSÚ-B/22	0,0	0,0	7,5	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-14,3	-6,8
P46/N1349	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-1,5	-6,4
P14/N1350	MSÚ-B/7	0,0	<b>0,0</b>	<b>7,8</b>	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	3,8	-6,5
P14/N1350	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>4,6</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-16,8	-7,2
P14/N1350	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	0,0	7,8	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-3,5	-6,8
P14/N1350	MSÚ-B/22	0,0	0,0	7,4	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-9,0	-6,9
P14/N1350	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	3,8	-6,5
P15/N1351	MSÚ-B/9	<b>0,0</b>	0,0	7,3	-0,1	0,0	0,0	-14,9	-4,9
P15/N1351	MSÚ-B/8	<b>0,0</b>	0,0	5,4	0,0	0,0	0,0	-2,7	-4,3
P15/N1351	MSÚ-B/2	0,0	<b>0,0</b>	7,7	0,0	0,0	0,0	-2,7	-4,4
P15/N1351	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	5,2	-0,1	0,0	0,0	-19,9	-4,9
P15/N1351	MSÚ-B/21	0,0	0,0	7,7	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-14,2	-4,6
P15/N1351	MSÚ-B/12	0,0	0,0	4,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,9	-4,8
P15/N1351	MSÚ-B/19	0,0	0,0	8,0	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-9,3	-4,4
P15/N1351	MSÚ-B/25	0,0	0,0	4,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,9	-4,7
P15/N1351	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>4,7</b>	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-21,5	-5,3
P15/N1351	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>8,1</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,7	-4,2
P47/N1352	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>3,9</b>	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-11,1	-3,5
P47/N1352	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	0,0	6,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,9	-3,1
P47/N1352	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	4,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	11,9	-2,9

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P47/N1352	MSÚ-B/7	0,0	<b>-0,1</b>	<b>6,7</b>	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	12,1	-2,9
P48/N1353	MSÚ-B/7	0,0	<b>0,0</b>	<b>7,9</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,5	-1,2
P48/N1353	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>4,6</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-16,7	-2,1
P48/N1353	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	6,2	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-11,8	-2,0
P48/N1353	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	6,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,6	-1,0
P48/N1353	MSÚ-B/5	0,0	0,0	7,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,5	-1,3
P48/N1353	MSÚ-B/4	0,0	0,0	5,0	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-15,4	-1,8
P49/N1354	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	5,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,4	-1,3
P49/N1354	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>3,5</b>	0,0	0,0	0,0	-4,9	-2,0
P49/N1354	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>5,9</b>	0,0	0,0	0,0	0,4	-1,1
P49/N1354	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	3,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,5	-1,7
P49/N1354	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,5	-1,9
P49/N1354	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	4,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,4	-0,9
P49/N1354	MSÚ-B/21	0,0	0,0	5,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,9	-1,4
P49/N1354	MSÚ-B/18	0,0	0,0	3,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,4	-1,7
P335/N1355	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	3,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,1	-1,7
P335/N1355	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	6,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-5,2	-1,4
P335/N1355	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	5,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,7	-2,0
P335/N1355	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	5,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,1	-0,9
P335/N1355	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>3,8</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,0	-2,0
P335/N1355	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>6,3</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,1	-1,1
P336/N1356	MSÚ-B/7	0,0	<b>0,0</b>	<b>2,0</b>	<b>0,1</b>	0,1	0,0	30,2	25,7
P336/N1356	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>1,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	23,8	20,2
P336/N1356	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	26,8	18,7
P336/N1356	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	2,0	0,1	<b>0,1</b>	0,0	30,1	26,5
P336/N1356	MSÚ-B/22	0,0	0,0	1,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	26,2	23,1
P336/N1356	MSÚ-B/25	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	30,1	24,3
P337/N1357	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-22,7	21,8
P337/N1357	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	1,6	0,0	0,0	0,0	-24,8	27,0
P337/N1357	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>0,9</b>	0,0	0,0	0,0	-30,7	21,3
P337/N1357	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>1,6</b>	0,0	0,0	0,0	-22,0	27,2
P337/N1357	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-27,4	19,2
P337/N1357	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-22,1	28,1
P337/N1357	MSÚ-B/21	0,0	0,0	1,5	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-27,0	25,6
P53/N1358	MSÚ-B/7	0,0	<b>0,0</b>	1,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	32,1	18,4
P53/N1358	MSÚ-B/12	0,0	0,0	<b>0,7</b>	0,0	0,0	0,0	30,1	14,7
P53/N1358	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>1,3</b>	0,0	0,0	0,0	28,8	18,4
P53/N1358	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	0,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	20,5	14,7
P53/N1358	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	0,0	0,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	30,1	13,1
P53/N1358	MSÚ-B/26	<b>0,0</b>	0,0	1,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	28,8	19,0
P53/N1358	MSÚ-B/22	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	25,4	16,7
P53/N1358	MSÚ-B/25	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	31,2	17,2
P338/N1359	MSÚ-B/46	<b>0,0</b>	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	-26,6	-2,3
P338/N1359	MSÚ-B/39	<b>0,0</b>	0,0	0,5	0,0	0,0	0,0	-41,3	1,2
P338/N1359	MSÚ-B/47	0,0	<b>0,0</b>	0,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-22,4	-2,3
P338/N1359	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>0,4</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-44,8	2,4
P338/N1359	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-37,0	-0,8
P338/N1359	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-30,6	-2,2
P338/N1359	MSÚ-B/5	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-30,7	-2,1
P338/N1359	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-44,8	2,3
P339/N1360	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-10,7	12,1
P339/N1360	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>0,5</b>	0,0	0,0	0,0	-10,7	12,1
P339/N1360	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>1,0</b>	0,0	0,0	0,0	-12,9	10,4
P339/N1360	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-16,0	11,1
P339/N1360	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	0,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-10,8	10,9
P339/N1360	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-13,3	10,4
P339/N1360	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-10,4	9,8
P339/N1360	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-20,5	12,8
P56/N1361	MSÚ-B/25	0,0	0,0	<b>0,4</b>	0,0	0,0	0,0	10,6	11,7
P56/N1361	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>0,9</b>	0,0	0,0	0,0	6,0	10,5
P56/N1361	MSÚ-B/6	0,0	0,0	0,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,4	13,1
P56/N1361	MSÚ-B/7	0,0	0,0	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	9,8	10,1
P56/N1361	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	0,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	9,8	11,3
P56/N1361	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,2	10,6
P56/N1361	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	0,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	9,8	9,9
P56/N1361	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	0,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,3	13,4

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P57/N1362	MSÚ-B/26	0,0	0,0	1,0	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-98,8	63,0
P57/N1362	MSÚ-B/10	0,0	0,0	0,5	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-103,3	66,9
P57/N1362	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,5</b>	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-107,9	64,5
P57/N1362	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	<b>1,0</b>	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-97,3	63,5
P57/N1362	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	0,5	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-107,5	64,8
P57/N1362	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	1,0	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-97,5	63,4
P340/N1363	MSÚ-B/4	0,1	<b>0,0</b>	1,2	-0,1	0,1	0,0	-65,3	96,9
P340/N1363	MSÚ-B/5	0,1	<b>0,1</b>	2,3	-0,1	0,2	0,0	-60,3	96,7
P340/N1363	MSÚ-B/26	0,1	0,1	2,2	<b>-0,1</b>	0,2	<b>0,0</b>	-62,1	96,9
P340/N1363	MSÚ-B/10	0,1	0,0	1,3	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-59,6	96,5
P340/N1363	MSÚ-B/6	<b>0,1</b>	0,0	<b>1,2</b>	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-65,4	96,8
P340/N1363	MSÚ-B/7	<b>0,1</b>	0,1	<b>2,3</b>	-0,1	<b>0,2</b>	0,0	-60,3	96,8
P340/N1363	MSÚ-B/17	0,1	0,0	1,3	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-59,6	96,3
P341/N1364	MSÚ-B/11	0,2	<b>0,0</b>	2,9	0,0	0,3	0,0	-3,7	97,6
P341/N1364	MSÚ-B/13	0,1	<b>0,0</b>	1,6	0,0	0,2	0,0	-8,4	97,3
P341/N1364	MSÚ-B/20	0,1	0,0	2,7	<b>0,0</b>	0,3	0,0	-6,5	97,6
P341/N1364	MSÚ-B/10	0,1	0,0	1,7	<b>0,0</b>	0,2	0,0	-4,0	97,3
P341/N1364	MSÚ-B/6	<b>0,1</b>	0,0	<b>1,5</b>	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-8,4	97,1
P341/N1364	MSÚ-B/7	<b>0,2</b>	0,0	<b>3,0</b>	0,0	<b>0,3</b>	0,0	-3,9	97,7
P341/N1364	MSÚ-B/17	0,1	0,0	1,7	0,0	0,2	<b>0,0</b>	-4,1	97,2
P341/N1364	MSÚ-B/26	0,2	0,0	2,9	0,0	0,3	<b>0,0</b>	-5,3	97,7
P342/N1365	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-19,2	-34,4
P342/N1365	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>1,0</b>	0,0	0,0	0,0	-25,4	-33,8
P342/N1365	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>1,9</b>	0,0	-0,1	0,0	-19,2	-34,2
P342/N1365	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	1,9	<b>0,0</b>	-0,1	<b>0,0</b>	-21,2	-34,0
P342/N1365	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	1,9	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-19,2	-34,2
P342/N1365	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-25,5	-33,7
P342/N1365	MSÚ-B/17	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-19,3	-34,4
P343/N1366	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-46,9	-31,2
P343/N1366	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	-54,9	-29,5
P343/N1366	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>1,5</b>	-0,1	0,0	0,0	-48,8	-30,3
P343/N1366	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	1,5	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-51,3	-29,9
P343/N1366	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	1,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-48,8	-30,4
P343/N1366	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-54,9	-29,4
P343/N1366	MSÚ-B/17	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-47,1	-30,9
P344/N1367	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-29,2	-19,1
P344/N1367	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>0,9</b>	0,0	0,0	0,0	-32,9	-15,1
P344/N1367	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>1,6</b>	0,0	0,0	0,0	-30,8	-16,7
P344/N1367	MSÚ-B/48	0,0	<b>0,0</b>	1,5	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-34,2	-16,1
P344/N1367	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-30,7	-16,8
P344/N1367	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-32,9	-15,0
P344/N1367	MSÚ-B/49	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-28,6	-16,4
P344/N1367	MSÚ-B/45	0,0	0,0	1,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-34,4	-15,9
P345/N1368	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,0	0,0	0,0	-11,0	-2,1
P345/N1368	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>0,7</b>	0,0	0,0	0,0	-15,1	-9,3
P345/N1368	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>1,2</b>	0,0	0,0	0,0	-8,2	-6,6
P345/N1368	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	1,2	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-12,4	-5,2
P345/N1368	MSÚ-B/50	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-7,8	-18,6
P345/N1368	MSÚ-B/41	0,0	0,0	1,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-11,3	-2,1
P345/N1368	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,7	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-7,8	-20,0
P346/N1369	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	0,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-10,0	-16,8
P346/N1369	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>0,7</b>	0,0	0,0	0,0	-17,4	-8,9
P346/N1369	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>1,3</b>	0,0	0,0	0,0	-10,2	-7,8
P346/N1369	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	1,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-14,6	-5,2
P346/N1369	MSÚ-B/50	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-10,0	-21,0
P346/N1369	MSÚ-B/51	<b>0,0</b>	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-15,9	-2,0
P346/N1369	MSÚ-B/30	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-10,1	-13,6
P346/N1369	MSÚ-B/6	0,0	0,0	0,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-16,6	-8,9
P347/N1370	MSÚ-B/50	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	0,0	0,0	-56,8	-17,2
P347/N1370	MSÚ-B/51	<b>0,0</b>	0,0	0,7	-0,1	0,0	0,0	-69,0	-7,6
P347/N1370	MSÚ-B/47	0,0	<b>0,0</b>	0,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-55,6	-15,3
P347/N1370	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>0,6</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-64,0	-9,2
P347/N1370	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>1,0</b>	-0,1	0,0	0,0	-63,2	-12,5
P347/N1370	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	1,0	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-66,2	-10,3
P347/N1370	MSÚ-B/30	0,0	0,0	1,0	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-61,9	-14,9
P347/N1370	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,0	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-63,3	-12,5



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P347/N1370	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-64,0	-9,2
P348/N1371	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	1,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-10,5	11,5
P348/N1371	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	0,0	-15,4	11,7
P348/N1371	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>2,1</b>	0,0	0,0	0,0	-10,6	11,7
P348/N1371	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	1,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-13,4	11,8
P348/N1371	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-15,3	11,7
P348/N1371	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-10,6	11,7
P348/N1371	MSÚ-B/17	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-10,7	11,5
P348/N1371	MSÚ-B/26	0,0	0,0	2,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-12,1	11,8
P349/N1372	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-47,5	18,9
P349/N1372	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	1,5	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-51,6	18,6
P349/N1372	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,8</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-54,7	19,4
P349/N1372	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	<b>1,6</b>	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-49,4	18,3
P349/N1372	MSÚ-B/17	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-48,0	18,4
P350/N1373	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	0,0	0,0	-22,2	15,6
P350/N1373	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	1,5	0,0	0,0	0,0	-18,6	14,0
P350/N1373	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-16,5	14,7
P350/N1373	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	-22,2	15,6
P350/N1373	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>1,5</b>	0,0	0,0	0,0	-18,6	13,9
P350/N1373	MSÚ-B/48	0,0	<b>0,0</b>	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-22,2	14,8
P350/N1373	MSÚ-B/17	0,0	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-19,0	14,6
P350/N1373	MSÚ-B/26	0,0	0,0	1,5	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-19,7	14,3
P351/N1374	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	1,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,1	4,6
P351/N1374	MSÚ-B/13	0,0	0,0	<b>1,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,5	4,8
P351/N1374	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	2,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-12,8	2,2
P351/N1374	MSÚ-B/52	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-9,2	0,9
P351/N1374	MSÚ-B/34	<b>0,0</b>	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-10,8	6,0
P351/N1374	MSÚ-B/30	0,0	0,0	<b>2,1</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-11,7	3,8
P352/N1375	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	1,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-10,2	14,3
P352/N1375	MSÚ-B/53	0,0	<b>0,0</b>	1,8	0,0	0,0	0,0	-20,9	16,2
P352/N1375	MSÚ-B/13	0,0	0,0	<b>1,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-10,8	14,5
P352/N1375	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-21,3	13,8
P352/N1375	MSÚ-B/35	<b>0,0</b>	0,0	1,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-12,6	10,9
P352/N1375	MSÚ-B/34	<b>0,0</b>	0,0	1,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-20,7	19,3
P352/N1375	MSÚ-B/30	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-20,8	16,2
P353/N1376	MSÚ-B/13	0,0	0,0	<b>0,6</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-47,1	18,0
P353/N1376	MSÚ-B/30	0,0	0,0	<b>1,1</b>	-0,1	0,0	0,0	-61,2	25,1
P353/N1376	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-66,3	23,7
P353/N1376	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,6	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-46,2	17,8
P353/N1376	MSÚ-B/53	<b>0,0</b>	0,0	1,1	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-61,2	25,1
P353/N1376	MSÚ-B/11	0,0	0,0	1,1	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-65,8	23,6
P354/N1377	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>1,0</b>	0,0	0,0	0,0	-7,8	-4,1
P354/N1377	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>1,9</b>	0,0	0,0	0,0	-3,9	-4,3
P354/N1377	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	1,7	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-6,3	-4,1
P354/N1377	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	1,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,9	-4,3
P354/N1377	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-7,9	-4,1
P354/N1377	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-3,5	-4,3
P355/N1378	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>0,7</b>	0,0	0,0	0,0	-55,1	-5,8
P355/N1378	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>1,4</b>	-0,1	0,0	0,0	-50,2	-6,6
P355/N1378	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	1,4	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-52,2	-6,2
P355/N1378	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	1,4	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-50,2	-6,6
P355/N1378	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	0,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-55,1	-5,7
P355/N1378	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-48,6	-7,1
P355/N1378	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,3	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-53,6	-5,9
P356/N1379	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	0,0	6,1	-1,3
P356/N1379	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>1,9</b>	0,0	0,0	0,0	8,4	-2,4
P356/N1379	MSÚ-B/54	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,3	-1,6
P356/N1379	MSÚ-B/30	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,9	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	10,9	-2,6
P356/N1379	MSÚ-B/13	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,7	-1,2
P356/N1379	MSÚ-B/17	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	8,0	-2,7
P356/N1379	MSÚ-B/26	0,0	0,0	1,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	7,7	-1,9
P357/N1380	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0
P357/N1380	MSÚ-B/55	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0
P358/N1381	MSÚ-B/13	0,0	0,0	<b>1,3</b>	0,0	0,0	0,0	-33,2	6,3
P358/N1381	MSÚ-B/30	0,0	0,0	<b>2,3</b>	-0,1	0,0	0,0	-38,4	7,9
P358/N1381	MSÚ-B/53	0,0	<b>0,0</b>	2,3	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-38,4	7,9



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P358/N1381	MSÚ-B/4	0,0	0,0	1,3	0,0	0,0	0,0	-32,9	6,2
P358/N1381	MSÚ-B/5	0,0	0,0	2,3	-0,1	0,0	0,0	-38,5	8,7
P358/N1381	MSÚ-B/10	0,0	0,0	1,5	-0,1	0,0	0,0	-38,5	6,9
P358/N1381	MSÚ-B/20	0,0	0,0	2,0	-0,1	0,0	0,0	-35,1	7,6
P359/N1382	MSÚ-B/13	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	-47,8	12,2
P359/N1382	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,0	-0,1	0,0	0,0	-65,7	22,0
P359/N1382	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	-47,0	11,9
P359/N1382	MSÚ-B/30	0,0	0,0	1,0	-0,1	0,0	0,0	-58,8	20,8
P360/N1384	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,5	-0,1	0,0	0,0	-43,9	-2,1
P360/N1384	MSÚ-B/6	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	0,0	-47,5	-1,4
P360/N1384	MSÚ-B/7	0,0	0,0	1,5	-0,1	0,0	0,0	-43,9	-2,1
P360/N1384	MSÚ-B/26	0,0	0,0	1,4	-0,1	0,0	0,0	-45,4	-1,8
P360/N1384	MSÚ-B/11	0,0	0,0	1,4	-0,1	0,0	0,0	-43,7	-2,3
P360/N1384	MSÚ-B/13	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	0,0	-47,6	-1,1
P360/N1384	MSÚ-B/10	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	0,0	-42,7	-2,4
P360/N1384	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,3	-0,1	0,0	0,0	-46,4	-1,6
P361/N1385	MSÚ-B/7	0,0	0,0	2,1	0,0	0,0	0,0	6,9	7,6
P361/N1385	MSÚ-B/6	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	0,0	4,8	7,4
P361/N1385	MSÚ-B/13	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	4,5	7,6
P361/N1385	MSÚ-B/11	0,0	0,0	2,1	0,0	0,0	0,0	7,2	7,5
P361/N1385	MSÚ-B/4	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	0,0	4,8	7,4
P361/N1385	MSÚ-B/5	0,0	0,0	2,1	0,0	0,0	0,0	6,9	7,6
P361/N1385	MSÚ-B/10	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	7,6	7,3
P361/N1385	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,9	0,0	0,0	0,0	5,5	7,6
P362/N1386	MSÚ-B/34	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	-8,1	2,2
P362/N1386	MSÚ-B/56	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	0,0	-5,6	1,7
P362/N1386	MSÚ-B/57	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	-13,0	1,9
P362/N1386	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	0,0	-10,7	3,2
P362/N1386	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,5	0,0	0,0	0,0	-8,4	1,2
P362/N1386	MSÚ-B/32	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	-13,5	2,5
P362/N1386	MSÚ-B/49	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	-6,3	1,0
P362/N1386	MSÚ-B/45	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	-12,2	2,9
P362/N1386	MSÚ-B/10	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	0,0	-7,6	2,4
P362/N1386	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,4	0,0	0,0	0,0	-9,9	2,2
P363/N1387	MSÚ-B/13	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	0,0	-7,1	22,7
P363/N1387	MSÚ-B/30	0,0	0,0	2,0	0,0	0,0	0,0	-10,8	22,2
P363/N1387	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,9	0,0	0,0	0,0	-12,3	22,4
P363/N1387	MSÚ-B/4	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	0,0	-6,9	22,6
P363/N1387	MSÚ-B/53	0,0	0,0	2,0	0,0	0,0	0,0	-10,8	22,2
P363/N1387	MSÚ-B/10	0,0	0,0	1,3	0,0	0,0	0,0	-9,0	22,2
P363/N1387	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,8	0,0	0,0	0,0	-9,8	22,6
P364/N1388	MSÚ-B/3	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	0,0	-9,4	14,3
P364/N1388	MSÚ-B/53	0,0	0,0	1,6	0,0	0,0	0,0	-14,1	16,4
P364/N1388	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	0,0	-9,1	14,1
P364/N1388	MSÚ-B/10	0,0	0,0	1,0	0,0	0,0	0,0	-14,2	16,5
P364/N1388	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,4	0,0	0,0	0,0	-11,1	15,0
P365/N1389	MSÚ-B/13	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	-44,0	14,5
P365/N1389	MSÚ-B/30	0,0	0,0	1,1	-0,1	0,0	0,0	-50,0	22,1
P365/N1389	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,1	-0,1	0,0	0,0	-55,7	23,1
P365/N1389	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	-43,5	14,2
P365/N1389	MSÚ-B/10	0,0	0,0	0,7	0,0	0,0	0,0	-42,8	20,9
P365/N1389	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,0	-0,1	0,0	0,0	-51,7	18,2
P366/N1390	MSÚ-B/13	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	-36,9	22,7
P366/N1390	MSÚ-B/30	0,0	0,0	1,0	0,0	0,0	0,0	-39,3	31,8
P366/N1390	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,0	0,0	0,0	0,0	-44,3	34,6
P366/N1390	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	-36,6	22,4
P366/N1390	MSÚ-B/17	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	-36,3	29,6
P366/N1390	MSÚ-B/20	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	0,0	-42,7	28,9
P367/N1391	MSÚ-B/13	0,0	0,0	0,7	0,0	0,0	0,0	-3,5	27,7
P367/N1391	MSÚ-B/30	0,0	0,0	1,3	0,0	0,0	0,0	-5,1	30,8
P367/N1391	MSÚ-B/53	0,0	0,0	1,3	0,0	0,0	0,0	-5,1	30,8
P367/N1391	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,7	0,0	0,0	0,0	-3,2	27,5
P367/N1391	MSÚ-B/5	0,0	0,0	1,3	0,0	0,0	0,0	-5,0	34,7
P367/N1391	MSÚ-B/10	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	0,0	-5,4	25,8
P367/N1391	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	-3,9	32,6
P368/N1392	MSÚ-B/4	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	0,0	-6,4	24,7

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P368/N1392	MSÚ-B/13	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	-6,5	25,0
P368/N1392	MSÚ-B/30	0,0	0,0	<b>1,4</b>	0,0	0,0	0,0	-8,2	24,6
P368/N1392	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-9,7	28,4
P368/N1392	MSÚ-B/26	0,0	0,0	1,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-9,4	29,2
P368/N1392	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-6,3	19,8
P368/N1392	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-8,6	28,4
P369/N1393	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	0,7	0,0	0,0	0,0	-15,6	21,1
P369/N1393	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>0,7</b>	0,0	0,0	0,0	-15,6	21,2
P369/N1393	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>1,2</b>	0,0	0,0	0,0	-14,4	21,1
P369/N1393	MSÚ-B/33	0,0	<b>0,0</b>	1,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-16,2	21,0
P369/N1393	MSÚ-B/26	<b>0,0</b>	0,0	1,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-14,4	21,9
P369/N1393	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	0,8	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-13,8	17,7
P369/N1393	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-15,1	22,1
P370/N1394	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>0,7</b>	0,0	0,0	0,0	-39,3	26,8
P370/N1394	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>1,3</b>	0,0	0,0	0,0	-37,1	25,7
P370/N1394	MSÚ-B/26	0,0	0,0	1,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-38,1	26,2
P370/N1394	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-39,2	26,8
P370/N1394	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-37,1	25,7
P370/N1394	MSÚ-B/10	0,0	0,0	0,7	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-35,9	25,3
P370/N1394	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-38,7	26,5
P371/N1395	MSÚ-B/6	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	-11,2	25,5
P371/N1395	MSÚ-B/7	0,0	0,0	<b>1,6</b>	0,0	0,0	0,0	-9,2	25,8
P371/N1395	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	1,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-9,8	25,9
P371/N1395	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-11,2	25,5
P371/N1395	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-9,2	25,9
P371/N1395	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-9,0	25,4
P371/N1395	MSÚ-B/20	0,0	0,0	1,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-10,4	25,8
P372/N1396	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,1	0,5	0,0	0,0	0,0	-96,8	70,1
P372/N1396	MSÚ-B/5	<b>0,1</b>	0,1	0,8	-0,1	0,1	0,0	-62,6	77,3
P372/N1396	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-32,4	60,9
P372/N1396	MSÚ-B/6	0,0	0,1	<b>0,5</b>	0,0	0,0	0,0	-96,9	70,2
P372/N1396	MSÚ-B/7	0,1	0,1	<b>0,8</b>	-0,1	0,1	0,0	-62,5	77,2
P372/N1396	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,1</b>	0,8	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-96,2	79,2
P372/N1396	MSÚ-B/17	0,0	0,0	0,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-40,4	62,7
P372/N1396	MSÚ-B/26	0,1	0,1	0,8	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-84,5	80,6
P372/N1396	MSÚ-B/25	0,0	0,1	0,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-55,1	66,3
P372/N1396	MSÚ-B/19	0,1	0,1	0,8	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-79,7	79,4
P373/N1397	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,1</b>	<b>0,4</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-160,5	69,9
P373/N1397	MSÚ-B/26	0,0	0,2	<b>0,7</b>	-0,1	0,1	0,0	-189,9	86,6
P373/N1397	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,2</b>	0,7	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-192,9	77,4
P373/N1397	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,2	0,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-188,1	59,0
P373/N1397	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,2	0,6	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-178,9	92,0
P373/N1397	MSÚ-B/11	0,0	0,2	0,6	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-177,5	91,5
P373/N1397	MSÚ-B/13	0,0	0,2	0,5	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-190,1	59,7
P374/N1398	MSÚ-B/7	<b>0,4</b>	<b>-0,1</b>	<b>7,3</b>	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	0,0	10,3	29,4
P374/N1398	MSÚ-B/6	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	<b>4,4</b>	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	0,0	4,1	28,3
P374/N1398	MSÚ-B/5	0,4	-0,1	7,1	0,1	0,2	<b>0,0</b>	9,6	29,8
P374/N1398	MSÚ-B/4	0,2	0,0	4,6	0,0	0,1	<b>0,0</b>	5,5	27,6
P375/N1402	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0
P375/N1402	MSÚ-B/55	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0
P376/N1405	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	<b>3,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,7	-4,1
P376/N1405	MSÚ-B/13	0,0	0,0	3,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,7	-4,1
P376/N1405	MSÚ-B/11	0,0	0,0	4,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,4	-5,2
P376/N1405	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	4,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-5,2
P376/N1405	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	3,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,4	-4,0
P376/N1405	MSÚ-B/7	0,0	<b>0,0</b>	<b>4,8</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,4	-5,2
P377/N1407	MSÚ-B/17	<b>-0,2</b>	<b>0,0</b>	<b>1,0</b>	<b>0,0</b>	<b>-0,2</b>	0,0	-3,9	-204,5
P377/N1407	MSÚ-B/20	-0,3	<b>0,3</b>	1,5	<b>-0,1</b>	-0,3	0,0	-92,7	-220,9
P377/N1407	MSÚ-B/26	<b>-0,3</b>	0,2	<b>1,6</b>	-0,1	<b>-0,4</b>	0,0	-57,5	-226,1
P377/N1407	MSÚ-B/7	-0,3	0,0	1,6	0,0	-0,4	<b>0,0</b>	-7,8	-226,2
P377/N1407	MSÚ-B/6	-0,2	0,3	1,0	-0,1	-0,2	<b>0,0</b>	-138,3	-204,1
P378/N1409	MSÚ-B/17	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	-26,8	-165,9
P378/N1409	MSÚ-B/4	-0,1	0,3	<b>0,9</b>	-0,2	-0,1	0,0	-178,8	-168,7
P378/N1409	MSÚ-B/5	-0,2	0,1	<b>1,4</b>	0,0	-0,3	0,0	-30,0	-187,4
P378/N1409	MSÚ-B/20	-0,2	<b>0,3</b>	1,3	<b>-0,2</b>	-0,2	0,0	-126,7	-184,4
P378/N1409	MSÚ-B/26	<b>-0,2</b>	0,2	1,4	-0,1	<b>-0,3</b>	<b>0,0</b>	-85,0	-188,3

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P379/N1412	MSÚ-B/17	-0,4	<b>0,0</b>	1,2	<b>0,0</b>	-0,2	<b>0,0</b>	-19,2	-178,1
P379/N1412	MSÚ-B/4	<b>-0,4</b>	0,3	<b>1,1</b>	-0,2	<b>-0,2</b>	0,0	-134,2	-179,5
P379/N1412	MSÚ-B/20	-0,6	<b>0,3</b>	1,8	<b>-0,2</b>	-0,3	0,0	-93,1	-188,8
P379/N1412	MSÚ-B/5	<b>-0,7</b>	0,1	<b>1,9</b>	0,0	<b>-0,4</b>	0,0	-20,5	-190,6
P379/N1412	MSÚ-B/26	-0,7	0,2	1,9	-0,1	-0,4	<b>0,0</b>	-61,3	-191,3
P380/N1413	MSÚ-B/18	<b>0,2</b>	0,7	4,7	-0,2	-0,1	0,0	-39,4	-26,7
P380/N1413	MSÚ-B/14	<b>0,3</b>	1,2	<b>7,5</b>	-0,4	-0,2	0,0	-47,3	-24,1
P380/N1413	MSÚ-B/21	0,3	<b>1,2</b>	7,2	<b>-0,4</b>	-0,2	<b>0,0</b>	-55,4	-24,4
P380/N1413	MSÚ-B/37	0,3	1,0	7,2	-0,3	<b>-0,2</b>	0,0	-36,8	-26,0
P380/N1413	MSÚ-B/54	0,2	0,8	4,8	-0,3	<b>-0,1</b>	0,0	-55,1	-23,6
P380/N1413	MSÚ-B/12	0,2	<b>0,7</b>	<b>4,7</b>	<b>-0,2</b>	-0,1	<b>0,0</b>	-38,8	-26,6
P381/N1414	MSÚ-B/4	-0,2	0,0	<b>0,4</b>	0,0	-0,1	0,0	-90,9	-162,6
P381/N1414	MSÚ-B/5	-0,3	-0,2	<b>1,0</b>	0,1	-0,1	0,0	67,9	-147,5
P381/N1414	MSÚ-B/6	<b>-0,2</b>	<b>0,0</b>	0,4	<b>0,0</b>	<b>-0,1</b>	0,0	-93,3	-158,5
P381/N1414	MSÚ-B/7	<b>-0,3</b>	<b>-0,2</b>	1,0	<b>0,1</b>	<b>-0,1</b>	0,0	69,2	-149,3
P381/N1414	MSÚ-B/14	-0,3	-0,1	0,9	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	21,4	-150,7
P381/N1414	MSÚ-B/12	-0,2	-0,1	0,6	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	64,8	-152,7
P382/N1415	MSÚ-B/7	-0,3	<b>-0,2</b>	<b>1,3</b>	<b>0,2</b>	-0,1	0,0	146,5	-108,8
P382/N1415	MSÚ-B/6	-0,2	<b>-0,1</b>	<b>0,8</b>	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	118,2	-113,5
P382/N1415	MSÚ-B/14	<b>-0,3</b>	-0,2	1,3	0,2	<b>-0,1</b>	0,0	143,5	-114,1
P382/N1415	MSÚ-B/18	<b>-0,2</b>	-0,1	0,8	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	127,9	-97,9
P382/N1415	MSÚ-B/4	-0,2	-0,1	0,8	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	118,2	-113,5
P382/N1415	MSÚ-B/5	-0,3	-0,2	1,3	0,2	-0,1	<b>0,0</b>	146,5	-108,7
P383/N1416	MSÚ-B/4	-0,1	-0,1	<b>0,6</b>	0,1	0,0	0,0	151,3	-59,2
P383/N1416	MSÚ-B/5	-0,1	-0,2	<b>1,0</b>	0,2	0,0	0,0	176,8	-45,0
P383/N1416	MSÚ-B/6	-0,1	<b>-0,1</b>	0,6	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	151,3	-59,1
P383/N1416	MSÚ-B/21	<b>-0,1</b>	-0,1	0,9	0,2	<b>-0,1</b>	0,0	168,4	-56,1
P383/N1416	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	-0,1	0,6	0,1	<b>0,0</b>	0,0	158,9	-38,4
P383/N1416	MSÚ-B/7	-0,1	<b>-0,2</b>	1,0	<b>0,2</b>	0,0	<b>0,0</b>	176,8	-45,0
P384/N1417	MSÚ-B/4	-0,2	-0,1	<b>0,7</b>	0,1	-0,1	0,0	143,1	-164,6
P384/N1417	MSÚ-B/5	-0,4	-0,2	<b>1,2</b>	0,2	-0,2	0,0	172,9	-158,4
P384/N1417	MSÚ-B/6	-0,2	<b>-0,1</b>	0,7	<b>0,1</b>	-0,1	<b>0,0</b>	143,0	-164,5
P384/N1417	MSÚ-B/14	<b>-0,4</b>	-0,2	1,2	0,2	<b>-0,2</b>	0,0	169,2	-163,5
P384/N1417	MSÚ-B/18	<b>-0,2</b>	-0,1	0,7	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	155,1	-150,9
P384/N1417	MSÚ-B/7	-0,4	<b>-0,2</b>	1,2	<b>0,2</b>	-0,2	<b>0,0</b>	172,9	-158,5
P385/N1418	MSÚ-B/4	-0,2	-0,1	<b>0,7</b>	0,1	-0,1	0,0	172,4	-169,0
P385/N1418	MSÚ-B/5	-0,4	-0,3	<b>1,2</b>	0,3	-0,2	0,0	203,6	-170,5
P385/N1418	MSÚ-B/6	-0,2	<b>-0,1</b>	0,7	<b>0,1</b>	-0,1	<b>0,0</b>	172,2	-168,7
P385/N1418	MSÚ-B/14	<b>-0,4</b>	-0,2	1,2	0,2	<b>-0,2</b>	0,0	199,3	-173,4
P385/N1418	MSÚ-B/12	<b>-0,2</b>	-0,1	0,7	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	185,3	-161,4
P385/N1418	MSÚ-B/7	-0,4	<b>-0,3</b>	1,2	<b>0,3</b>	-0,2	<b>0,0</b>	203,7	-170,6
P386/N1419	MSÚ-B/7	-0,5	<b>-0,2</b>	1,2	<b>0,2</b>	-0,3	<b>0,0</b>	187,9	-234,5
P386/N1419	MSÚ-B/4	<b>-0,3</b>	-0,1	<b>0,7</b>	0,1	<b>-0,2</b>	0,0	156,0	-225,4
P386/N1419	MSÚ-B/5	<b>-0,5</b>	-0,2	<b>1,2</b>	0,2	<b>-0,3</b>	0,0	187,8	-234,5
P386/N1419	MSÚ-B/6	-0,3	<b>-0,1</b>	0,7	<b>0,1</b>	-0,2	<b>0,0</b>	155,8	-225,4
P387/N1420	MSÚ-B/6	0,0	<b>-0,2</b>	<b>1,0</b>	<b>0,2</b>	0,0	<b>0,0</b>	149,0	-19,7
P387/N1420	MSÚ-B/51	<b>-0,1</b>	-0,2	1,2	0,2	<b>0,0</b>	-0,1	173,2	-40,7
P387/N1420	MSÚ-B/50	<b>0,1</b>	-0,2	1,6	0,2	<b>0,0</b>	-0,1	145,6	20,1
P387/N1420	MSÚ-B/7	0,0	<b>-0,3</b>	<b>1,8</b>	<b>0,3</b>	0,0	<b>-0,1</b>	168,5	-6,3
P388/N1421	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	0,3	0,0	0,0	0,0	33,7	-26,3
P388/N1421	MSÚ-B/53	<b>0,0</b>	-0,1	0,5	0,0	0,0	0,0	79,4	5,2
P388/N1421	MSÚ-B/11	0,0	<b>-0,1</b>	0,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	79,0	2,8
P388/N1421	MSÚ-B/13	0,0	<b>0,0</b>	0,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	33,6	-26,2
P388/N1421	MSÚ-B/58	0,0	-0,1	0,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	39,2	-24,3
P388/N1421	MSÚ-B/34	0,0	-0,1	0,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	78,9	6,1
P388/N1421	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>0,3</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	37,9	-23,0
P388/N1421	MSÚ-B/5	0,0	-0,1	<b>0,5</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	76,4	0,8
P389/N1422	MSÚ-B/10	0,1	<b>0,1</b>	0,7	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-85,8	93,1
P389/N1422	MSÚ-B/6	0,1	0,1	<b>0,6</b>	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-119,0	90,0
P389/N1422	MSÚ-B/20	0,1	<b>0,2</b>	1,0	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-113,7	103,5
P389/N1422	MSÚ-B/4	<b>0,1</b>	0,1	0,6	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-118,9	90,0
P389/N1422	MSÚ-B/5	<b>0,1</b>	0,2	1,0	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-93,7	108,8
P389/N1422	MSÚ-B/7	0,1	0,2	<b>1,0</b>	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-93,7	108,8
P390/N1423	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,1</b>	0,5	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-154,9	91,8
P390/N1423	MSÚ-B/6	0,0	0,2	<b>0,4</b>	-0,1	0,0	0,0	-215,8	92,3
P390/N1423	MSÚ-B/7	0,1	0,2	<b>0,7</b>	-0,1	0,1	0,0	-178,2	107,5

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P390/N1423	MSÚ-B/20	0,1	<b>0,3</b>	0,7	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-211,2	104,5
P390/N1423	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,2	0,4	-0,1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-215,6	92,2
P390/N1423	MSÚ-B/5	<b>0,1</b>	0,2	0,7	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-178,3	107,6
P391/N1424	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,1</b>	0,5	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-103,1	54,4
P391/N1424	MSÚ-B/12	0,0	0,1	<b>0,5</b>	-0,1	0,0	0,0	-103,4	54,4
P391/N1424	MSÚ-B/14	0,1	0,2	<b>0,8</b>	-0,1	0,1	0,0	-137,1	73,8
P391/N1424	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,2</b>	0,8	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-141,4	66,5
P391/N1424	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,1	0,6	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-135,4	49,7
P391/N1424	MSÚ-B/5	<b>0,1</b>	0,2	0,8	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-124,4	76,0
P391/N1424	MSÚ-B/13	0,0	0,2	0,6	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-139,4	50,1
P391/N1424	MSÚ-B/11	0,1	0,2	0,8	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-121,6	75,7
P392/N1426	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,1	0,9	-0,1	0,1	0,0	-65,8	64,2
P392/N1426	MSÚ-B/6	0,0	0,1	<b>0,5</b>	0,0	0,0	0,0	-88,2	50,3
P392/N1426	MSÚ-B/30	0,0	0,1	<b>0,9</b>	0,0	0,0	0,0	-52,5	55,6
P392/N1426	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,1</b>	0,8	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-91,4	63,2
P392/N1426	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,6	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-37,8	41,5
P392/N1426	MSÚ-B/26	0,0	0,1	0,9	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-83,5	66,8
P392/N1426	MSÚ-B/27	0,0	0,1	0,9	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-80,1	66,7
P392/N1426	MSÚ-B/47	0,0	0,1	0,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-53,5	45,6
P393/N1427	MSÚ-B/20	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	<b>0,4</b>	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	-140,6	69,1
P393/N1427	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-127,1	54,5
P393/N1427	MSÚ-B/59	0,0	0,1	0,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-141,2	69,6
P393/N1427	MSÚ-B/50	0,0	0,1	0,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-127,0	54,8
P394/N1428	MSÚ-B/26	0,2	<b>0,0</b>	<b>0,3</b>	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-119,1	255,6
P394/N1428	MSÚ-B/17	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-96,6	184,7
P394/N1428	MSÚ-B/20	<b>0,2</b>	0,0	0,3	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-112,2	274,2
P394/N1428	MSÚ-B/4	0,1	0,0	0,2	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-95,2	277,2
P394/N1428	MSÚ-B/5	0,1	0,0	0,3	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-120,0	219,3
P395/N1429	MSÚ-B/13	0,1	0,0	<b>0,2</b>	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-146,8	255,5
P395/N1429	MSÚ-B/26	0,1	<b>0,0</b>	0,3	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-176,9	184,4
P395/N1429	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-132,4	101,1
P395/N1429	MSÚ-B/20	<b>0,1</b>	0,0	0,3	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-170,3	220,0
P395/N1429	MSÚ-B/11	0,1	0,0	<b>0,4</b>	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-170,0	120,6
P396/N1430	MSÚ-B/26	0,1	<b>0,0</b>	<b>0,4</b>	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-136,3	135,5
P396/N1430	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-108,1	97,8
P396/N1430	MSÚ-B/20	<b>0,1</b>	0,0	0,4	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-128,1	151,0
P396/N1430	MSÚ-B/10	0,0	0,0	0,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-110,4	96,4
P397/N1431	MSÚ-B/60	0,2	<b>0,0</b>	1,0	0,0	0,1	0,0	-33,7	94,2
P397/N1431	MSÚ-B/2	0,3	<b>0,0</b>	1,7	-0,1	0,1	0,0	-37,9	85,5
P397/N1431	MSÚ-B/4	0,2	0,0	<b>0,9</b>	0,0	0,1	0,0	-39,5	95,2
P397/N1431	MSÚ-B/5	0,3	0,0	<b>1,8</b>	-0,1	0,2	0,0	-36,3	87,9
P397/N1431	MSÚ-B/27	0,3	0,0	1,7	<b>-0,1</b>	0,2	0,0	-38,1	92,7
P397/N1431	MSÚ-B/47	0,2	0,0	1,0	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-33,4	82,2
P397/N1431	MSÚ-B/10	<b>0,1</b>	0,0	0,9	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-40,3	66,9
P397/N1431	MSÚ-B/26	<b>0,3</b>	0,0	1,8	-0,1	<b>0,2</b>	0,0	-36,5	94,9
P397/N1431	MSÚ-B/50	0,2	0,0	1,2	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-39,9	68,4
P397/N1431	MSÚ-B/28	0,2	0,0	1,3	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-38,3	101,6
P398/N1433	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	0,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-163,1	-11,4
P398/N1433	MSÚ-B/13	0,0	0,0	<b>0,2</b>	0,0	0,0	0,0	-178,9	83,6
P398/N1433	MSÚ-B/11	0,0	0,0	<b>0,3</b>	-0,1	0,0	0,0	-198,8	-5,9
P398/N1433	MSÚ-B/42	<b>0,0</b>	0,0	0,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-163,2	-10,9
P398/N1433	MSÚ-B/51	<b>0,0</b>	0,0	0,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-211,9	79,4
P398/N1433	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	0,3	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-205,9	34,0
P398/N1433	MSÚ-B/10	0,0	0,0	0,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-166,8	-9,4
P399/N1434	MSÚ-B/21	<b>0,3</b>	0,0	1,7	0,0	0,1	0,0	-6,6	40,8
P399/N1434	MSÚ-B/47	0,1	<b>0,0</b>	1,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,6	35,4
P399/N1434	MSÚ-B/12	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,9</b>	0,0	0,0	0,0	-5,8	44,5
P399/N1434	MSÚ-B/14	0,2	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,1	0,0	-6,4	30,7
P399/N1434	MSÚ-B/27	0,2	<b>0,0</b>	1,7	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-7,4	32,5
P399/N1434	MSÚ-B/38	0,2	0,0	1,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,7	18,3
P399/N1434	MSÚ-B/39	0,2	0,0	1,2	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-7,4	63,3
P399/N1434	MSÚ-B/25	0,1	0,0	1,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,6	34,5
P399/N1434	MSÚ-B/19	0,2	0,0	1,7	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-7,4	33,1
J03/N1436	MSÚ-B/21	0,8	<b>-1,9</b>	36,3	0,1	0,2	0,0	1,8	4,1
J03/N1436	MSÚ-B/12	0,6	<b>-1,1</b>	<b>24,4</b>	0,1	0,1	0,0	4,5	5,0
J03/N1436	MSÚ-B/14	0,9	-1,9	<b>37,4</b>	0,1	0,2	0,0	3,1	4,5

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
J03/N1436	MSÚ-B/4	0,5	-1,3	25,1	0,0	<b>0,1</b>	0,0	0,3	3,5
J03/N1436	MSÚ-B/5	0,9	-1,7	36,6	0,2	<b>0,2</b>	0,0	4,8	5,2
J03/N1436	MSÚ-B/6	<b>0,5</b>	-1,3	24,4	<b>0,0</b>	0,1	<b>0,0</b>	0,2	3,7
J03/N1436	MSÚ-B/7	<b>0,9</b>	-1,8	37,4	<b>0,2</b>	0,2	<b>0,0</b>	4,8	5,1
J01/N1438	MSÚ-B/46	<b>0,4</b>	-0,3	18,7	0,1	-0,2	0,0	4,3	-8,1
J01/N1438	MSÚ-B/61	<b>0,8</b>	-0,4	23,6	0,0	-0,2	0,0	-1,7	-9,0
J01/N1438	MSÚ-B/37	0,7	<b>-0,5</b>	25,2	0,1	-0,2	0,0	4,3	-8,0
J01/N1438	MSÚ-B/13	0,5	<b>-0,1</b>	16,6	-0,2	-0,2	0,0	-10,2	-11,0
J01/N1438	MSÚ-B/7	0,7	-0,5	<b>25,5</b>	0,1	-0,2	0,0	4,3	-8,1
J01/N1438	MSÚ-B/6	0,6	-0,1	<b>16,4</b>	<b>-0,2</b>	-0,2	0,0	-10,5	-11,1
J01/N1438	MSÚ-B/43	0,7	-0,5	25,3	<b>0,1</b>	-0,2	0,0	4,4	-7,9
J01/N1438	MSÚ-B/22	0,8	-0,3	24,0	-0,1	<b>-0,2</b>	0,0	-5,7	-10,4
J01/N1438	MSÚ-B/18	0,5	-0,3	17,7	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	4,3	-7,5
J01/N1438	MSÚ-B/17	0,6	-0,4	18,1	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	4,4	-7,5
J01/N1438	MSÚ-B/26	0,7	-0,3	24,5	0,0	-0,2	<b>0,0</b>	-1,7	-9,6
J02/N1442	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,3</b>	16,8	-0,2	0,0	0,0	-10,2	1,1
J02/N1442	MSÚ-B/16	0,3	<b>0,7</b>	21,8	-0,4	0,1	0,0	-18,6	5,2
J02/N1442	MSÚ-B/12	0,1	0,3	<b>15,5</b>	<b>-0,2</b>	0,0	0,0	-10,2	2,2
J02/N1442	MSÚ-B/14	0,2	0,6	<b>23,0</b>	-0,3	0,1	0,0	-15,0	3,1
J02/N1442	MSÚ-B/21	0,3	0,7	22,8	<b>-0,4</b>	0,1	0,0	-18,2	4,5
J02/N1442	MSÚ-B/38	<b>0,0</b>	0,3	16,9	-0,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-10,1	1,1
J02/N1442	MSÚ-B/39	<b>0,3</b>	0,7	21,7	-0,4	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-18,7	5,3
J04/N1444	MSÚ-B/6	0,7	<b>0,6</b>	21,1	-0,7	0,0	0,0	-31,7	-0,4
J04/N1444	MSÚ-B/7	1,0	<b>1,3</b>	33,0	-0,9	0,0	0,0	-27,3	-1,4
J04/N1444	MSÚ-B/21	1,0	1,1	32,0	<b>-1,0</b>	0,0	0,0	-30,6	-0,6
J04/N1444	MSÚ-B/42	0,8	1,1	29,4	-0,8	<b>0,0</b>	0,0	-26,7	-1,7
J04/N1444	MSÚ-B/51	0,8	0,8	23,9	-0,8	<b>0,0</b>	0,0	-31,8	-0,3
J04/N1444	MSÚ-B/12	<b>0,6</b>	0,7	<b>20,9</b>	<b>-0,6</b>	0,0	<b>0,0</b>	-26,5	-1,7
J04/N1444	MSÚ-B/14	<b>1,0</b>	1,2	<b>33,1</b>	-1,0	0,0	<b>0,0</b>	-29,3	-0,9
J05-J06/N1546	MSÚ-B/30	<b>-1,5</b>	1,7	69,0	-0,6	-0,5	0,0	-8,1	-6,9
J05-J06/N1546	MSÚ-B/6	<b>-0,7</b>	1,1	46,4	-0,5	-0,3	0,0	-11,3	-6,6
J05-J06/N1546	MSÚ-B/12	-0,8	1,0	<b>45,5</b>	<b>-0,4</b>	<b>-0,3</b>	0,0	-7,7	-6,4
J05-J06/N1546	MSÚ-B/21	-1,2	1,9	69,7	<b>-0,7</b>	-0,5	0,0	-10,6	-6,9
J05-J06/N1546	MSÚ-B/14	-1,3	<b>2,0</b>	<b>71,9</b>	-0,7	<b>-0,5</b>	<b>0,0</b>	-9,7	-6,8
J05-J06/N1546	MSÚ-B/18	-0,9	<b>1,0</b>	46,0	-0,4	-0,3	<b>0,0</b>	-7,7	-6,6
P400/N1491	MSÚ-B/7	-0,3	<b>-0,5</b>	2,7	<b>0,3</b>	-0,4	0,0	105,3	-137,2
P400/N1491	MSÚ-B/17	-0,2	-0,4	<b>1,7</b>	0,2	-0,2	0,0	111,7	-125,5
P400/N1491	MSÚ-B/26	-0,3	-0,4	<b>2,8</b>	0,2	-0,4	0,0	80,9	-131,9
P400/N1491	MSÚ-B/6	-0,2	<b>-0,2</b>	1,8	<b>0,1</b>	-0,2	0,0	50,3	-113,7
P400/N1491	MSÚ-B/14	<b>-0,3</b>	-0,4	2,8	0,2	<b>-0,4</b>	0,0	82,3	-132,4
P400/N1491	MSÚ-B/12	<b>-0,2</b>	-0,3	1,7	0,2	<b>-0,2</b>	0,0	108,5	-124,5
P400/N1491	MSÚ-B/1	-0,2	-0,3	1,8	0,1	-0,2	<b>0,0</b>	75,1	-118,7
P400/N1491	MSÚ-B/5	-0,3	-0,5	2,7	0,3	-0,4	<b>0,0</b>	103,9	-136,7
P401/N1493	MSÚ-B/7	-1,1	<b>0,0</b>	0,8	0,0	-0,5	0,0	1,7	-675,4
P401/N1493	MSÚ-B/6	-0,7	<b>0,0</b>	0,6	0,0	-0,4	0,0	-1,8	-675,5
P401/N1493	MSÚ-B/12	<b>-0,7</b>	0,0	<b>0,5</b>	0,0	<b>-0,3</b>	0,0	0,9	-665,6
P401/N1493	MSÚ-B/4	-0,8	0,0	0,6	<b>0,0</b>	-0,4	0,0	-1,8	-683,8
P401/N1493	MSÚ-B/5	-1,0	0,0	0,8	<b>0,0</b>	-0,5	0,0	1,8	-669,4
P401/N1493	MSÚ-B/14	<b>-1,1</b>	0,0	<b>0,8</b>	0,0	<b>-0,6</b>	<b>0,0</b>	0,6	-679,2
P401/N1493	MSÚ-B/18	-0,7	0,0	0,5	0,0	-0,3	<b>0,0</b>	0,9	-669,2
P402/N1495	MSÚ-B/12	-0,7	<b>0,0</b>	2,2	<b>0,0</b>	-0,4	0,0	-5,7	-168,5
P402/N1495	MSÚ-B/14	-1,1	<b>0,0</b>	3,6	0,0	-0,6	0,0	-6,9	-155,2
P402/N1495	MSÚ-B/6	-0,7	0,0	<b>2,2</b>	0,0	-0,4	0,0	-7,6	-164,4
P402/N1495	MSÚ-B/7	-1,1	0,0	<b>3,6</b>	0,0	-0,6	0,0	-6,2	-156,7
P402/N1495	MSÚ-B/21	-1,0	0,0	3,5	<b>0,0</b>	-0,5	0,0	-7,3	-156,8
P402/N1495	MSÚ-B/11	<b>-1,1</b>	0,0	3,6	0,0	<b>-0,6</b>	0,0	-6,1	-160,1
P402/N1495	MSÚ-B/13	<b>-0,7</b>	0,0	2,3	0,0	<b>-0,4</b>	0,0	-7,7	-158,8
P402/N1495	MSÚ-B/51	-0,8	0,0	2,6	0,0	-0,4	<b>0,0</b>	-7,9	-149,8
P402/N1495	MSÚ-B/50	-1,0	0,0	3,1	0,0	-0,5	<b>0,0</b>	-5,6	-171,8
P403/N1497	MSÚ-B/56	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,1	-0,1	0,0	80,6	-31,3
P403/N1497	MSÚ-B/45	<b>0,1</b>	0,0	1,9	0,1	0,0	0,0	73,9	-10,7
P403/N1497	MSÚ-B/26	0,1	<b>-0,1</b>	2,1	0,2	0,0	0,0	82,6	-20,8
P403/N1497	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	1,4	0,1	0,0	0,0	72,8	-29,7
P403/N1497	MSÚ-B/6	0,1	0,0	<b>1,3</b>	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	71,8	-4,1
P403/N1497	MSÚ-B/7	0,0	-0,1	<b>2,2</b>	<b>0,2</b>	<b>-0,1</b>	0,0	82,7	-30,5
P403/N1497	MSÚ-B/51	0,1	0,0	1,5	0,1	0,0	<b>0,0</b>	82,1	-8,9



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P403/N1497	MSÚ-B/42	0,0	0,0	1,9	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	73,0	-29,3
P404/N1500	MSÚ-B/6	<b>-0,9</b>	<b>-0,7</b>	<b>5,5</b>	<b>0,4</b>	<b>-0,4</b>	0,0	77,5	-69,6
P404/N1500	MSÚ-B/7	<b>-1,6</b>	<b>-1,7</b>	<b>9,5</b>	<b>1,0</b>	<b>-0,7</b>	0,0	105,8	-70,2
P404/N1500	MSÚ-B/13	-0,9	-0,7	5,6	0,4	-0,4	<b>0,0</b>	77,8	-69,2
P404/N1500	MSÚ-B/11	-1,6	-1,6	9,5	1,0	-0,7	<b>0,0</b>	105,8	-70,4
P405/N1401	MSÚ-B/6	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	<b>3,3</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,4	13,4
P405/N1401	MSÚ-B/7	<b>0,2</b>	<b>-0,1</b>	<b>5,3</b>	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	9,1	15,6
P406/N1501	MSÚ-B/12	0,1	<b>0,3</b>	4,4	0,0	0,0	0,1	-4,1	5,4
P406/N1501	MSÚ-B/14	0,2	<b>0,5</b>	6,7	0,0	0,0	0,1	-3,4	7,4
P406/N1501	MSÚ-B/45	0,2	0,4	5,8	<b>-0,1</b>	0,0	0,1	-9,1	5,6
P406/N1501	MSÚ-B/49	0,2	0,3	5,2	<b>0,0</b>	0,0	0,1	0,2	7,8
P406/N1501	MSÚ-B/18	0,1	0,3	4,4	0,0	<b>0,0</b>	0,1	-4,2	5,0
P406/N1501	MSÚ-B/19	0,2	0,5	6,7	0,0	<b>0,0</b>	0,1	-3,4	7,4
P406/N1501	MSÚ-B/6	<b>0,1</b>	0,3	<b>4,2</b>	0,0	0,0	<b>0,1</b>	-11,0	5,8
P406/N1501	MSÚ-B/7	<b>0,2</b>	0,4	<b>6,8</b>	0,0	0,0	<b>0,1</b>	-0,8	7,2
P407/N1518	MSÚ-B/7	0,0	<b>-1,1</b>	<b>2,1</b>	<b>0,5</b>	0,0	0,0	226,9	9,4
P407/N1518	MSÚ-B/6	0,0	<b>-0,6</b>	<b>1,3</b>	<b>0,2</b>	0,0	0,0	176,3	8,5
P407/N1518	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	-0,8	1,5	0,3	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	224,4	7,0
P407/N1518	MSÚ-B/26	<b>0,0</b>	-1,0	2,0	0,4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	208,0	10,1
P408/N1519	MSÚ-B/7	0,1	<b>-0,3</b>	<b>4,7</b>	<b>0,2</b>	0,1	0,0	39,9	14,1
P408/N1519	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,1</b>	<b>3,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-13,8	11,8
P408/N1519	MSÚ-B/8	<b>0,0</b>	-0,2	3,3	0,1	<b>0,0</b>	0,0	36,0	10,3
P408/N1519	MSÚ-B/27	<b>0,1</b>	-0,2	4,6	0,1	<b>0,1</b>	0,0	19,2	14,9
P408/N1519	MSÚ-B/5	0,1	-0,3	4,6	0,2	0,1	<b>0,0</b>	39,7	14,7
P408/N1519	MSÚ-B/4	0,0	0,1	3,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-11,9	11,0
P325/N1521	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,1	3,9	0,0	0,0	0,0	-11,7	-0,2
P325/N1521	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,3	4,6	-0,2	0,0	0,0	-37,9	1,3
P325/N1521	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,1</b>	3,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-11,6	0,1
P325/N1521	MSÚ-B/12	0,0	0,1	<b>3,3</b>	0,0	0,0	0,0	-14,3	1,3
P325/N1521	MSÚ-B/14	0,0	0,2	<b>5,1</b>	-0,1	0,0	0,0	-25,1	0,2
P325/N1521	MSÚ-B/39	0,0	<b>0,3</b>	4,7	<b>-0,2</b>	0,0	0,0	-37,5	1,0
P325/N1521	MSÚ-B/49	0,0	0,1	3,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-11,9	-0,2
P325/N1521	MSÚ-B/45	0,0	0,3	4,6	-0,2	<b>0,0</b>	0,0	-37,6	1,3
P325/N1521	MSÚ-B/27	0,0	0,2	4,9	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-25,6	0,4
P325/N1521	MSÚ-B/47	0,0	0,1	3,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-13,8	0,9
P409/N1522	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,7</b>	<b>1,8</b>	<b>-0,3</b>	0,0	0,0	-186,7	-9,1
P409/N1522	MSÚ-B/14	0,0	1,2	<b>2,9</b>	-0,6	0,0	0,0	-202,4	-14,7
P409/N1522	MSÚ-B/21	0,0	<b>1,2</b>	2,8	<b>-0,6</b>	0,0	0,0	-216,1	-12,9
P409/N1522	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	1,2	2,9	-0,6	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-202,6	-14,9
P409/N1522	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,7	1,9	-0,3	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-186,4	-8,8
P410/N1523	MSÚ-B/22	0,0	<b>0,7</b>	3,2	-0,4	0,0	0,0	-124,4	-4,1
P410/N1523	MSÚ-B/12	0,0	0,4	<b>2,1</b>	<b>-0,2</b>	0,0	0,0	-104,5	-3,2
P410/N1523	MSÚ-B/14	0,0	0,6	<b>3,3</b>	-0,4	0,0	0,0	-116,7	-5,1
P410/N1523	MSÚ-B/21	0,0	0,7	3,3	<b>-0,4</b>	0,0	0,0	-123,3	-4,1
P410/N1523	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,5	3,2	-0,3	<b>0,0</b>	0,0	-105,5	-5,7
P410/N1523	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,5	2,3	-0,3	<b>0,0</b>	0,0	-130,7	-2,1
P410/N1523	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,4</b>	2,2	-0,2	0,0	<b>0,0</b>	-101,9	-3,3
P410/N1523	MSÚ-B/19	0,0	0,6	3,3	-0,4	0,0	<b>0,0</b>	-117,6	-5,1
P16/N1524	MSÚ-B/12	0,4	<b>0,3</b>	<b>2,7</b>	-0,1	0,2	0,0	-22,9	57,5
P16/N1524	MSÚ-B/21	0,6	<b>0,5</b>	<b>4,4</b>	-0,1	0,2	0,0	-31,9	54,6
P16/N1524	MSÚ-B/22	0,6	0,5	4,3	<b>-0,1</b>	0,2	0,0	-32,4	55,4
P16/N1524	MSÚ-B/25	0,4	0,3	2,8	<b>-0,1</b>	0,2	0,0	-21,7	54,9
P16/N1524	MSÚ-B/38	<b>0,3</b>	0,3	3,1	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-23,5	44,2
P16/N1524	MSÚ-B/39	<b>0,6</b>	0,5	4,1	-0,1	<b>0,3</b>	0,0	-32,4	61,8
P16/N1524	MSÚ-B/27	0,5	0,5	4,2	-0,1	0,2	<b>0,0</b>	-29,0	50,8
P16/N1524	MSÚ-B/47	0,4	0,3	2,8	-0,1	0,2	<b>0,0</b>	-22,3	55,6
P411/N1533	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0
P411/N1533	MSÚ-B/55	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0
P412/N1541	MSÚ-B/12	0,4	<b>0,2</b>	<b>1,4</b>	<b>-0,1</b>	0,2	0,0	-43,1	116,9
P412/N1541	MSÚ-B/14	0,6	<b>0,3</b>	<b>2,3</b>	-0,1	0,3	0,0	-42,0	118,2
P412/N1541	MSÚ-B/21	0,6	0,3	2,2	<b>-0,1</b>	0,3	0,0	-43,2	115,4
P412/N1541	MSÚ-B/6	<b>0,4</b>	0,2	1,5	-0,1	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	-45,5	110,8
P412/N1541	MSÚ-B/7	<b>0,6</b>	0,3	2,2	-0,1	<b>0,3</b>	<b>0,0</b>	-41,0	120,5
P326/N1542	MSÚ-B/13	0,4	<b>0,0</b>	1,9	<b>0,0</b>	0,2	<b>0,0</b>	5,0	86,3
P326/N1542	MSÚ-B/6	<b>0,4</b>	0,0	<b>1,9</b>	0,0	<b>0,2</b>	0,0	5,0	86,2
P326/N1542	MSÚ-B/7	<b>0,6</b>	0,0	<b>3,1</b>	0,0	<b>0,3</b>	0,0	8,7	89,1



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P326/N1542	MSÚ-B/11	0,6	<b>0,0</b>	3,1	<b>0,0</b>	0,3	<b>0,0</b>	8,8	89,1
P327/N1543	MSÚ-B/7	<b>0,6</b>	<b>-0,4</b>	<b>2,1</b>	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	0,0	57,3	110,4
P327/N1543	MSÚ-B/6	<b>0,4</b>	<b>-0,2</b>	<b>1,3</b>	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	0,0	53,4	119,3
P327/N1543	MSÚ-B/11	0,6	-0,4	2,1	0,1	0,2	<b>0,0</b>	57,3	110,3
P327/N1543	MSÚ-B/13	0,4	-0,2	1,3	0,1	0,2	<b>0,0</b>	53,4	119,6
P17/N1786	MSÚ-B/6	0,6	<b>0,7</b>	3,4	<b>-0,2</b>	0,2	0,0	-61,2	47,2
P17/N1786	MSÚ-B/7	0,8	<b>1,1</b>	5,0	-0,4	0,2	0,0	-71,0	44,7
P17/N1786	MSÚ-B/12	<b>0,6</b>	0,7	<b>3,4</b>	-0,2	0,1	0,0	-72,5	41,1
P17/N1786	MSÚ-B/14	<b>0,9</b>	1,0	<b>5,0</b>	-0,3	0,2	0,0	-66,4	47,2
P17/N1786	MSÚ-B/43	0,8	1,0	5,0	<b>-0,4</b>	0,2	0,0	-71,8	44,3
P17/N1786	MSÚ-B/25	0,6	0,7	3,4	-0,3	<b>0,1</b>	0,0	-72,5	40,4
P17/N1786	MSÚ-B/22	0,9	1,0	4,9	-0,3	<b>0,2</b>	0,0	-63,7	48,4
P17/N1786	MSÚ-B/35	0,7	0,7	3,7	-0,2	0,2	<b>0,0</b>	-60,9	50,7
P17/N1786	MSÚ-B/34	0,8	1,0	4,7	-0,3	0,2	<b>0,0</b>	-72,7	40,5
P18/N1787	MSÚ-B/24	0,4	<b>-0,2</b>	4,9	<b>0,2</b>	0,3	-0,1	33,9	51,8
P18/N1787	MSÚ-B/23	0,4	<b>-0,2</b>	4,1	0,1	0,2	-0,1	29,7	54,1
P18/N1787	MSÚ-B/12	0,3	-0,2	<b>3,6</b>	0,1	0,2	-0,1	33,8	47,6
P18/N1787	MSÚ-B/14	0,5	-0,2	<b>5,4</b>	0,2	0,3	-0,1	30,4	55,4
P18/N1787	MSÚ-B/44	0,4	-0,2	4,2	<b>0,1</b>	0,2	-0,1	29,2	54,7
P18/N1787	MSÚ-B/18	<b>0,3</b>	-0,2	3,7	0,1	<b>0,2</b>	-0,1	33,4	46,5
P18/N1787	MSÚ-B/19	<b>0,5</b>	-0,2	5,4	0,2	<b>0,3</b>	-0,1	30,5	55,7
P18/N1787	MSÚ-B/9	0,5	-0,2	5,2	0,2	0,3	<b>-0,1</b>	32,0	54,7
P18/N1787	MSÚ-B/8	0,3	-0,2	3,8	0,1	0,2	<b>-0,1</b>	32,0	50,3
P413/N1789	MSÚ-B/55	-0,1	<b>-0,1</b>	3,0	<b>0,1</b>	0,0	0,0	39,9	-12,9
P413/N1789	MSÚ-B/6	<b>-0,1</b>	-0,1	<b>2,2</b>	0,1	<b>0,0</b>	0,0	39,6	-12,3
P413/N1789	MSÚ-B/62	-0,1	<b>-0,1</b>	2,6	<b>0,1</b>	0,0	0,0	31,0	-12,1
P413/N1789	MSÚ-B/7	<b>-0,1</b>	-0,1	<b>3,4</b>	0,1	<b>0,0</b>	0,0	33,1	-12,5
P413/N1789	MSÚ-B/12	-0,1	-0,1	2,2	0,1	0,0	<b>0,0</b>	39,9	-12,9
P413/N1789	MSÚ-B/14	-0,1	-0,1	3,4	0,1	0,0	<b>0,0</b>	33,0	-12,2
P414/N1790	MSÚ-B/55	0,8	<b>-0,4</b>	5,7	-0,1	0,2	-0,1	-10,7	41,8
P414/N1790	MSÚ-B/62	0,8	<b>-0,3</b>	5,1	-0,1	0,3	0,0	-19,5	52,8
P414/N1790	MSÚ-B/14	<b>1,0</b>	-0,4	<b>6,6</b>	<b>-0,1</b>	0,3	-0,1	-17,6	50,3
P414/N1790	MSÚ-B/12	<b>0,6</b>	-0,3	<b>4,2</b>	<b>0,0</b>	<b>0,2</b>	-0,1	-10,7	41,8
P414/N1790	MSÚ-B/21	1,0	-0,4	6,4	-0,1	<b>0,3</b>	-0,1	-16,9	51,9
P414/N1790	MSÚ-B/53	0,9	-0,4	6,2	-0,1	0,3	<b>-0,1</b>	-14,3	44,7
P414/N1790	MSÚ-B/4	0,7	-0,3	4,5	-0,1	0,2	<b>0,0</b>	-14,8	52,2

M 1:350



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

Severný objekt - Tvar ZD -9,250 - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

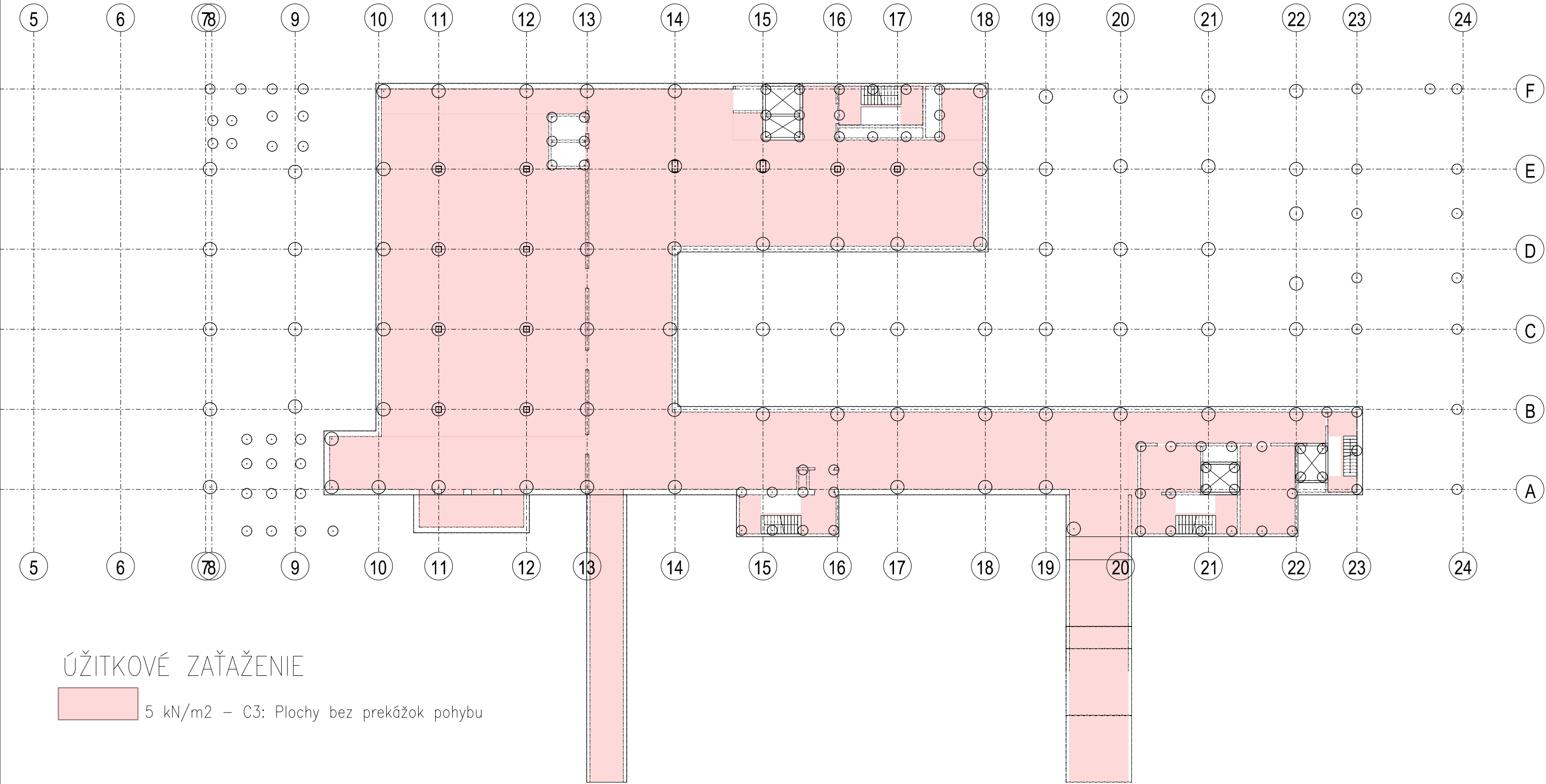
31.08.2023

STATIKA

S-M-01

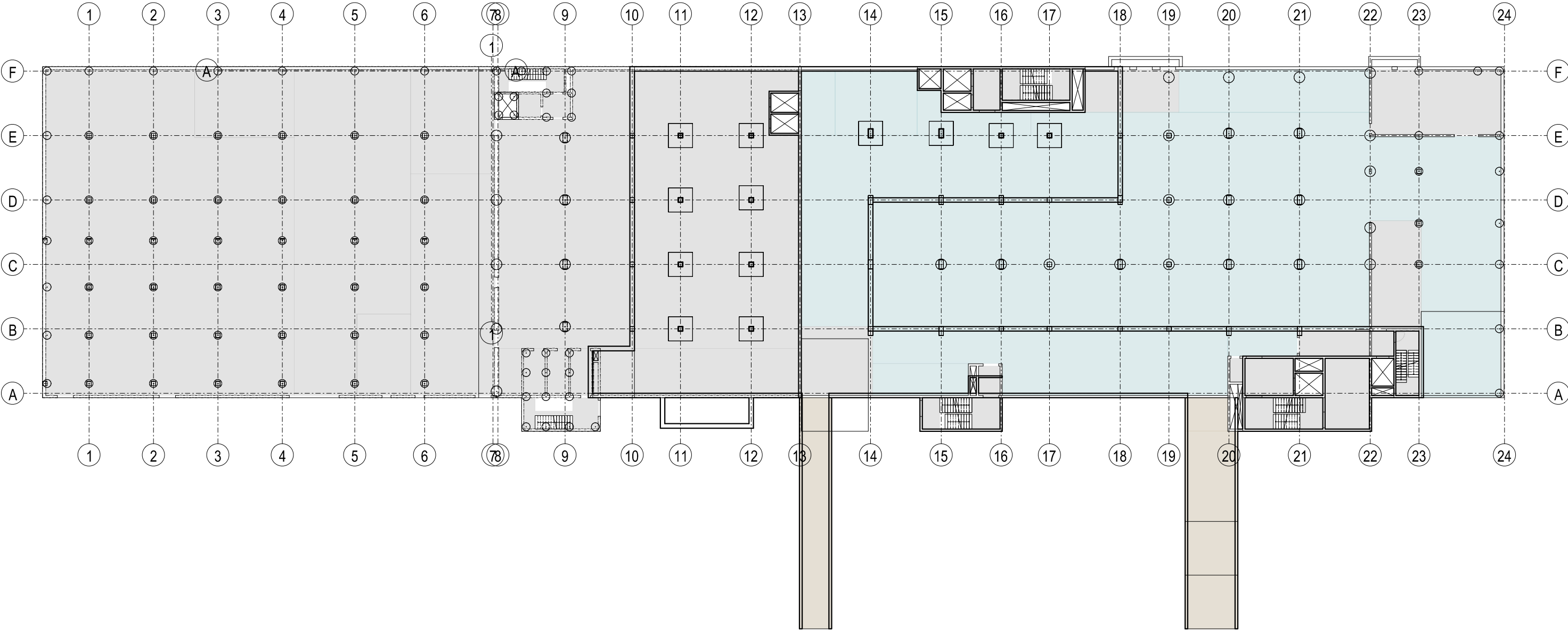
MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA ZÁKLADOVEJ DOSKY NA 3.PP

M 1:350



MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 3.PP, ZD -4,400 a ZD -5,750

M 1:450



STÁLE ZAŤAŽENIE

- 1 kN/m2 – PARKING
- 4,5 kN/m2 – Podlahové vrstvy+priečky
- 20 kN/m2 – Pojazdná skladba strechy

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 3.PP, ZD -4,400 -5,750 - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:400

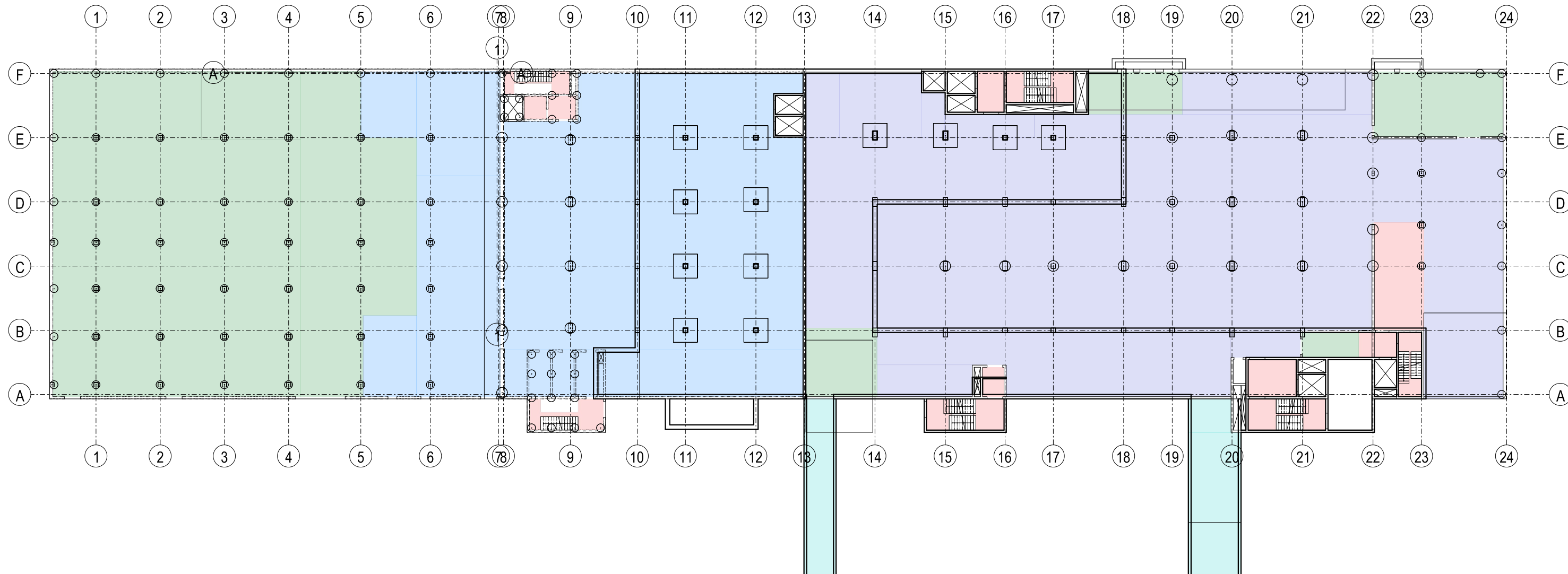
31.08.2023

STATIKA

S-M-03

MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 3.PP, ZD -4,400 a ZD -5,750

M 1:450



ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu
- 2,5 kN/m<sup>2</sup> – F: Garáže <30 kN
- 10 kN/m<sup>2</sup> – Skladovacie priestory a technológie
- 3 kN/m<sup>2</sup> – B/C1 : Administratíva/Plochy so stolmi
- 10 kN/m<sup>2</sup> – Pojazdná strecha

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 3.PP, ZD -4,4 -5,75 - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:450

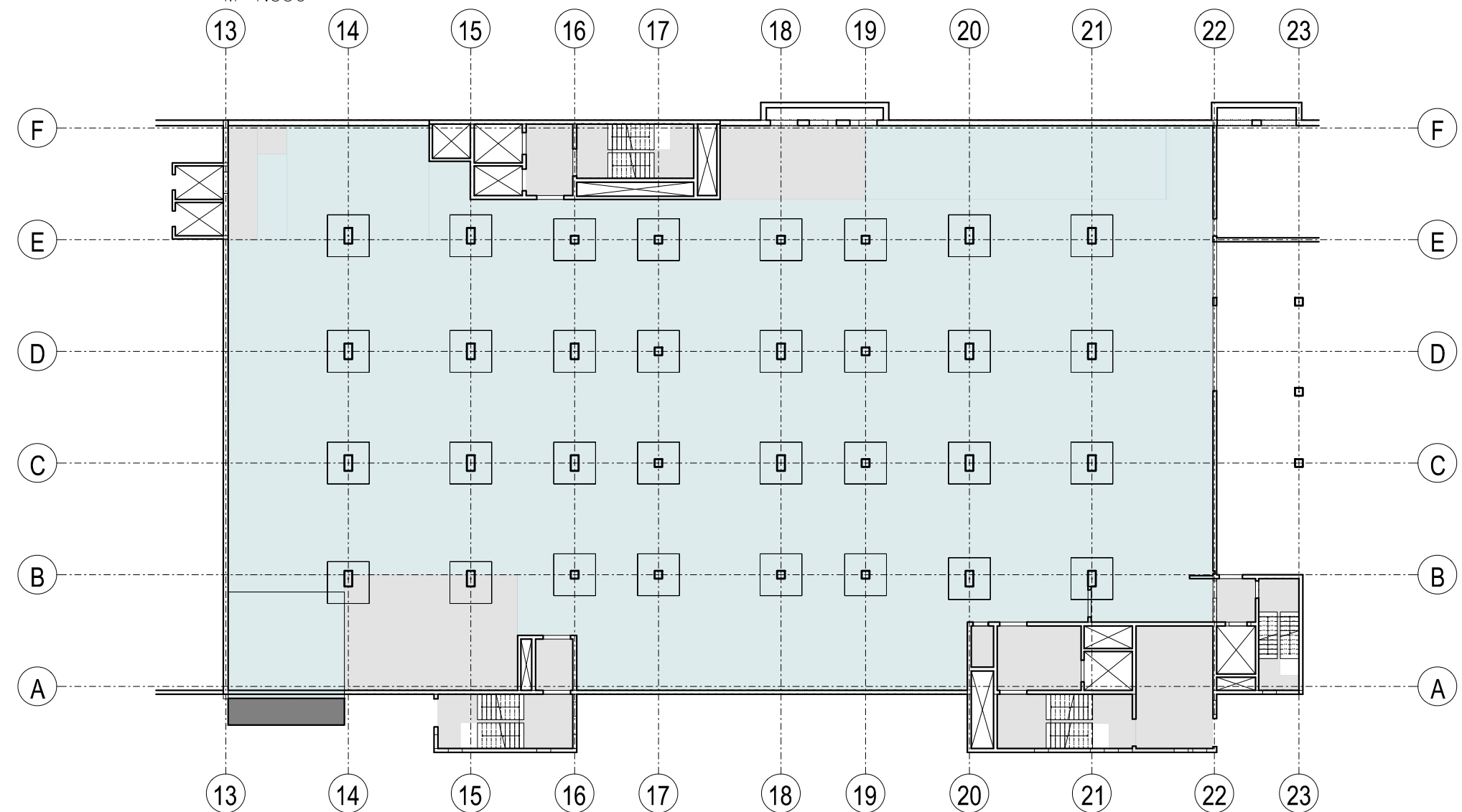
31.08.2023

STATIKA

S-M-04

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 2.PP G

M 1:350



## STÁLE ZAŤAŽENIE

1 kN/m<sup>2</sup> – PARKING

4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 2.PP G - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

31.08.2023

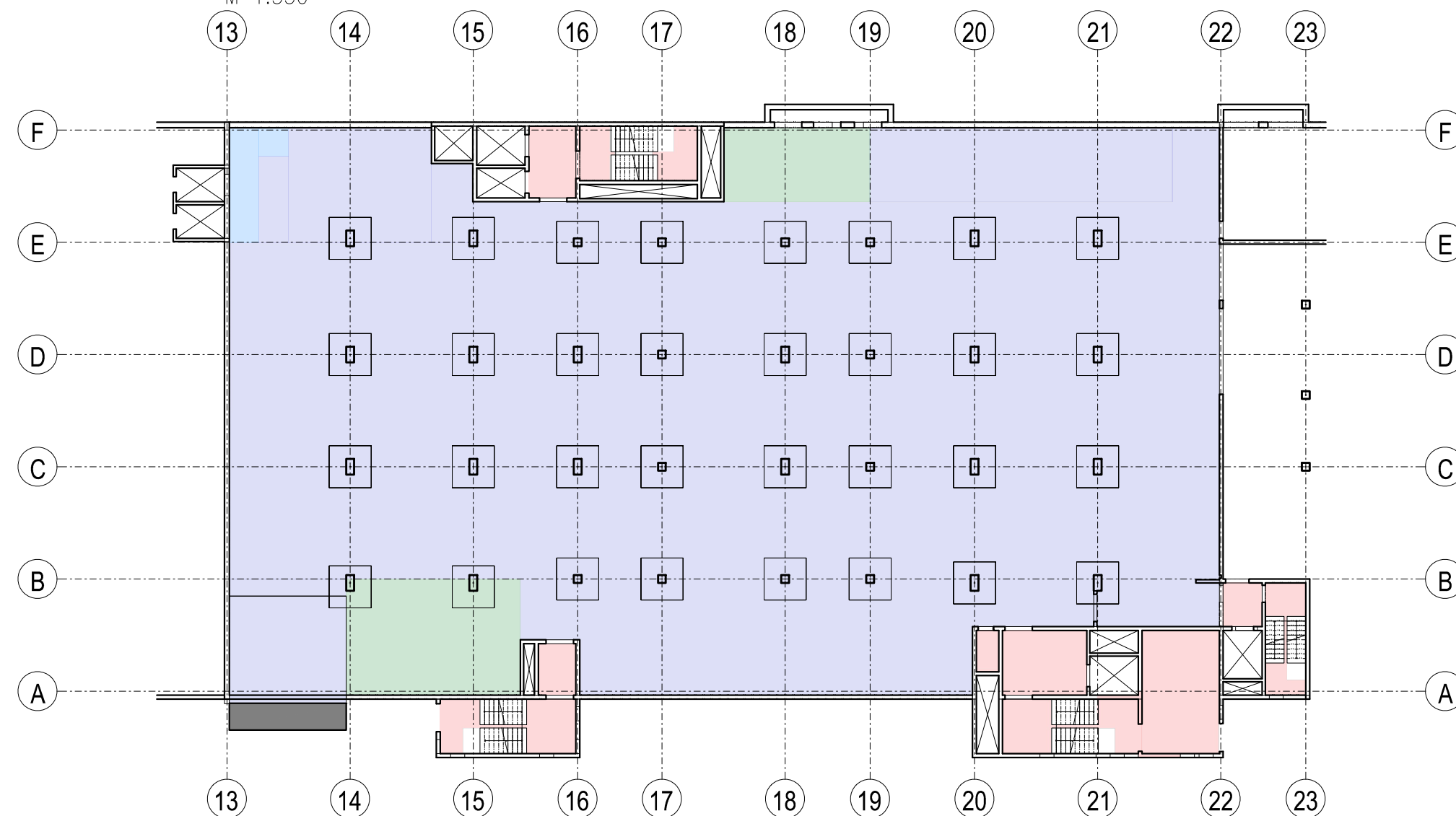
STATIKA

S-M-05



# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 2.PP G

M 1:350



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu
- 2,5 kN/m<sup>2</sup> – F: Garáže <30 kN
- 3 kN/m<sup>2</sup> – B/C1 : Administratíva/Plochy so stolmi
- 10 kN/m<sup>2</sup> – Skladovacie priestory a technológie

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 2.PP G - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:350

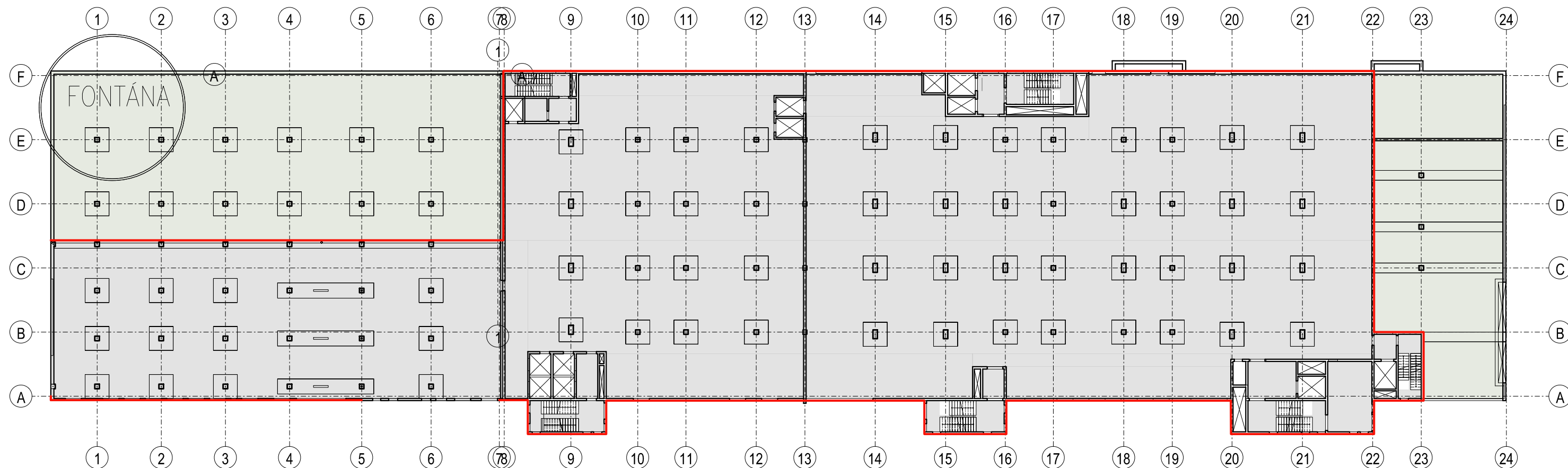
31.08.2023

STATIKA

S-M-06

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 1.PP

M 1:450



## STÁLE ZAŤAŽENIE

4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky

10 kN/m<sup>2</sup> – Exterérové skladby komunikácií

5 kN/m – Zaťaženie fasády

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 1.PP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:450

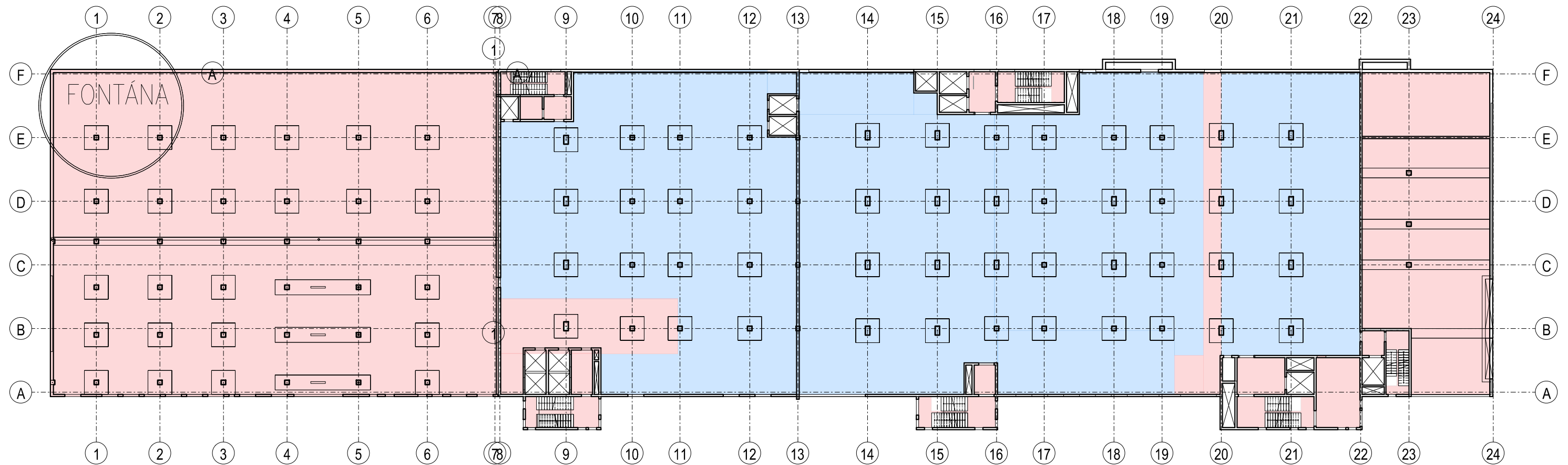
31.08.2023

STATIKA

S-M-07

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 1.PP

M 1:450



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu

3 kN/m<sup>2</sup> – B/C1 : Administratíva/Plochy so stolmi

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 1.PP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:450

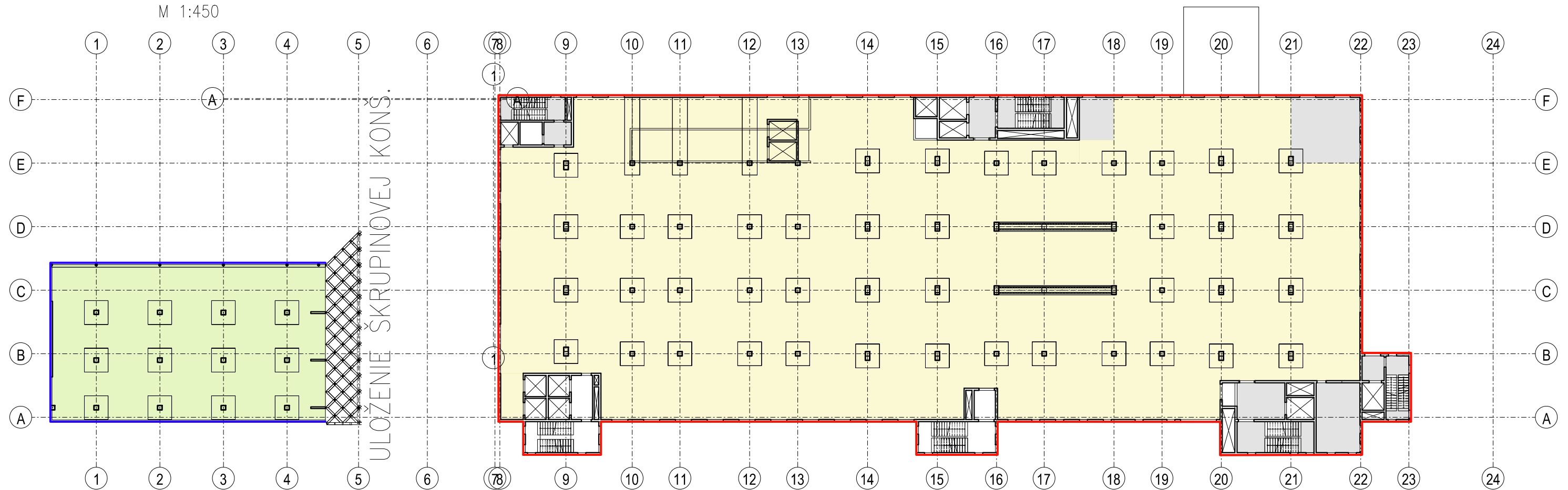
31.08.2023

STATIKA

S-M-08

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 1.NP

M 1:450



## STÁLE ZAŤAŽENIE

- 5 kN/m<sup>2</sup> – PARKING – ZATEPLENÝ STROP NAD 1.NP
- 4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky
- 6 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha
- 5 kN/m – Zaťaženie fasády
- 2 kN/m – Zaťaženie atiky

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 1.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:450

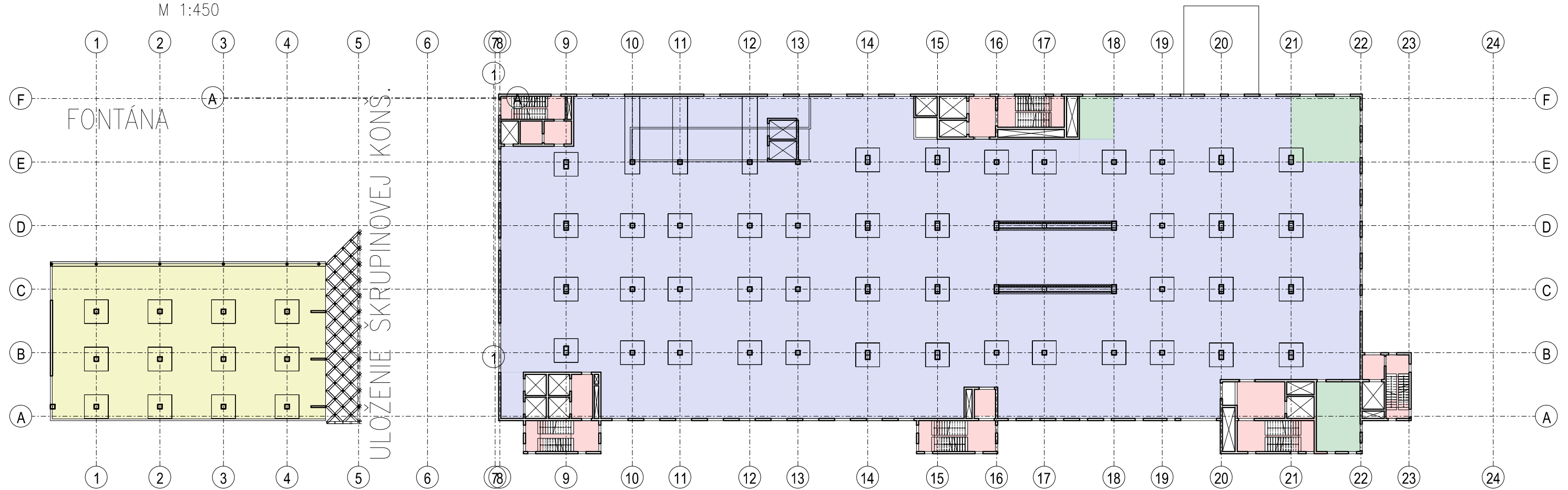
31.08.2023

STATIKA

S-M-09

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 1.NP

M 1:450



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu
- 2,5 kN/m<sup>2</sup> – F: Garáže <30 kN
- 10 kN/m<sup>2</sup> – Skladovacie priestory a technológie
- 2 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 1.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:450

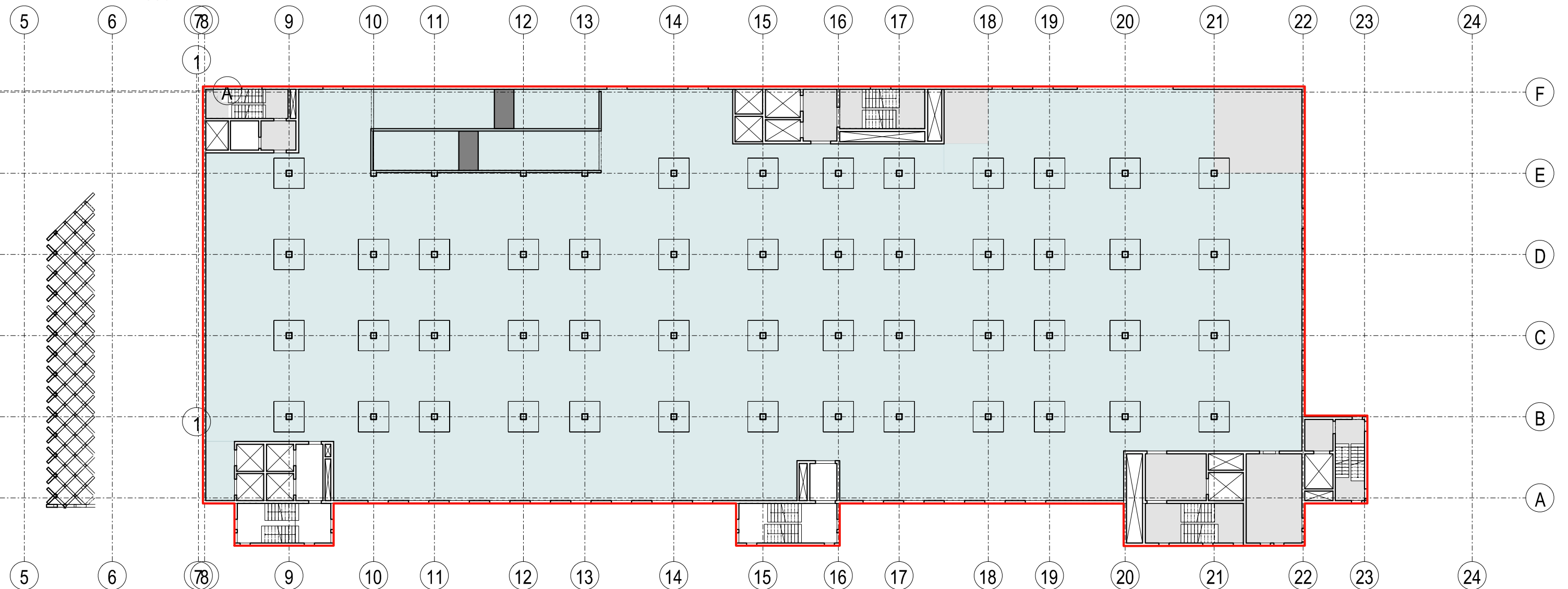
31.08.2023

STATIKA

S-M-10

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 2.NP

M 1:350



## STÁLE ZAŤAŽENIE

- 1 kN/m<sup>2</sup> – PARKING
- 4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky
- 5 kN/m – Zaťaženie fasády

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 2.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

31.08.2023

STATIKA

S-M-11



# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 2.NP

M 1:350



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu
- 2,5 kN/m<sup>2</sup> – F: Garáže <30 kN
- 10 kN/m<sup>2</sup> – Skladovacie priestory a technológie

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 2.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:350

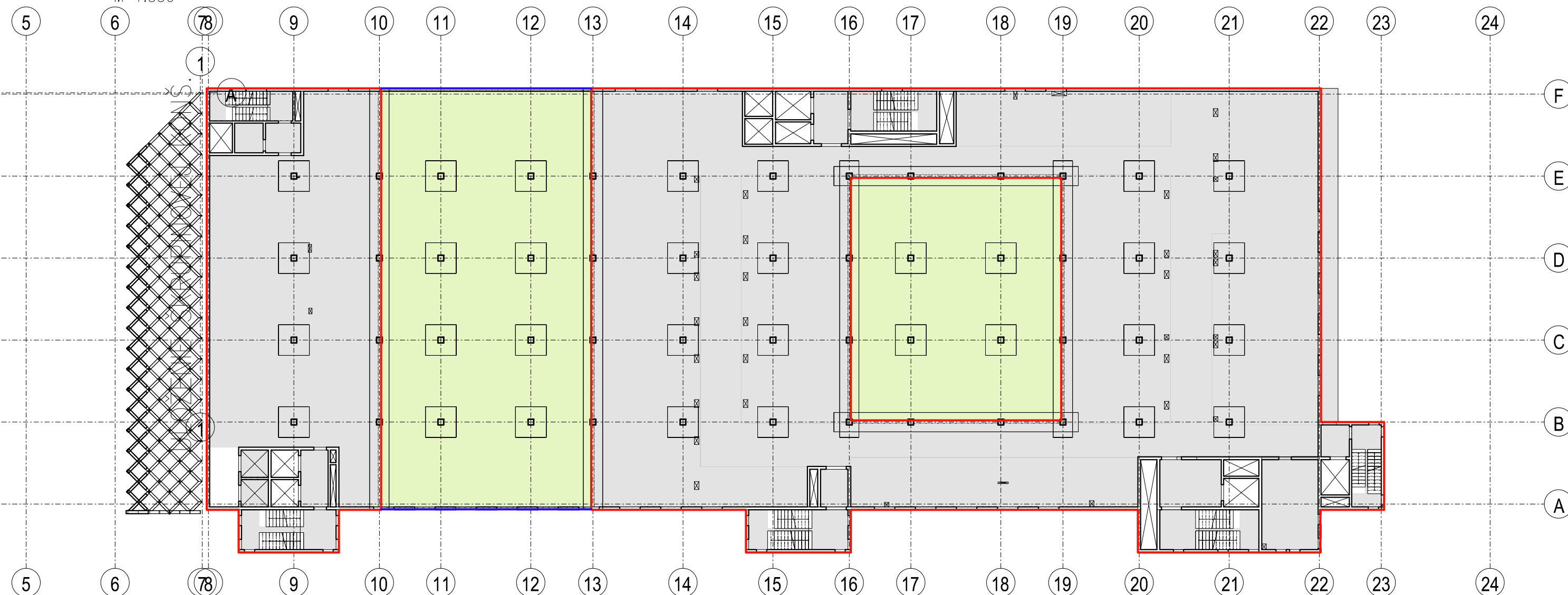
31.08.2023

STATIKA

S-M-12

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 3.NP

M 1:350



## STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky
- 6 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha
- 5 kN/m – Zaťaženie fasády
- 2 kN/m – Zaťaženie atiky

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 3.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

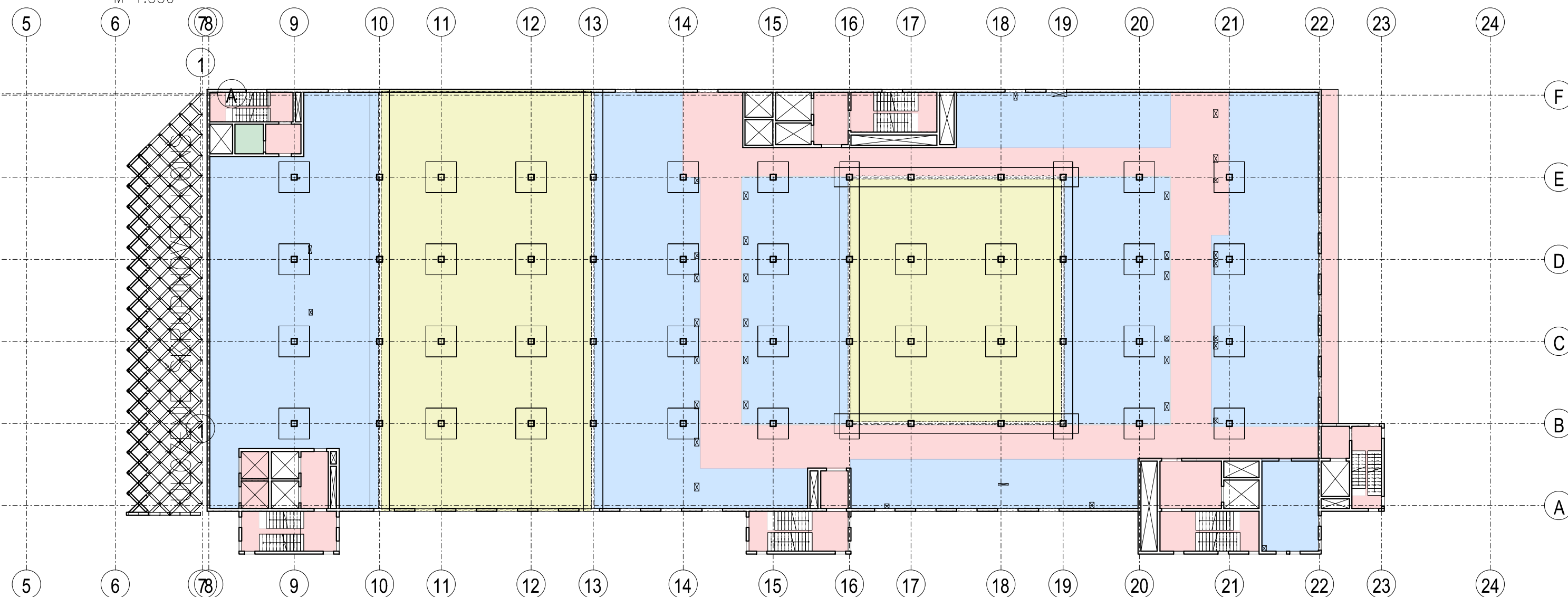
31.08.2023

STATIKA

S-M-13

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 3.NP

M 1:350



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 3 kN/m<sup>2</sup> – B/C1 : Administratíva/Plochy so stolmi
- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu
- 10 kN/m<sup>2</sup> – Skladovacie priestory a technológie
- 2 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 3.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:350

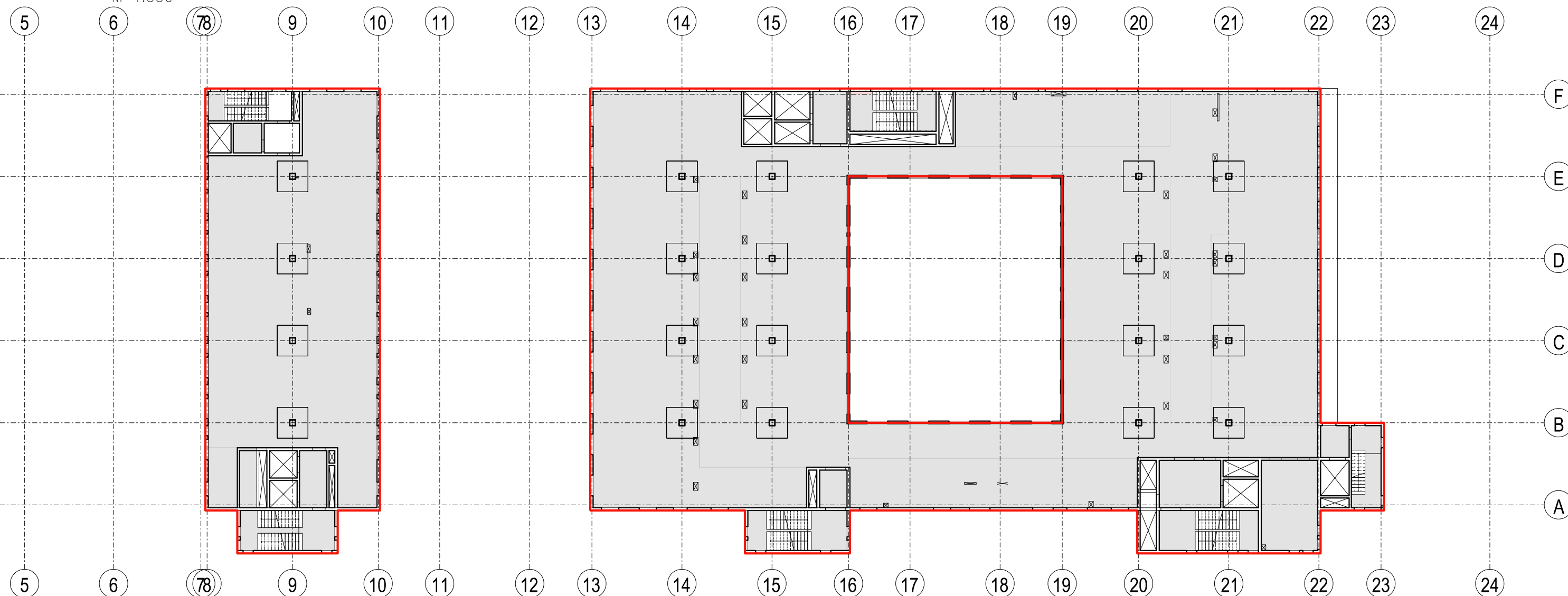
31.08.2023

STATIKA

S-M-14

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 4.NP

M 1:350



## STÁLE ZAŤAŽENIE

4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky

5 kN/m – Zaťaženie fasády

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 4.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

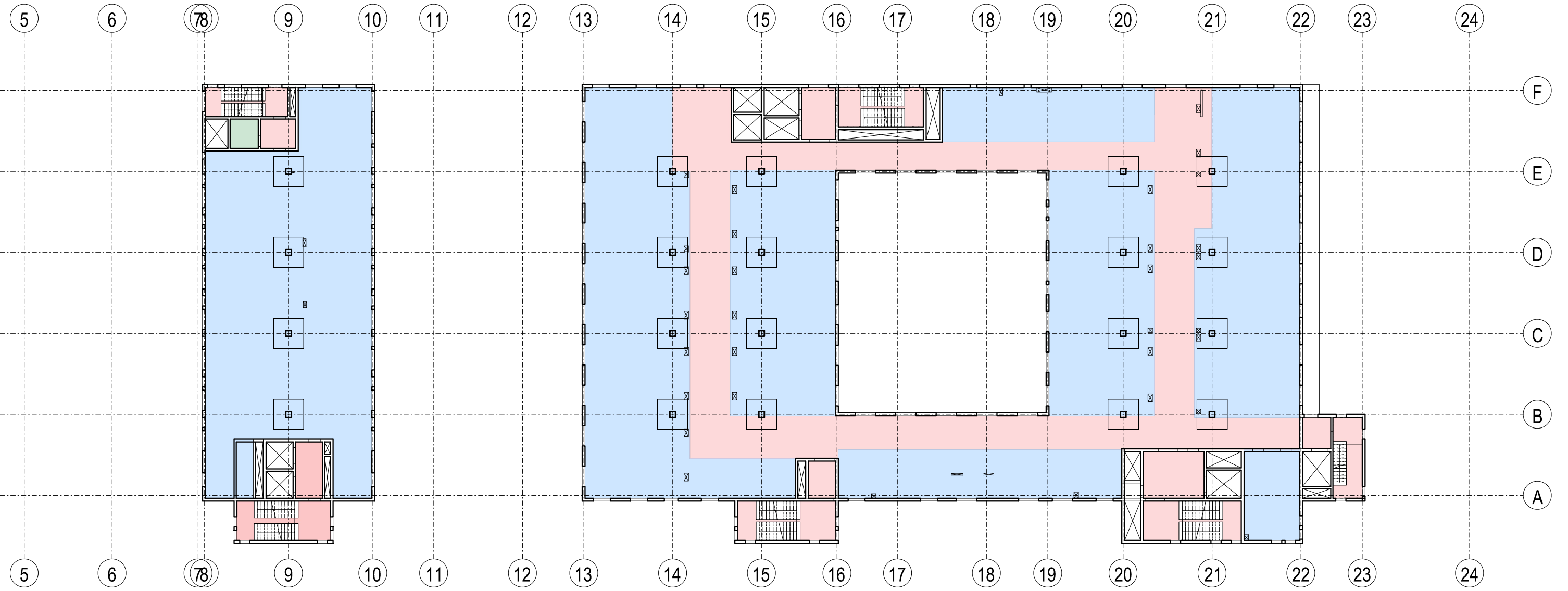
31.08.2023

STATIKA

S-M-15

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 4.NP

M 1:350



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m<sup>2</sup> – A – Lôžkové izby
- 3 kN/m<sup>2</sup> – B/C1 : Administratíva/Plochy so stolmi
- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu
- 10 kN/m<sup>2</sup> – Skladovacie priestory a technológie

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 4.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:350

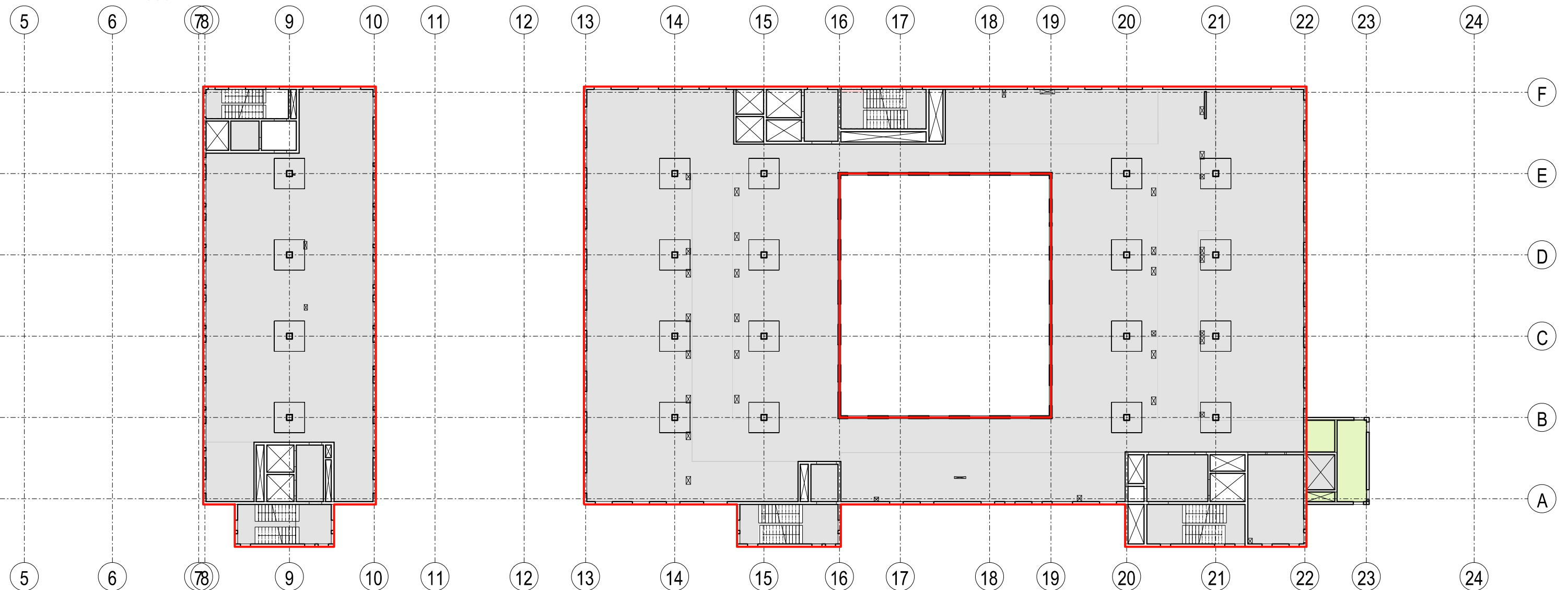
31.08.2023

STATIKA




S-M-16

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 5.NP

M 1:350



## STÁLE ZAŤAŽENIE

-  4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky
-  6 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha
-  5 kN/m – Zaťaženie fasády

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 5.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

31.08.2023

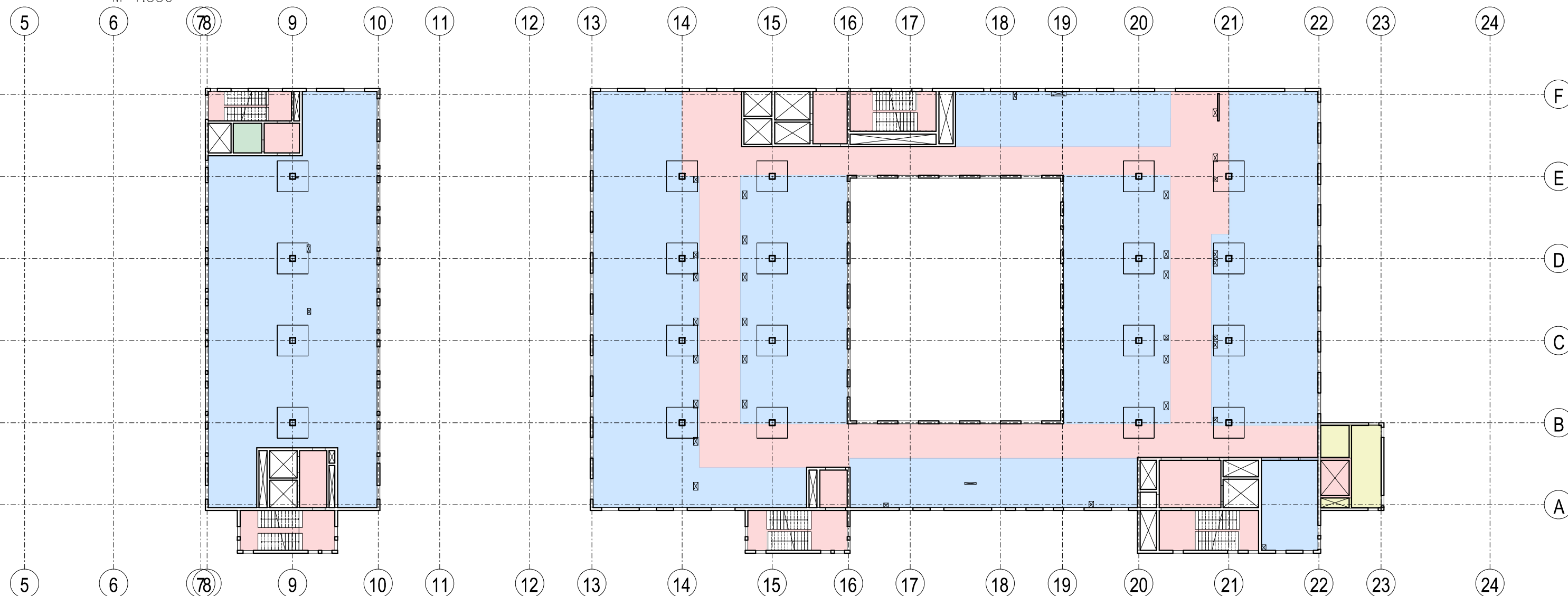
STATIKA

S-M-17



# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 5.NP

M 1:350



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 10 kN/m<sup>2</sup> – Skladovacie priestory a technológie
- 3 kN/m<sup>2</sup> – B/C1 : Administratíva/Plochy so stolmi
- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu
- 2 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 5.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:350

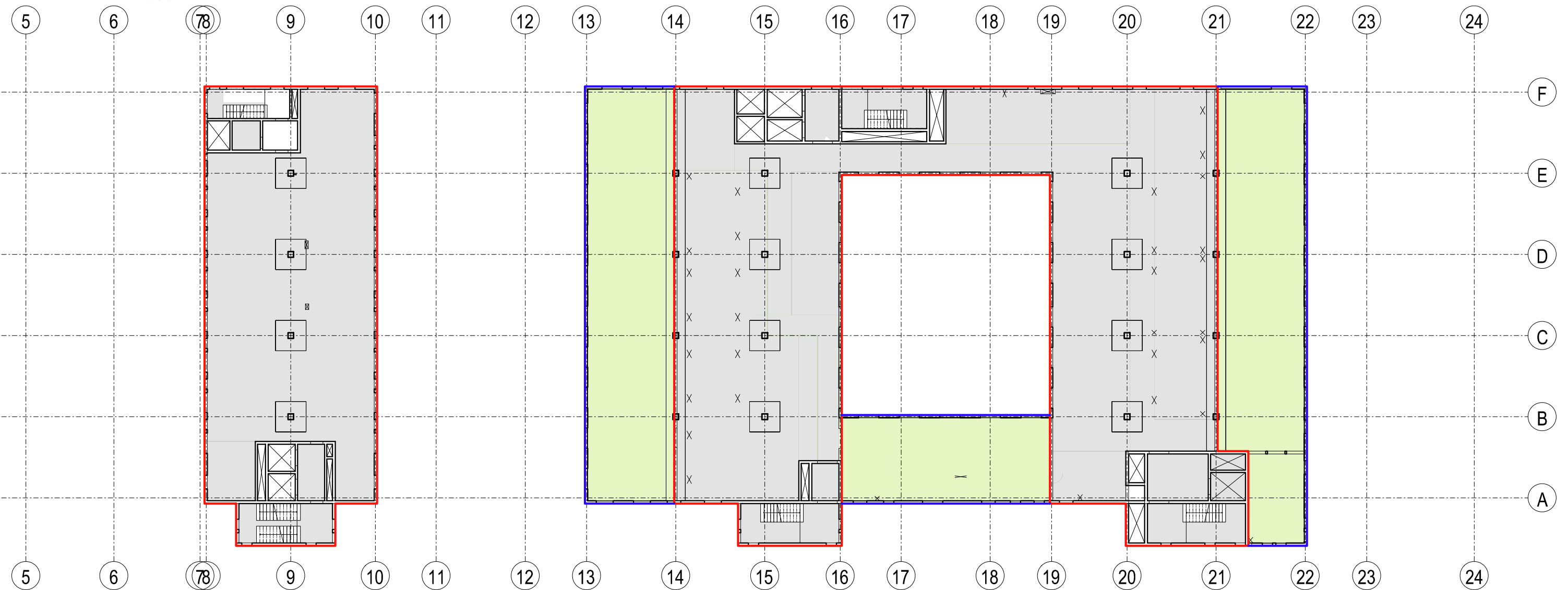
31.08.2023

STATIKA

S-M-18

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 6.NP

M 1:350



## STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky
- 6 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha
- 5 kN/m – Zaťaženie fasády
- 2 kN/m – Zaťaženie atiky

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 6.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

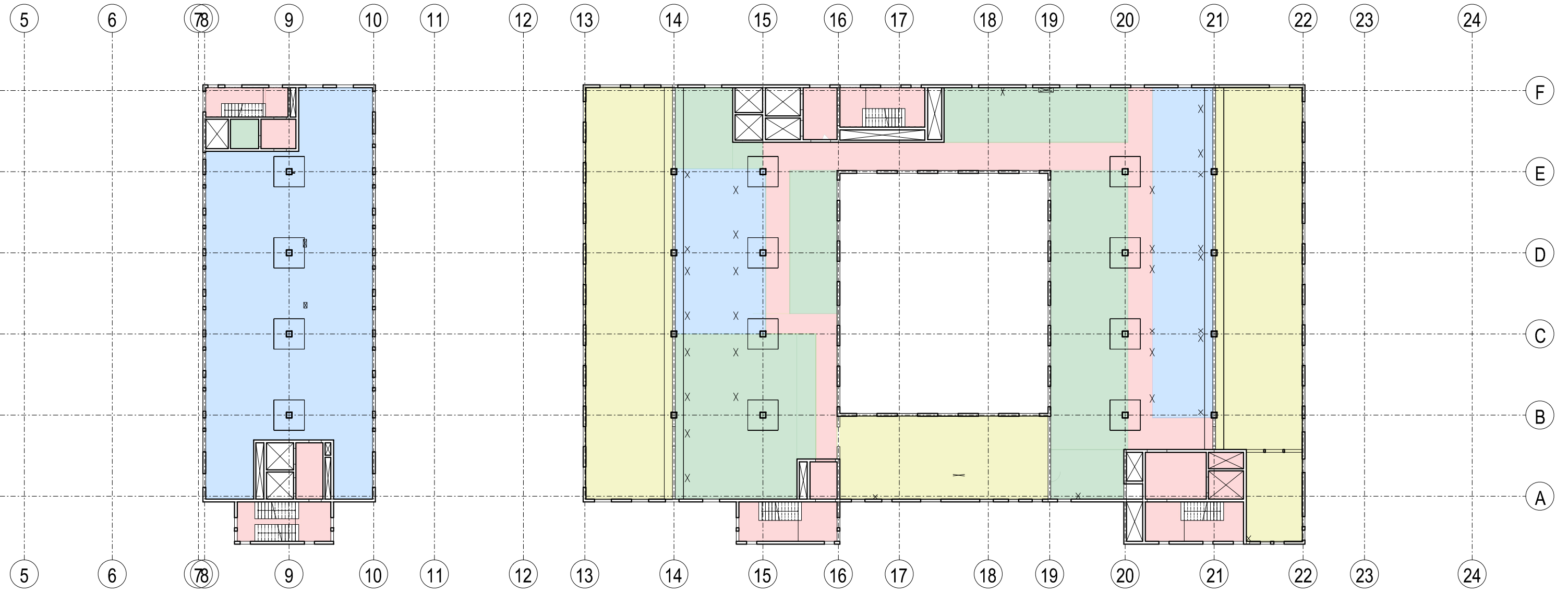
31.08.2023

STATIKA

S-M-19

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 6.NP

M 1:350



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 3 kN/m<sup>2</sup> – B/C1 : Administratíva/Plochy so stolmi
- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu
- 10 kN/m<sup>2</sup> – Skladovacie priestory a technológie
- 2 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 6.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:350

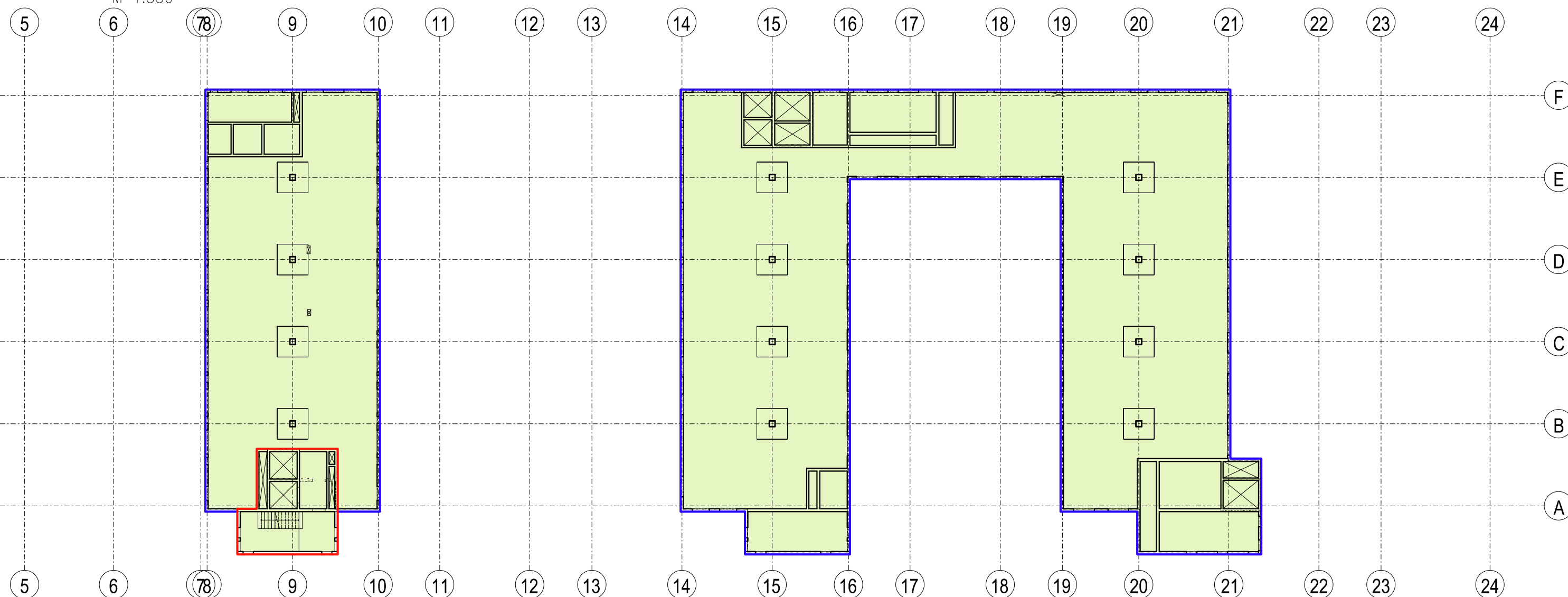
31.08.2023

STATIKA

S-M-20

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 7.NP

M 1:350



## STÁLE ZAŤAŽENIE

6 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha

4,5 kN/m<sup>2</sup> – Podlahové vrstvy+priečky

5 kN/m – Zaťaženie fasády

2 kN/m – Zaťaženie atiky

**OBERMEYER**  
**HELIKA s.r.o.**

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 7.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

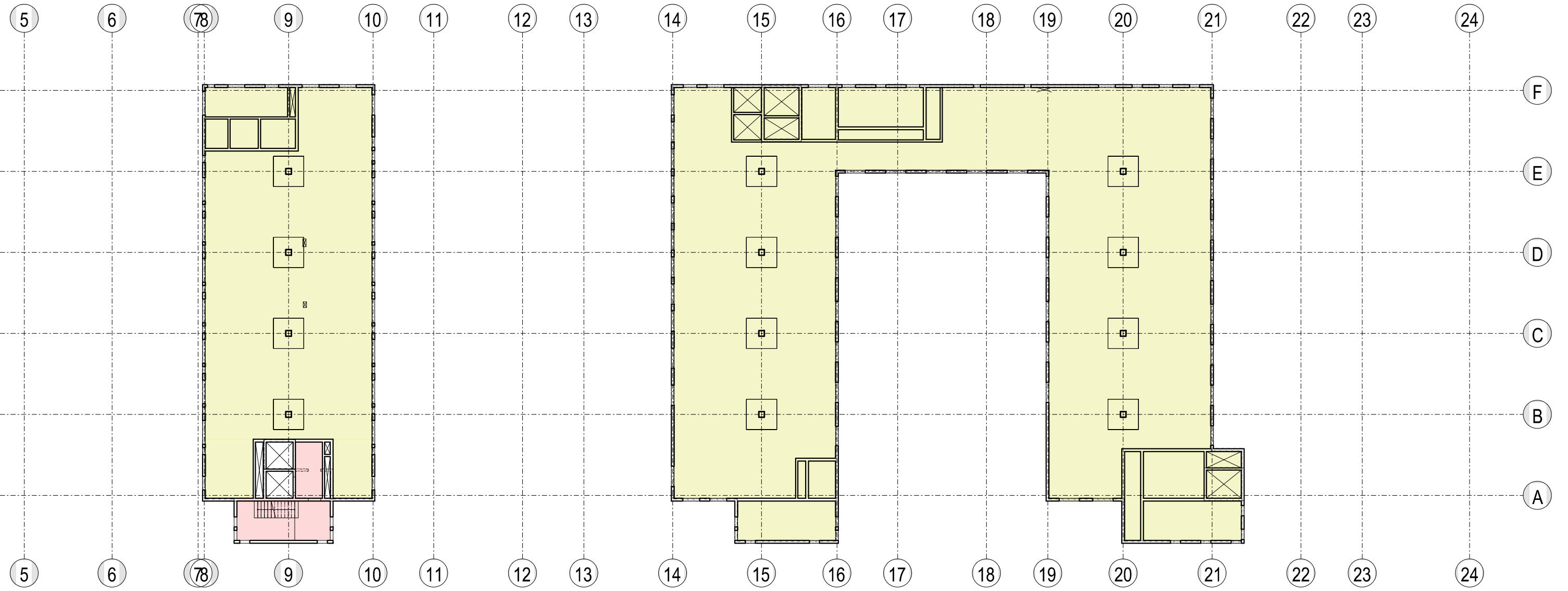
31.08.2023

STATIKA

S-M-21

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 7.NP

M 1:350



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha
- 5 kN/m<sup>2</sup> – C3: Plochy bez prekážok pohybu

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Severný objekt - Tvar 7.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:350

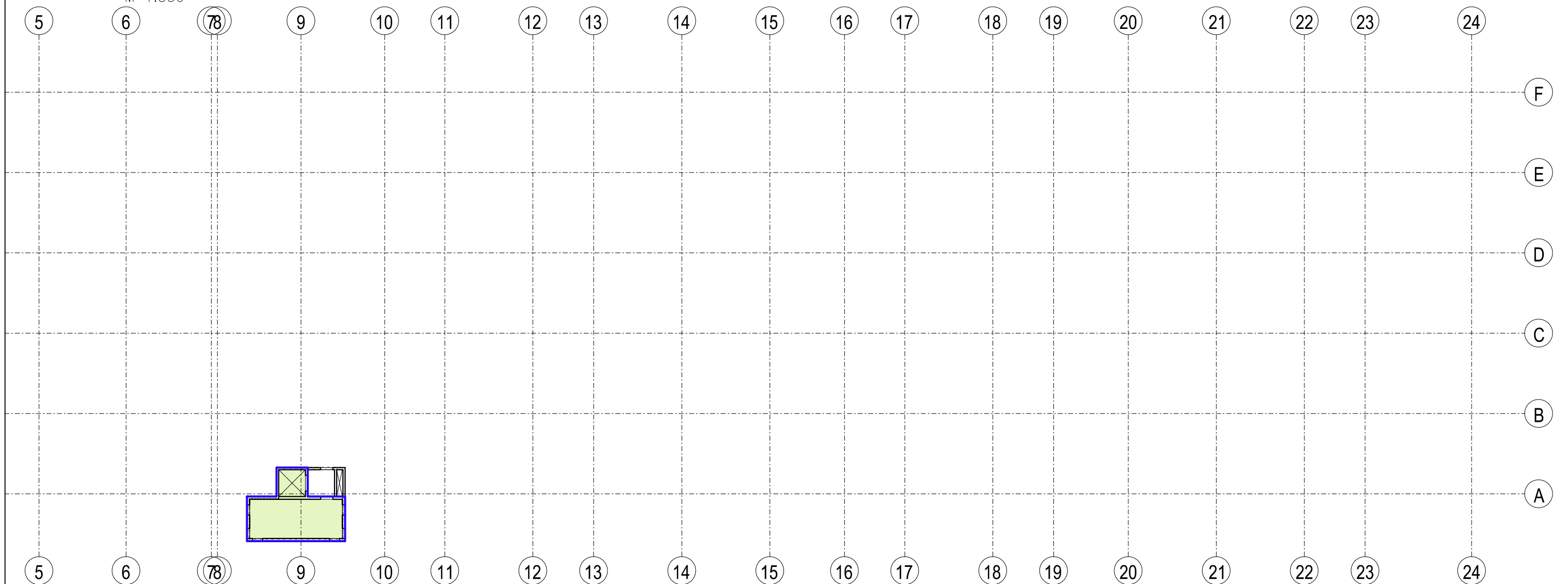
31.08.2023

STATIKA

S-M-22

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 8.NP

M 1:350



## STÁLE ZAŤAŽENIE

6 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha

2 kN/m – Zaťaženie atiky

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

STATIKA

Severný objekt - Tvar 8.NP Strecha - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:350

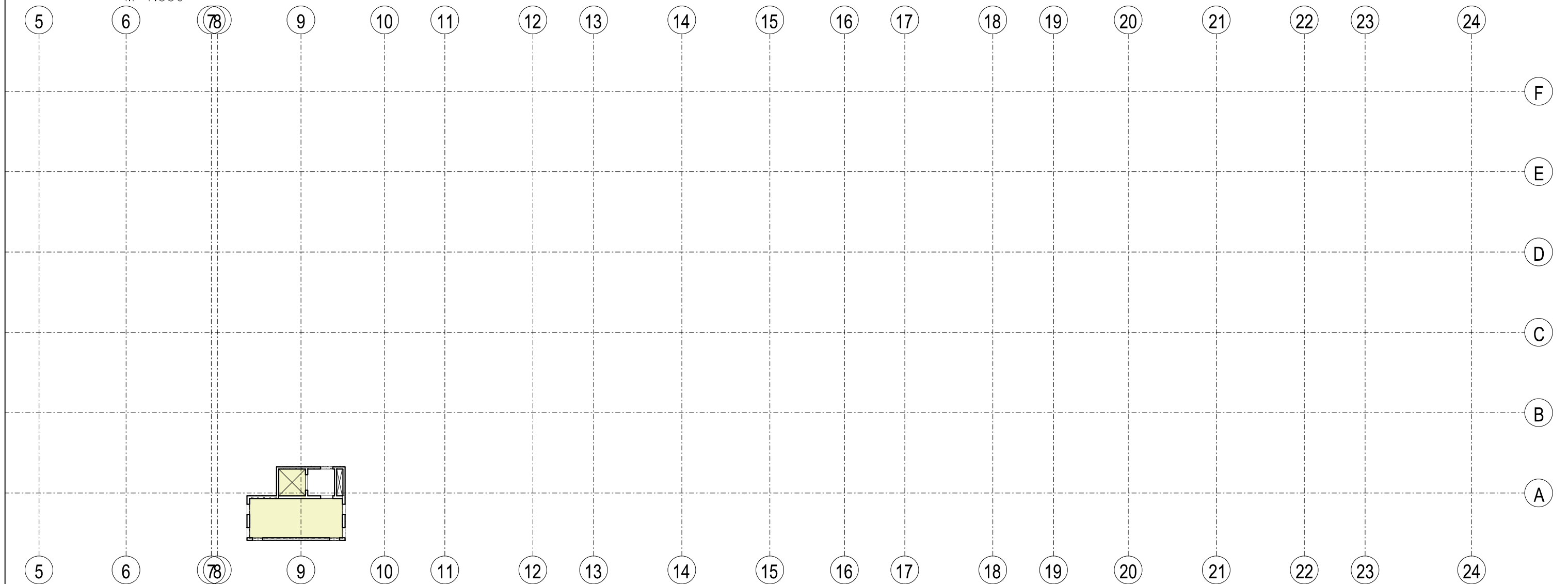
31.08.2023

S-M-23



# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 8.NP

M 1:350



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

2 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

STATIKA

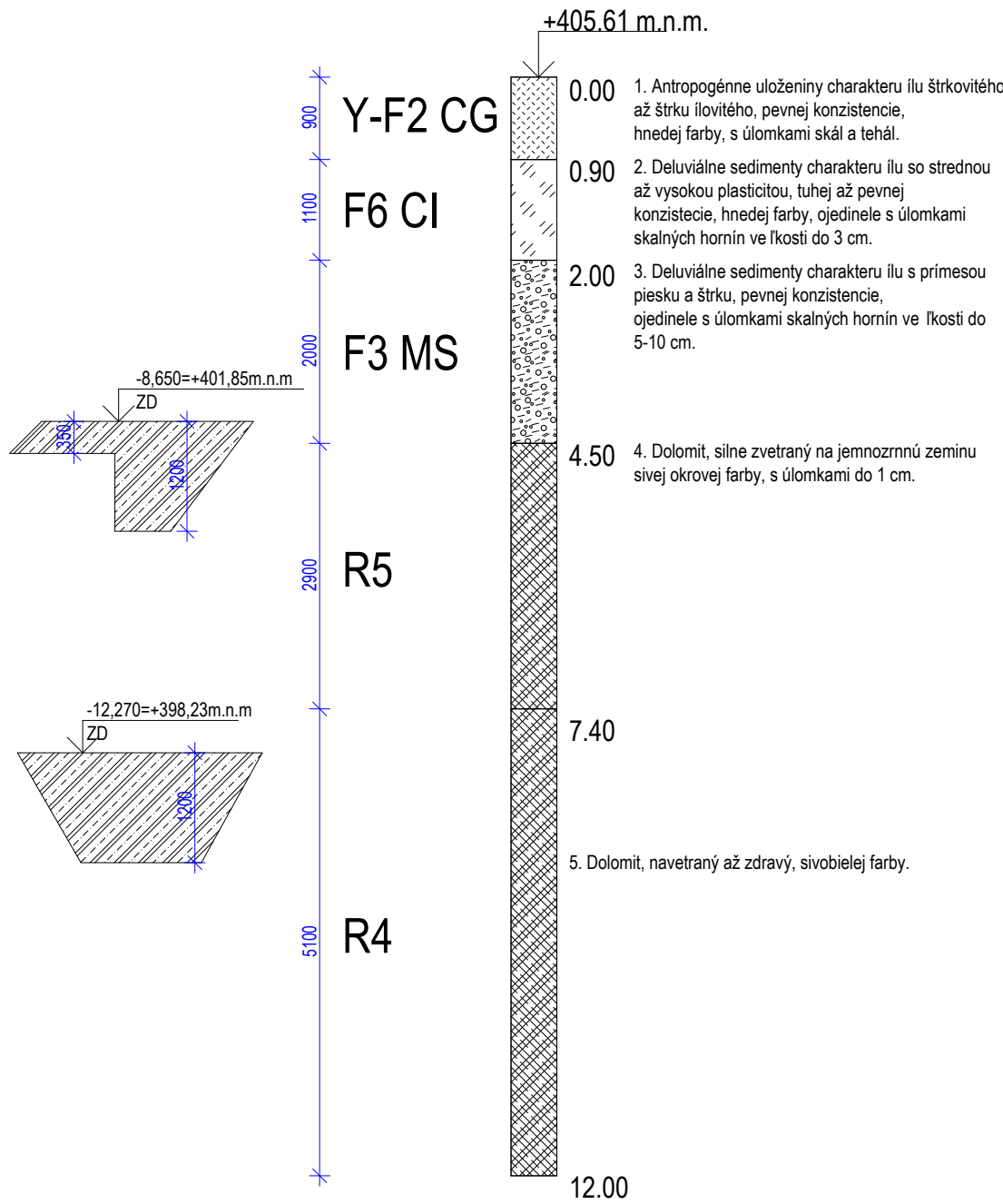
Severný objekt - Tvar 8.NP Strecha - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:350

31.08.2023

S-M-24

Očakávaný geologický profil

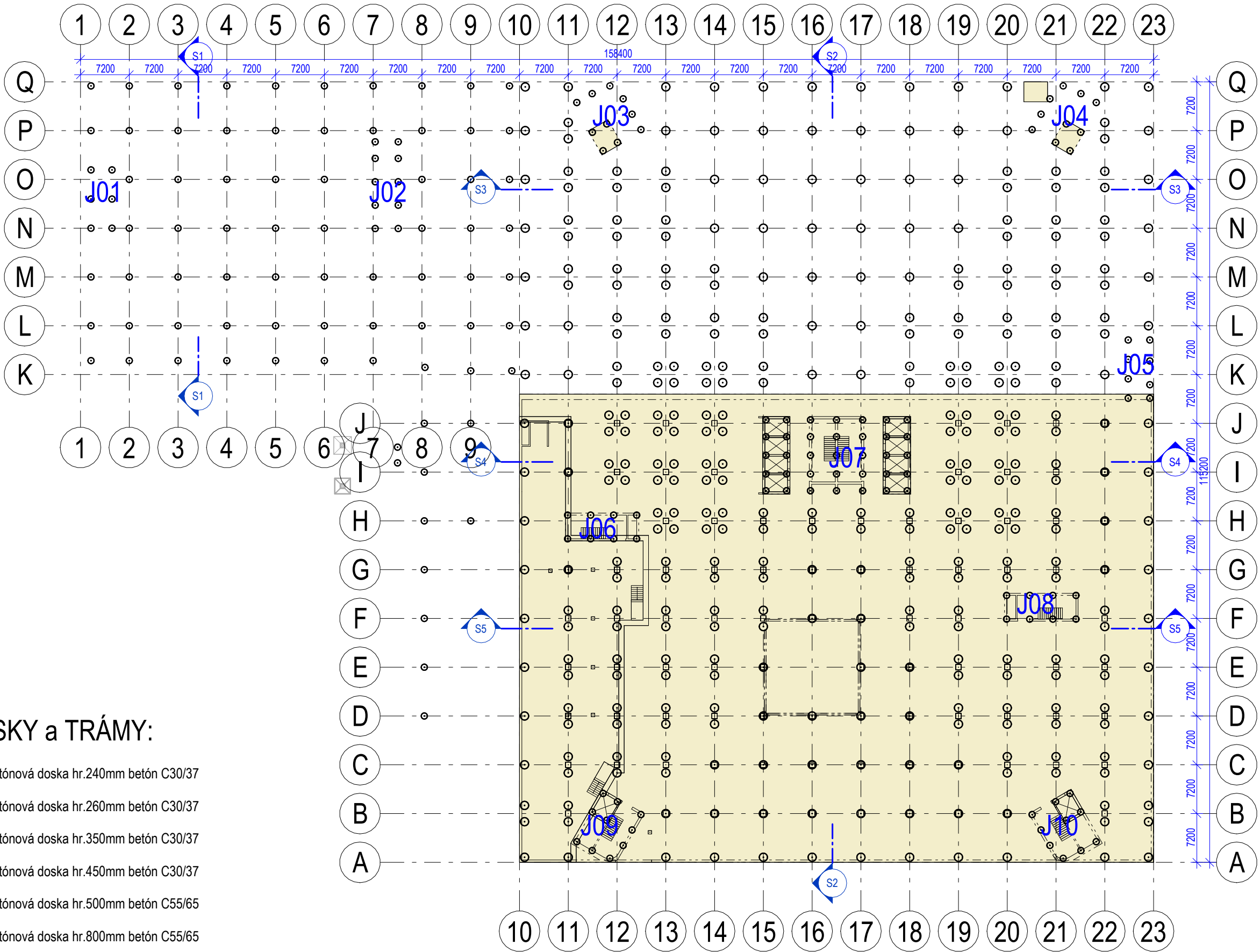


Názov úlohy: FNsP F.D. Roosevelta Banská Bystrica - rekonštrukcia a dostavba areálu, inžiniersko-geologický prieskum  
Zhotoviteľ: ENVIGEO, a.s., Kynceľová 2, 974 11 Banská Bystrica  
Číslo úlohy: 11909  
Zástupca zhotoviteľa: RNDr. Pavol Tupý, predseda predstavenstva  
Zodpovedný riešiteľ: Mgr. Jozef Mihalkovič

\* Presný spôsob založenia, ako aj hrúbky, dĺžky a priemery základových konštrukcií budú upresnené v ďalšom stupni dokumentácie po zhotovení podrobného inžiniersko-geologického prieskumu. Tento projekt vychádza len z predbežného prieskumu.

LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

- železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
- železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
- železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
- železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



LEGENDA STĺPY:

- Stĺpy 3.PP - 1.PP
- 500/500 Betón C40/50
  - 500/1200 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C60/75
- Stĺpy 1.NP - 2.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C50/60
- Stĺpy 3.NP - 6.NP
- 500/500 Betón C50/60
  - D500 Betón C50/60
  - 350/1200 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C40/50
- Stĺpy 7.NP - 11.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - D500 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C30/37

LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak



Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar ZD -12,270

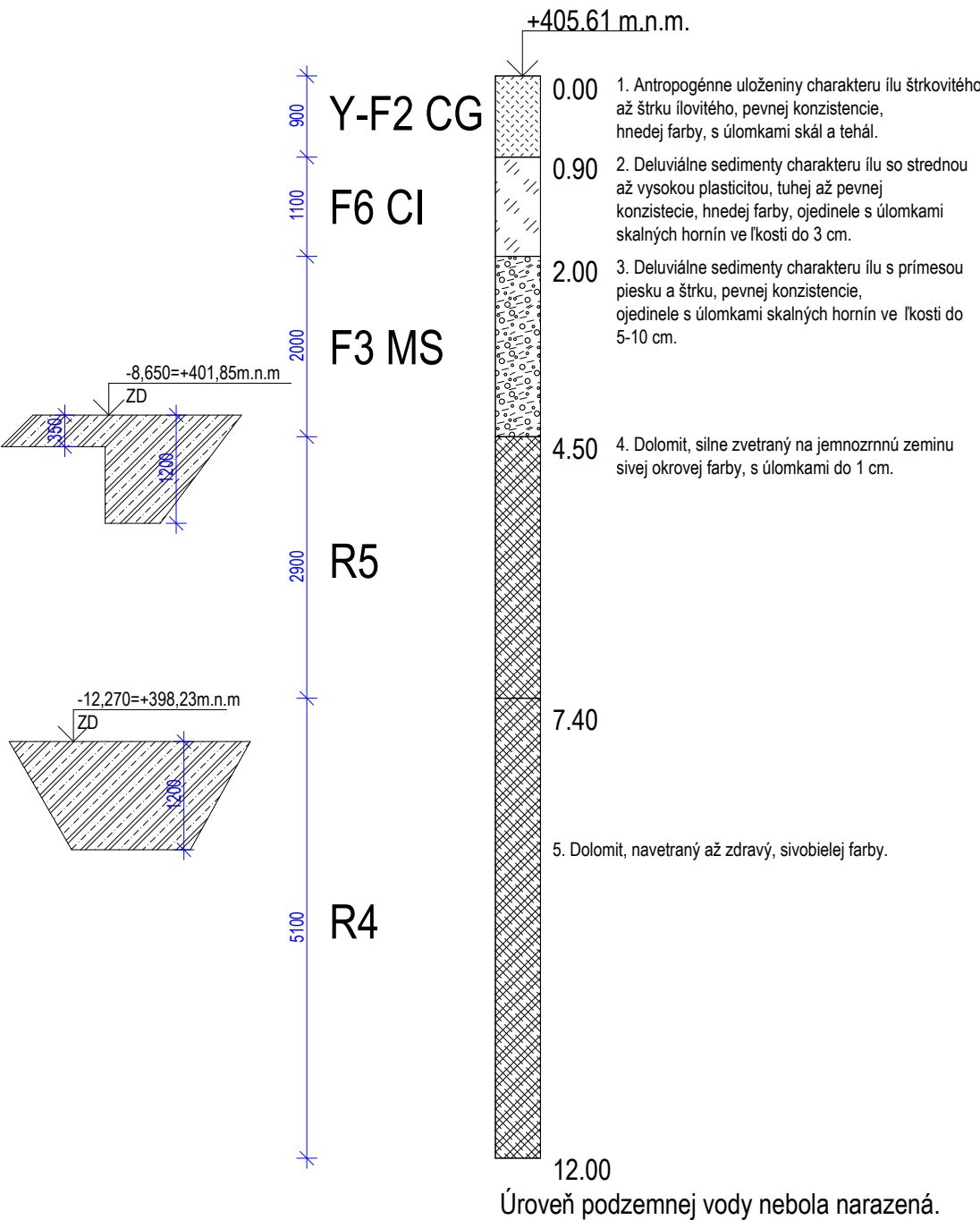
M1:600

08/07/23

STATIKA

J-T-01

Očakávaný geologický profil

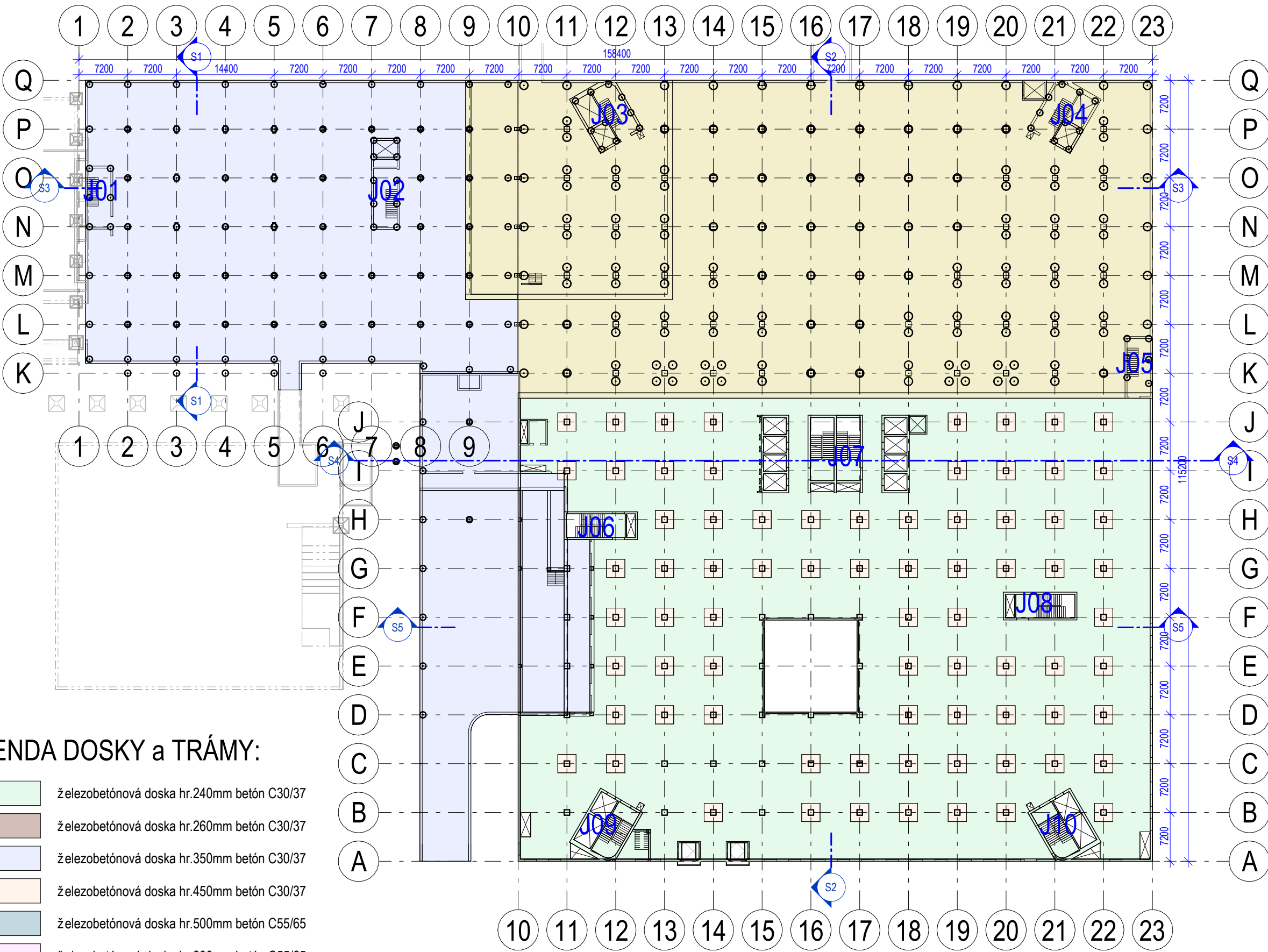


Názov úlohy: FNsP F.D. Roosevelta Banská Bystrica - rekonštrukcia a dostavba areálu, inžiniersko-geologický prieskum  
Zhotoviteľ: ENVIGEO, a.s., Kynceľová 2, 974 11 Banská Bystrica  
Číslo úlohy: 11909  
Zástupca zhotoviteľa: RNDr. Pavol Tupý, predseda predstavenstva  
Zodpovedný riešiteľ: Mgr. Jozef Mihalkovič

\* Presný spôsob založenia, ako aj hrúbky, dĺžky a priemery základových konštrukcií budú upresnené v ďalšom stupni dokumentácie po zhotovení podrobného inžiniersko-geologického prieskumu. Tento projekt vychádza len z predbežného prieskumu.

LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

- železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
- železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
- železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
- železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
- železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



LEGENDA STĺPY:

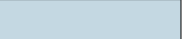

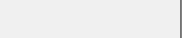
- Stĺpy 3.PP - 1.PP
- 500/500 Betón C40/50
  - 500/1200 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C60/75
- Stĺpy 1.NP - 2.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C50/60
- Stĺpy 3.NP - 6.NP
- 500/500 Betón C50/60
  - D500 Betón C50/60
  - 350/1200 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C40/50
- Stĺpy 7.NP - 11.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - D500 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C30/37

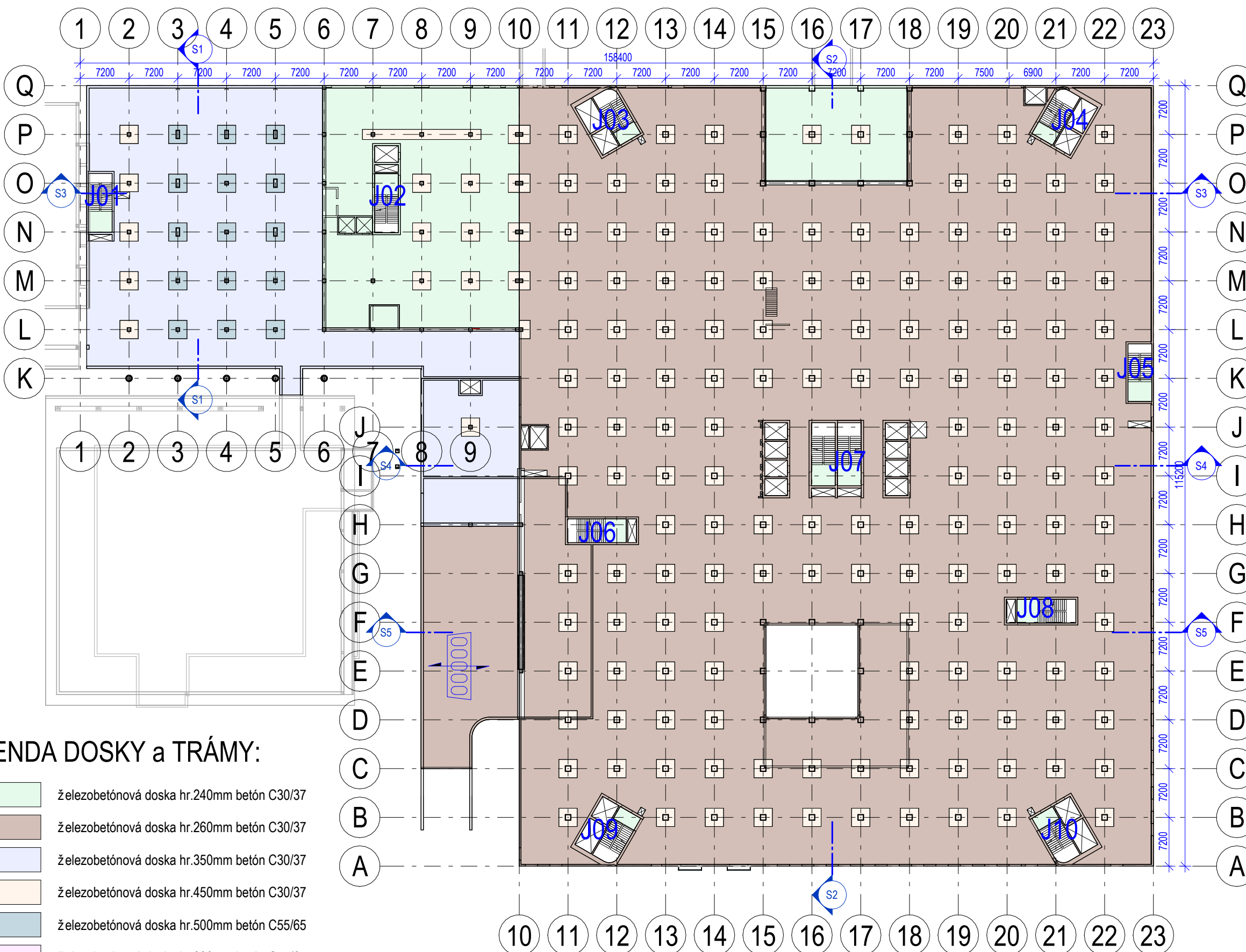
LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak



## LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



## LEGENDA STĽPY:

- Stĺpy 3.PP - 1.PP
- 500/500 Betón C40/50
  - 500/1200 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C60/75
- Stĺpy 1.NP - 2.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C50/60
- Stĺpy 3.NP - 6.NP
- 500/500 Betón C50/60
  - D500 Betón C50/60
  - 350/1200 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C40/50
- Stĺpy 7.NP - 11.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - D500 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C30/37

## LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak

**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

**REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA**

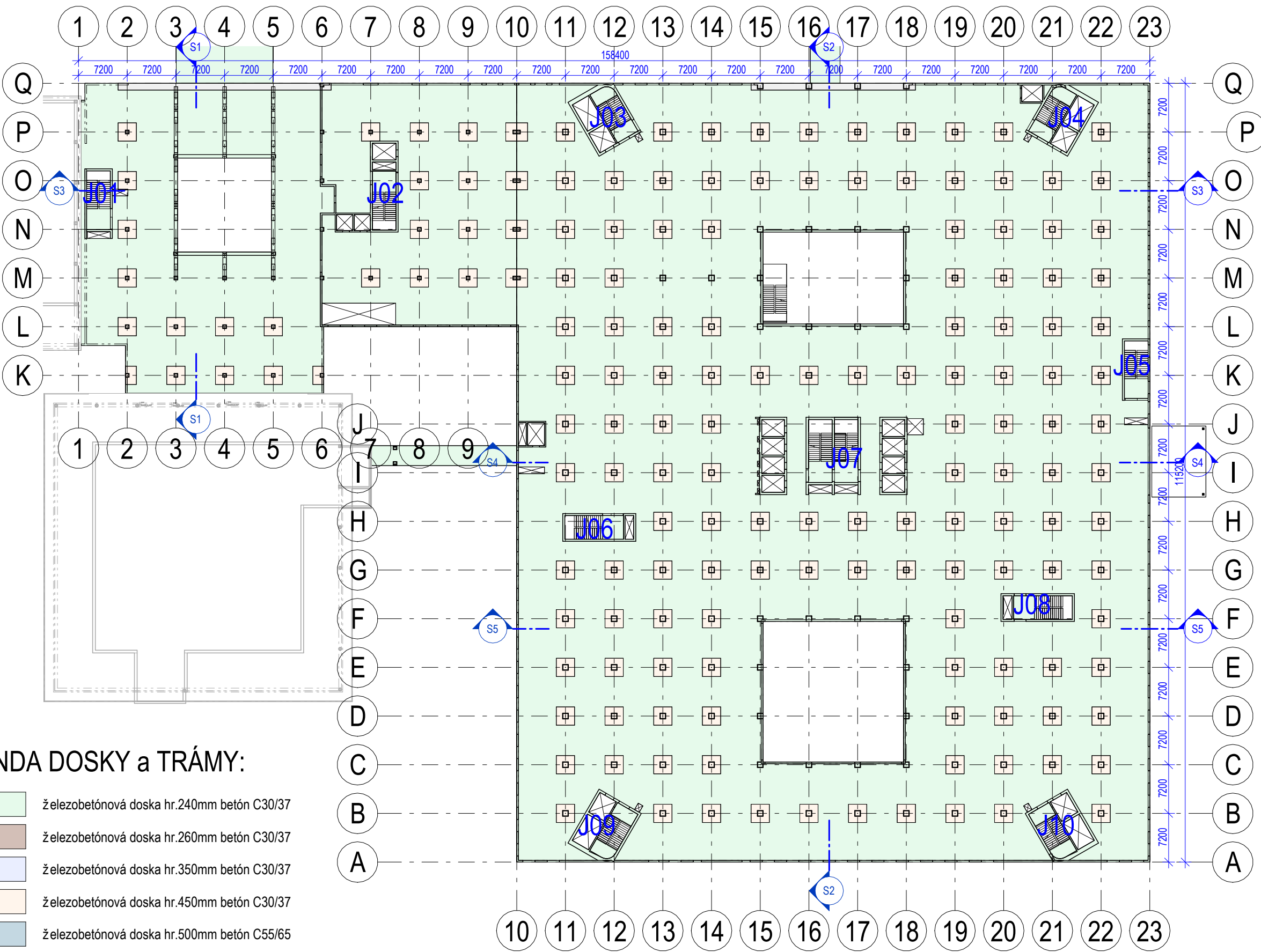
Južný objekt - Tvar 2.PP

M1:600

08/07/23

STATIKA

**J-T-03**



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

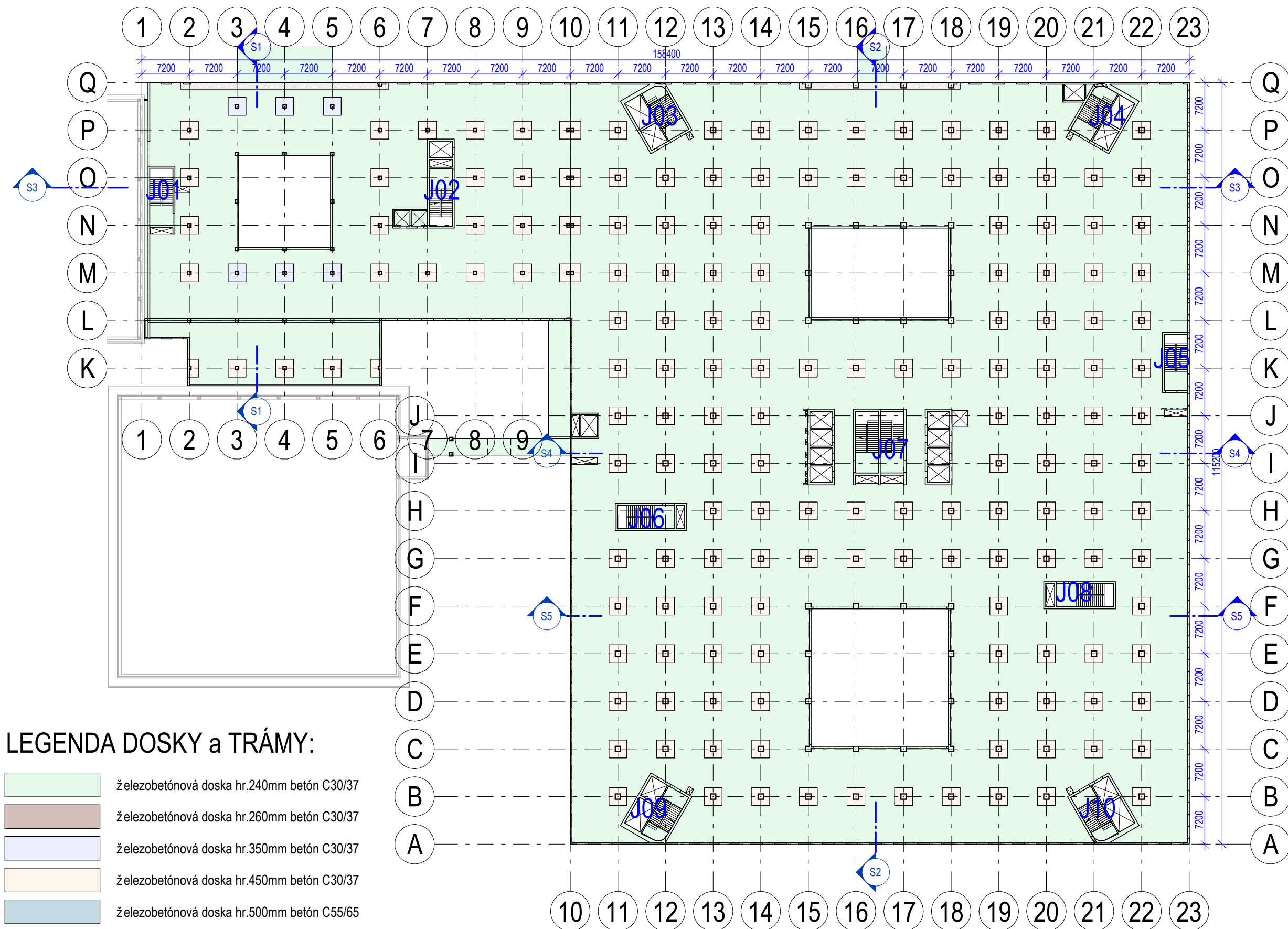
	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STĹPY:

- Stĺpy 3.PP - 1.PP
- 500/500 Betón C40/50
  - 500/1200 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C60/75
- Stĺpy 1.NP - 2.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C50/60
- Stĺpy 3.NP - 6.NP
- 500/500 Betón C50/60
  - D500 Betón C50/60
  - 350/1200 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C40/50
- Stĺpy 7.NP - 11.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - D500 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C30/37

### LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STĹPY:

Stĺpy 3.PP - 1.PP	
• 500/500	Betón C40/50
• 500/1200	Betón C40/50
• 800/800	Betón C60/75
Stĺpy 1.NP - 2.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• 800/800	Betón C50/60
Stĺpy 3.NP - 6.NP	
• 500/500	Betón C50/60
• D500	Betón C50/60
• 350/1200	Betón C40/50
• 350/700	Betón C40/50
Stĺpy 7.NP - 11.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• D500	Betón C40/50
• 350/700	Betón C30/37

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60*
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50*
Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
* ak nie je špecifikované inak

**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

**REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA**

Južný objekt - Tvar 1.NP

M1:600

08/08/23

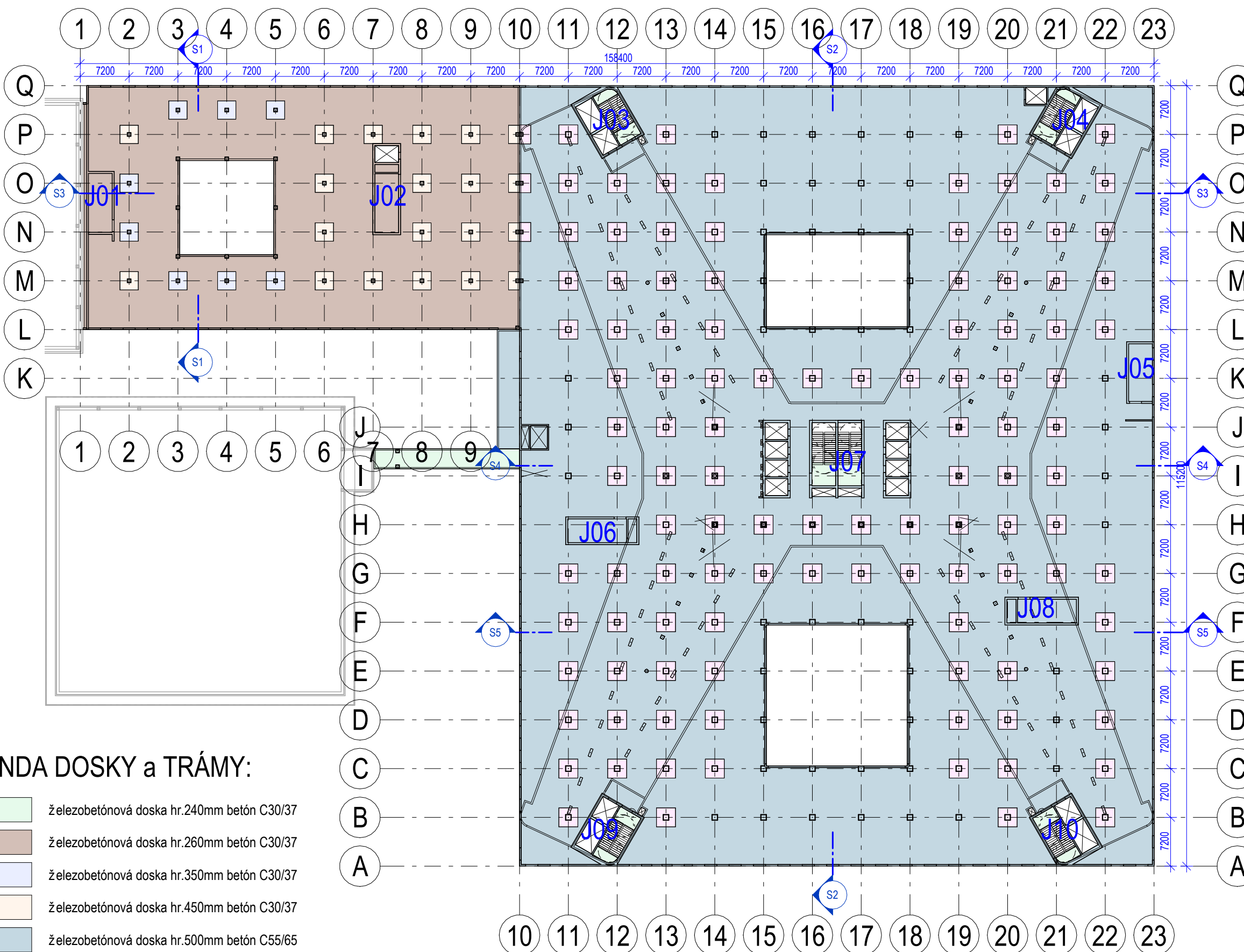
STATIKA

**J-T-05**



## LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



## LEGENDA STĽPY:

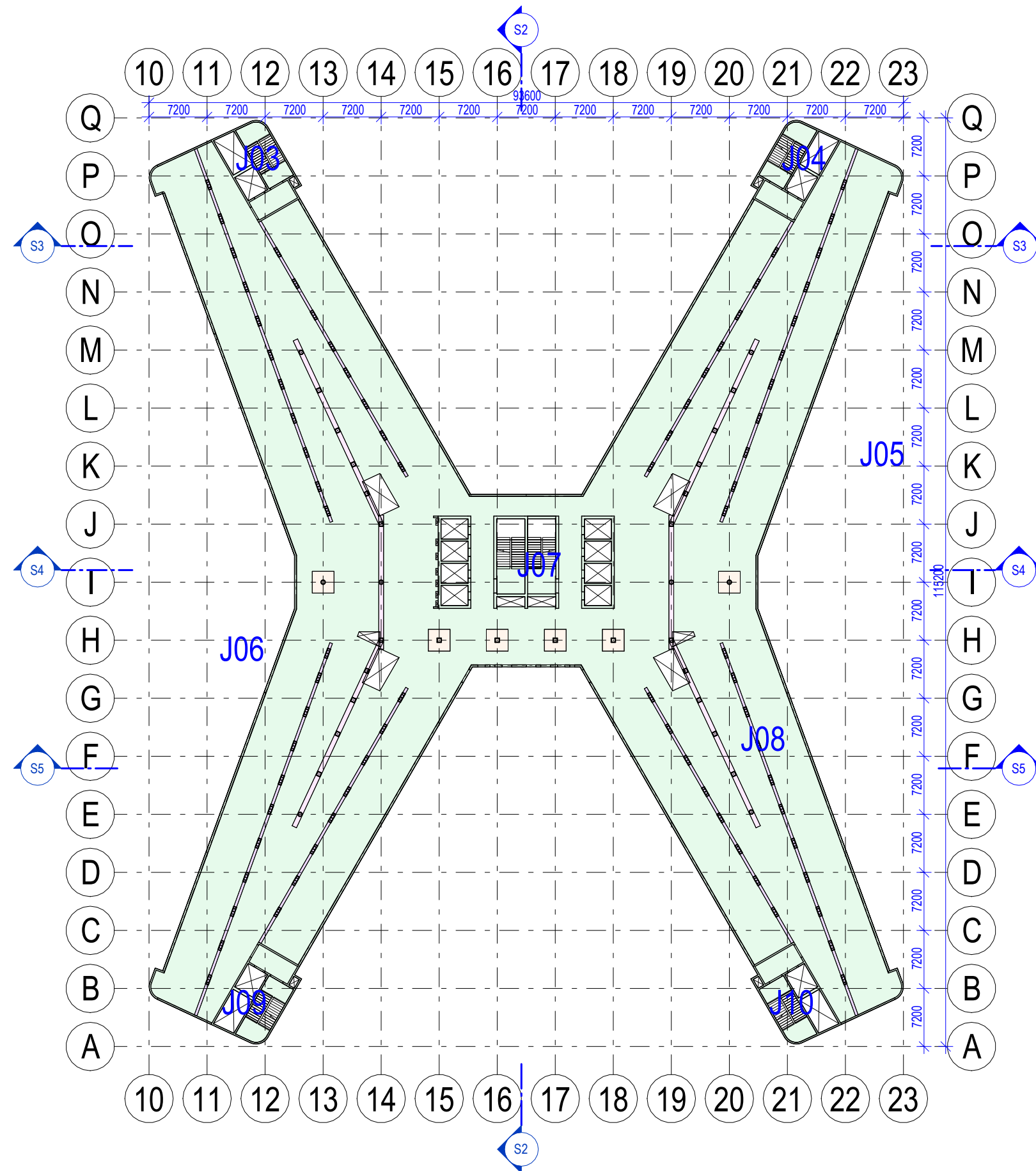
Stĺpy 3.PP - 1.PP	
• 500/500	Betón C40/50
• 500/1200	Betón C40/50
• 800/800	Betón C60/75
Stĺpy 1.NP - 2.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• 800/800	Betón C50/60
Stĺpy 3.NP - 6.NP	
• 500/500	Betón C50/60
• D500	Betón C50/60
• 350/1200	Betón C40/50
• 350/700	Betón C40/50
Stĺpy 7.NP - 11.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• D500	Betón C40/50
• 350/700	Betón C30/37

## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60*
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50*
Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
* ak nie je špecifikované inak

## LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



## LEGENDA STĹPY:

Stĺpy 3.PP - 1.PP	
• 500/500	Betón C40/50
• 500/1200	Betón C40/50
• 800/800	Betón C60/75
Stĺpy 1.NP - 2.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• 800/800	Betón C50/60
Stĺpy 3.NP - 6.NP	
• 500/500	Betón C50/60
• D500	Betón C50/60
• 350/1200	Betón C40/50
• 350/700	Betón C40/50
Stĺpy 7.NP - 11.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• D500	Betón C40/50
• 350/700	Betón C30/37

## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60*
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50*
Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
* ak nie je špecifikované inak

**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

**REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA**

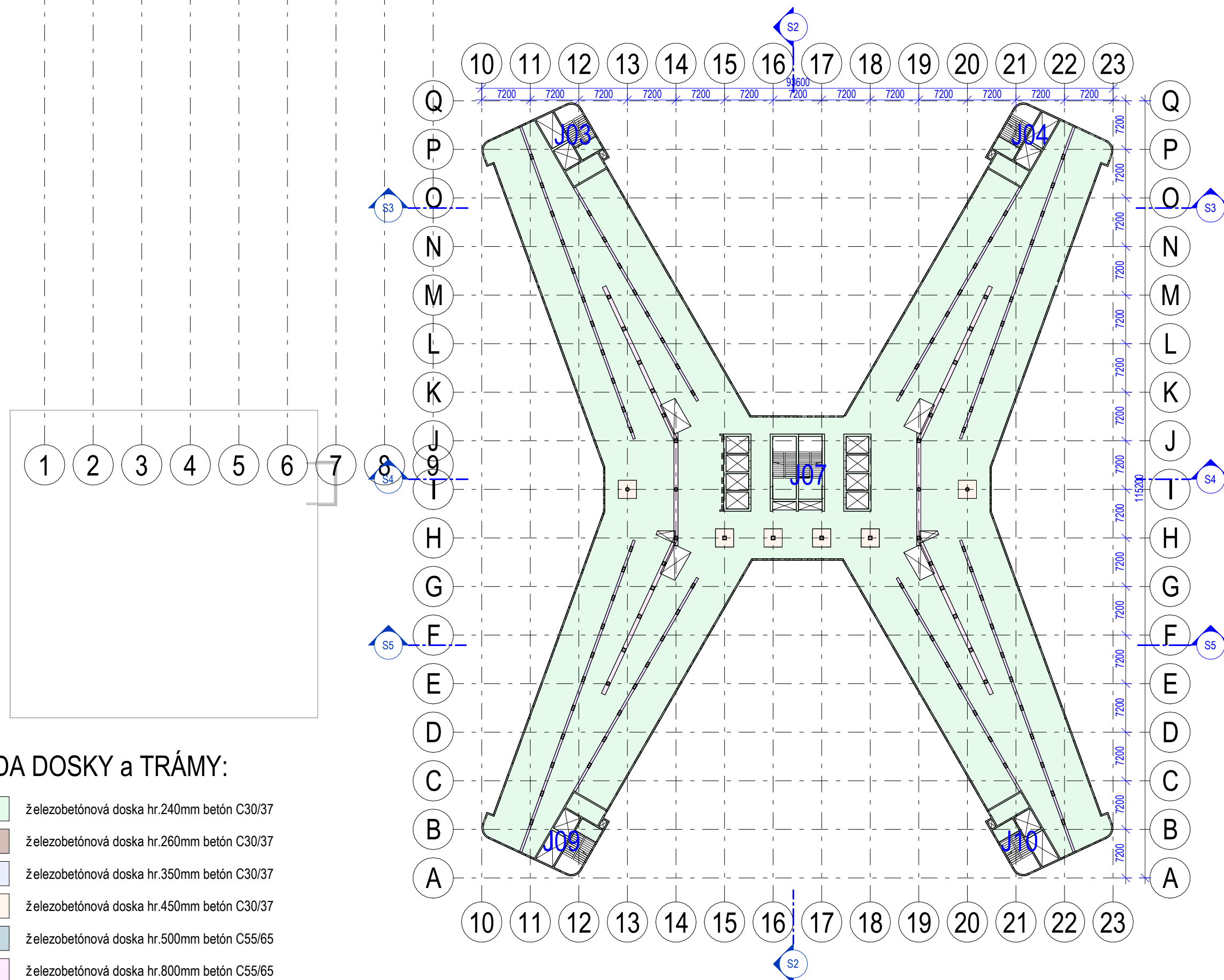
Južný objekt - Tvar 3.NP

M1:600

08/08/23

STATIKA

**J-T-07**



### LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

<div></div>	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
<div></div>	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
<div></div>	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37

### LEGENDA STĹPY:

- Stĺpy 3.PP - 1.PP
- 500/500 Betón C40/50
  - 500/1200 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C60/75
- Stĺpy 1.NP - 2.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C50/60
- Stĺpy 3.NP - 6.NP
- 500/500 Betón C50/60
  - D500 Betón C50/60
  - 350/1200 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C40/50
- Stĺpy 7.NP - 11.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - D500 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C30/37

### LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak

OBERMEYER

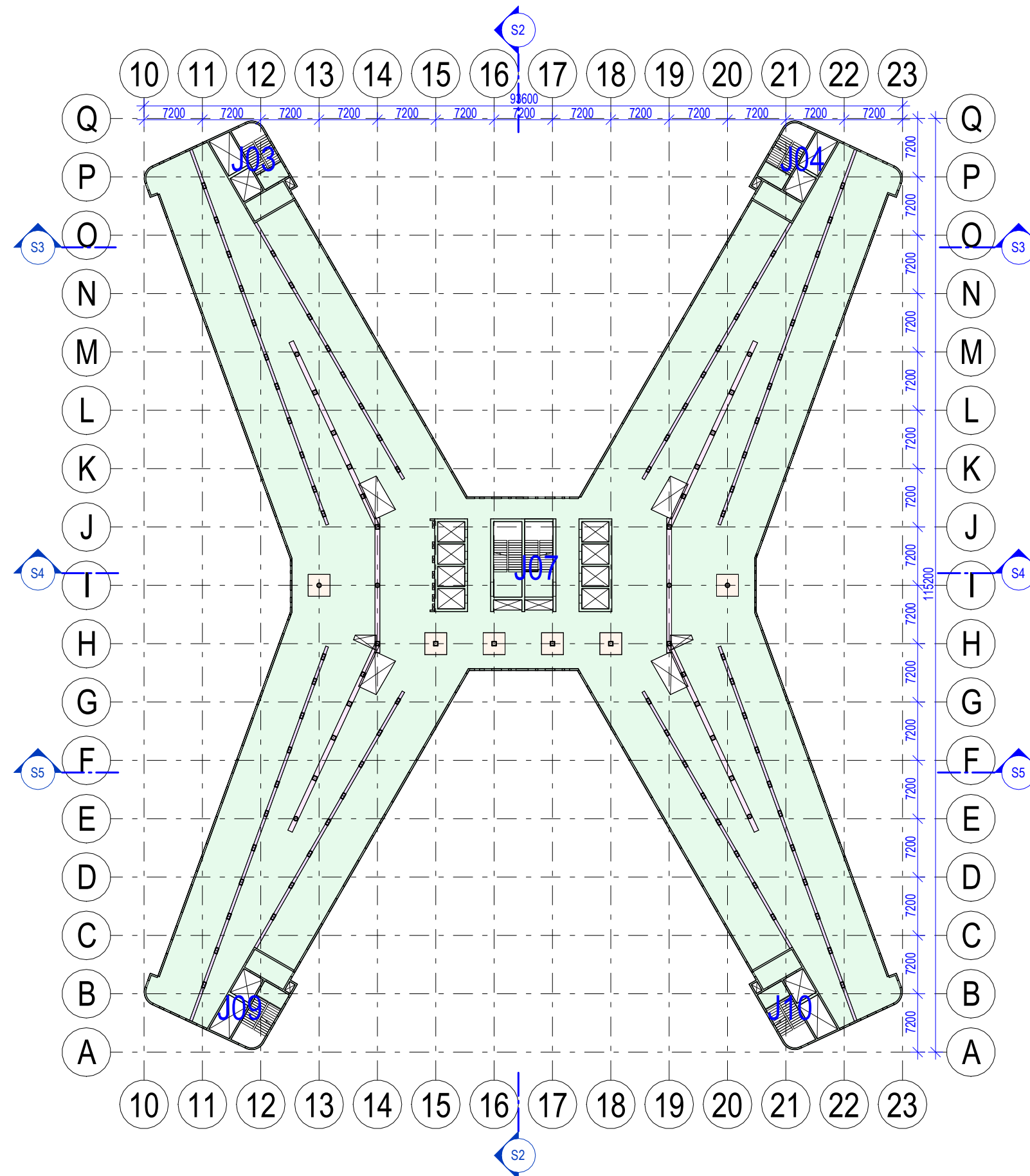
Helika

Ing. Ondrej Mikuš



## LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



## LEGENDA STĹPY:

Stĺpy 3.PP - 1.PP	
• 500/500	Betón C40/50
• 500/1200	Betón C40/50
• 800/800	Betón C60/75
Stĺpy 1.NP - 2.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• 800/800	Betón C50/60
Stĺpy 3.NP - 6.NP	
• 500/500	Betón C50/60
• D500	Betón C50/60
• 350/1200	Betón C40/50
• 350/700	Betón C40/50
Stĺpy 7.NP - 11.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• D500	Betón C40/50
• 350/700	Betón C30/37

## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60*
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50*
Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
* ak nieje špecifikované inak

**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

**REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA**

Južný objekt - Tvar 5.NP

M1:600

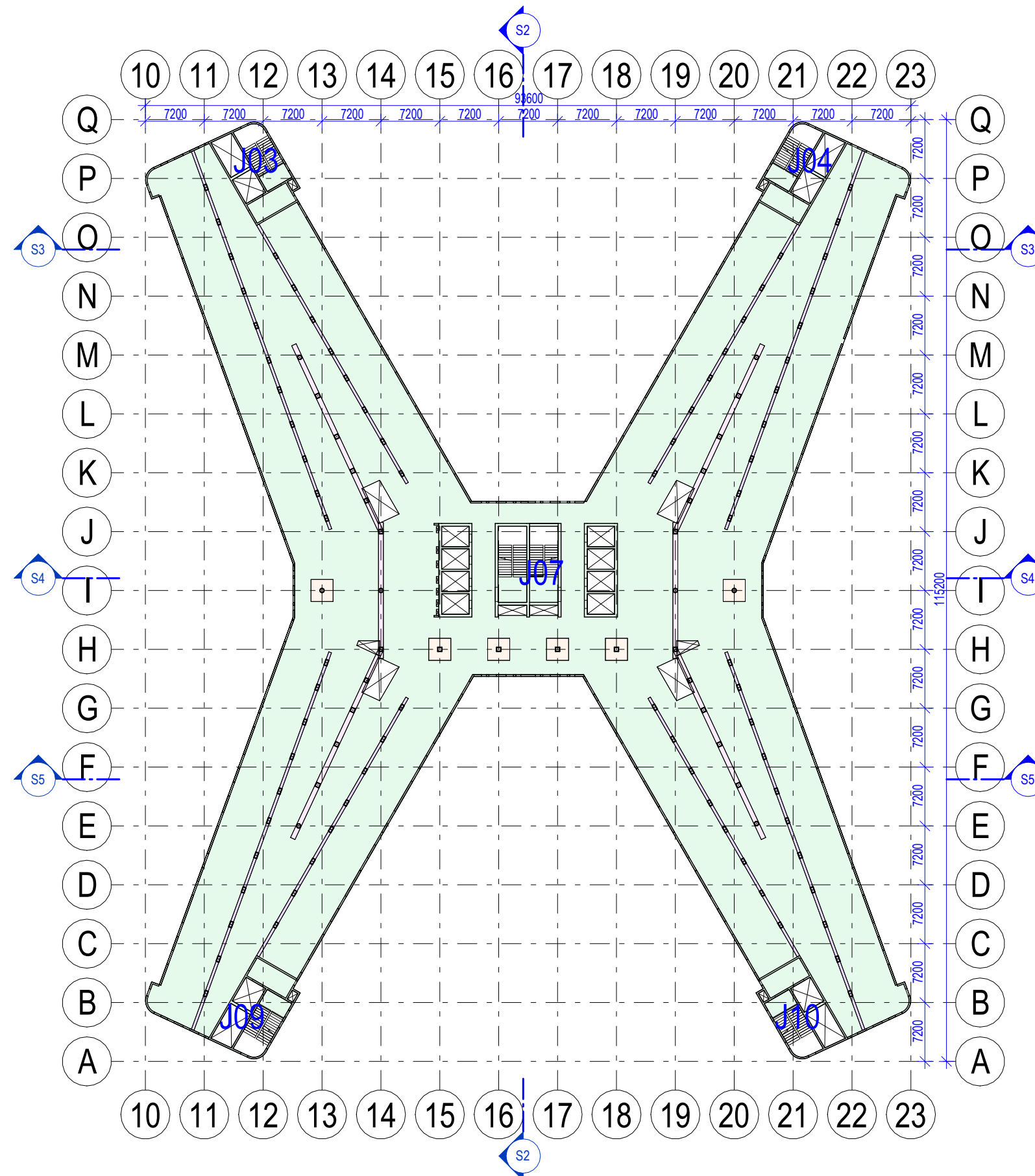
08/08/23

STATIKA

**J-T-09**

## LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



## LEGENDA STĹPY:

- Stĺpy 3.PP - 1.PP
- 500/500 Betón C40/50
  - 500/1200 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C60/75
- Stĺpy 1.NP - 2.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C50/60
- Stĺpy 3.NP - 6.NP
- 500/500 Betón C50/60
  - D500 Betón C50/60
  - 350/1200 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C40/50
- Stĺpy 7.NP - 11.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - D500 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C30/37

## LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
- \* ak nieje špecifikované inak

**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

**REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA**

Južný objekt - Tvar 6.NP

M1:600

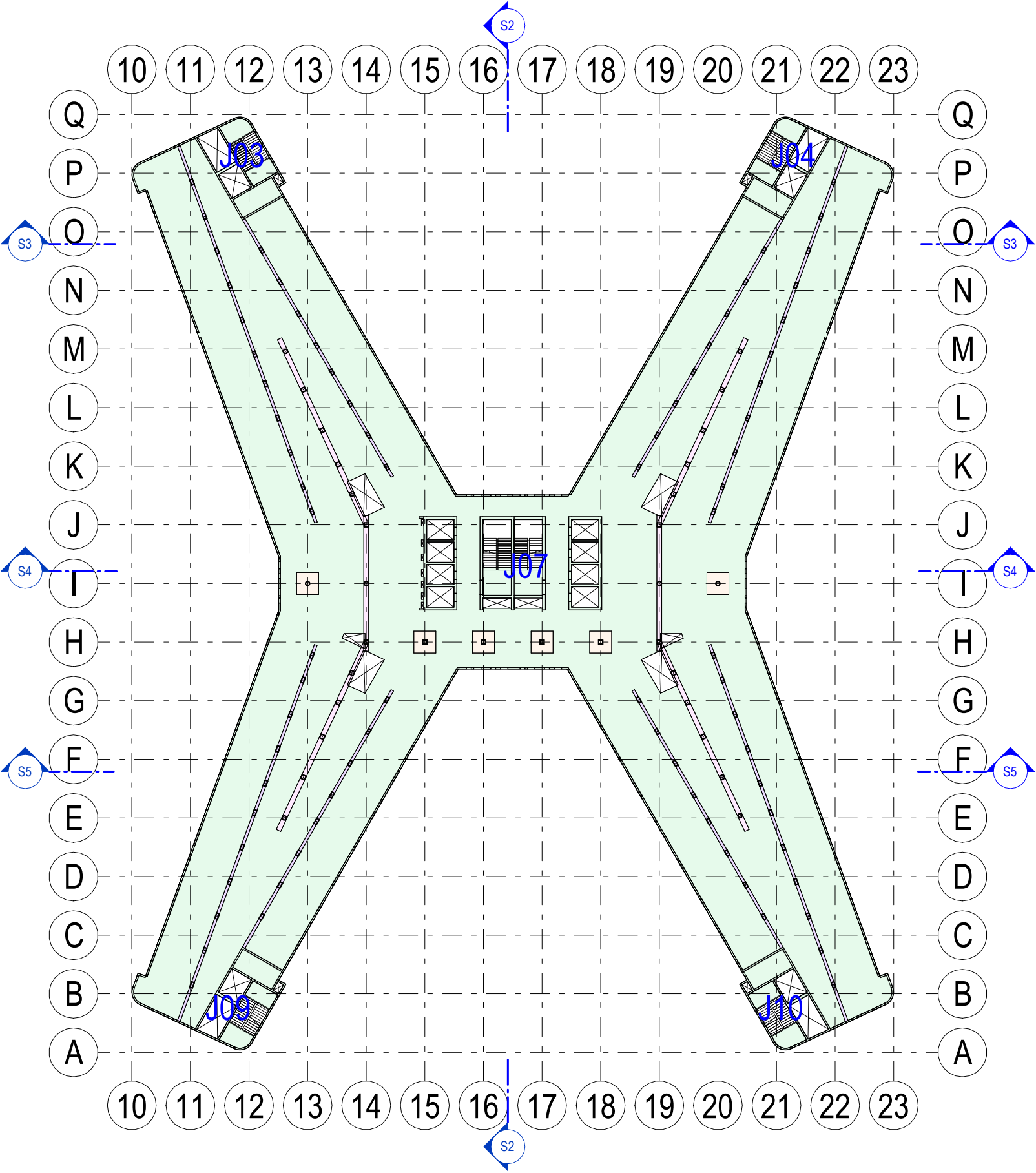
08/08/23

STATIKA

**J-T-10**

LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

<div></div>	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
<div></div>	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
<div></div>	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
<div></div>	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



LEGENDA STĹPY:

Stĺpy 3.PP - 1.PP	
• 500/500	Betón C40/50
• 500/1200	Betón C40/50
• 800/800	Betón C60/75
Stĺpy 1.NP - 2.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• 800/800	Betón C50/60
Stĺpy 3.NP - 6.NP	
• 500/500	Betón C50/60
• D500	Betón C50/60
• 350/1200	Betón C40/50
• 350/700	Betón C40/50
Stĺpy 7.NP - 11.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• D500	Betón C40/50
• 350/700	Betón C30/37

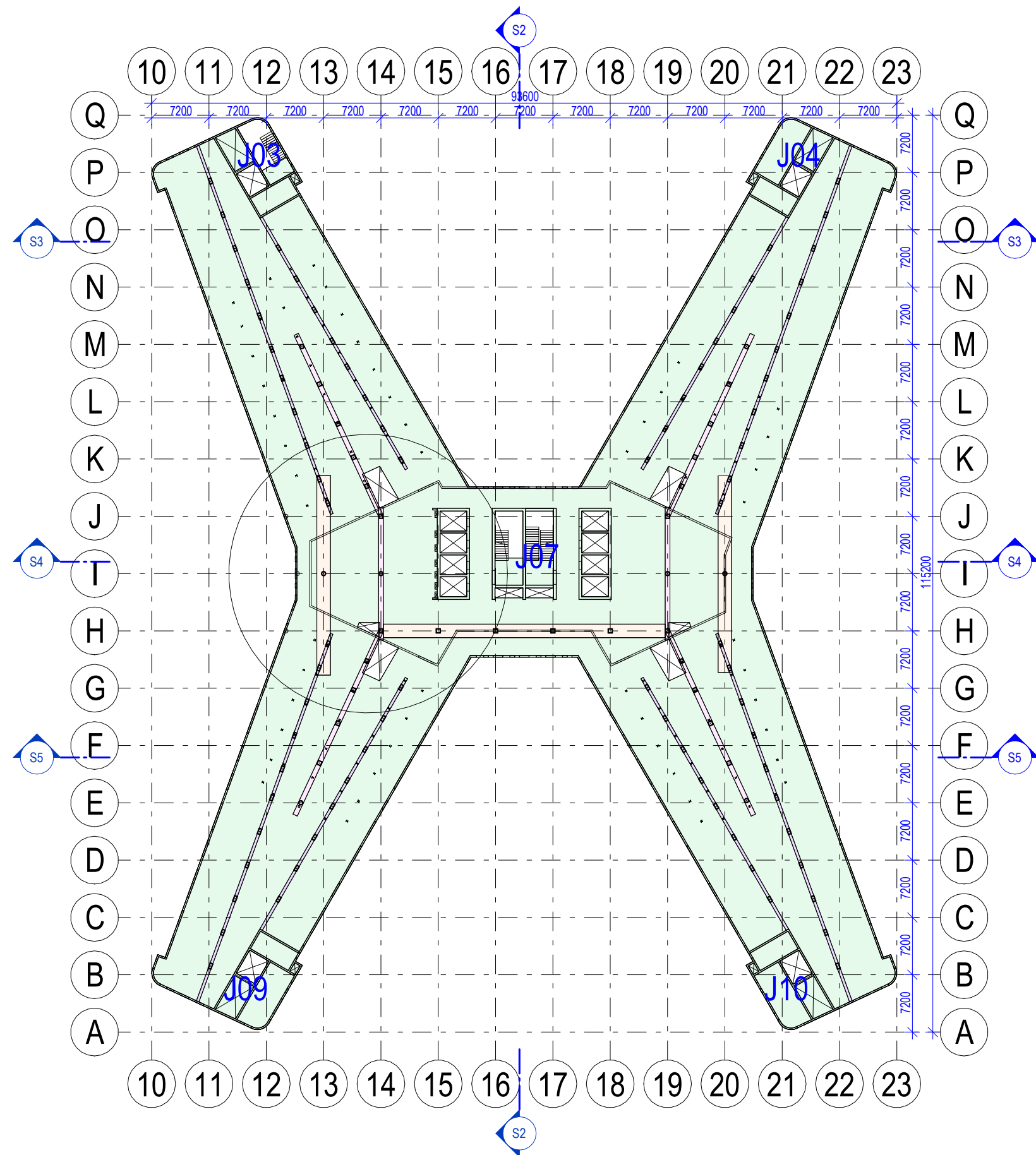
LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60*
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50*
Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
* ak nie je špecifikované inak



## LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



## LEGENDA STĹPY:

- Stĺpy 3.PP - 1.PP
- 500/500 Betón C40/50
  - 500/1200 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C60/75
- Stĺpy 1.NP - 2.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C50/60
- Stĺpy 3.NP - 6.NP
- 500/500 Betón C50/60
  - D500 Betón C50/60
  - 350/1200 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C40/50
- Stĺpy 7.NP - 11.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - D500 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C30/37

## LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak


LEGENDA OCEĽOVÝCH  
PROFILOV:

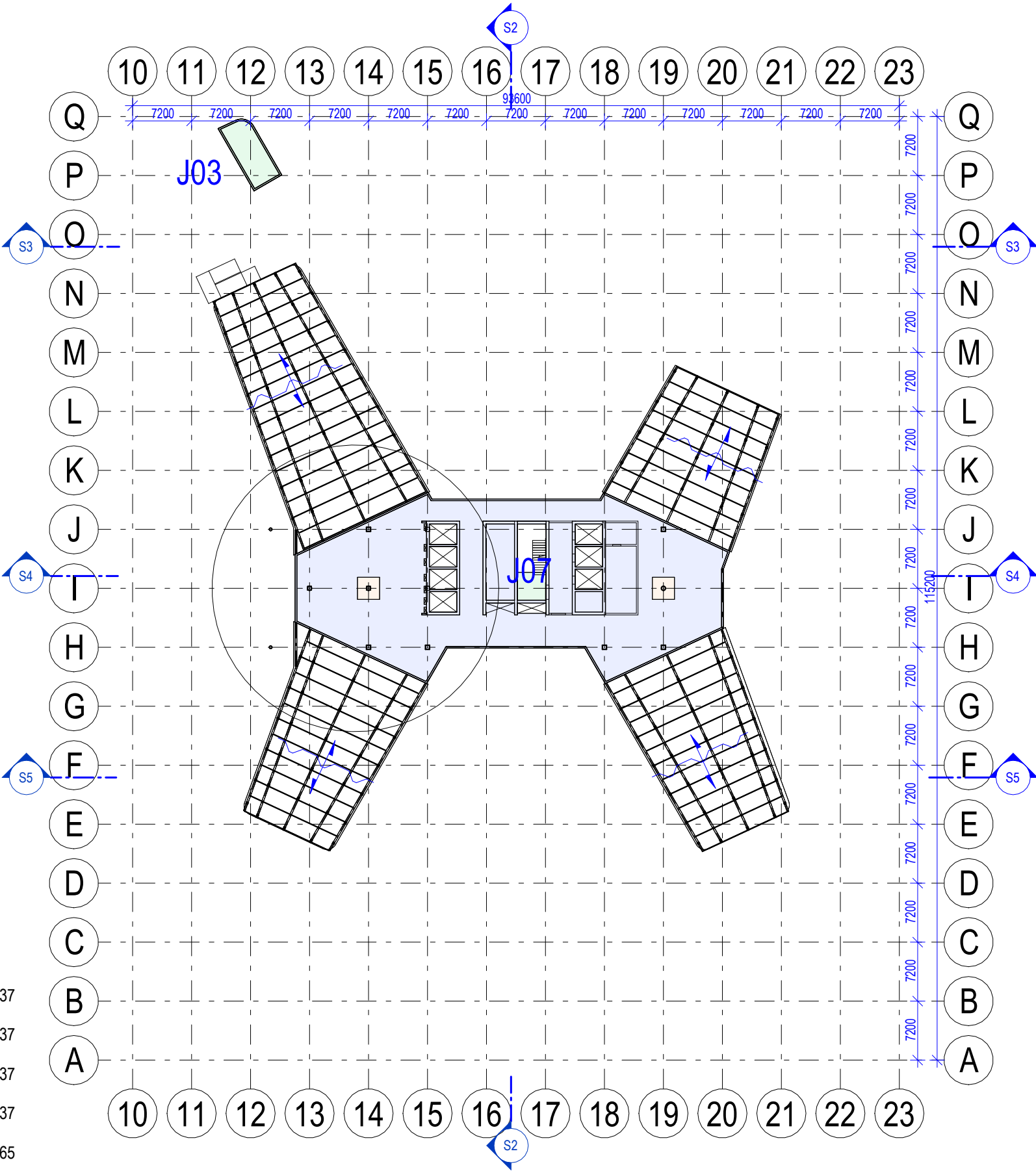
Trámy	HEA 200
Stĺpy	HEA 200
Stuženie	CHS 76,1/5
Väznice	IPE 160
Plech	TR 100/275/0,75 - pozitív

POZNÁMKY:

- Navrhnuté konštrukcie sú z oceľových profilov za tepla valcovaných v pevnostnej triede S 235 podľa STN EN 10025-1, pokiaľ nie je stanovené inak. Dodávka bude s dokumentami kontroly jakosti st. 2.2 podľa STN EN 10204.
- Konštrukcia bude prevedená v triede prevedenia EXC2 podľa STN EN 1090-2.
- Prostredie koróznej agresivity sa uvažuje podľa STN EN ISO 12944-2: Stupeň koróznej agresivity C 2.
- Povrchová úprava profilov bude žiarový pozink.
- Konštrukcia nie je navrhnutá na účinky požiaru. V prípade požiadavky na požiaru odolnosť bude konštrukcia opatrená požiarnym náterom.

LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



LEGENDA STĽPY:

- Stĺpy 3.PP - 1.PP
- 500/500 Betón C40/50
  - 500/1200 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C60/75
- Stĺpy 1.NP - 2.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - 800/800 Betón C50/60
- Stĺpy 3.NP - 6.NP
- 500/500 Betón C50/60
  - D500 Betón C50/60
  - 350/1200 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C40/50
- Stĺpy 7.NP - 11.NP
- 500/500 Betón C40/50
  - D500 Betón C40/50
  - 350/700 Betón C30/37

LEGENDA STENY:

- Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*
- Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*
- Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
- \* ak nie je špecifikované inak



Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 9.NP

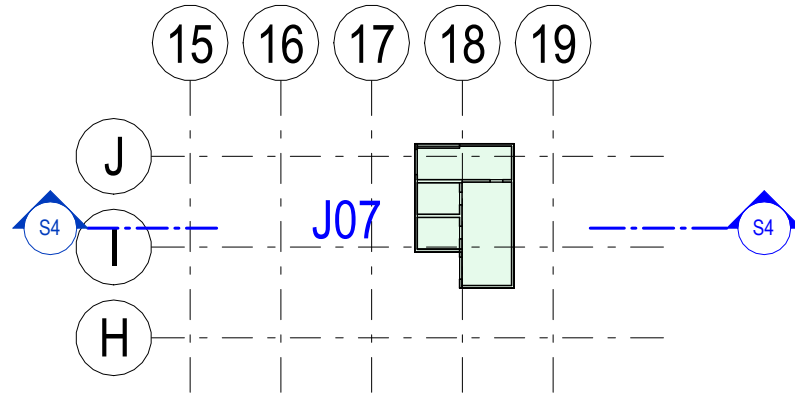
M1:600

08/08/23

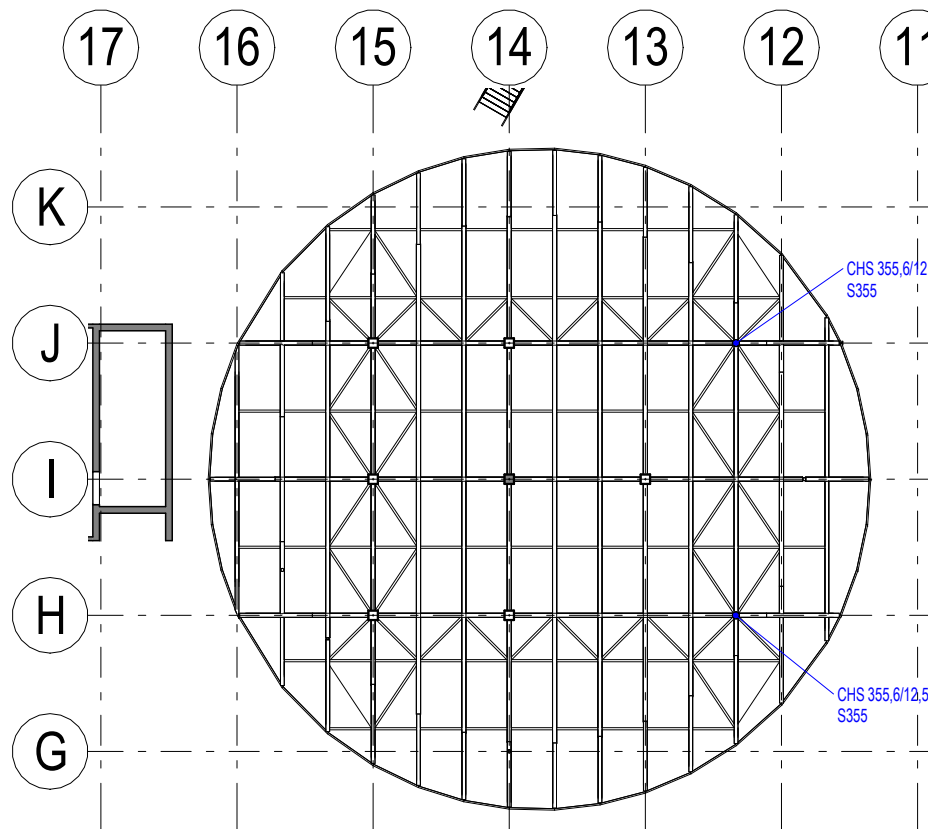
STATIKA

J-T-13

Tvar 11.NP Strecha

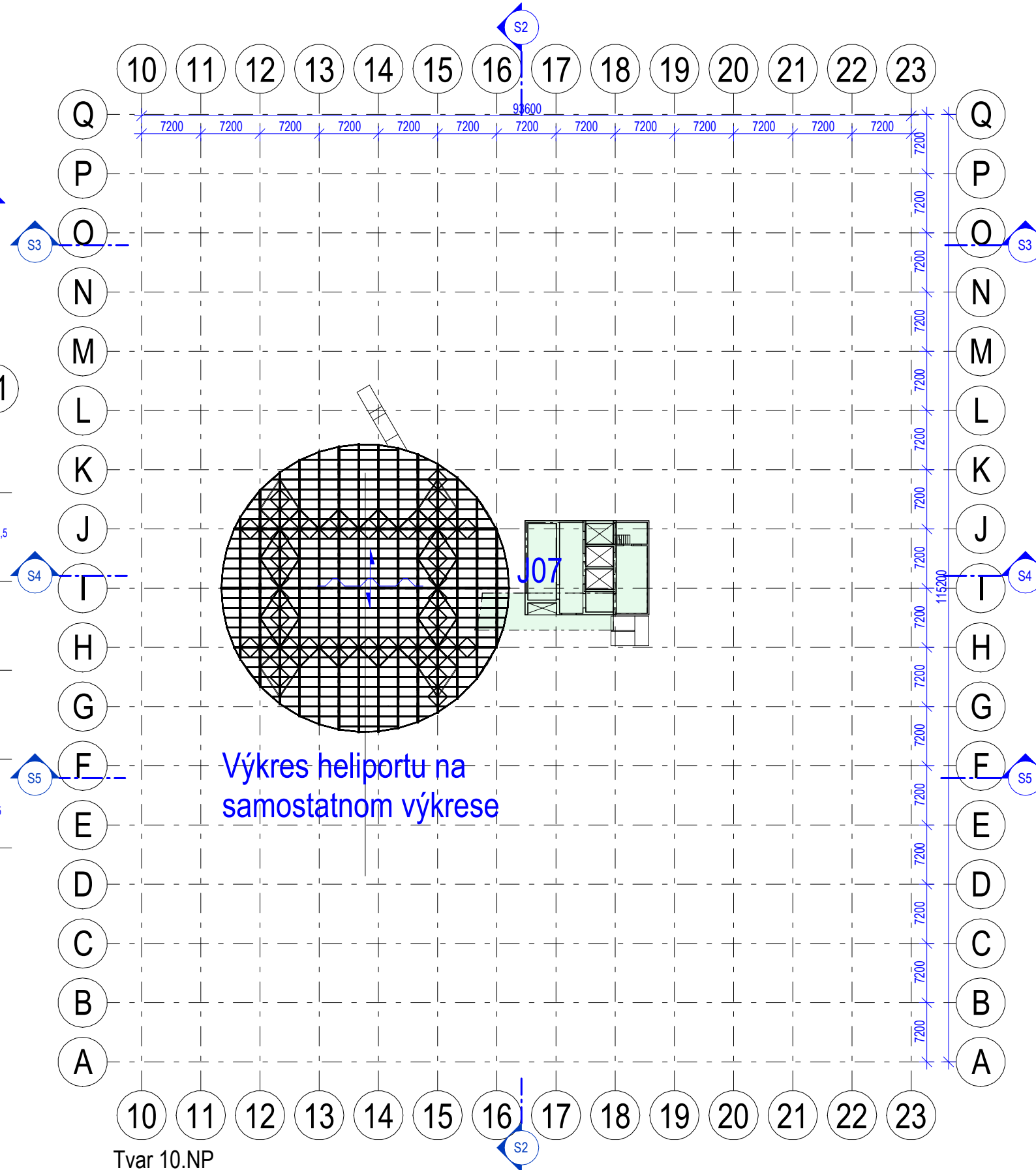


Podpery heliportu



LEGENDA DOSKY a TRÁMY:

	železobetónová doska hr.240mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.260mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.350mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.450mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.500mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.800mm betón C55/65
	železobetónová doska hr.900mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1050mm betón C30/37
	železobetónová doska hr.1200mm, betón C30/37
	železobetónová doska hr.750mm s @Deltabeamom, betón C30/37



Tvar 10.NP

LEGENDA STĹPY:

Stĺpy 3.PP - 1.PP	
• 500/500	Betón C40/50
• 500/1200	Betón C40/50
• 800/800	Betón C60/75
Stĺpy 1.NP - 2.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• 800/800	Betón C50/60
Stĺpy 3.NP - 6.NP	
• 500/500	Betón C50/60
• D500	Betón C50/60
• 350/1200	Betón C40/50
• 350/700	Betón C40/50
Stĺpy 7.NP - 11.NP	
• 500/500	Betón C40/50
• D500	Betón C40/50
• 350/700	Betón C30/37

LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60*
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50*
Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37
* ak nie je špecifikované inak



Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

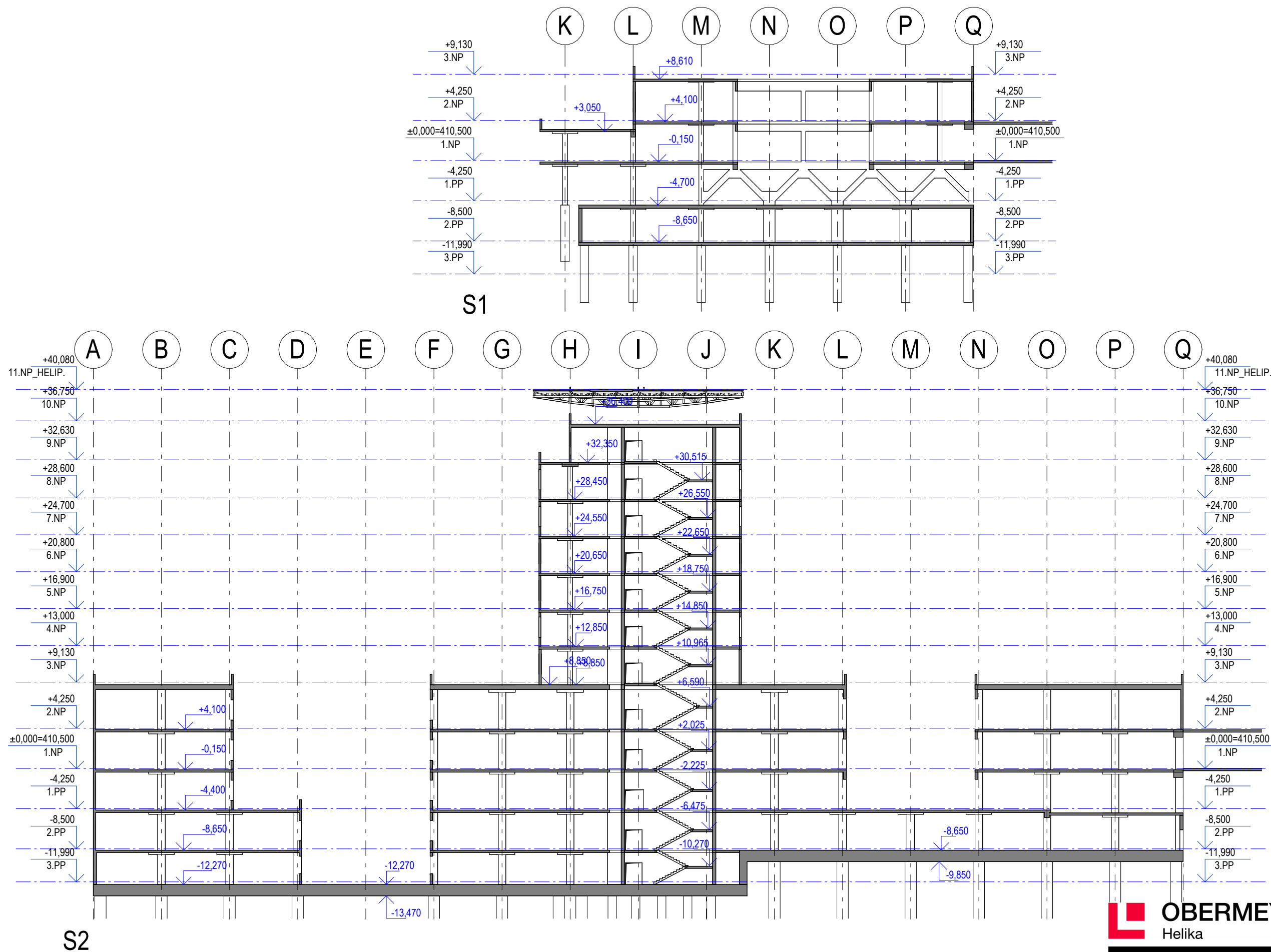
Južný objekt - Tvar 10.NP a 11.NP

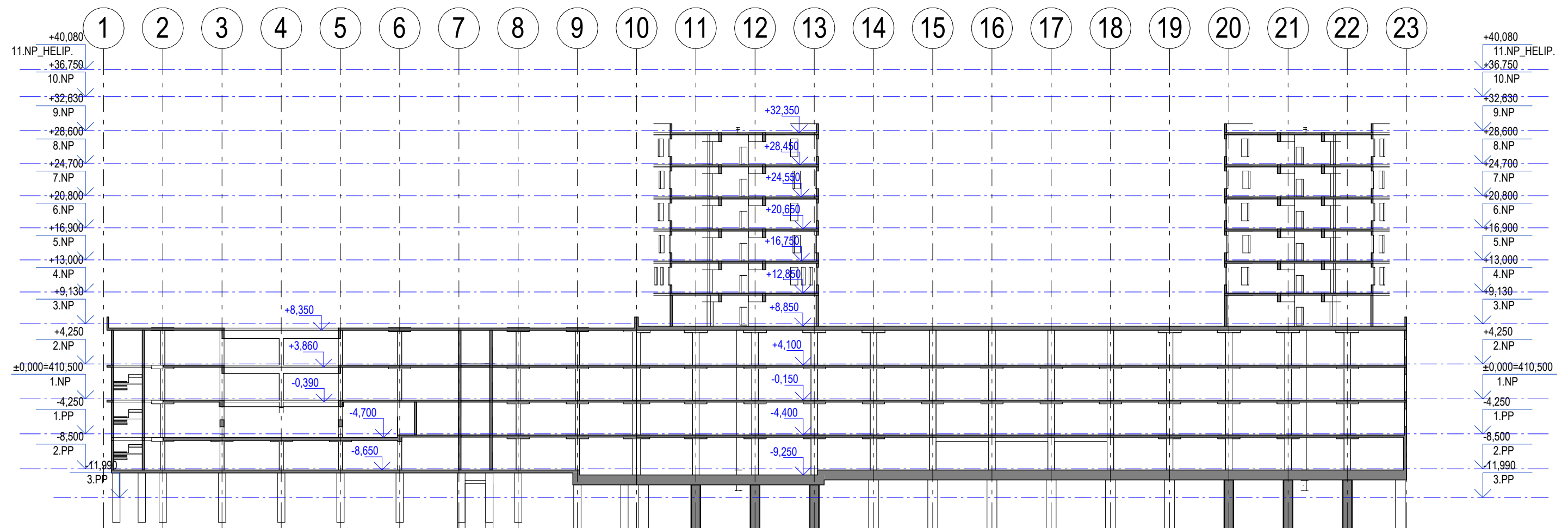
M1:600

08/08/23

STATIKA

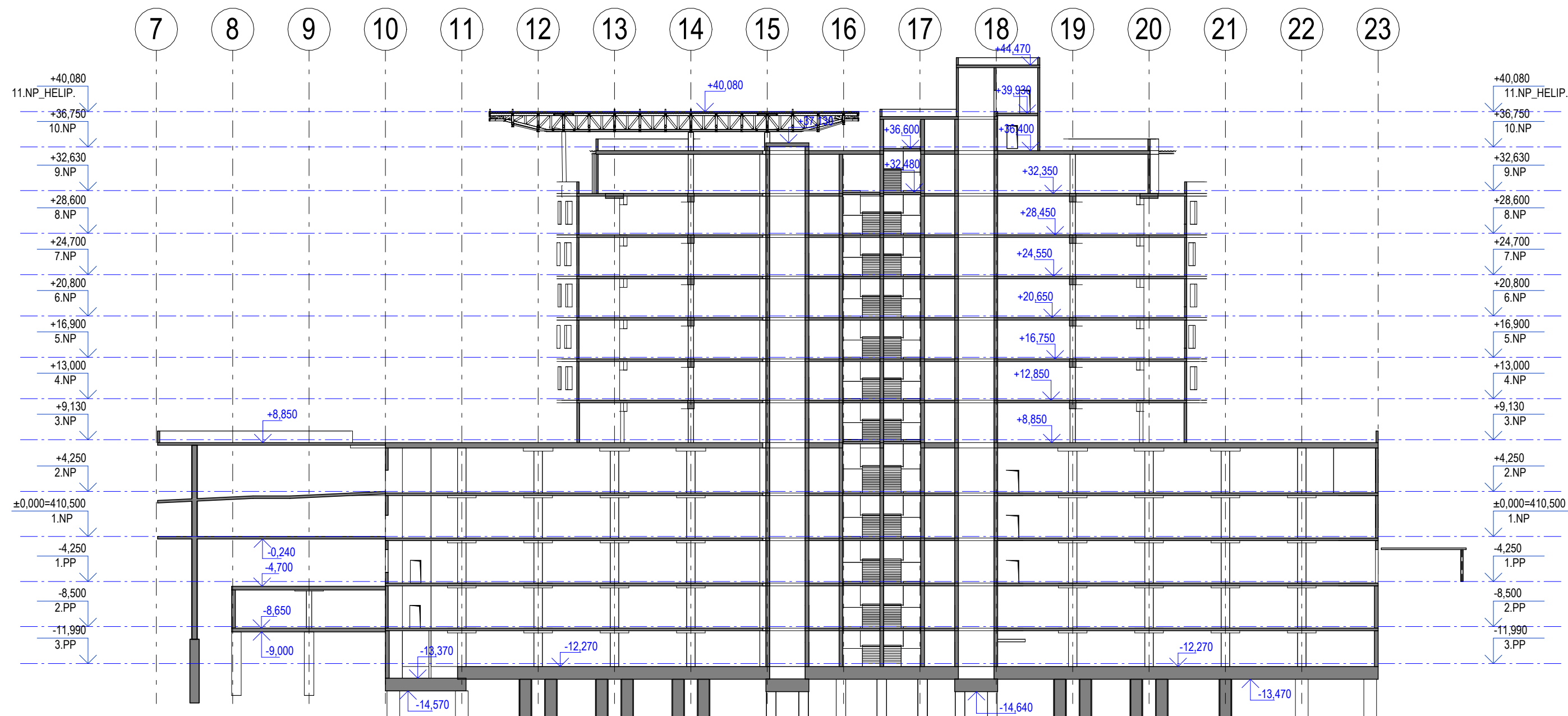
J-T-14





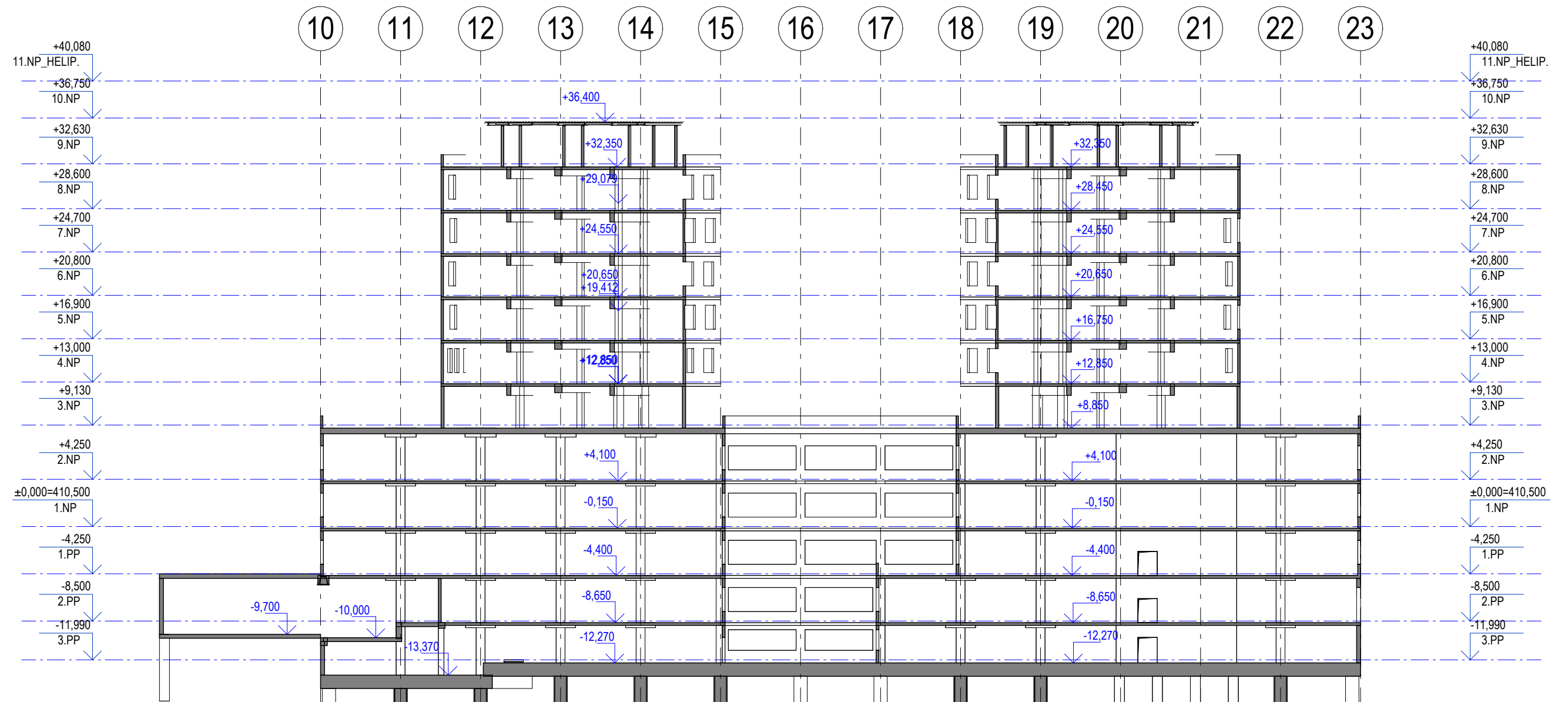
S3



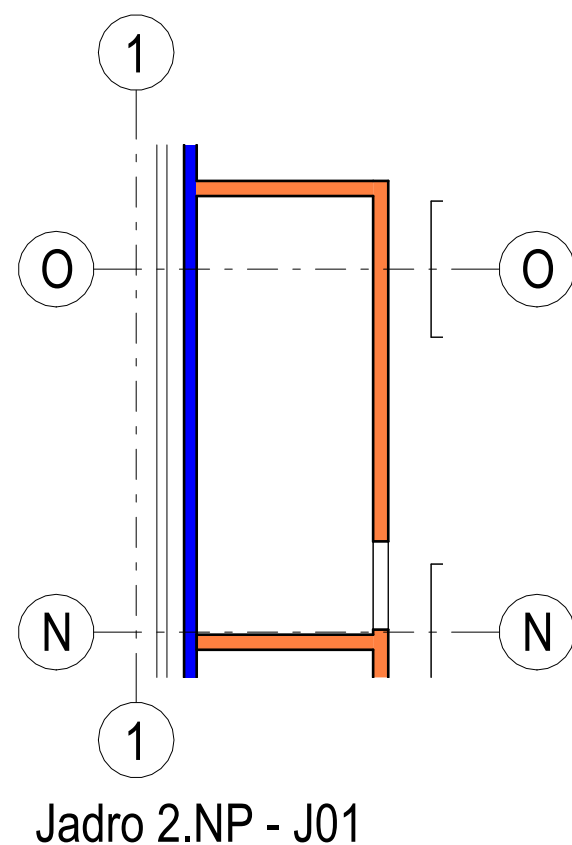
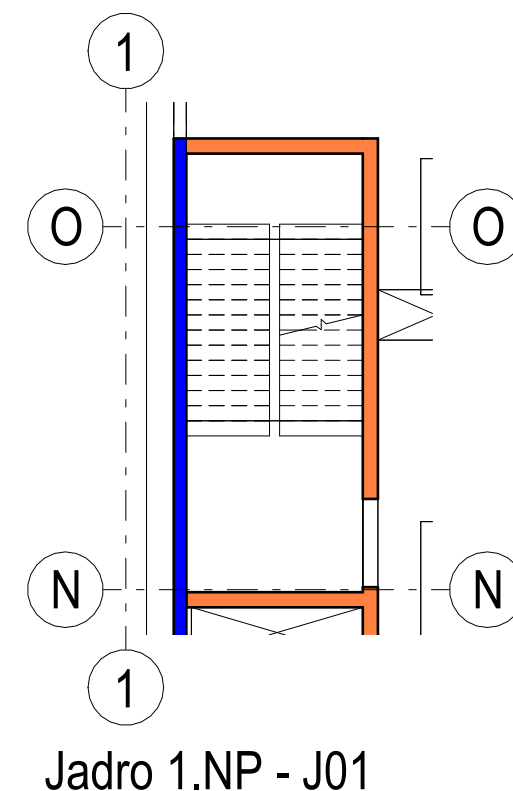
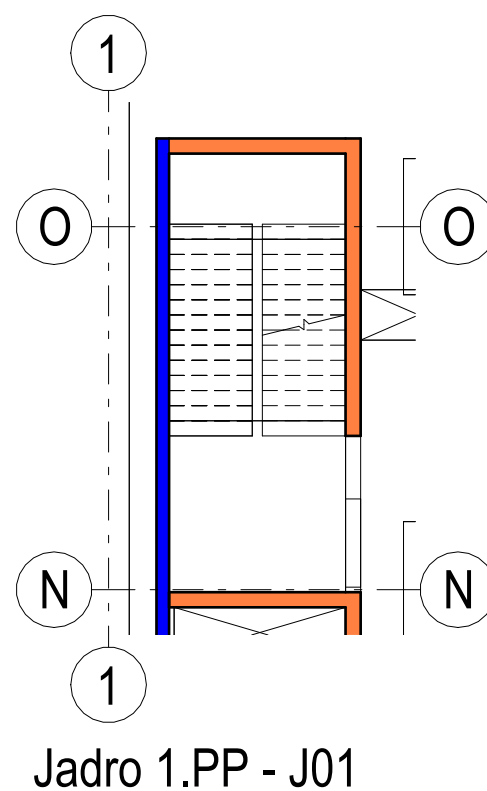
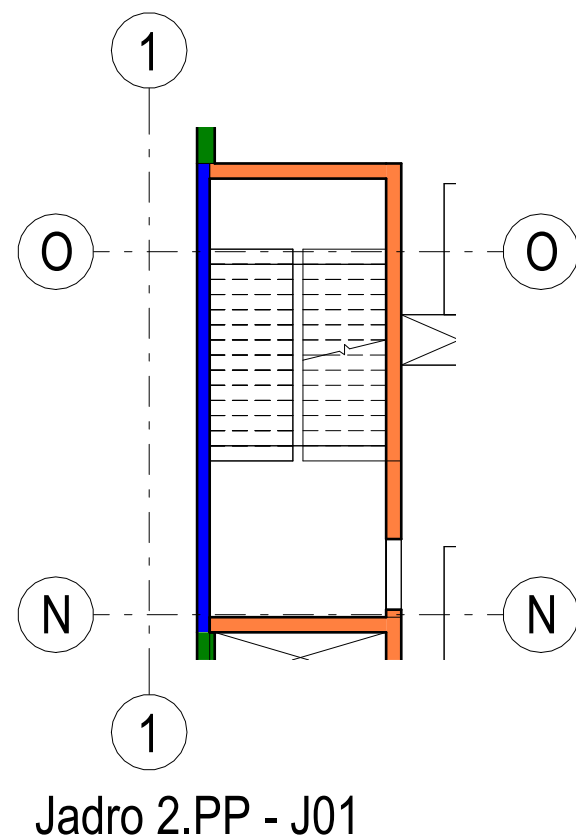


S4





S5



### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nie je špecifikované inak

### LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena	hrúbky 200mm
	železobetónová stena	hrúbky 250mm
	železobetónová stena	hrúbky 300mm
	železobetónová stena	hrúbky 350mm
	železobetónová stena	hrúbky 500mm
	železobetónová stena	hrúbky 650mm
	železobetónová stena	hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

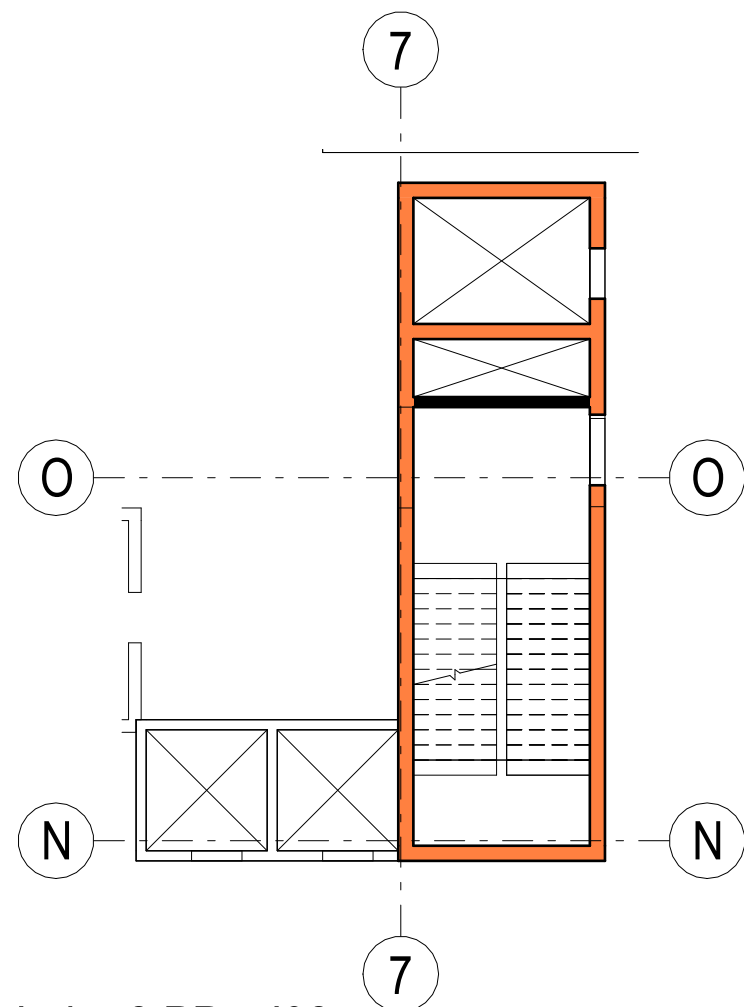
Južný objekt - Tvar jadra J01

M1:150

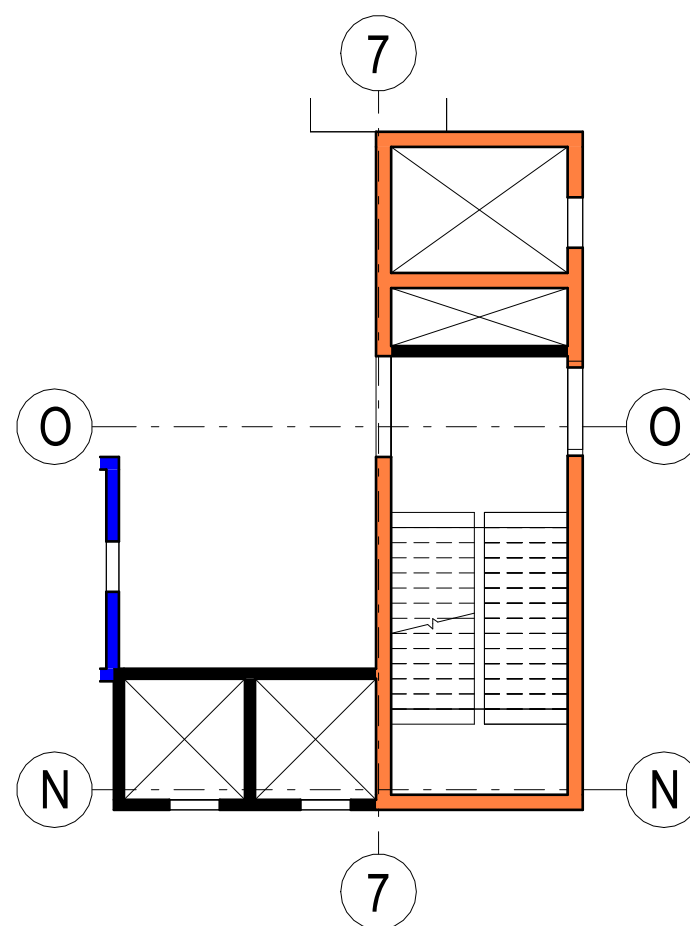
08/10/23

STATIKA

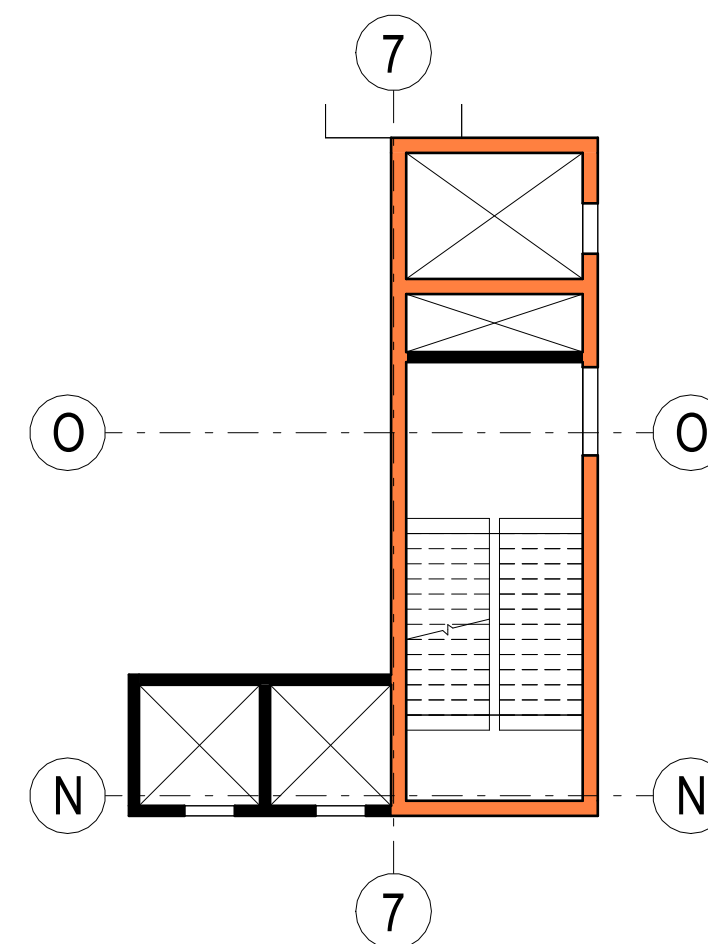
J-T-19



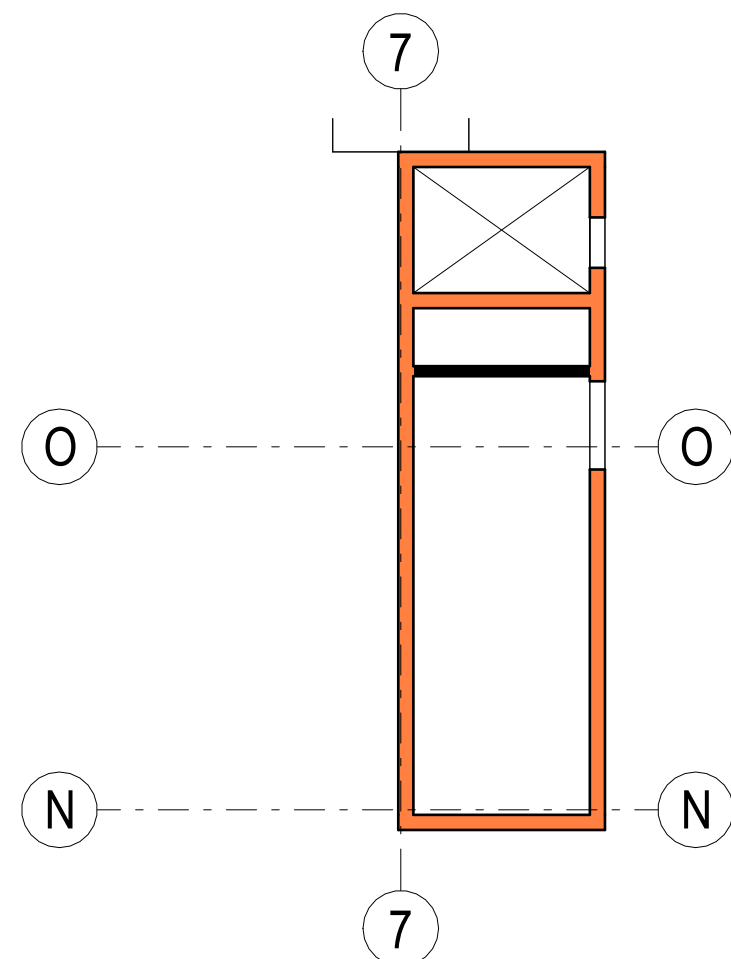
Jadro 2.PP - J02



Jadro 1.PP - J02



Jadro 1.NP - J02



Jadro 2.NP - J02

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena	hrúbky 200mm
	železobetónová stena	hrúbky 250mm
	železobetónová stena	hrúbky 300mm
	železobetónová stena	hrúbky 350mm
	železobetónová stena	hrúbky 500mm
	železobetónová stena	hrúbky 650mm
	železobetónová stena	hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

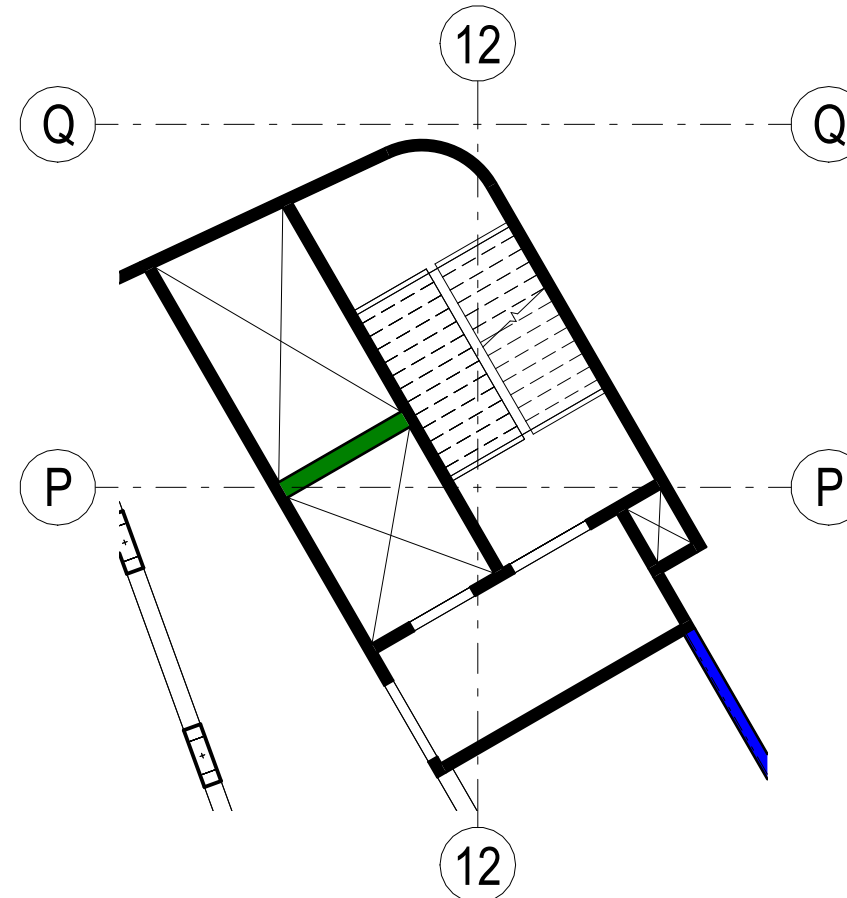
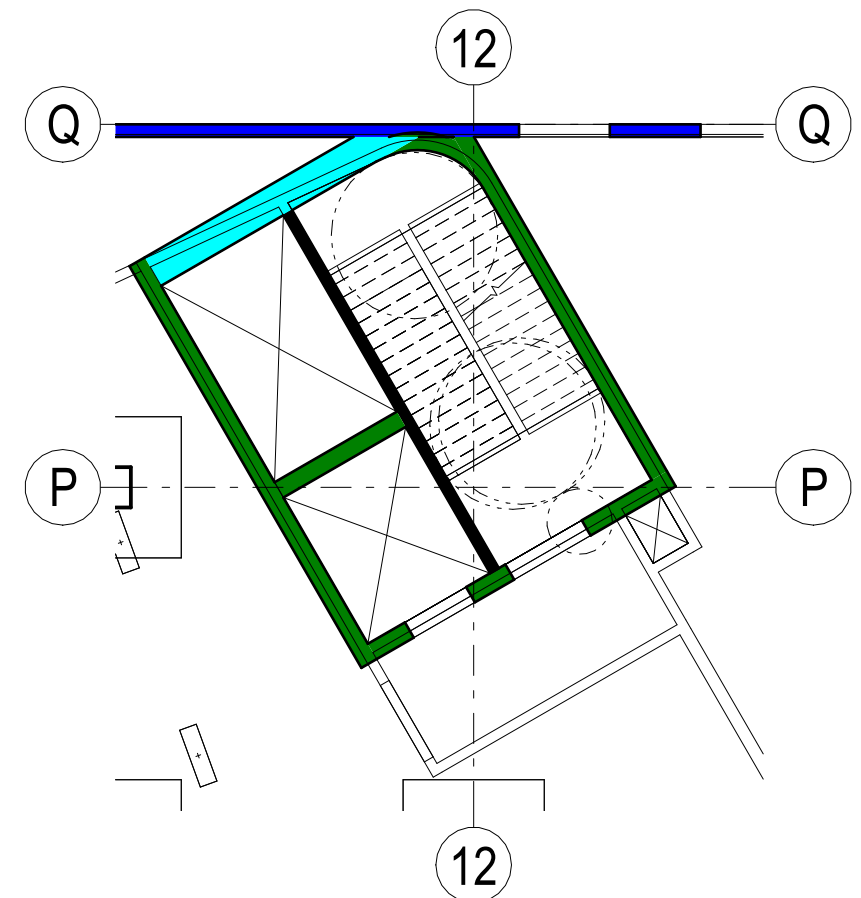
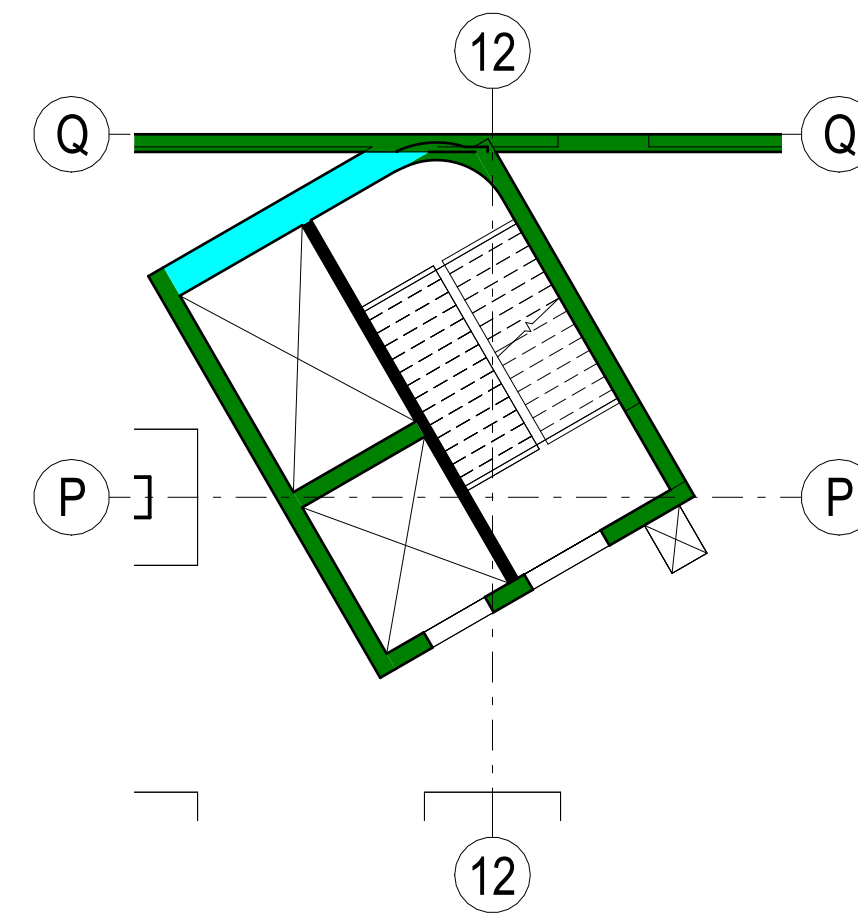
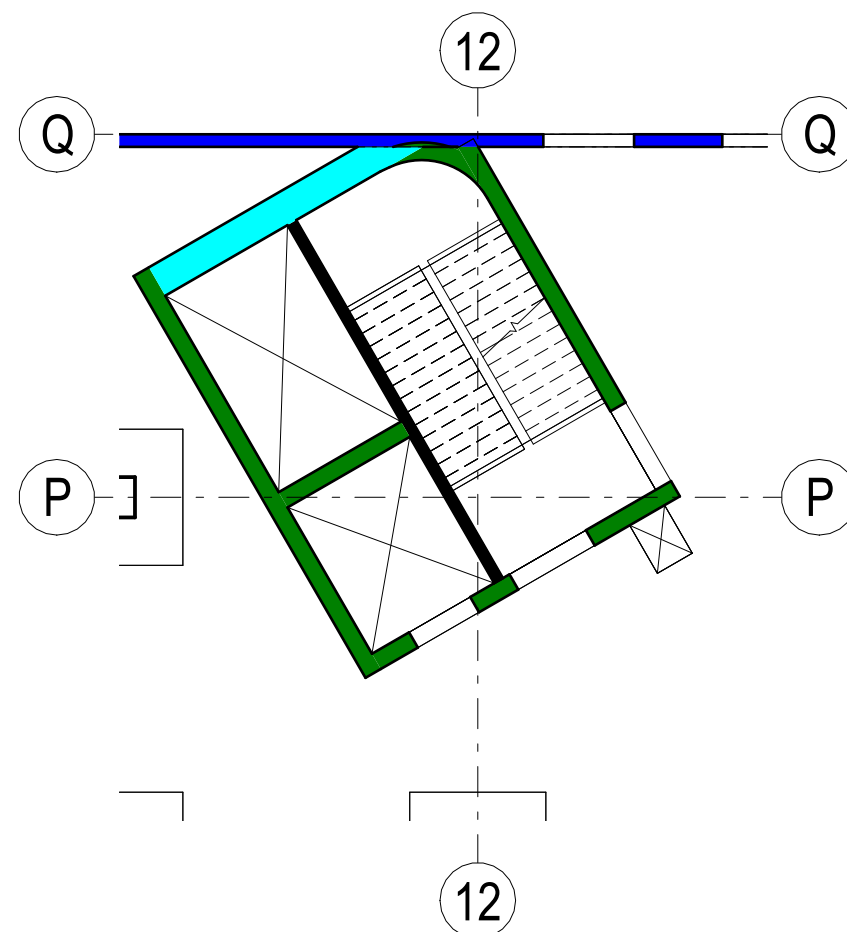
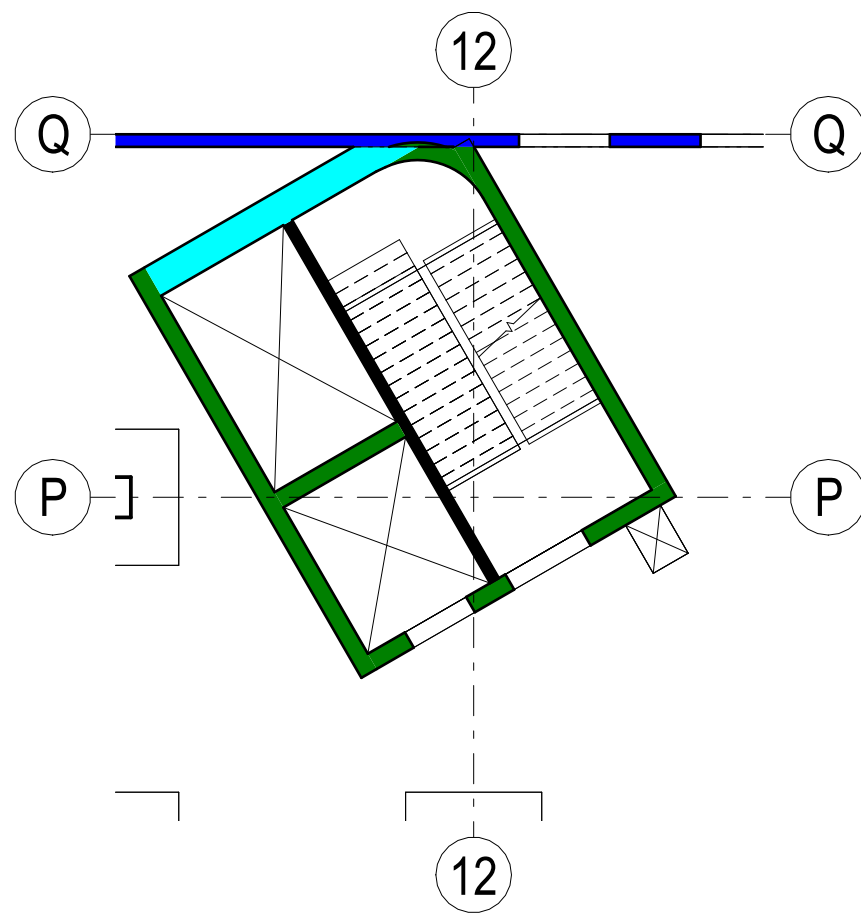
Južný objekt - Tvar jadra J02

M1:150

08/10/23

STATIKA

J-T-20



## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm
	železobetónová stena hrúbky 650mm
	železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

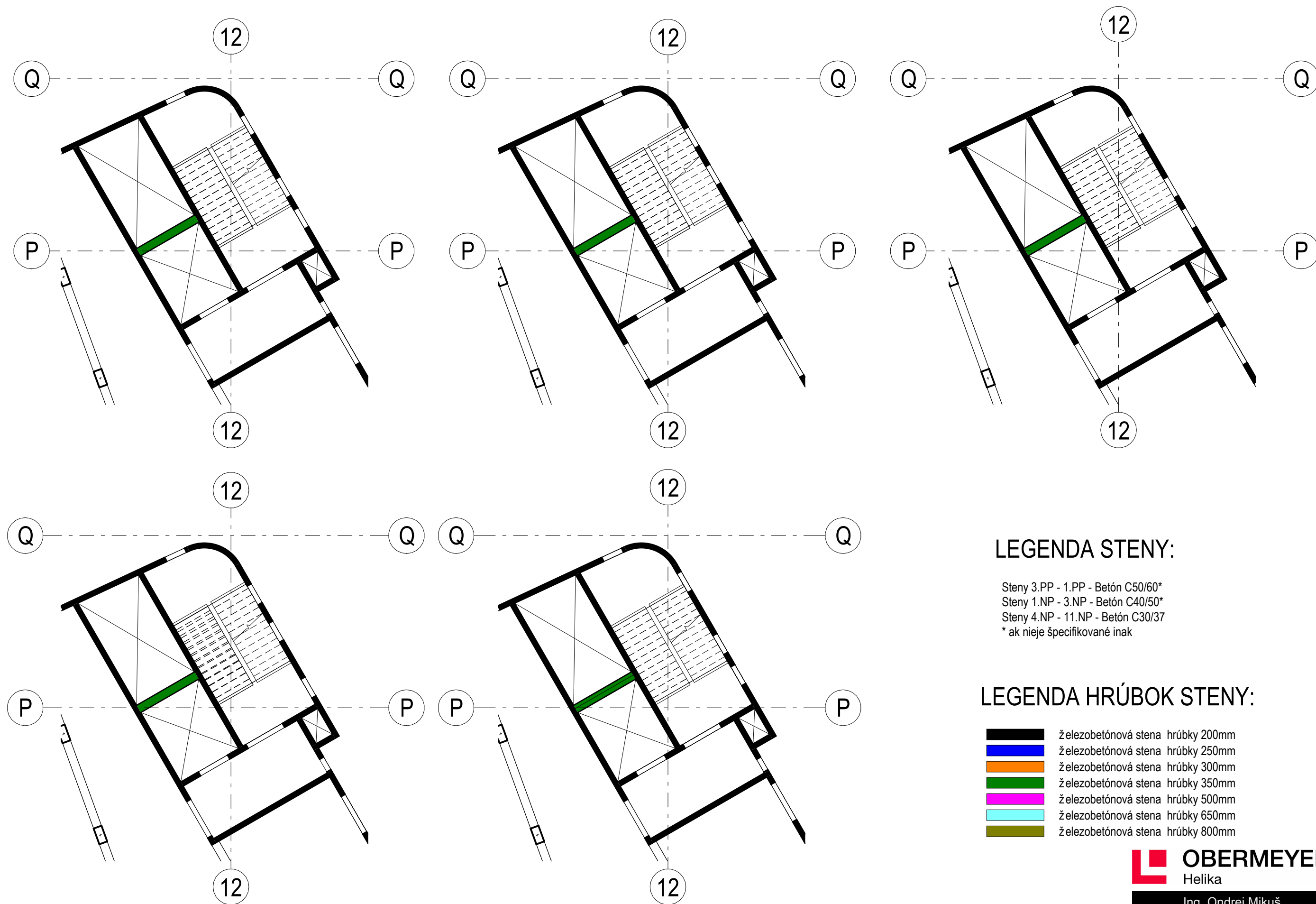
Južný objekt - Tvar jadra J03 č.1/2

M1:150

08/10/23

STATIKA

J-T-21



## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm
	železobetónová stena hrúbky 650mm
	železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

**REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA**

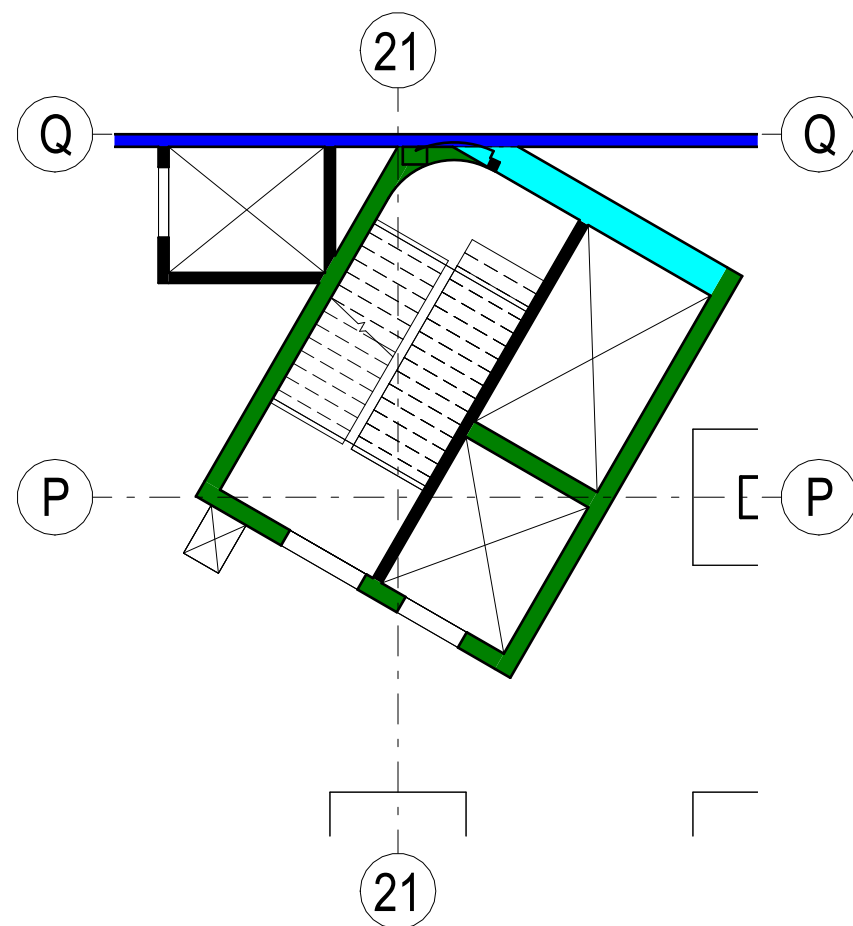
Južný objekt - Tvar jadra J03 č.2/2

M1:150

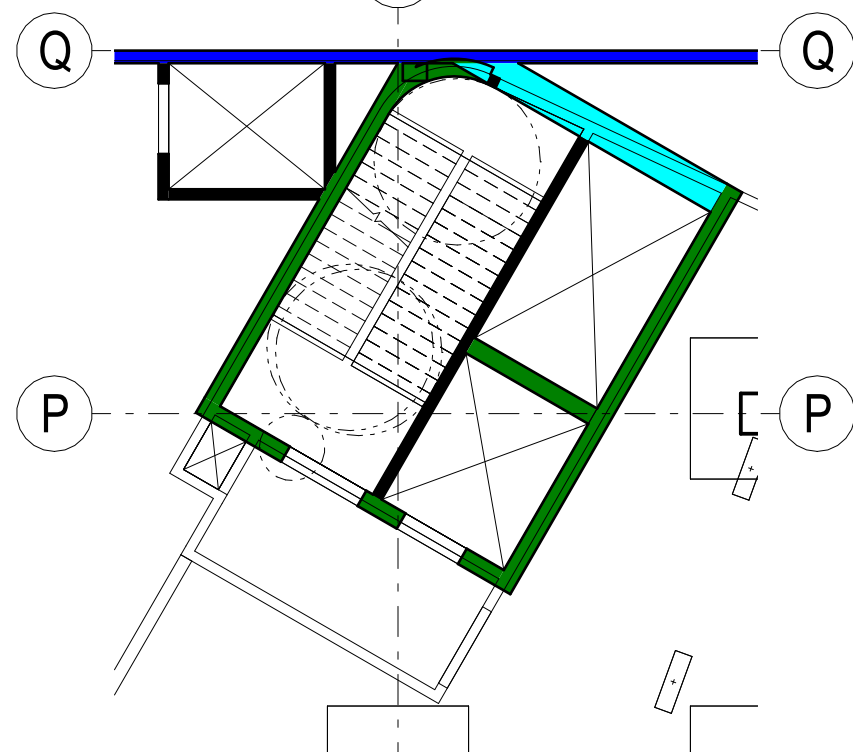
08/10/23

STATIKA

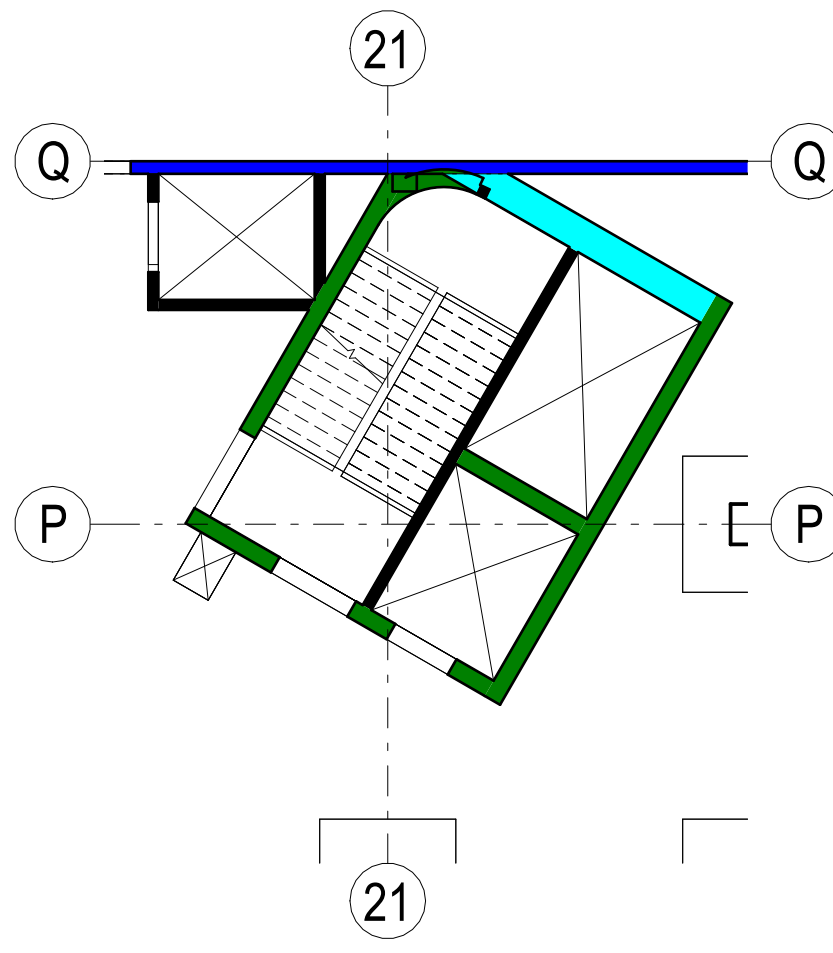
**J-T-22**



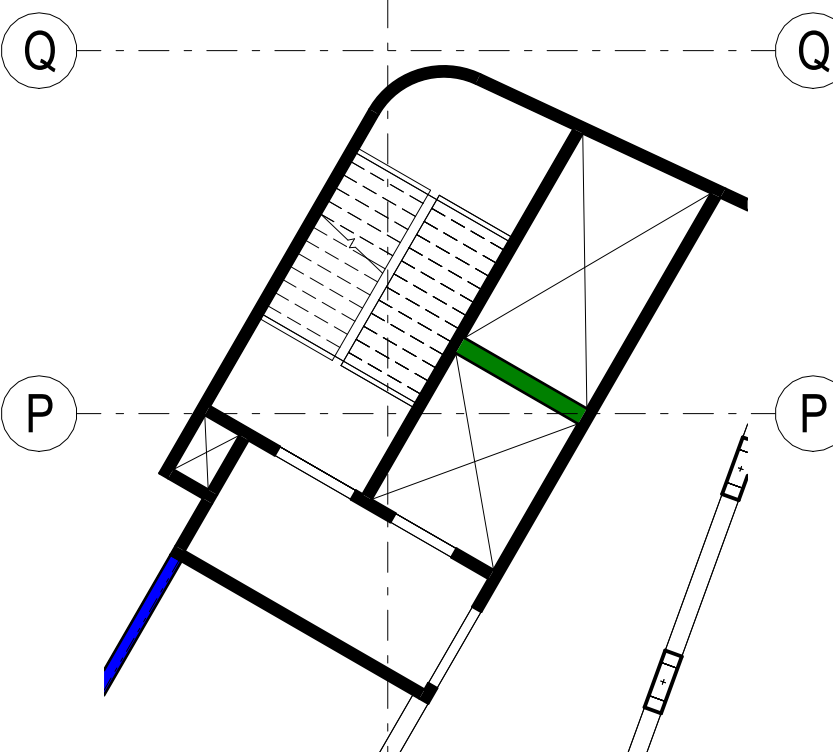
Jadro 1.NP - J04



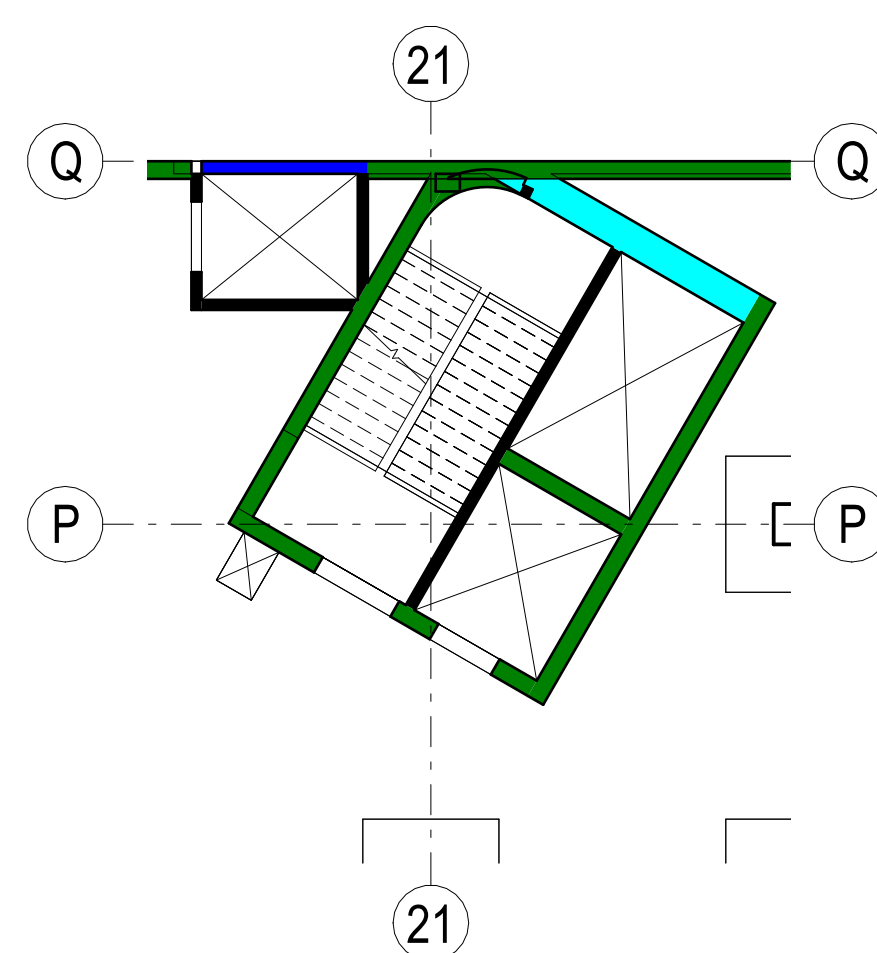
Jadro 2.NP - J04



Jadro 1.PP - J04



Jadro 3.NP - J04



Jadro 2.PP - J04

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA HRÚBOK STENY:

železobetónová stena hrúbky 200mm  
 železobetónová stena hrúbky 250mm  
 železobetónová stena hrúbky 300mm  
 železobetónová stena hrúbky 350mm  
 železobetónová stena hrúbky 500mm  
 železobetónová stena hrúbky 650mm  
 železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar jadra J04 č.1/2

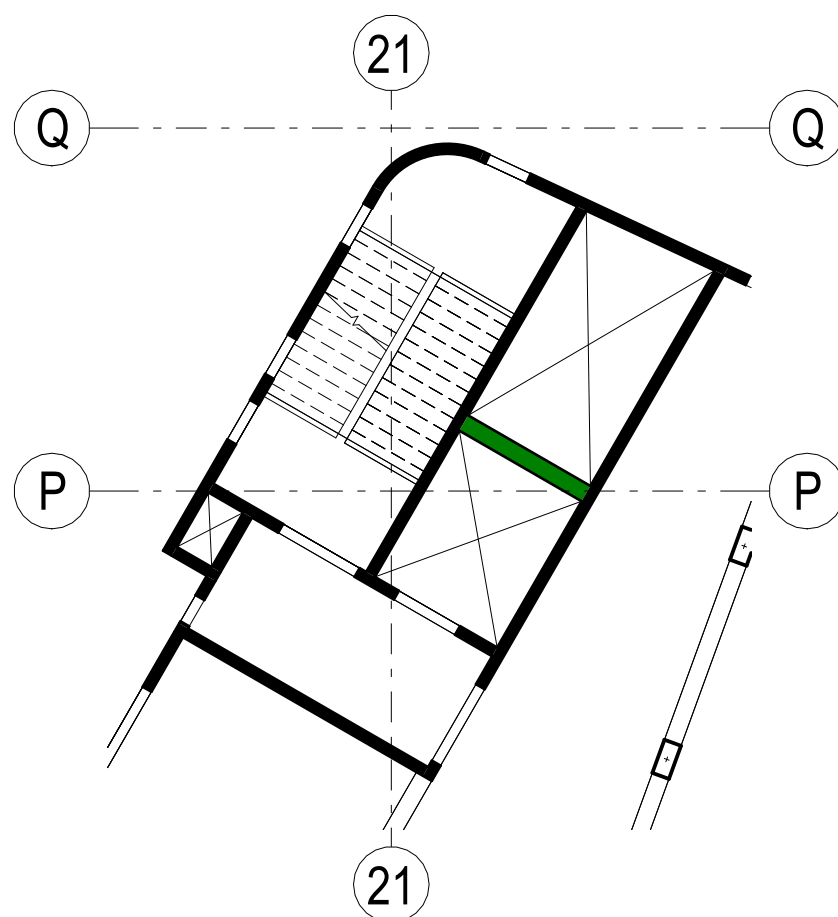
M1:150

08/10/23

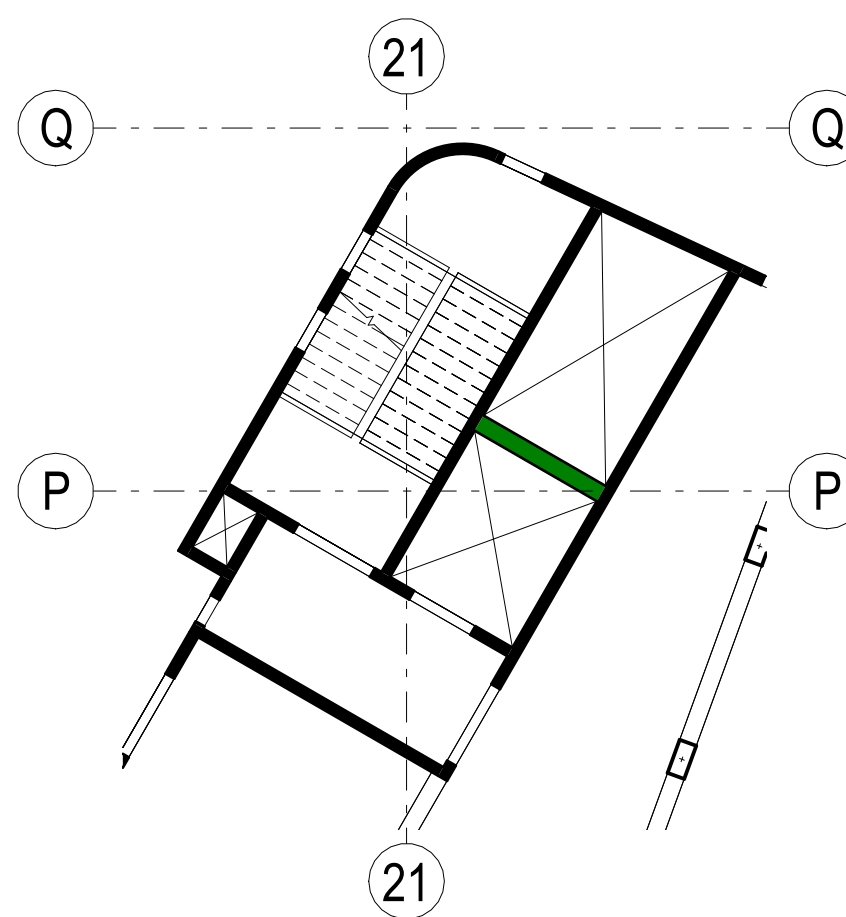
STATIKA

J-T-23

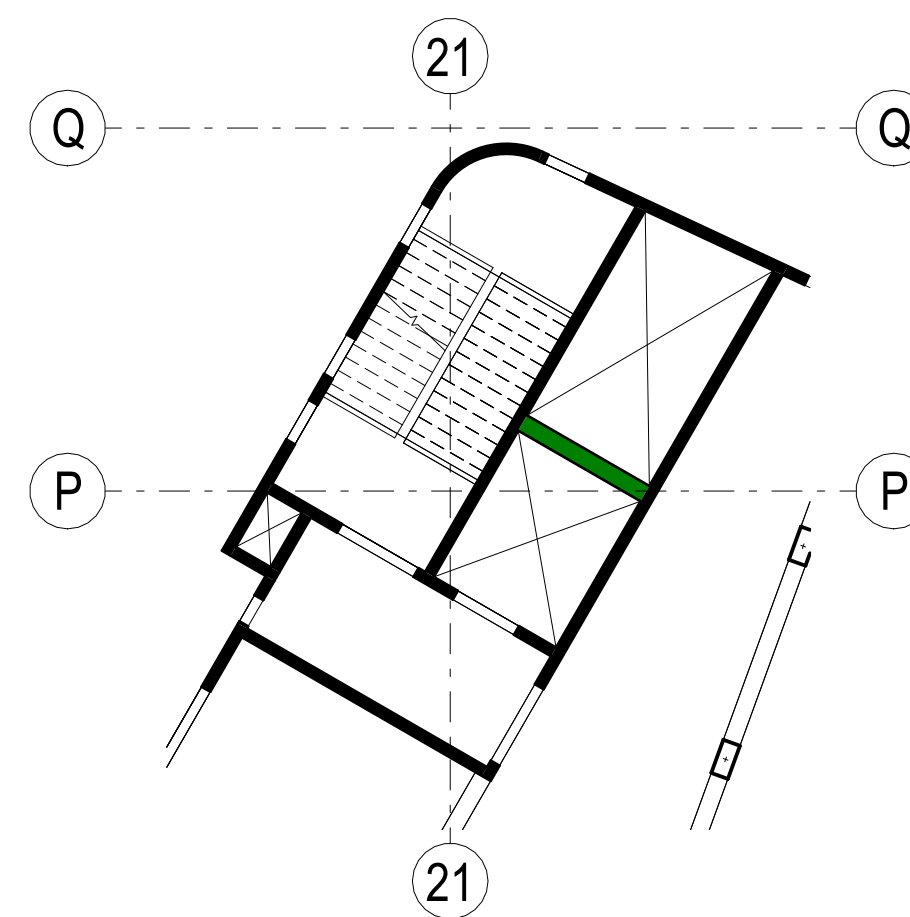




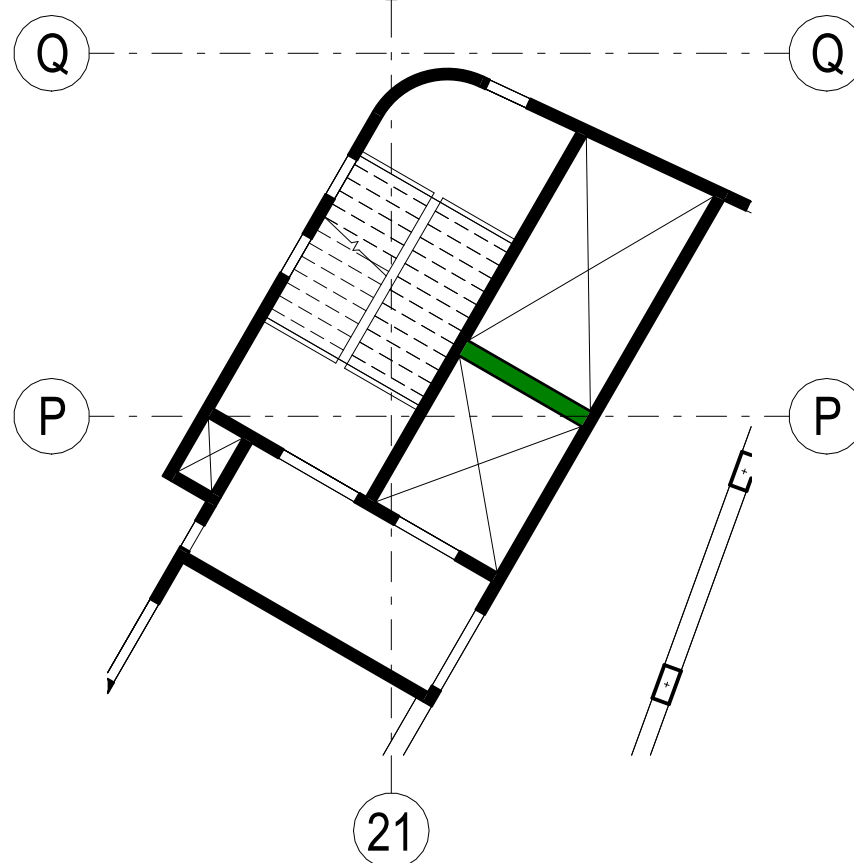
Jadro 6.NP - J04



Jadro 5.NP - J04



Jadro 4.NP - J04



Jadro 7.NP - J04

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm
	železobetónová stena hrúbky 650mm
	železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

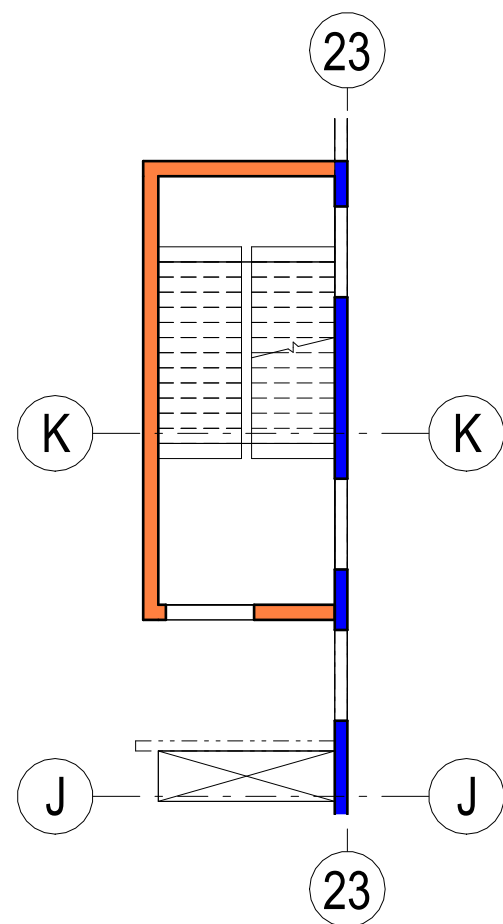
Južný objekt - Tvar jadra J04 č.2/2

M1:150

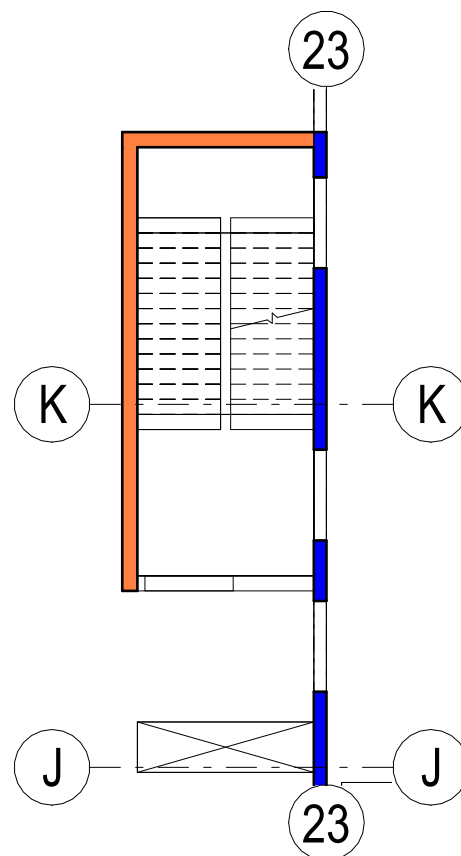
08/10/23

STATIKA

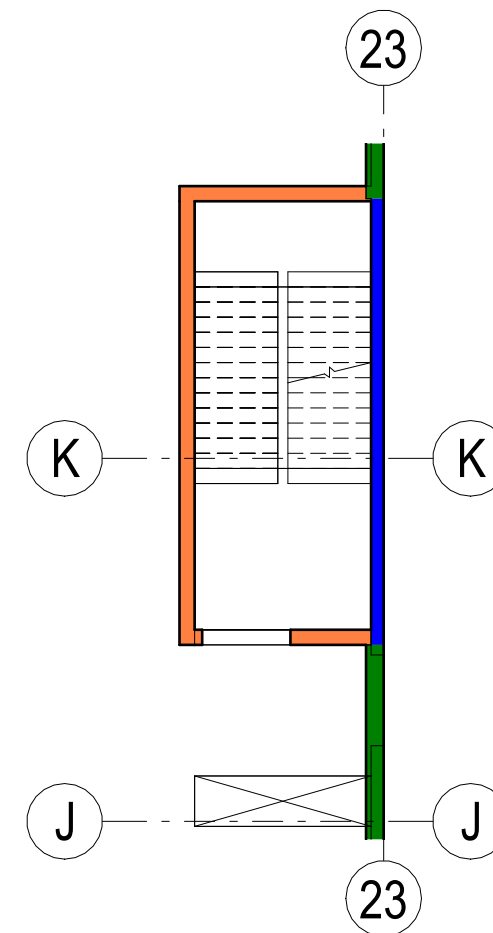
J-T-24



Jadro 1.NP - J05



Jadro 1.PP - J05



Jadro 2.PP - J05

## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:black;"></span>	železobetónová stena hrúbky 200mm
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:blue;"></span>	železobetónová stena hrúbky 250mm
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:orange;"></span>	železobetónová stena hrúbky 300mm
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:green;"></span>	železobetónová stena hrúbky 350mm
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:magenta;"></span>	železobetónová stena hrúbky 500mm
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:cyan;"></span>	železobetónová stena hrúbky 650mm
<span style="display:inline-block; width:20px; height:10px; background-color:olive;"></span>	železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

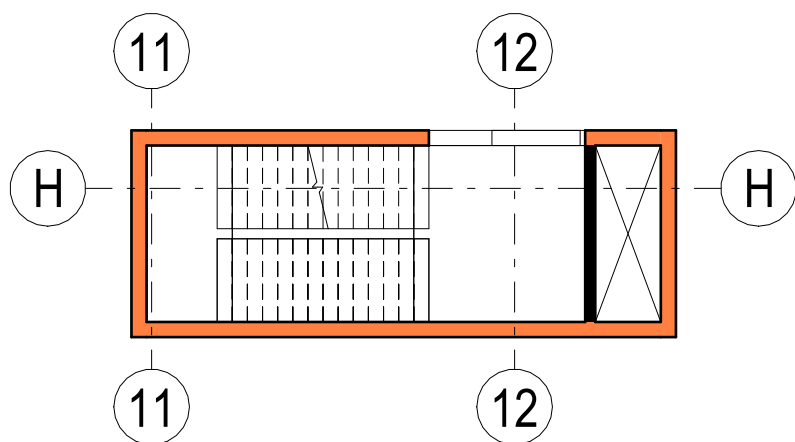
Južný objekt - Tvar jadra J05

M1:150

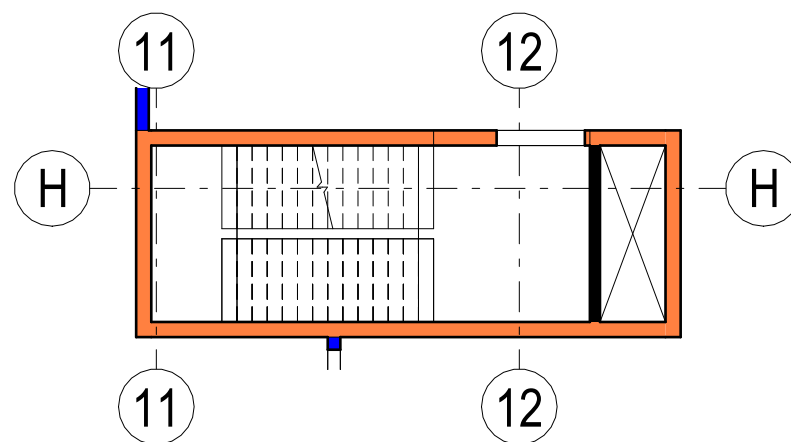
08/10/23

STATIKA

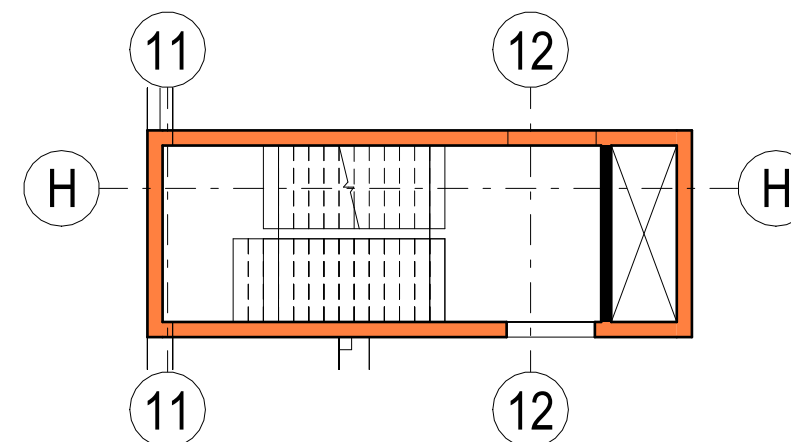
J-T-25



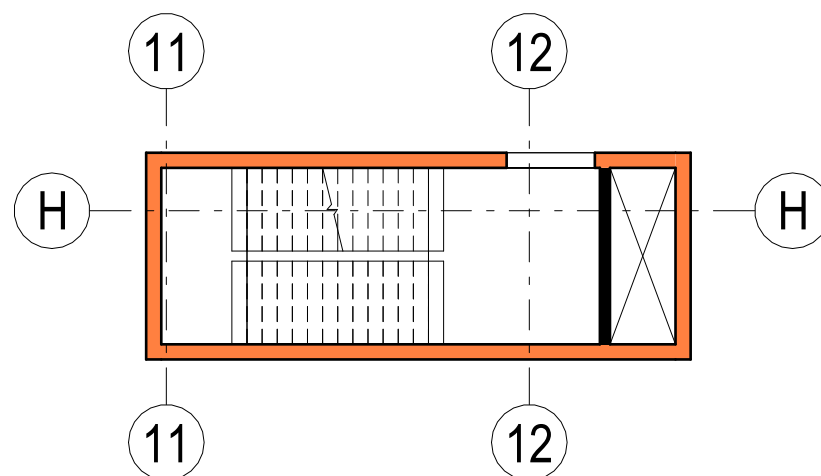
Jadro 1.PP - J06



Jadro 2.PP - J06



Jadro 3.PP - J06



Jadro 1.NP - J06

## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm
	železobetónová stena hrúbky 650mm
	železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

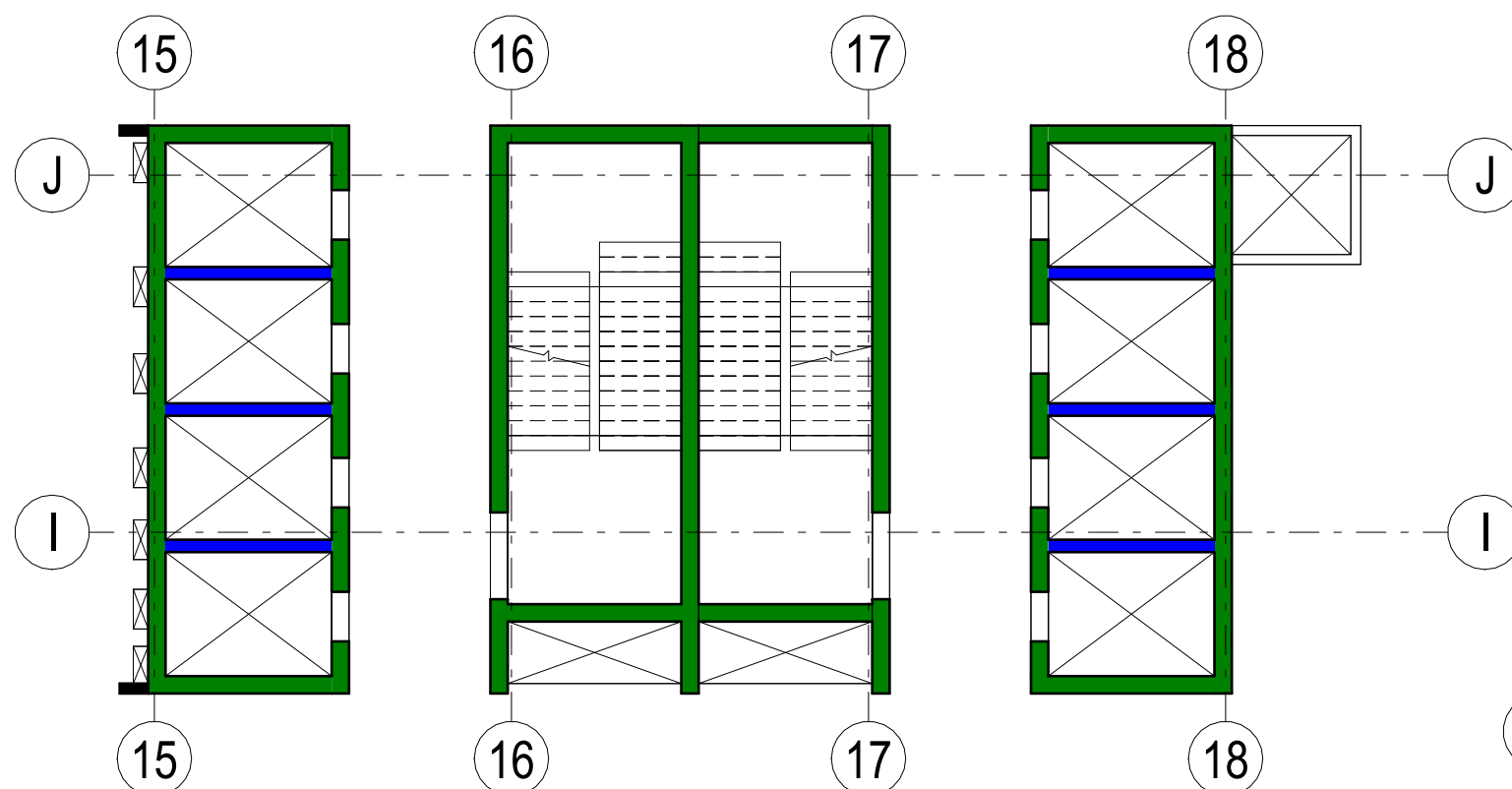
Južný objekt - Tvar jadra J06

M1:150

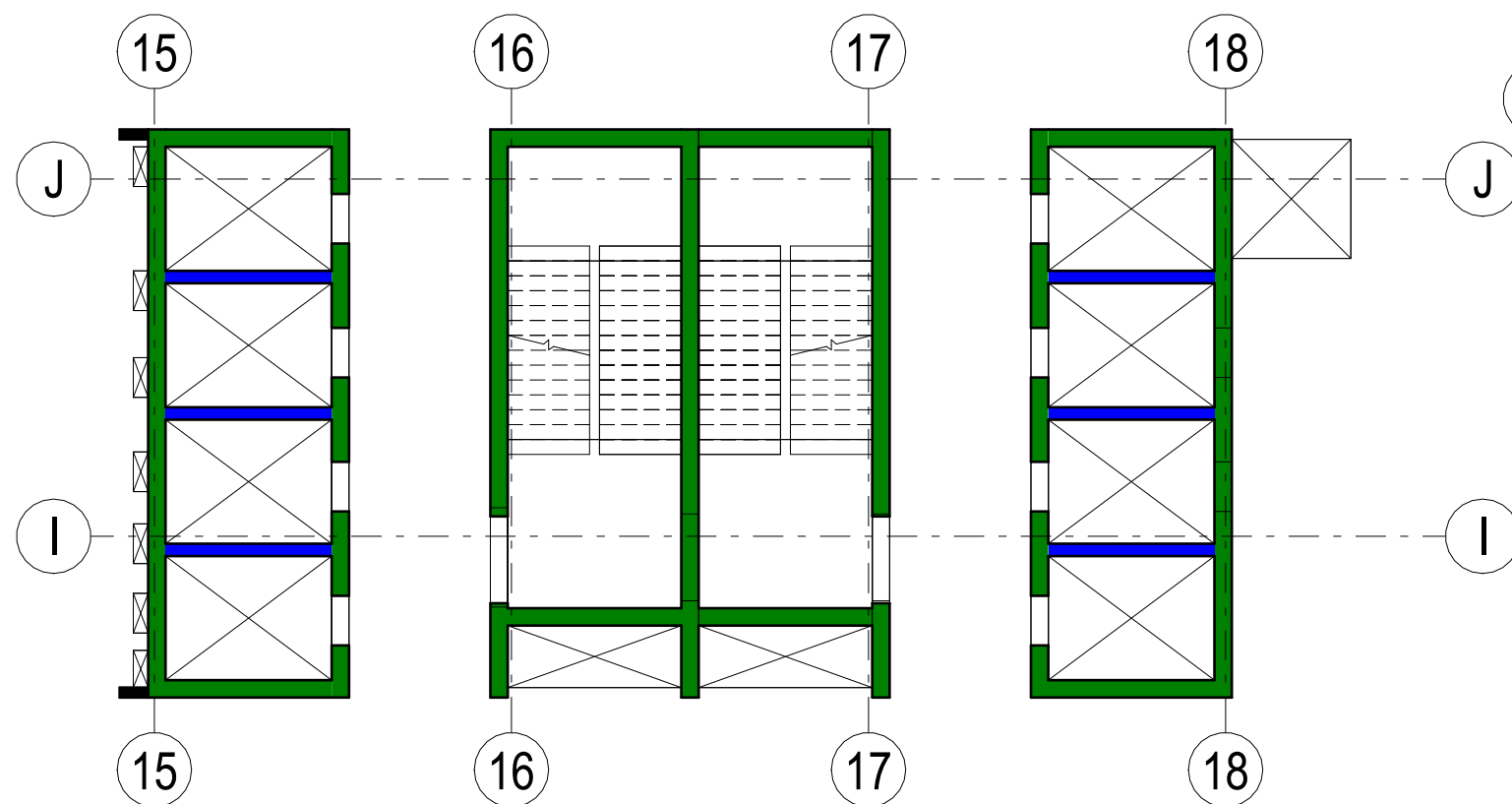
08/10/23

STATIKA

J-T-26



Jadro 3.PP - J07



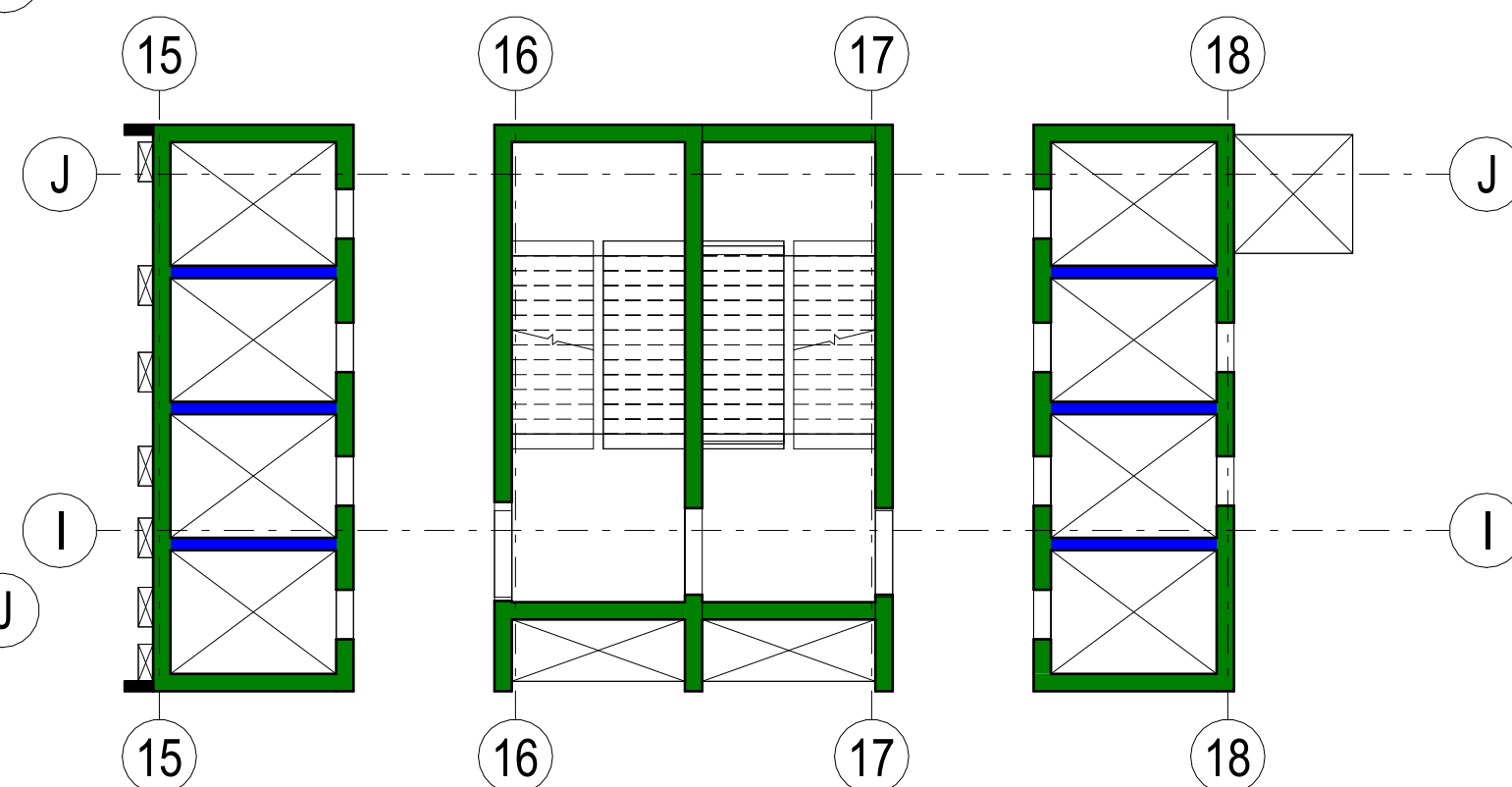
Jadro 2.PP - J07

## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nie je špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm
	železobetónová stena hrúbky 650mm
	železobetónová stena hrúbky 800mm



Jadro 1.PP - J07

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

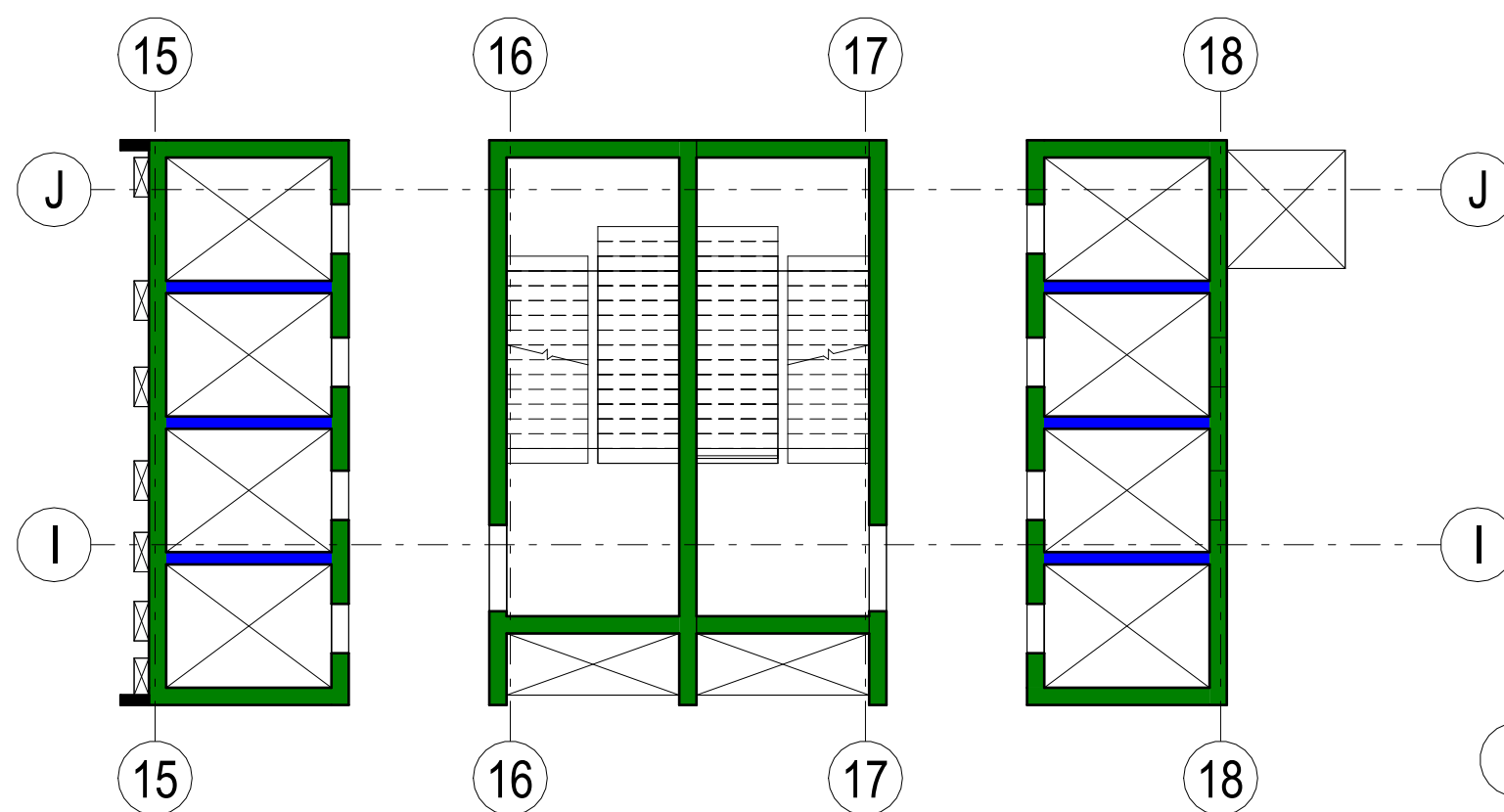
Južný objekt - Tvar jadra J07 č.1/4

M1:150

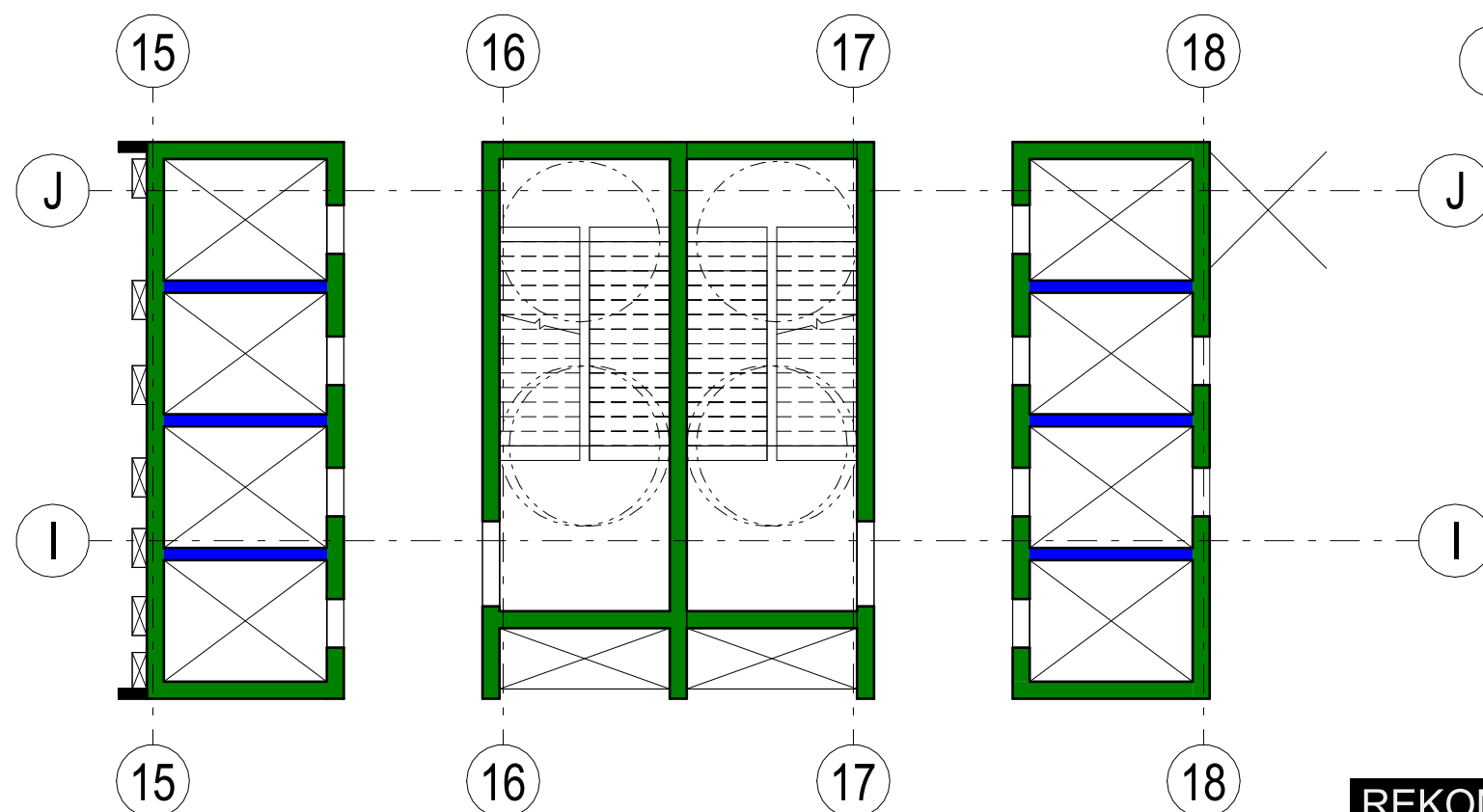
08/10/23

STATIKA

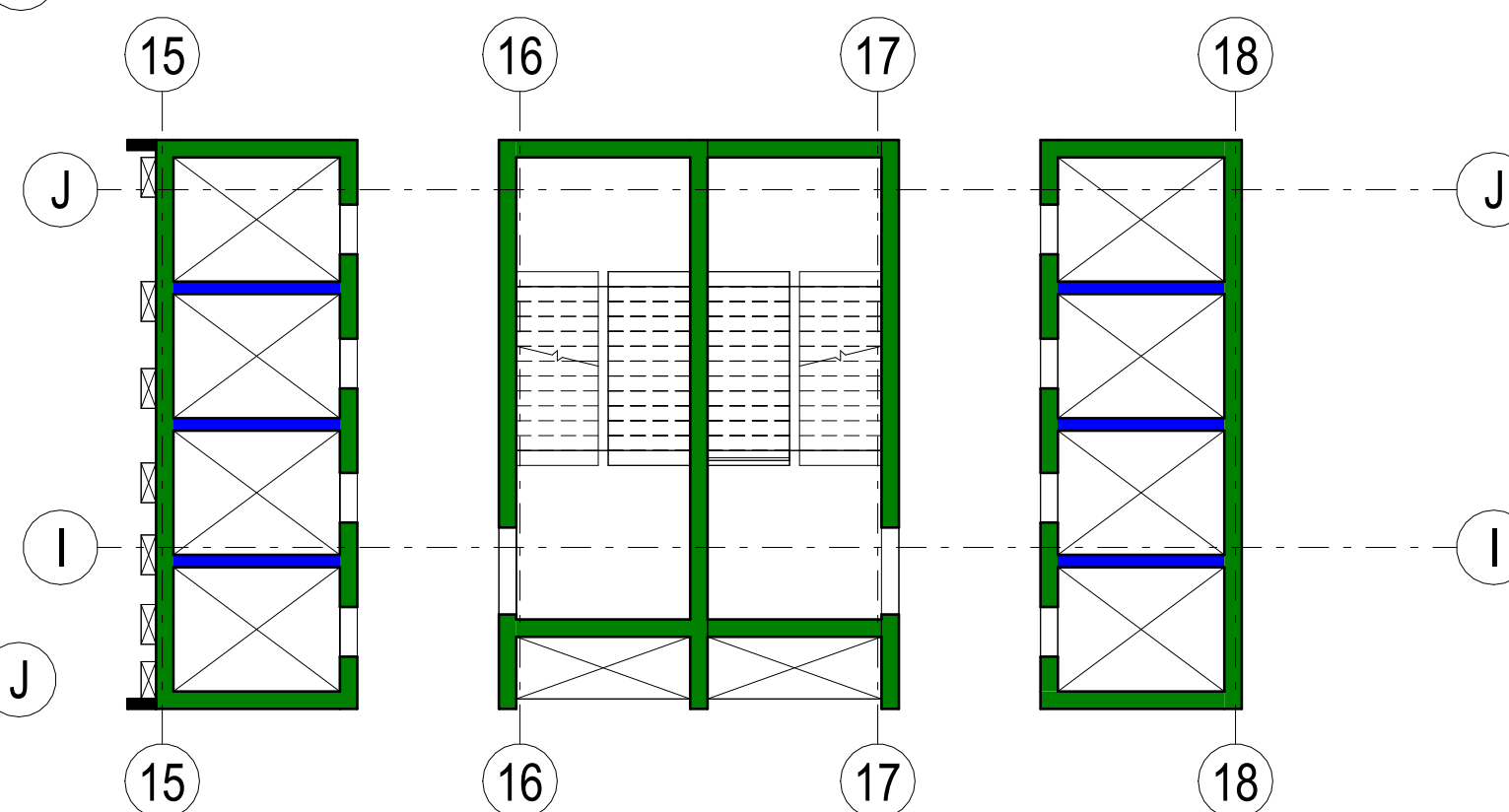
J-T-27



Jadro 1.NP - J07



Jadro 2.NP - J07



Jadro 3.NP - J07

## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
\* ak nie je špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

železobetónová stena hrúbky 200mm  
železobetónová stena hrúbky 250mm  
železobetónová stena hrúbky 300mm  
železobetónová stena hrúbky 350mm  
železobetónová stena hrúbky 500mm  
železobetónová stena hrúbky 650mm  
železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

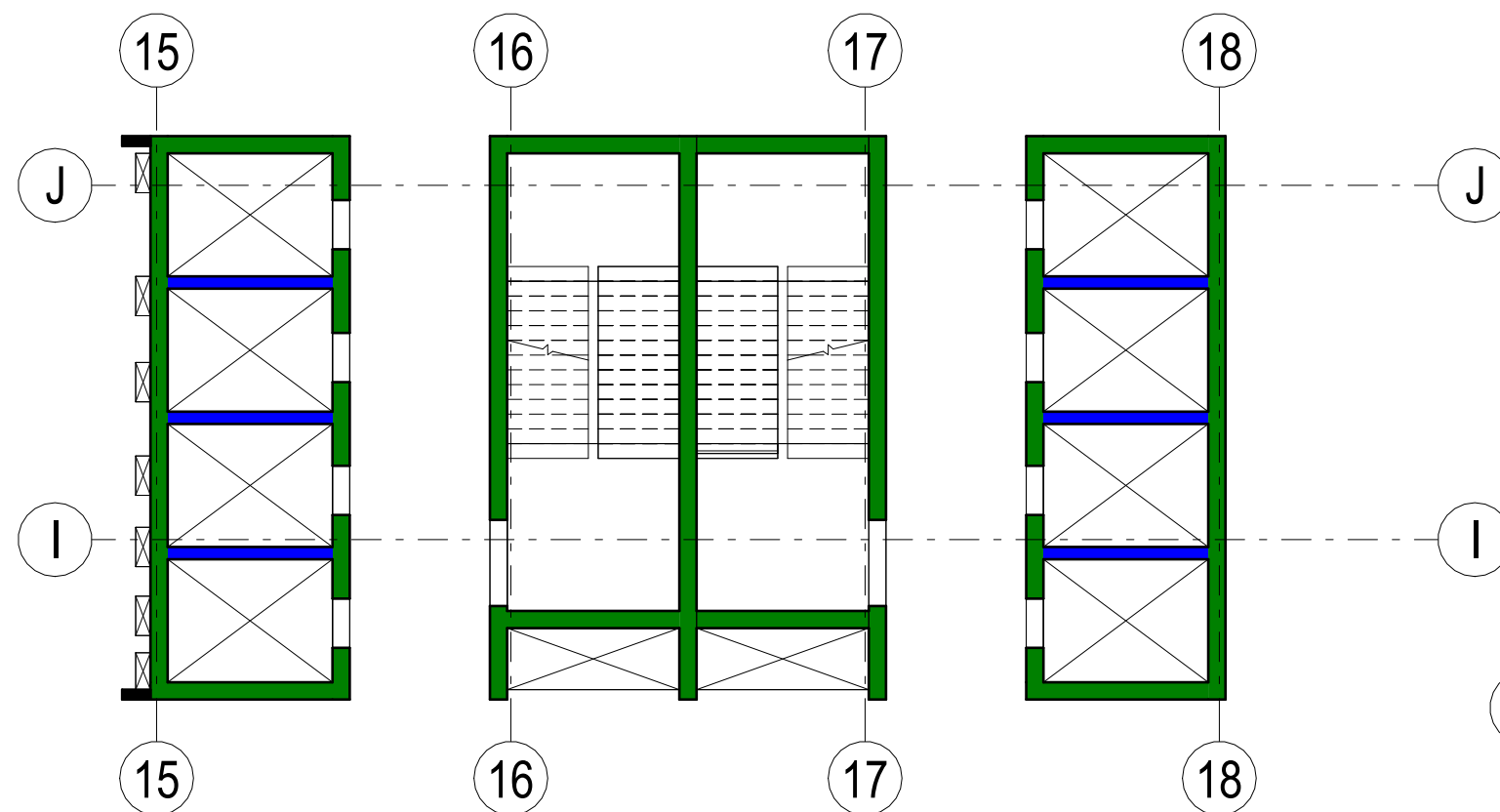
Južný objekt - Tvar jadra J07 č.2/4

M1:150

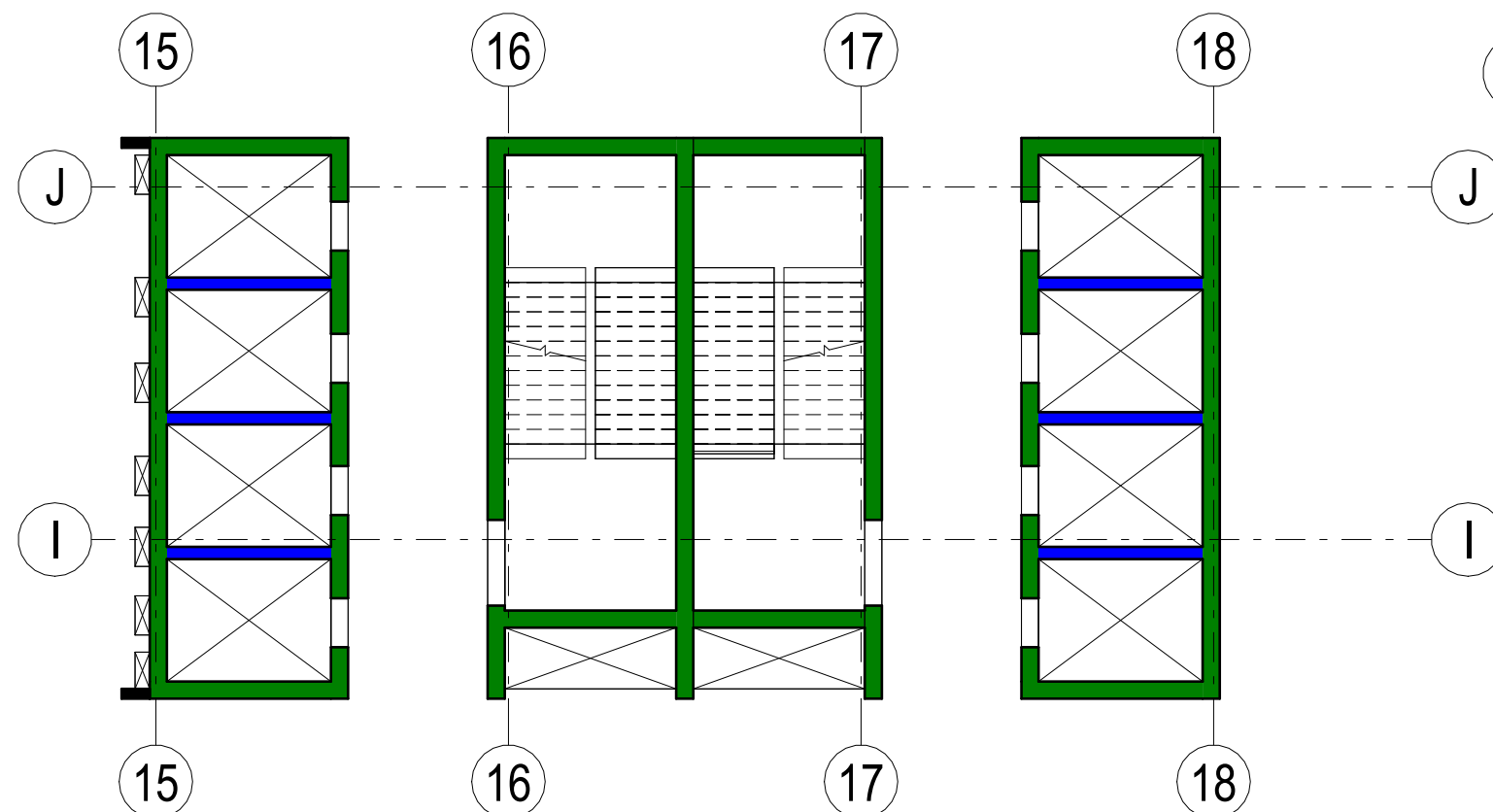
08/10/23

STATIKA

J-T-28



Jadro 4.NP - J07



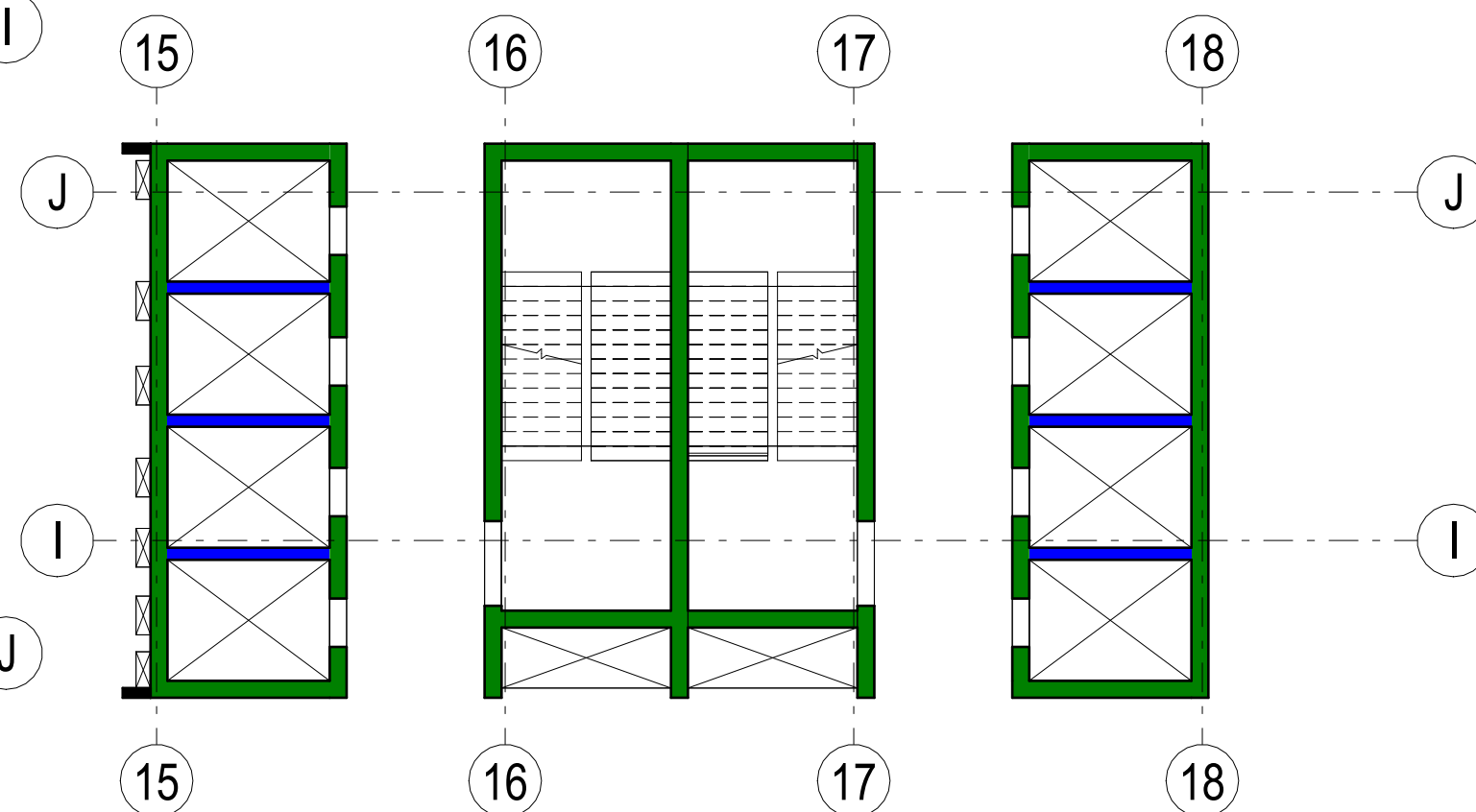
Jadro 5.NP - J07

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA HRÚBOK STENY:

železobetónová stena hrúbky 200mm  
 železobetónová stena hrúbky 250mm  
 železobetónová stena hrúbky 300mm  
 železobetónová stena hrúbky 350mm  
 železobetónová stena hrúbky 500mm  
 železobetónová stena hrúbky 650mm  
 železobetónová stena hrúbky 800mm



Jadro 6.NP - J07

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar jadra J07 č.3/4

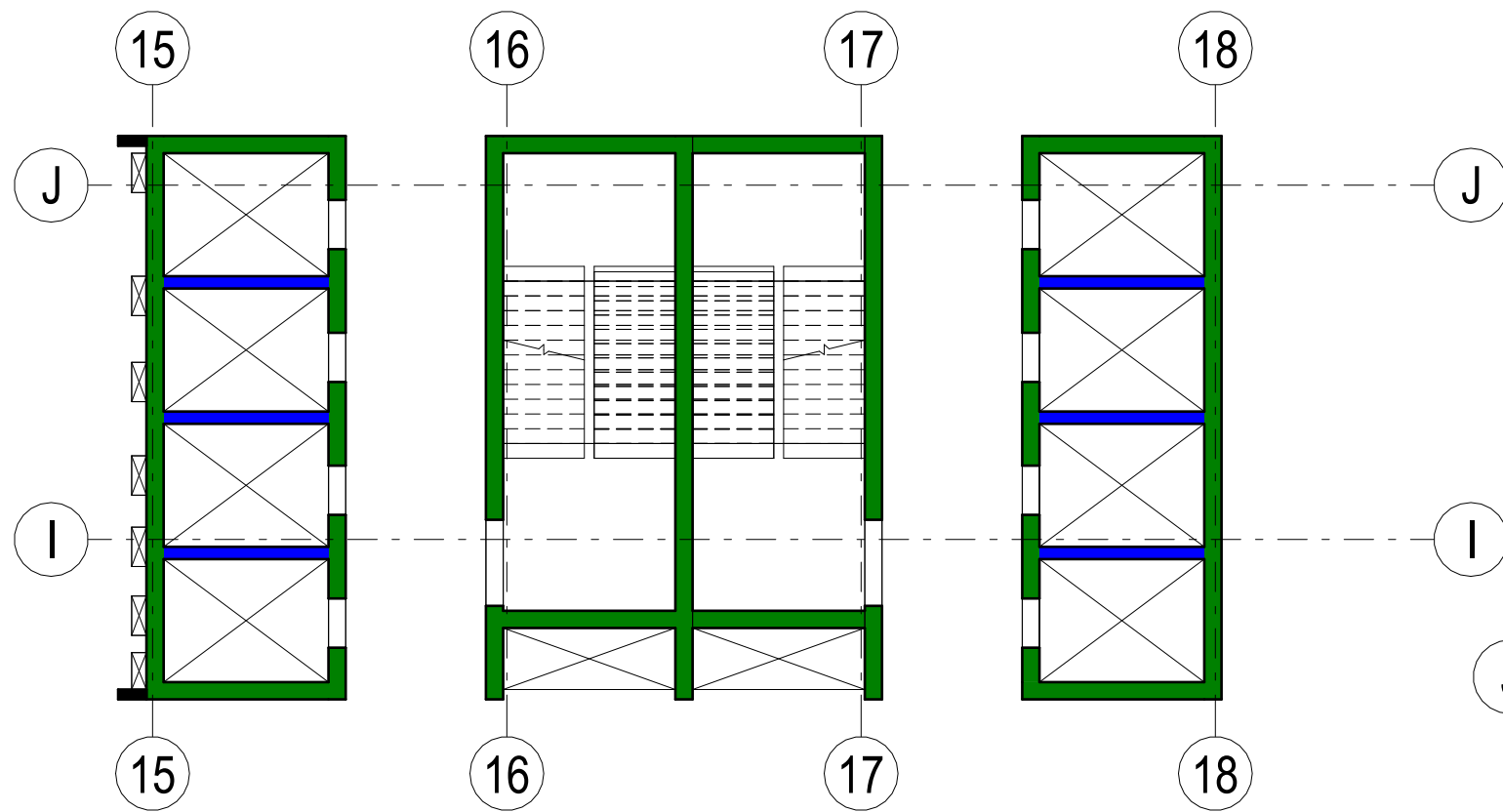
M1:150

08/10/23

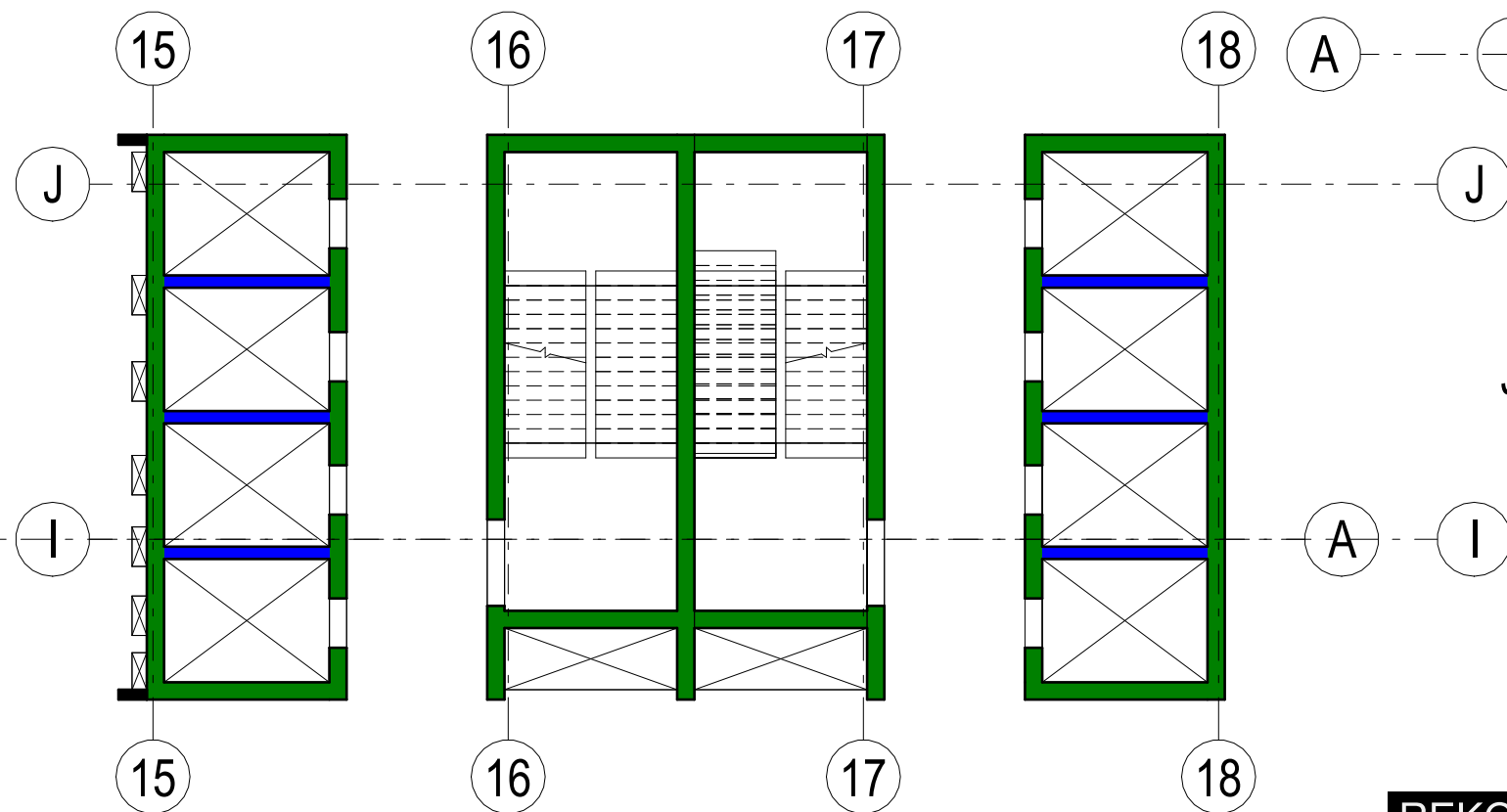
STATIKA

J-T-29





Jadro 7.NP - J07



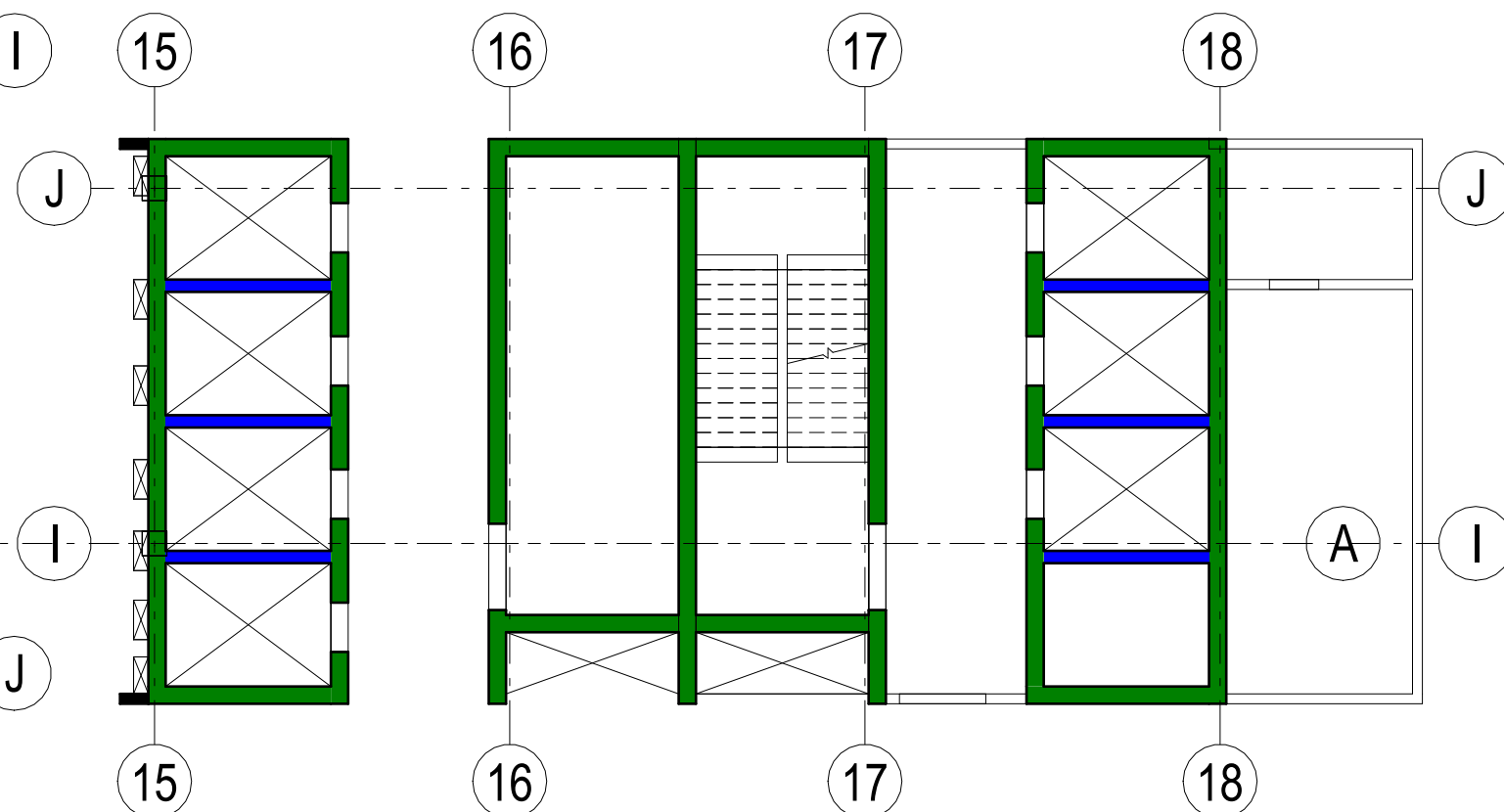
Jadro 8.NP - J07

## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

železobetónová stena hrúbky 200mm  
 železobetónová stena hrúbky 250mm  
 železobetónová stena hrúbky 300mm  
 železobetónová stena hrúbky 350mm  
 železobetónová stena hrúbky 500mm  
 železobetónová stena hrúbky 650mm  
 železobetónová stena hrúbky 800mm



Jadro 9.NP - J07

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

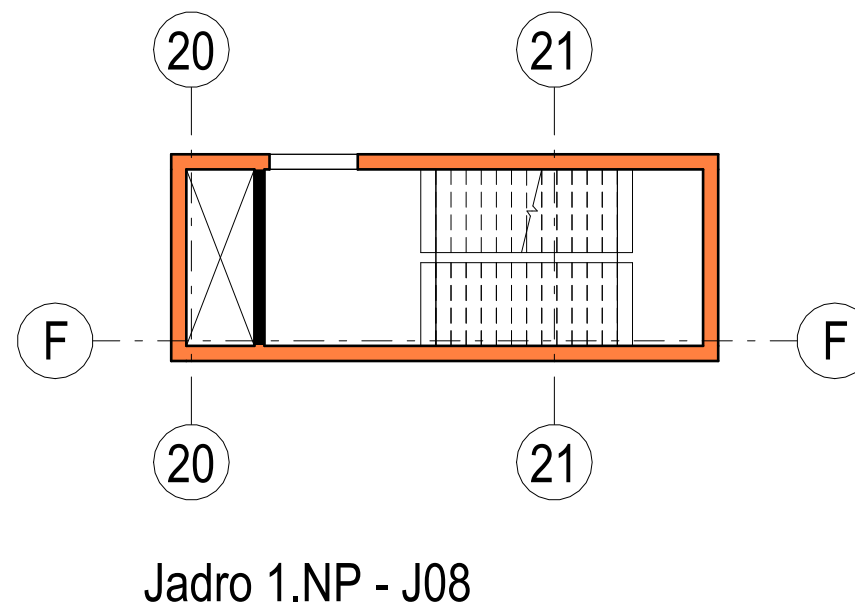
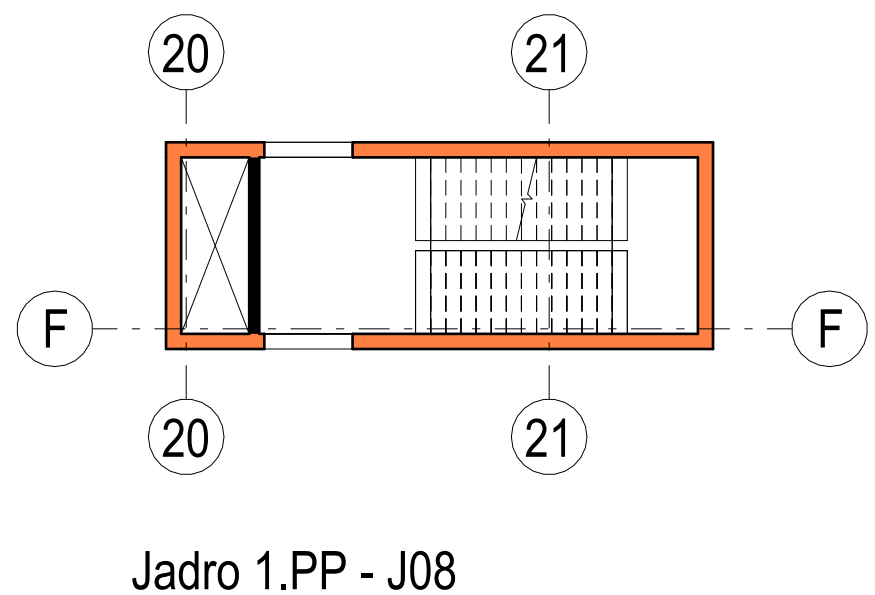
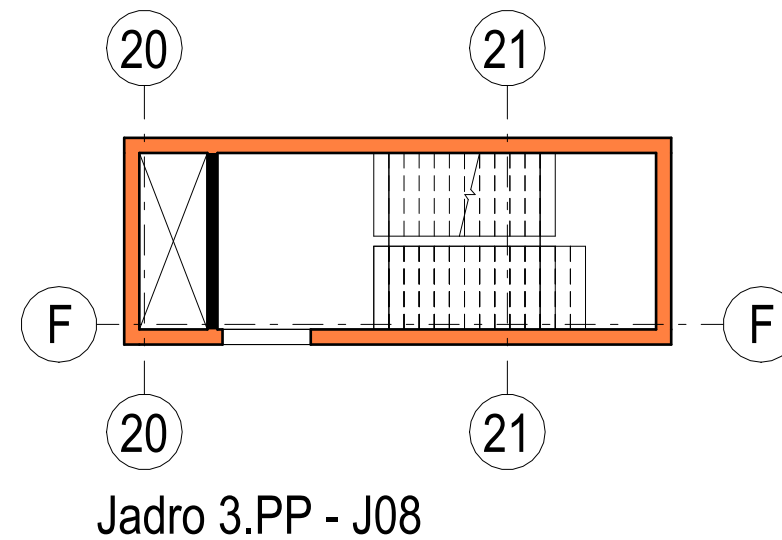
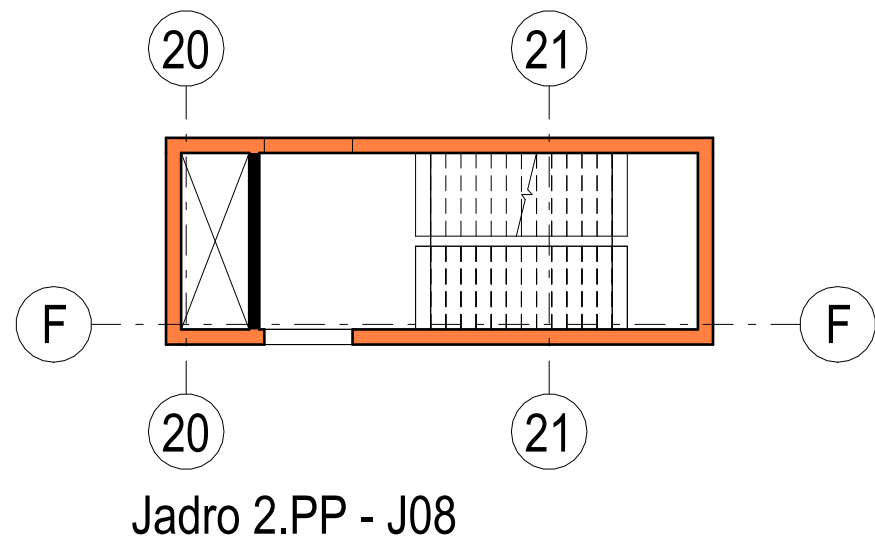
Južný objekt - Tvar jadra J07 č.4/4

M1:150

08/10/23

STATIKA

J-T-30



## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

železobetónová stena	hrúbky 200mm
železobetónová stena	hrúbky 250mm
železobetónová stena	hrúbky 300mm
železobetónová stena	hrúbky 350mm
železobetónová stena	hrúbky 500mm
železobetónová stena	hrúbky 650mm
železobetónová stena	hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

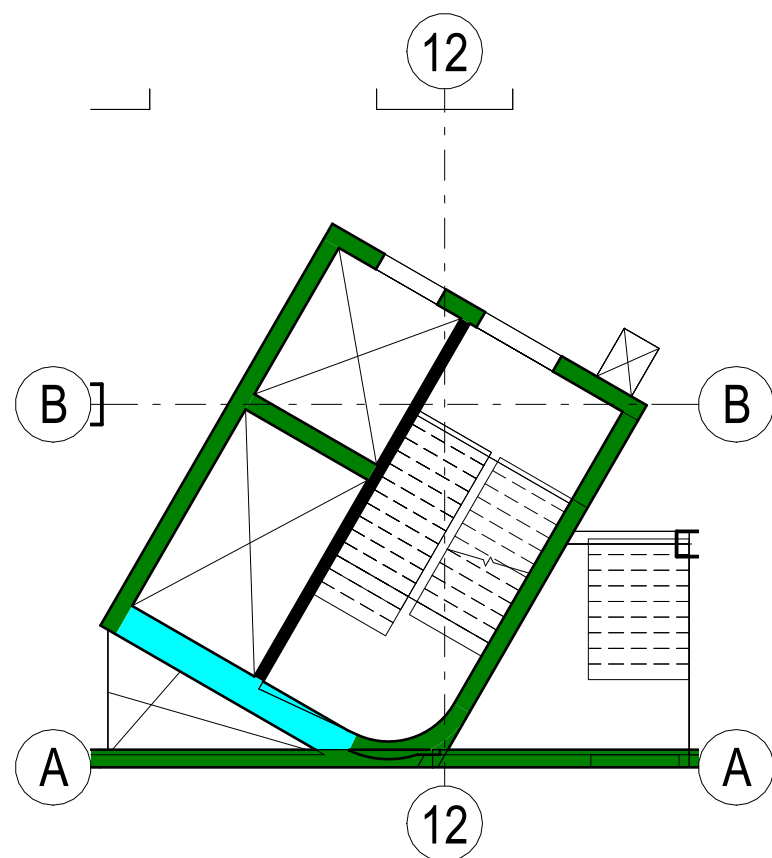
Južný objekt - Tvar jadra J08

M1:150

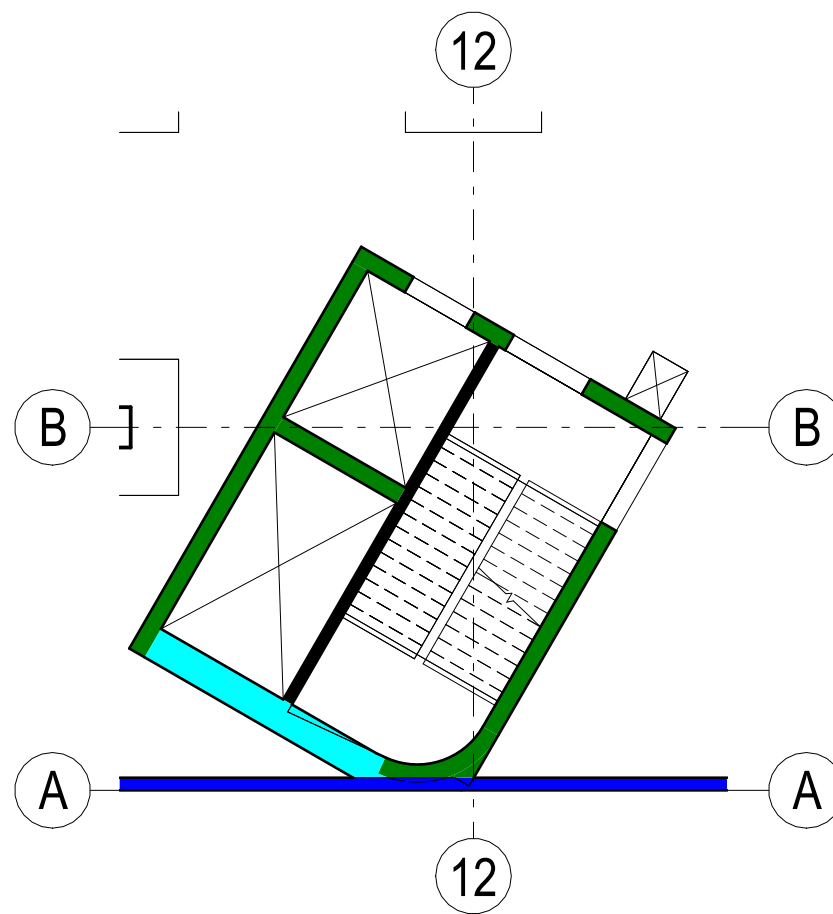
08/10/23

STATIKA

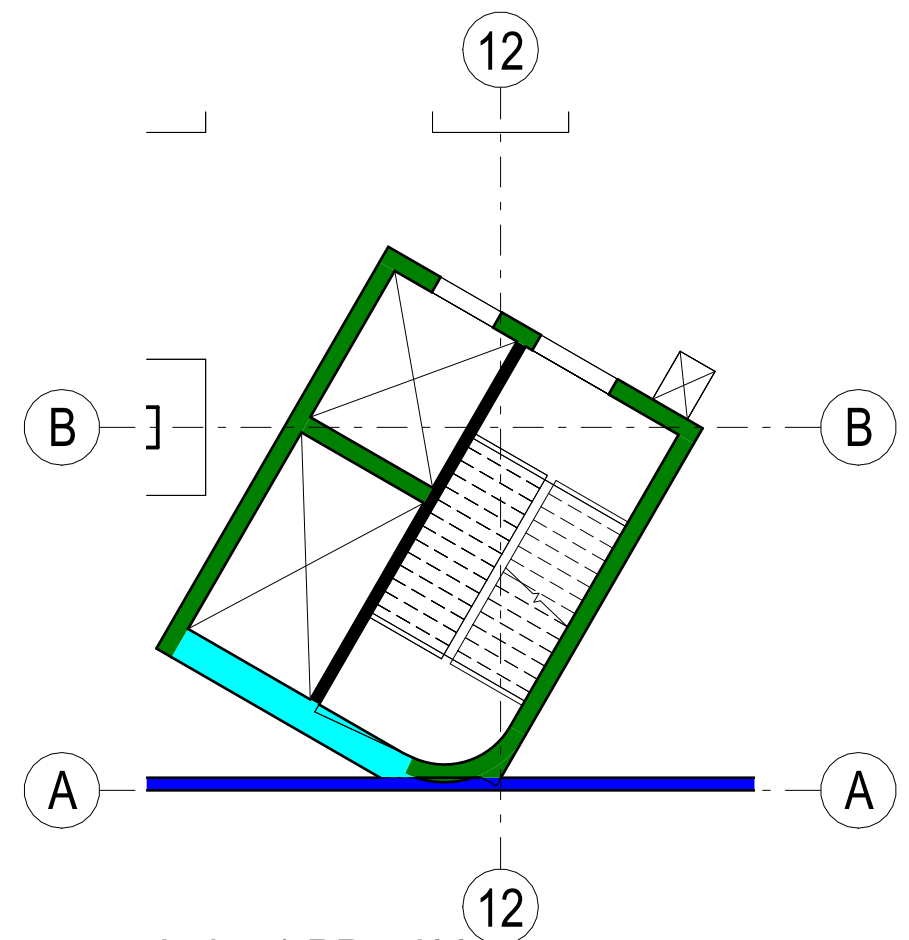
J-T-31



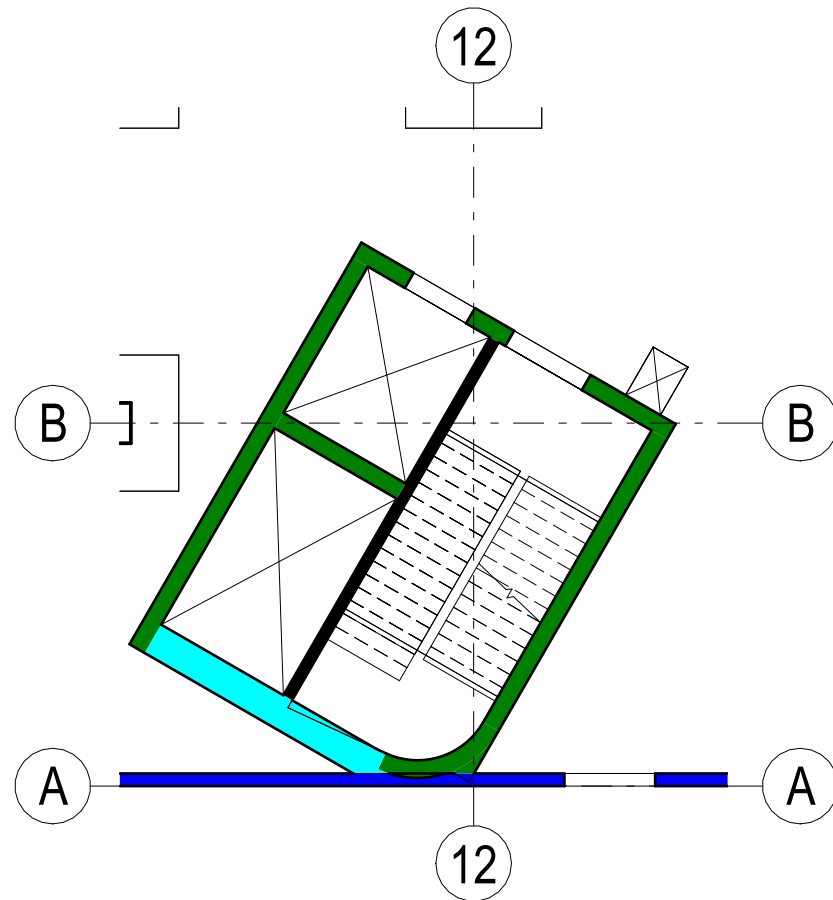
Jadro 3.PP - J09



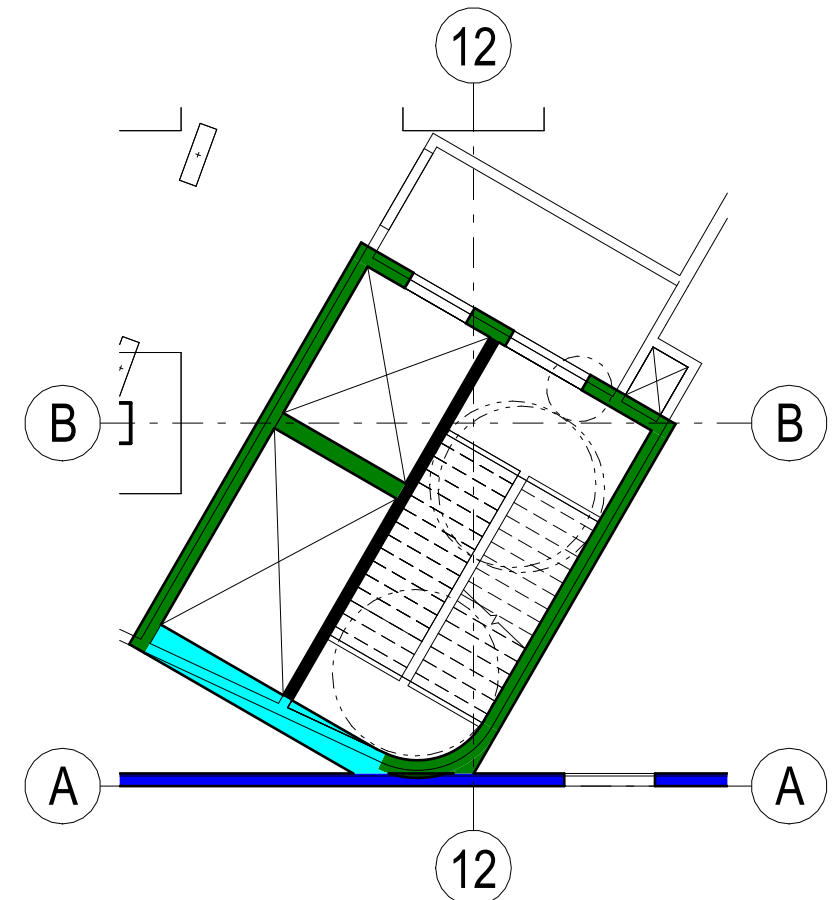
Jadro 2.PP - J09



Jadro 1.PP - J09



Jadro 1.NP - J09



Jadro 2.NP - J09

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA HRÚBOK STENY:

- železobetónová stena hrúbky 200mm
- železobetónová stena hrúbky 250mm
- železobetónová stena hrúbky 300mm
- železobetónová stena hrúbky 350mm
- železobetónová stena hrúbky 500mm
- železobetónová stena hrúbky 650mm
- železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

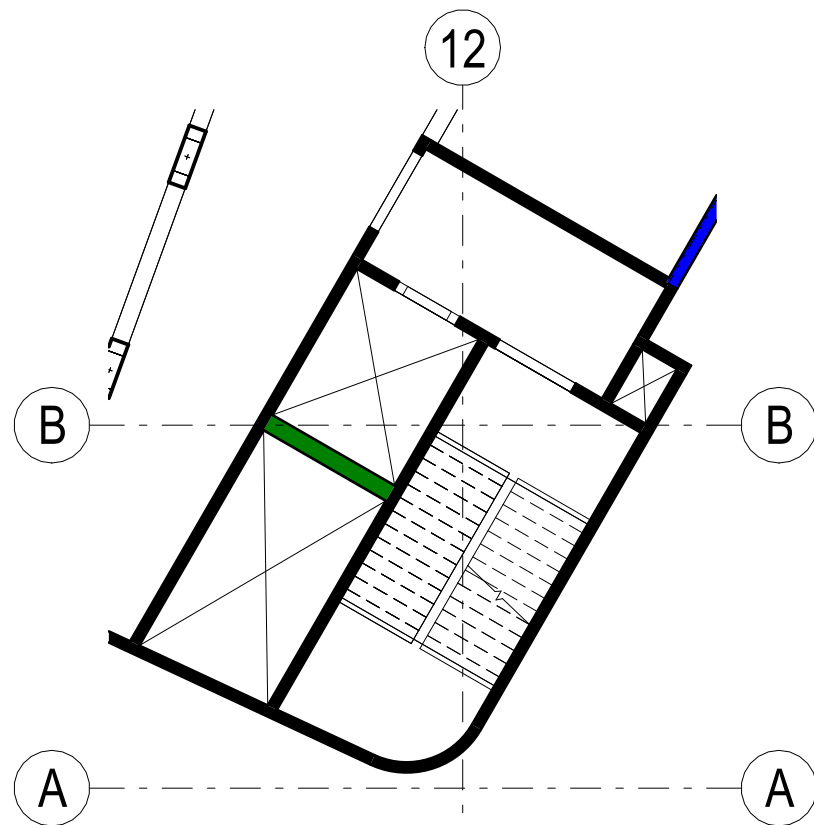
Južný objekt - Tvar jadra J09 č.1/2

M1:150

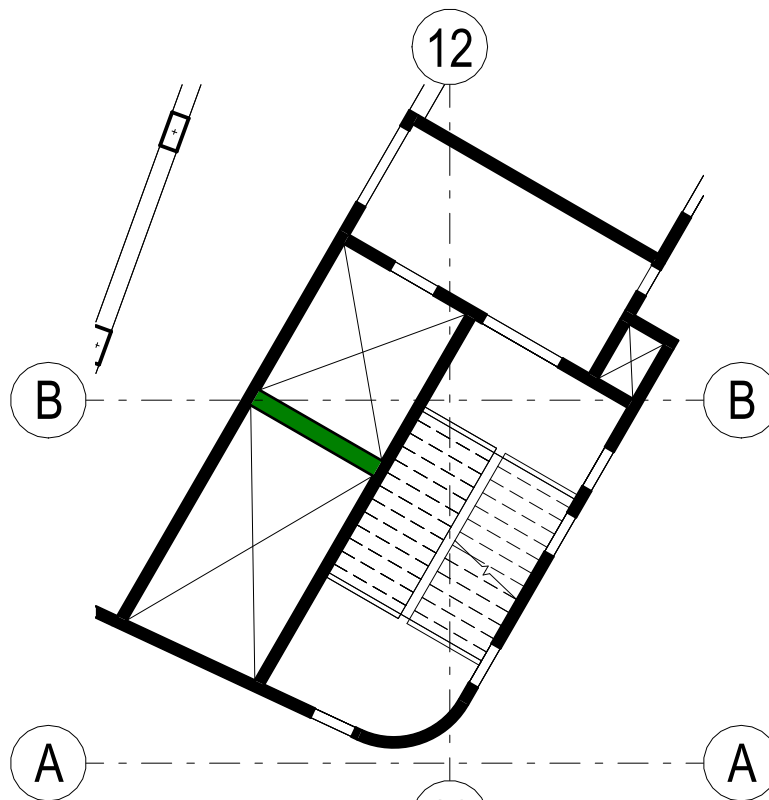
08/10/23

STATIKA

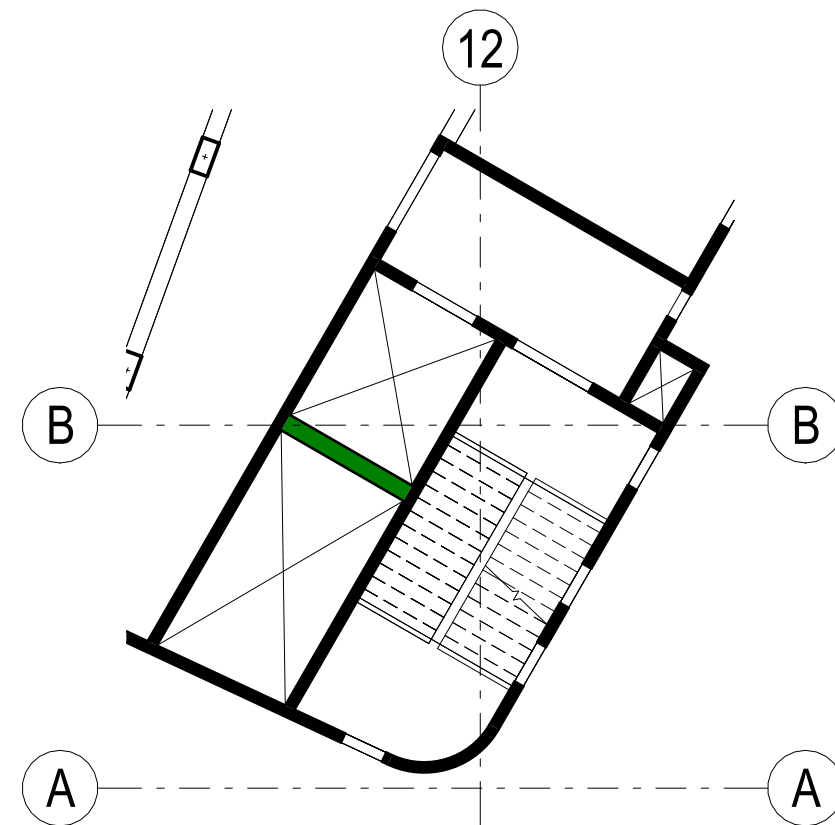
J-T-32



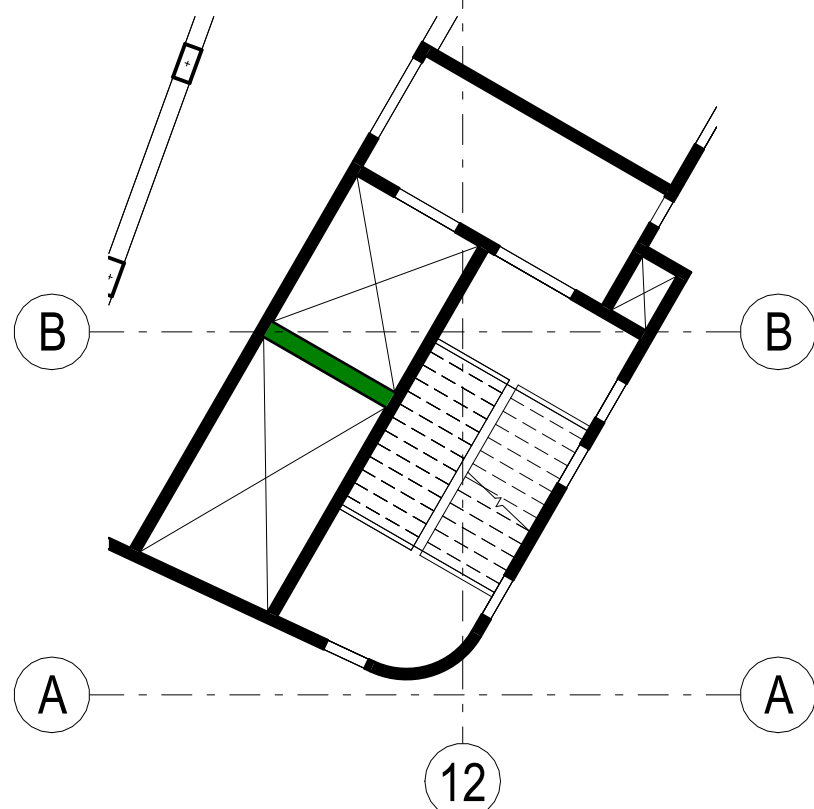
Jadro 3.NP - J09



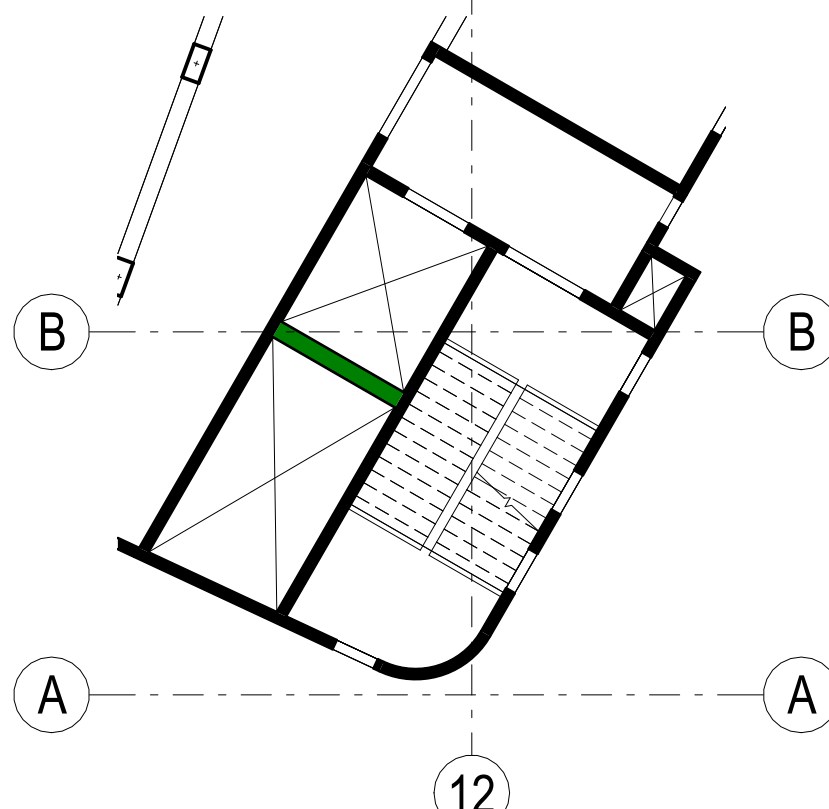
Jadro 4.NP - J09



Jadro 5.NP - J09



Jadro 6.NP - J09



Jadro 7.NP - J09

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm
	železobetónová stena hrúbky 650mm
	železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

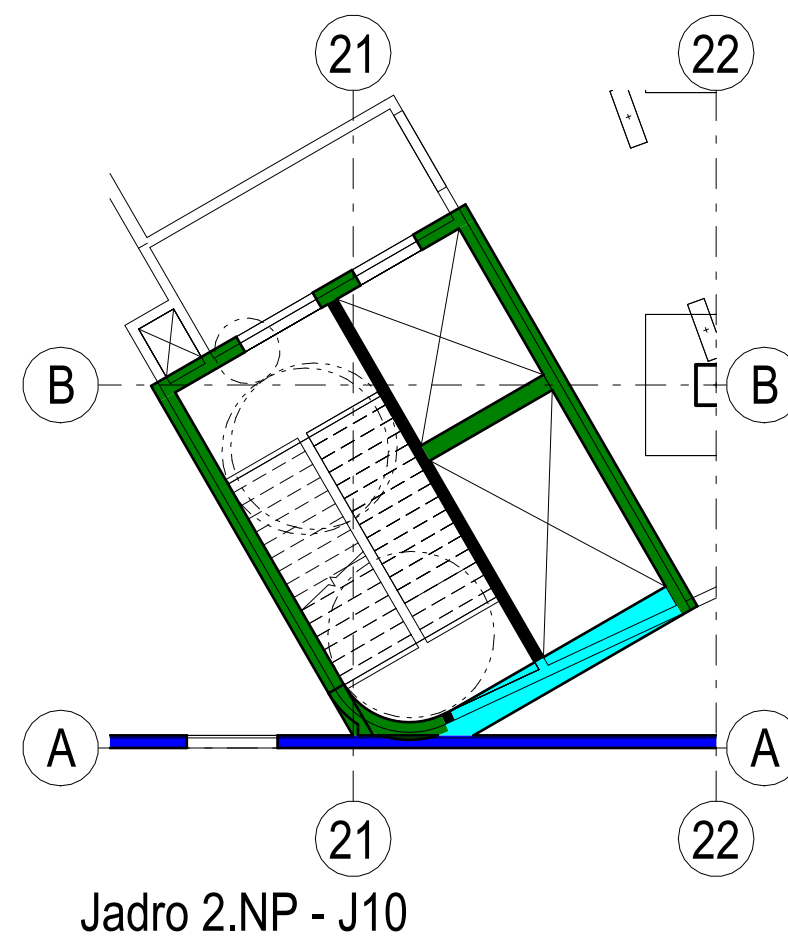
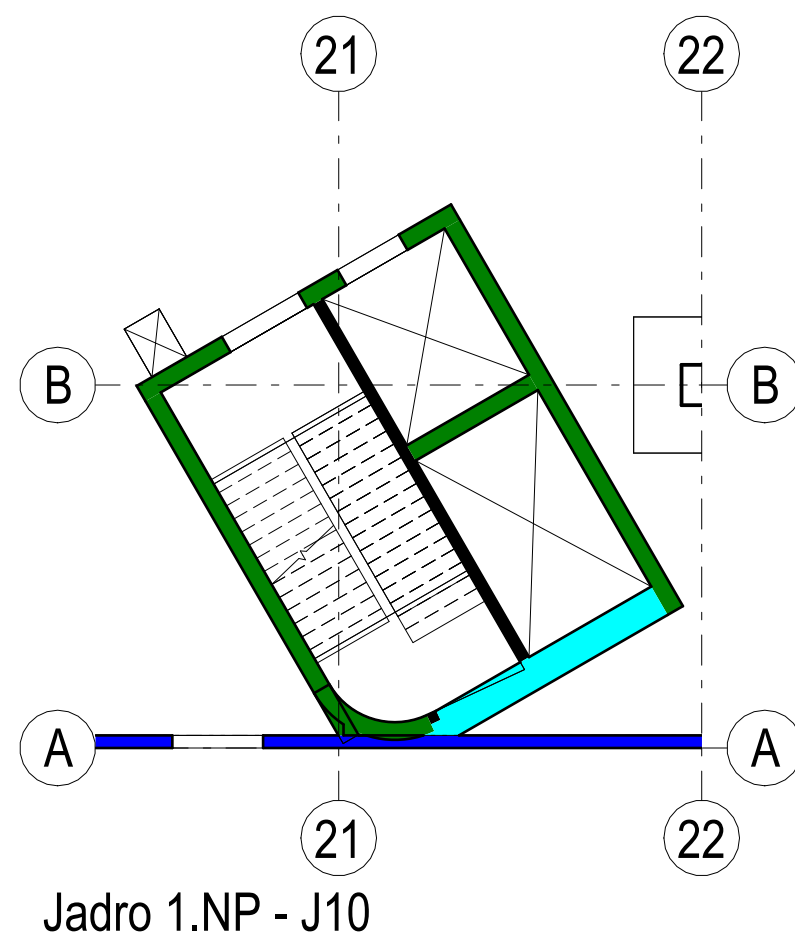
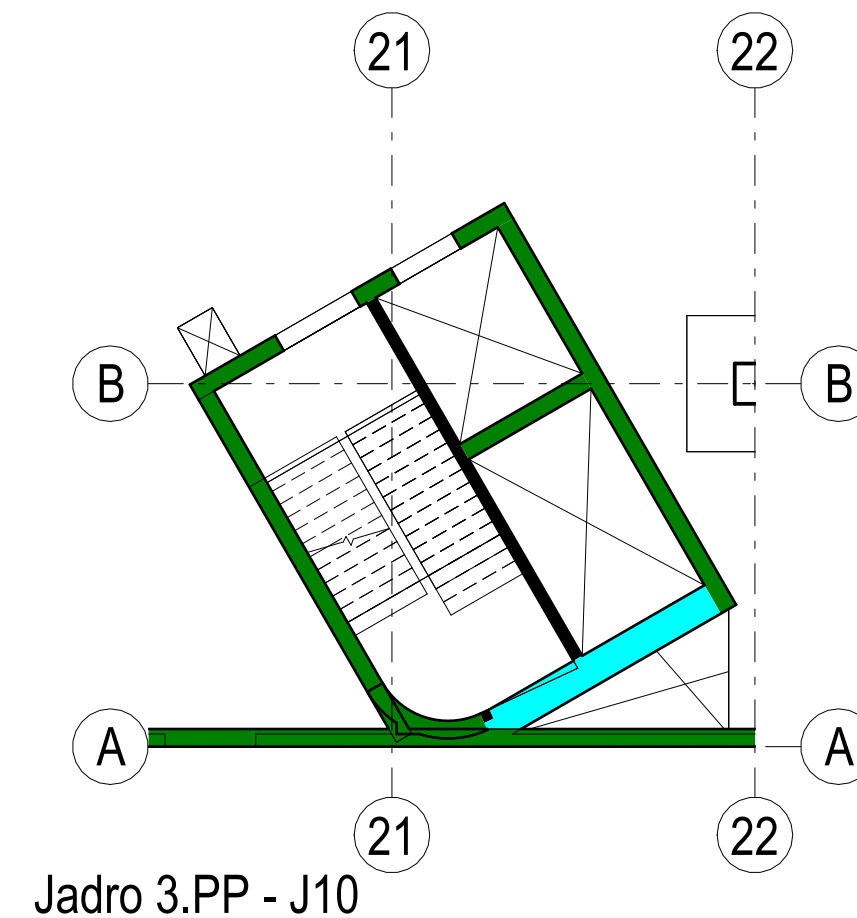
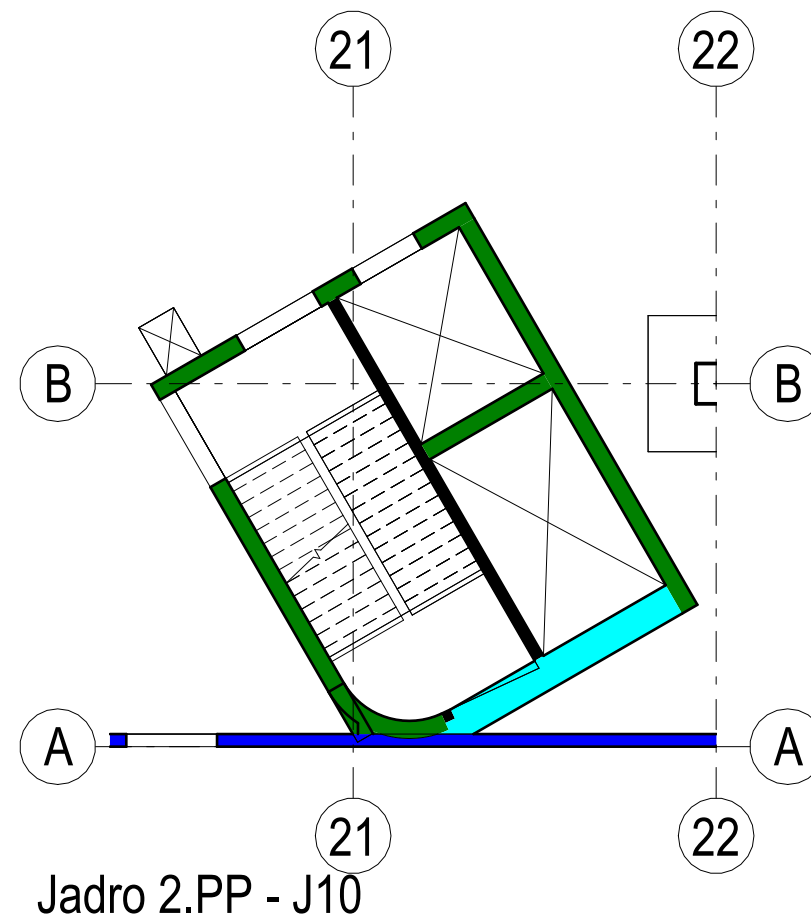
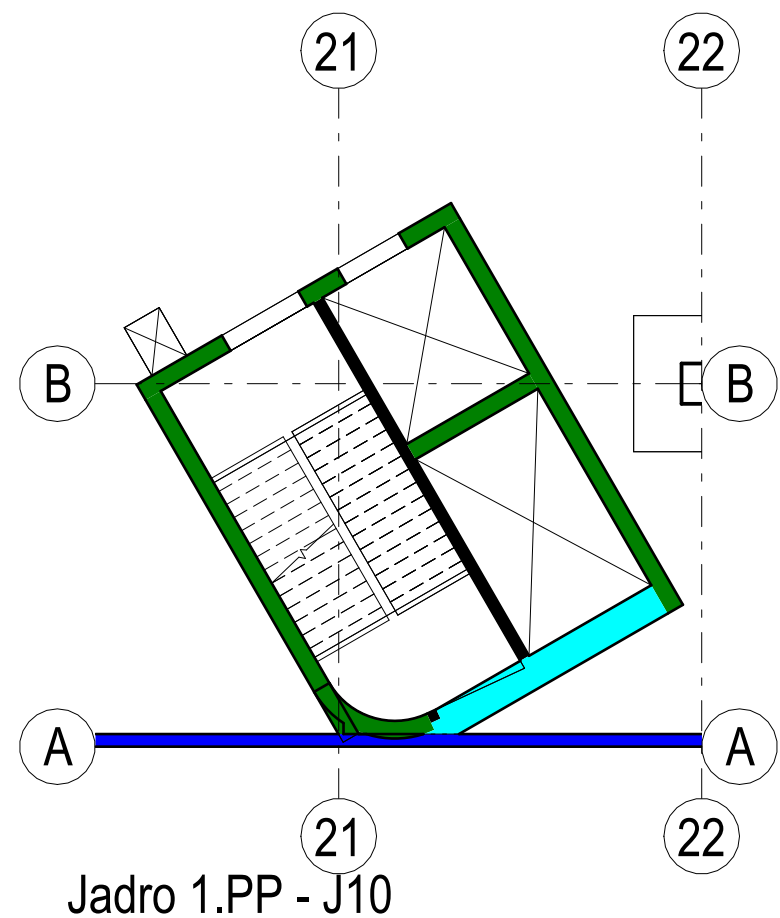
Južný objekt - Tvar jadra J09 č.2/2

M1:150

08/10/23

STATIKA

J-T-33



## LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

## LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena hrúbky 200mm
	železobetónová stena hrúbky 250mm
	železobetónová stena hrúbky 300mm
	železobetónová stena hrúbky 350mm
	železobetónová stena hrúbky 500mm
	železobetónová stena hrúbky 650mm
	železobetónová stena hrúbky 800mm

**OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar jadra J10 č.1/2

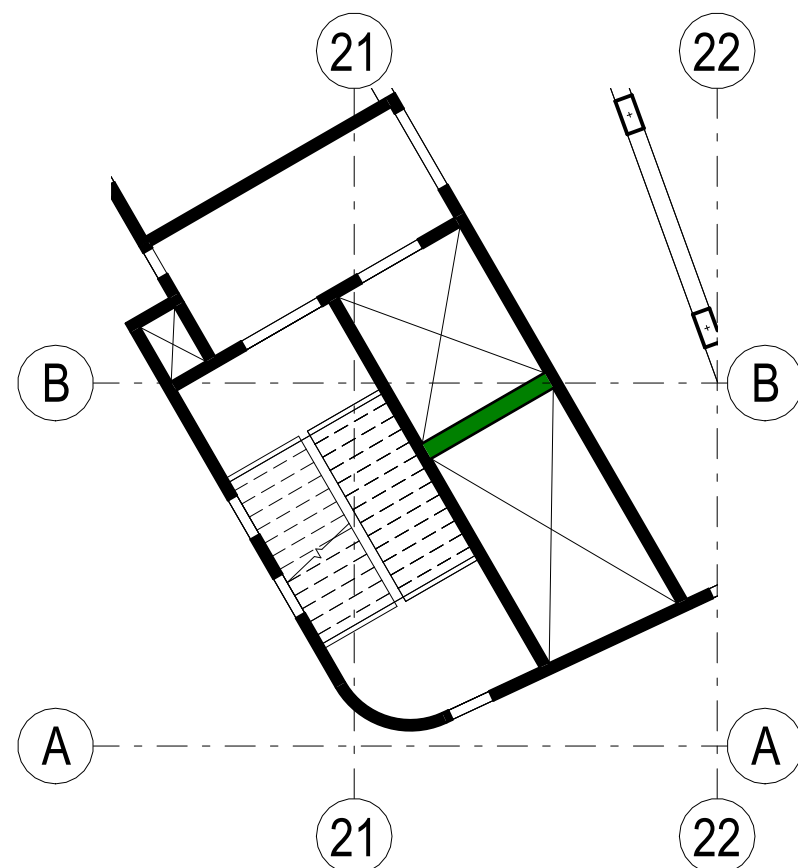
M1:150

08/10/23

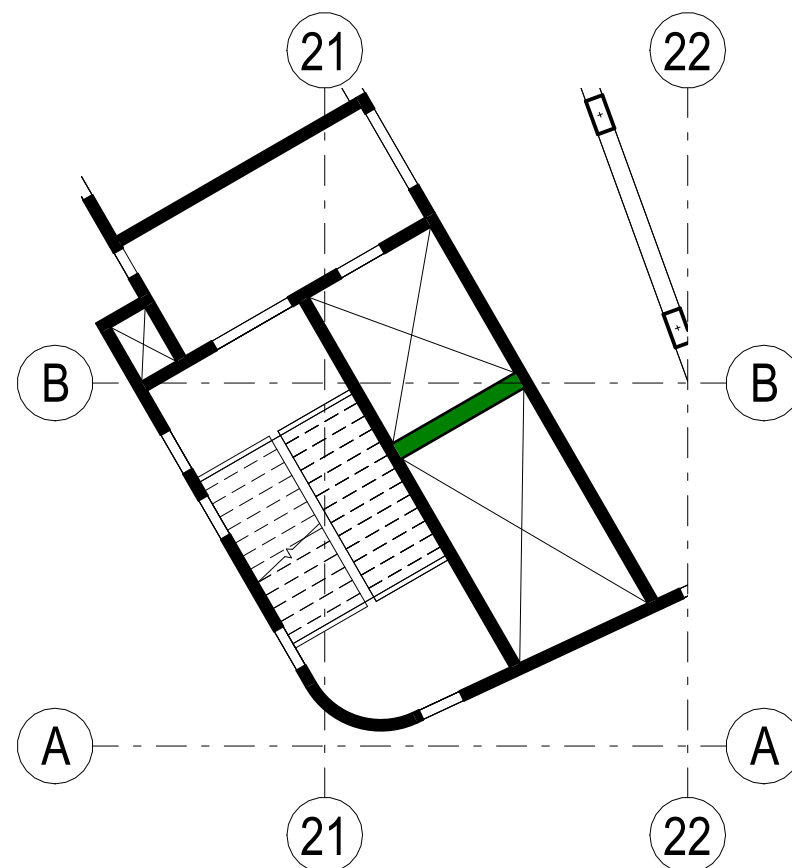
STATIKA

J-T-34

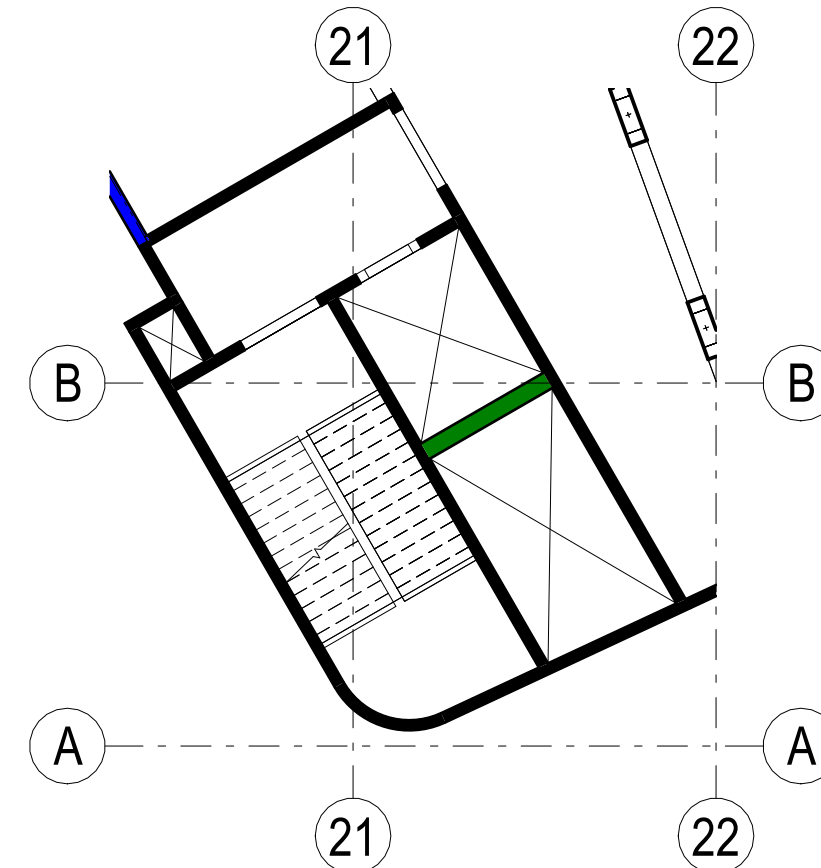




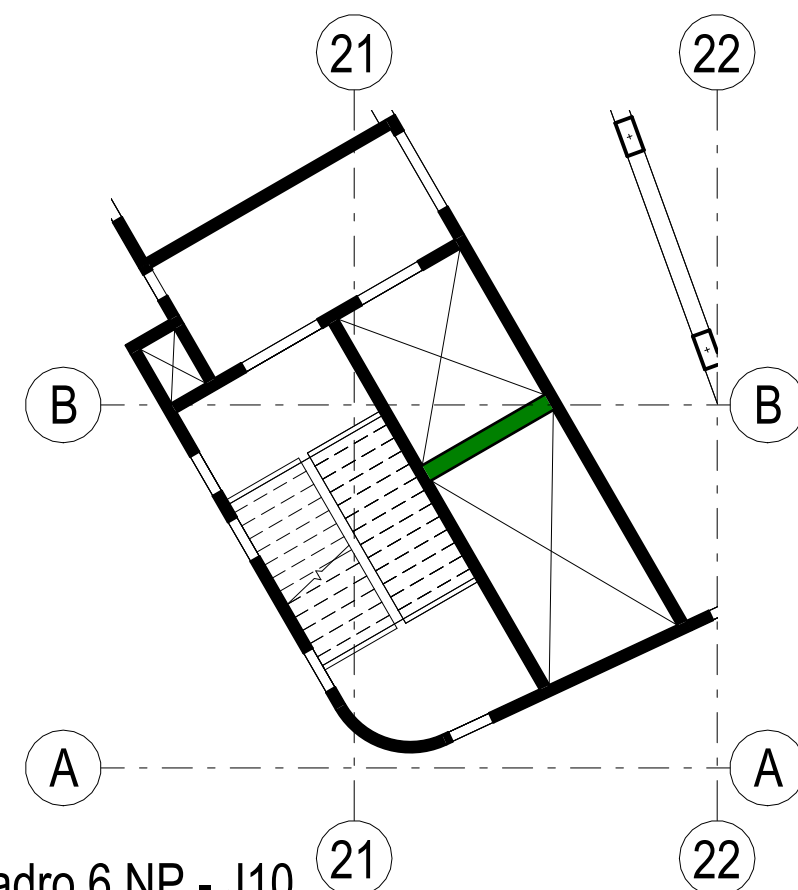
Jadro 5.NP - J10



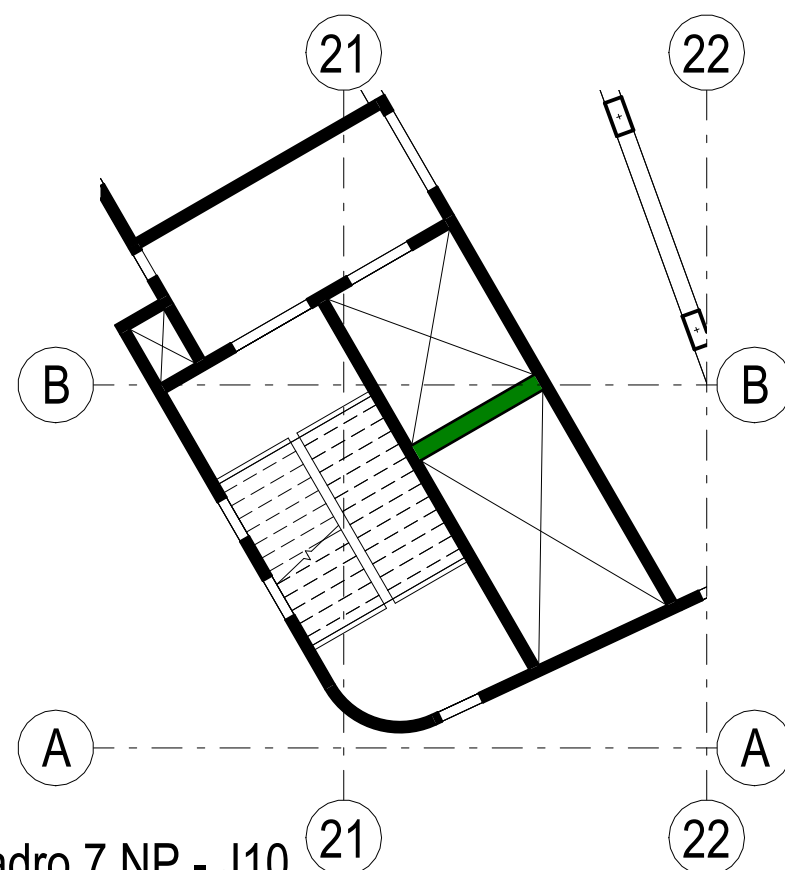
Jadro 4.NP - J10



Jadro 3.NP - J10



Jadro 6.NP - J10










Jadro 7.NP - J10

### LEGENDA STENY:

Steny 3.PP - 1.PP - Betón C50/60\*  
 Steny 1.NP - 3.NP - Betón C40/50\*  
 Steny 4.NP - 11.NP - Betón C30/37  
 \* ak nieje špecifikované inak

### LEGENDA HRÚBOK STENY:

	železobetónová stena	hrúbky 200mm
	železobetónová stena	hrúbky 250mm
	železobetónová stena	hrúbky 300mm
	železobetónová stena	hrúbky 350mm
	železobetónová stena	hrúbky 500mm
	železobetónová stena	hrúbky 650mm
	železobetónová stena	hrúbky 800mm

 **OBERMEYER**  
 Helika

Ing. Ondrej Mikuš

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
 POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar jadra J10 č.2/2

M1:150

08/10/23

STATIKA

J-T-35



LEGENDA OCEĽOVÝCH  
PROFILOV HELIPORTU:

Horná pásnica	HEB 200
Dolná pásnica	HEB 220; HEB 200
Výplet priebr. nosníkov	CHS 168,3/8; CHS 193,7/16
Horné stuženie	CHS 76,1/5
Dolné stuženie	CHS 114,3/5

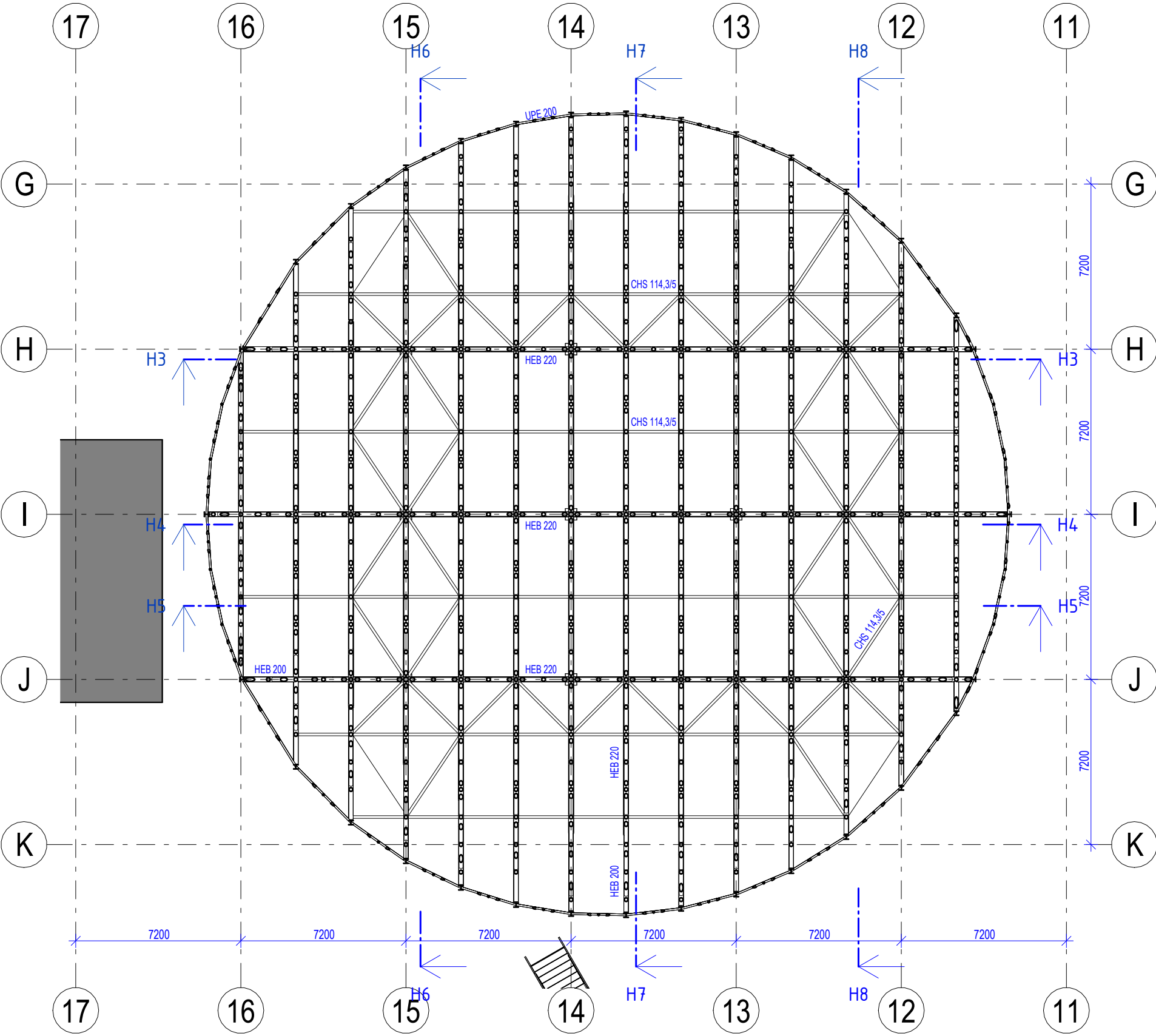
Veznice IPE 220

Obvodový trám UPE 200  
Výplet obv. trámu CHS 76,1/5

Oceľové stĺpy CHS 355,6/12,5

POZNÁMKY:

- Navrhnuté konštrukcie sú z oceľových profilov za tepla valcovaných v pevnostnej triede S 355 podľa STN EN 10025-1, pokiaľ nie je stanovené inak. Dodávka bude s dokumentami kontroly jakosti st. 2.2 podľa STN EN 10204.
- Konštrukcia bude prevedená v triede prevedenia EXC3 podľa STN EN 1090-2.
- Prostredie koróznej agresivity sa uvažuje podľa STN EN ISO 12944-2: Stupeň koróznej agresivity C3.
- Povrchová úprava profilov bude žiarový pozink.
- Konštrukcia nie je navrhnutá na účinky požiaru. V prípade požiadavky na požiaru odolnosť bude konštrukcia opatrená požiarom náterom.



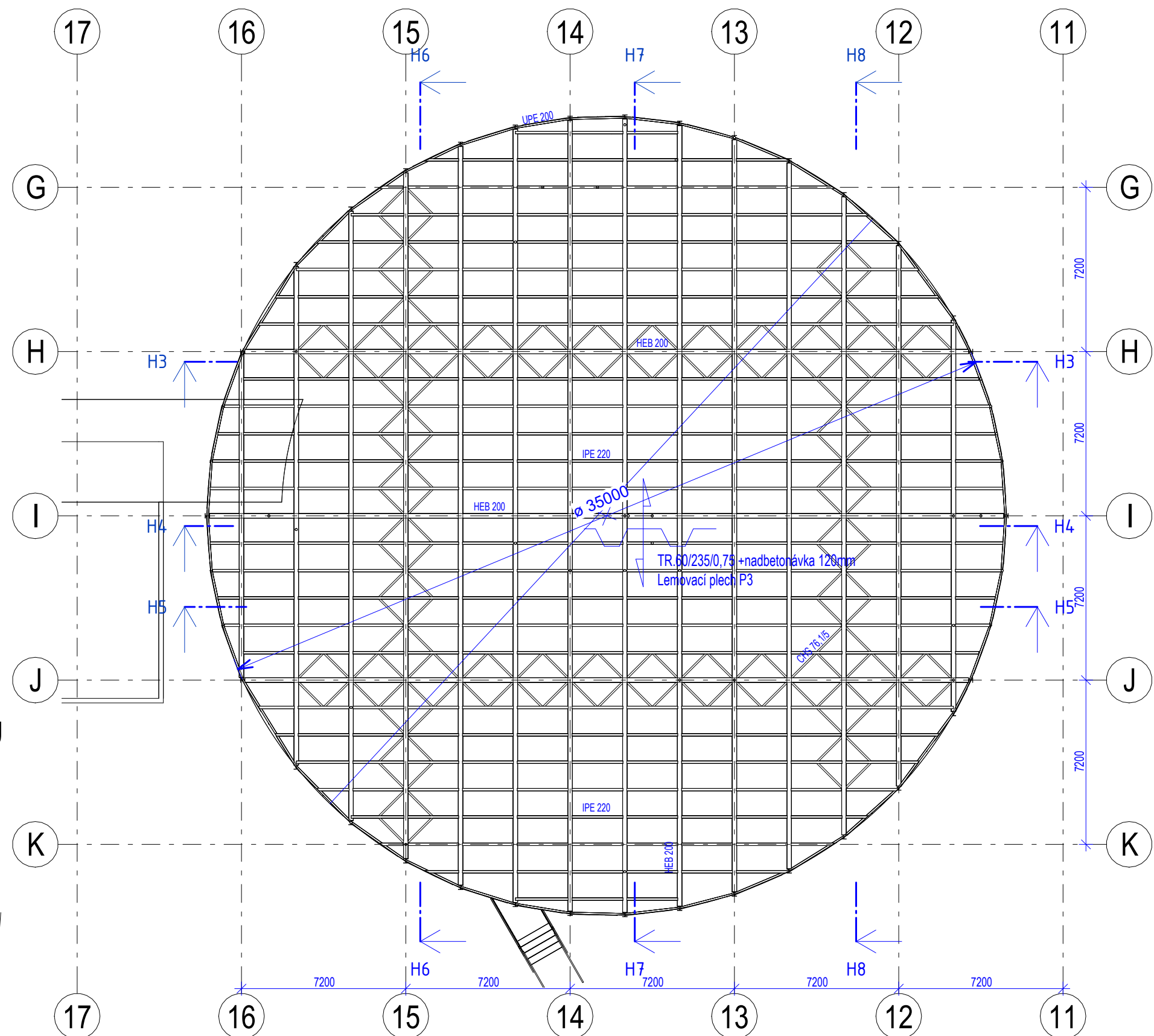
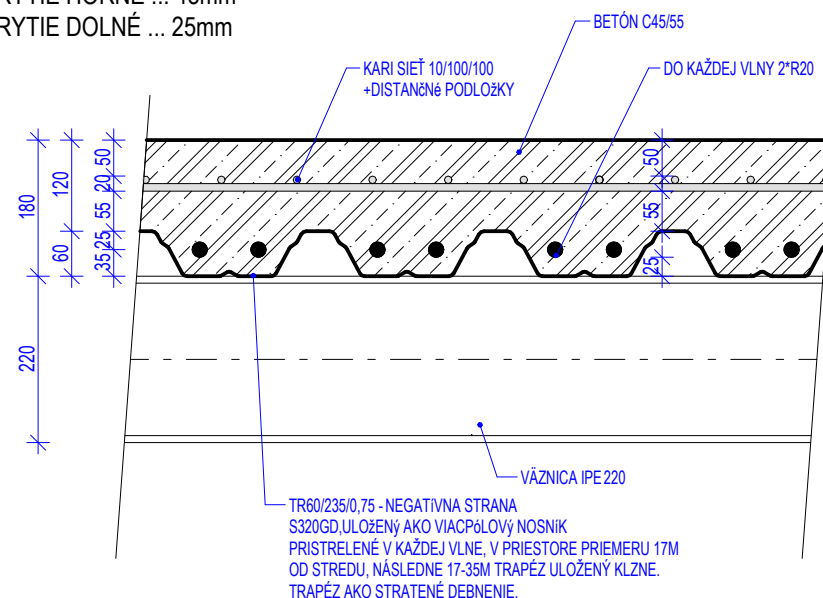
Veznice	IPE 220
Obvodový trám	UPE 200
Výplet obv. trámu	CHS 76,1/5
Ocelové stípy	CHS 355,6/12,5

## POZNÁMKY:

- Navrhnuté konštrukcie sú z oceľových profilov za tepla valcovaných v pevnostnej triede S 355 podľa STN EN 10025-1, pokiaľ nie je stanovené inak. Dodávka bude s dokumentami kontroly jakosti st. 2.2 podľa STN EN 10204.
- Konštrukcia bude prevedená v triede prevedenia EXC3 podľa STN EN 1090-2.
- Prostredie koróznej agresivity sa uvažuje podľa STN EN ISO 12944-2: Stupeň koróznej agresivity C3.
- Povrchová úprava profilov bude žiarový pozink.
- Konštrukcia nie je navrhnutá na účinky požiaru. V prípade požiadavky na požiaru odolnosť bude konštrukcia opatrená požiarnym náterom.

TYPICKÝ REZ ŽB. DOSKOU V TR. PLECHU  
M 1:10

- OCEL 10 505(R)/B500B
- BETON C45/55 XC4, XD3, XF4, CI 0,2, Dmax=16mm
- KRYTIE HORNÉ ... 45mm
- KRYTIE DOLNÉ ... 25mm



**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

# REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

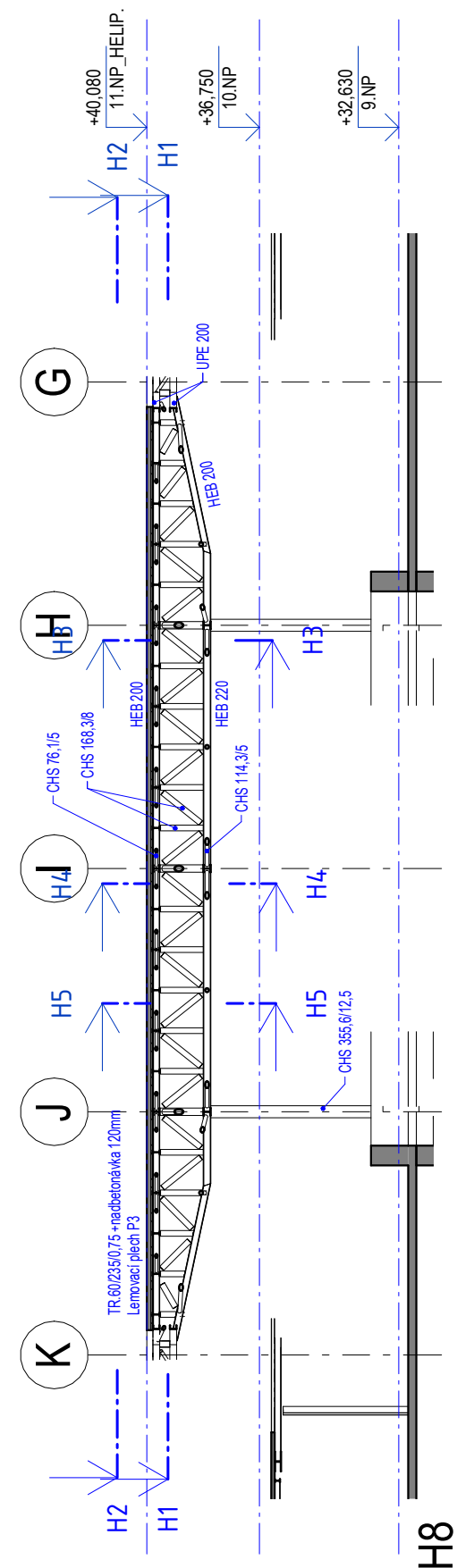
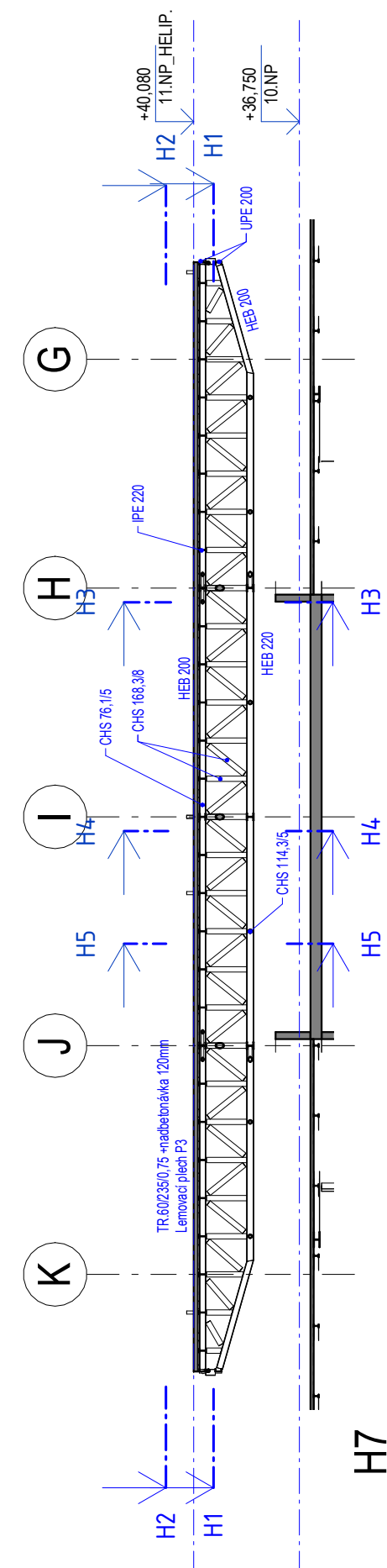
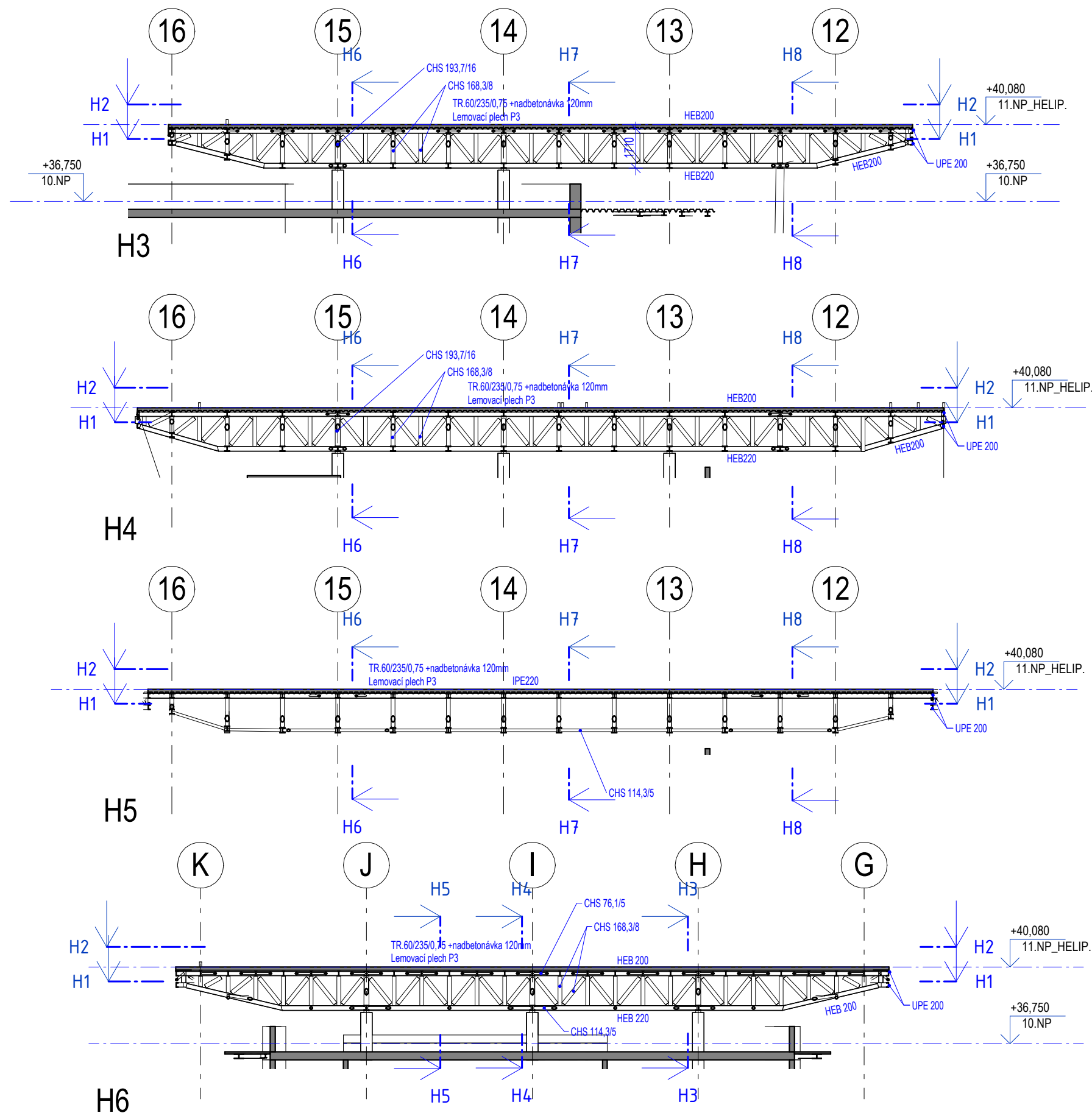
**Južný objekt - Heliport - Tvar - Horná pásnica "H2"**

M1:200

08/24/23

STATIKA

**J-T-37**



**OBERMEYER**  
Helika

Ing. Ondrej Mikuš

**REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA**

Južný objekt - Heliport - Tvar - Rezy "H3 - H8"

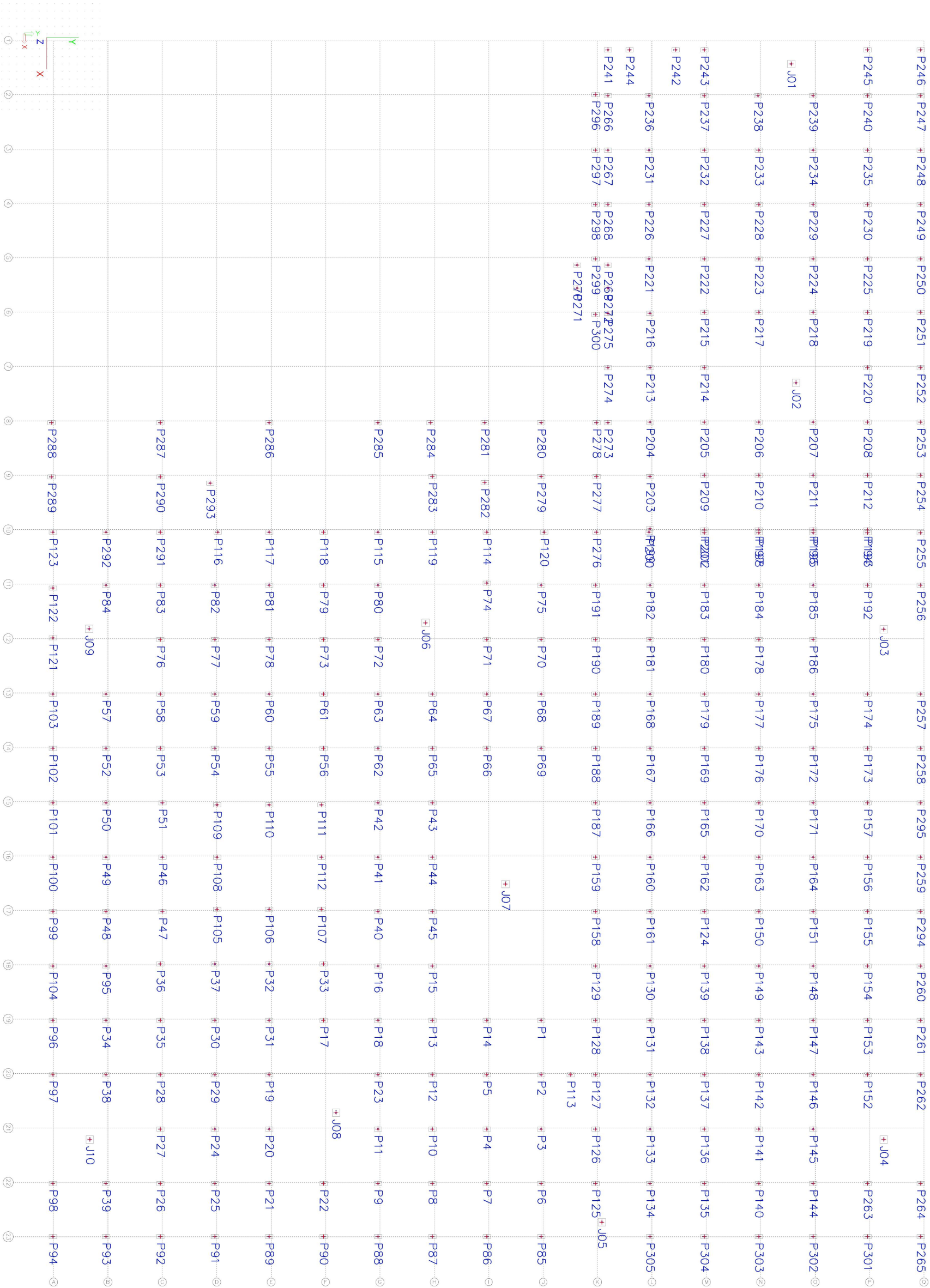
M1:200

08/24/23

STATIKA

**J-T-38**

MAPA REAKCIÍ





**J-JUŽNÝ OBJEKT**

SP02 - SILY V PATE STĚLA NAD ZÁKLADOVOU DOSKOU

## 1. Reakce

Lineární výpočet

Kombinace: MSÚ-B

Systém: Globální

Extrém: Dílec

Výběr: P1..P123, J2, J1, J6, J9, J8, J10, J7, J5, J4, J3, P124..P305

### Uzlové reakce

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P1/N41	MSÚ-B/1	0,0	0,0	10,6	-0,1	-0,1	0,0	-5,8	-4,7
P1/N41	MSÚ-B/2	0,0	0,1	17,0	-0,1	-0,1	0,0	-6,3	-4,8
P1/N41	MSÚ-B/3	0,0	0,1	17,6	-0,1	-0,1	0,0	-5,8	-4,7
P1/N41	MSÚ-B/4	0,0	0,0	10,6	-0,1	-0,1	0,0	-5,8	-4,7
P1/N41	MSÚ-B/5	0,0	0,1	17,0	-0,1	-0,1	0,0	-6,3	-4,8
P2/N42	MSÚ-B/1	0,0	0,0	7,6	-0,1	0,0	0,0	-9,4	-1,6
P2/N42	MSÚ-B/2	0,0	0,1	12,8	-0,1	0,0	0,0	-9,5	-2,2
P2/N42	MSÚ-B/3	0,0	0,1	12,9	-0,1	0,0	0,0	-9,1	-2,2
P2/N42	MSÚ-B/6	0,0	0,0	9,4	-0,1	0,0	0,0	-8,3	-2,2
P2/N42	MSÚ-B/7	0,0	0,1	11,2	-0,1	0,0	0,0	-9,9	-1,9
P3/N43	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,7	-0,1	0,0	0,0	-19,9	4,7
P3/N43	MSÚ-B/4	0,0	0,0	3,7	-0,1	0,0	0,0	-19,9	4,7
P3/N43	MSÚ-B/5	0,0	0,1	7,2	-0,1	0,0	0,0	-17,0	1,8
P3/N43	MSÚ-B/2	0,0	0,1	7,2	-0,1	0,0	0,0	-17,0	1,8
P3/N43	MSÚ-B/8	0,0	0,1	5,9	-0,1	0,0	0,0	-15,8	1,0
P3/N43	MSÚ-B/9	0,0	0,1	5,0	-0,1	0,0	0,0	-19,9	4,7
P3/N43	MSÚ-B/6	0,0	0,0	5,4	-0,1	0,0	0,0	-14,9	1,6
P3/N43	MSÚ-B/10	0,0	0,1	5,7	-0,1	0,0	0,0	-20,6	3,7
P4/N44	MSÚ-B/8	0,0	0,0	5,8	-0,1	0,0	0,0	-9,3	-2,5
P4/N44	MSÚ-B/9	0,0	0,0	4,9	-0,1	0,0	0,0	-13,1	-0,6
P4/N44	MSÚ-B/11	0,0	0,0	4,3	0,0	0,0	0,0	-10,8	-0,7
P4/N44	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,6	0,0	0,0	0,0	-13,1	-0,6
P4/N44	MSÚ-B/2	0,0	0,0	7,1	-0,1	0,0	0,0	-9,7	-2,0
P4/N44	MSÚ-B/12	0,0	0,0	6,7	-0,1	0,0	0,0	-10,8	-2,2
P4/N44	MSÚ-B/3	0,0	0,0	7,1	-0,1	0,0	0,0	-9,9	-2,1
P4/N44	MSÚ-B/4	0,0	0,0	3,6	0,0	0,0	0,0	-13,1	-0,6
P4/N44	MSÚ-B/13	0,0	0,0	7,0	-0,1	0,0	0,0	-10,1	-2,1
P5/N45	MSÚ-B/11	0,0	0,0	9,4	0,0	0,0	0,0	-4,4	-2,0
P5/N45	MSÚ-B/1	0,0	0,0	8,8	0,0	0,0	0,0	-5,0	-1,9
P5/N45	MSÚ-B/12	0,0	0,0	14,3	-0,1	0,0	0,0	-4,7	-2,3
P5/N45	MSÚ-B/3	0,0	0,0	14,7	-0,1	0,0	0,0	-4,4	-2,3
P5/N45	MSÚ-B/4	0,0	0,0	8,8	0,0	0,0	0,0	-5,0	-1,9
P5/N45	MSÚ-B/13	0,0	0,0	14,6	-0,1	0,0	0,0	-4,5	-2,3
P6/N46	MSÚ-B/11	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	0,0	-11,3	11,0
P6/N46	MSÚ-B/14	0,0	0,0	2,8	0,0	0,0	0,0	-14,6	15,6
P6/N46	MSÚ-B/15	0,0	0,0	5,6	-0,1	0,0	0,0	-10,4	8,2
P6/N46	MSÚ-B/12	0,0	0,0	5,2	-0,1	0,1	0,0	-11,8	10,1
P6/N46	MSÚ-B/16	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	-9,9	6,2
P6/N46	MSÚ-B/9	0,0	0,0	3,8	-0,1	0,1	0,0	-14,0	16,2
P6/N46	MSÚ-B/17	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	0,0	-11,3	8,7
P6/N46	MSÚ-B/18	0,0	0,0	4,3	-0,1	0,1	0,0	-11,9	12,2
P7/N47	MSÚ-B/16	0,0	0,0	5,5	0,0	0,0	0,0	-7,3	-2,0
P7/N47	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,4	0,0	0,0	0,0	-10,6	1,4
P7/N47	MSÚ-B/19	0,0	0,0	3,4	0,0	0,0	0,0	-11,1	0,8
P7/N47	MSÚ-B/20	0,0	0,0	6,7	-0,1	0,0	0,0	-7,7	-1,2
P7/N47	MSÚ-B/3	0,0	0,0	6,7	-0,1	0,0	0,0	-8,0	-1,4
P7/N47	MSÚ-B/8	0,0	0,0	5,5	0,0	0,0	0,0	-7,4	-2,1
P7/N47	MSÚ-B/9	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	-10,6	1,4
P7/N47	MSÚ-B/21	0,0	0,0	6,3	-0,1	0,0	0,0	-8,4	-0,9
P7/N47	MSÚ-B/22	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	0,0	-9,3	0,0
P8/N48	MSÚ-B/2	0,0	0,0	6,7	0,0	0,0	0,0	-6,1	-6,1
P8/N48	MSÚ-B/11	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	0,0	-6,8	-5,5
P8/N48	MSÚ-B/19	0,0	0,0	3,4	0,0	0,0	0,0	-8,4	-6,3
P8/N48	MSÚ-B/20	0,0	0,0	6,7	0,0	0,0	0,0	-6,0	-5,8
P8/N48	MSÚ-B/12	0,0	0,0	6,2	0,0	0,0	0,0	-6,6	-6,2
P8/N48	MSÚ-B/3	0,0	0,0	6,7	0,0	0,0	0,0	-6,2	-6,1
P8/N48	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,4	0,0	0,0	0,0	-8,0	-5,5

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P8/N48	MSÚ-B/23	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-8,0	-5,6
P8/N48	MSÚ-B/24	0,0	0,0	5,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,7	-6,2
P9/N49	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	4,4	0,0	0,0	0,0	-6,3	-8,1
P9/N49	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	4,7	0,0	0,0	0,0	-9,4	-7,3
P9/N49	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,1</b>	0,0	0,0	0,0	-8,6	-8,3
P9/N49	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>6,1</b>	0,0	0,0	0,0	-7,5	-7,3
P9/N49	MSÚ-B/2	0,0	0,0	6,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-7,5	-7,3
P9/N49	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-8,6	-8,3
P9/N49	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	5,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,7	-8,5
P9/N49	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	3,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-9,5	-6,5
P9/N49	MSÚ-B/23	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-8,6	-8,3
P9/N49	MSÚ-B/24	0,0	0,0	5,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,3	-7,1
P10/N50	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	4,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-9,1	-3,8
P10/N50	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	<b>3,8</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-10,9	-4,3
P10/N50	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>7,4</b>	-0,1	0,0	0,0	-8,3	-4,4
P10/N50	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	6,9	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-9,2	-4,8
P10/N50	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	7,3	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-8,5	-4,6
P10/N50	MSÚ-B/4	0,0	0,0	3,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-10,9	-4,3
P10/N50	MSÚ-B/13	0,0	0,0	7,2	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-8,7	-4,6
P11/N51	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	6,0	-0,1	0,0	0,0	-15,1	-6,5
P11/N51	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	3,3	-0,1	0,0	0,0	-17,1	-6,9
P11/N51	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	4,4	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-12,6	-6,5
P11/N51	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,3</b>	-0,1	0,0	0,0	-17,2	-7,0
P11/N51	MSÚ-B/5	0,0	0,1	<b>6,0</b>	-0,1	0,0	0,0	-16,0	-6,3
P11/N51	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,1</b>	4,9	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-19,8	-6,5
P11/N51	MSÚ-B/12	0,0	0,0	5,7	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-13,3	-6,9
P11/N51	MSÚ-B/11	0,0	0,0	3,7	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-20,8	-6,1
P11/N51	MSÚ-B/27	0,0	0,0	4,4	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-12,6	-6,5
P11/N51	MSÚ-B/7	0,0	0,1	4,8	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-18,9	-6,8
P12/N52	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	8,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,7	-2,3
P12/N52	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	13,2	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-4,8	-2,7
P12/N52	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	<b>13,6</b>	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-4,6	-2,6
P12/N52	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	8,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,2	-2,4
P12/N52	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>8,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,2	-2,4
P12/N52	MSÚ-B/13	0,0	0,0	13,4	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-4,7	-2,6
P13/N53	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	13,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,2	-1,8
P13/N53	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	<b>12,9</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,5	-1,9
P13/N53	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	20,7	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-3,3	-1,9
P13/N53	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	<b>21,2</b>	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-3,2	-1,9
P13/N53	MSÚ-B/4	0,0	0,0	12,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,5	-1,9
P13/N53	MSÚ-B/13	0,0	0,0	20,1	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-3,3	-2,0
P14/N54	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	9,9	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-3,8	-5,1
P14/N54	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	15,2	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-4,0	-5,2
P14/N54	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	<b>15,6</b>	-0,1	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	-3,8	-5,1
P14/N54	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	9,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,3	-5,3
P14/N54	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>9,3</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,3	-5,3
P15/N55	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	9,3	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-4,5	-2,3
P15/N55	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>8,7</b>	-0,1	0,0	0,0	-6,4	-2,7
P15/N55	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>14,3</b>	-0,1	0,0	0,0	-5,8	-2,6
P15/N55	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	13,9	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	-6,7	-2,8
P15/N55	MSÚ-B/26	0,0	0,0	12,7	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-5,1	-2,4
P15/N55	MSÚ-B/25	0,0	0,0	10,0	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-6,8	-2,8
P16/N56	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	0,0	7,2	0,0	0,0	0,0	-4,4	-0,8
P16/N56	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	0,0	7,6	0,0	0,0	0,0	-4,6	-0,4
P16/N56	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	5,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-5,0	-0,6
P16/N56	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>5,2</b>	0,0	0,0	0,0	-5,1	-0,6
P16/N56	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>9,4</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,3	-0,7
P16/N56	MSÚ-B/12	0,0	0,0	9,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,5	-0,8
P16/N56	MSÚ-B/11	0,0	0,0	5,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,5	-0,4
P16/N56	MSÚ-B/28	0,0	0,0	5,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,5	-0,4
P16/N56	MSÚ-B/29	0,0	0,0	8,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,5	-0,8
P17/N57	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	12,3	0,0	0,0	0,0	-2,2	-0,6
P17/N57	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	7,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,0	-0,7
P17/N57	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>7,3</b>	0,0	0,0	0,0	-2,6	-0,6
P17/N57	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	12,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,5	-0,6
P17/N57	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>12,4</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,3	-0,6



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P17/N57	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	7,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,6	-0,6
P17/N57	MSÚ-B/28	0,0	0,0	7,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,0	-0,7
P17/N57	MSÚ-B/29	0,0	0,0	11,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,5	-0,6
P18/N58	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	9,3	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-3,1	-1,5
P18/N58	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>15,6</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-2,9	-1,4
P18/N58	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>9,3</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,1	-1,5
P18/N58	MSÚ-B/13	0,0	0,0	15,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,9	-1,4
P19/N59	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	<b>13,8</b>	0,0	0,0	0,0	-0,6	-1,4
P19/N59	MSÚ-B/22	0,0	<b>0,0</b>	9,4	0,0	0,0	0,0	-0,3	-1,3
P19/N59	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	12,8	0,0	0,0	0,0	-0,9	-1,6
P19/N59	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	<b>8,2</b>	0,0	0,0	0,0	-0,7	-1,5
P19/N59	MSÚ-B/12	0,0	0,0	13,4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-0,8	-1,5
P19/N59	MSÚ-B/11	0,0	0,0	8,8	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-0,3	-1,3
P19/N59	MSÚ-B/4	0,0	0,0	8,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,7	-1,5
P19/N59	MSÚ-B/13	0,0	0,0	13,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,6	-1,4
P20/N60	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	11,3	0,0	0,0	0,0	0,5	-1,7
P20/N60	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	9,0	0,0	0,0	0,0	-0,1	-2,2
P20/N60	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>7,5</b>	0,0	0,0	0,0	0,2	-2,0
P20/N60	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>12,8</b>	0,0	0,0	0,0	0,2	-2,0
P20/N60	MSÚ-B/17	0,0	0,0	9,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,1	-2,2
P20/N60	MSÚ-B/18	0,0	0,0	10,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,6	-1,7
P20/N60	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	12,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,1	-2,1
P20/N60	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	8,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,7	-1,6
P20/N60	MSÚ-B/28	0,0	0,0	8,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,7	-1,6
P20/N60	MSÚ-B/29	0,0	0,0	12,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,1	-2,1
P21/N61	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	7,0	0,0	0,0	0,0	-2,8	-5,6
P21/N61	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	4,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-2,7	-5,3
P21/N61	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	<b>3,7</b>	0,0	0,0	0,0	-3,2	-6,2
P21/N61	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>7,0</b>	0,0	0,0	0,0	-2,7	-5,5
P21/N61	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	6,6	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-3,0	-6,0
P21/N61	MSÚ-B/28	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,7	-5,3
P21/N61	MSÚ-B/29	0,0	0,0	6,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,1	-6,1
P22/N62	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	3,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-2,5	-4,0
P22/N62	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,8</b>	0,0	0,0	0,0	-4,3	-8,2
P22/N62	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>5,4</b>	0,0	0,0	0,0	-3,3	-6,4
P22/N62	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	5,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-4,4	-9,1
P22/N62	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,4	-8,2
P22/N62	MSÚ-B/5	0,0	0,0	5,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,3	-6,4
P23/N63	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	11,3	-0,1	0,0	0,0	-7,0	-2,5
P23/N63	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	8,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-5,5	-2,4
P23/N63	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>6,9</b>	0,0	0,0	0,0	-6,9	-2,3
P23/N63	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,1</b>	10,1	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-8,1	-2,4
P23/N63	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>11,5</b>	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-6,4	-2,5
P23/N63	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	6,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,9	-2,3
P23/N63	MSÚ-B/27	0,0	0,0	8,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,5	-2,4
P23/N63	MSÚ-B/7	0,0	0,0	10,2	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-7,5	-2,4
P24/N64	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	8,5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-0,4	-0,6
P24/N64	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>7,9</b>	0,0	0,0	0,0	-0,6	-0,9
P24/N64	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,4</b>	0,0	0,0	0,0	-0,7	-1,0
P24/N64	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	13,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-0,8	-1,2
P24/N64	MSÚ-B/28	0,0	0,0	8,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,4	-0,6
P24/N64	MSÚ-B/29	0,0	0,0	12,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,8	-1,1
P25/N65	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	8,6	0,0	0,0	0,0	-2,1	-3,8
P25/N65	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	4,7	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-2,2	-4,0
P25/N65	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,7</b>	0,0	0,0	0,0	-2,2	-4,0
P25/N65	MSÚ-B/30	0,0	0,0	8,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,2	-3,9
P25/N65	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>8,6</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,1	-3,9
P25/N65	MSÚ-B/28	0,0	0,0	5,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,0	-3,6
P25/N65	MSÚ-B/29	0,0	0,0	8,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,3	-4,0
P26/N66	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	5,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,2	-2,0
P26/N66	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>5,4</b>	0,0	0,0	0,0	-3,2	-2,0
P26/N66	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>9,4</b>	0,0	0,0	0,0	-3,2	-2,0
P26/N66	MSÚ-B/2	0,0	<b>0,0</b>	9,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,4	-1,9
P26/N66	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	9,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,0	-2,4
P26/N66	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	5,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,8	-1,2
P26/N66	MSÚ-B/28	0,0	0,0	5,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,8	-1,2

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P26/N66	MSÚ-B/29	0,0	0,0	9,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,0	-2,4
P27/N67	MSÚ-B/15	<b>0,0</b>	0,0	8,9	0,0	0,0	0,0	-3,4	-1,4
P27/N67	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	7,0	0,0	0,0	0,0	-1,8	-1,4
P27/N67	MSÚ-B/31	0,0	<b>0,0</b>	7,7	0,0	0,0	0,0	-4,2	-1,3
P27/N67	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>5,3</b>	0,0	0,0	0,0	-2,6	-1,3
P27/N67	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>9,2</b>	0,0	0,0	0,0	-2,9	-1,3
P27/N67	MSÚ-B/26	0,0	0,0	8,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,1	-1,2
P27/N67	MSÚ-B/25	0,0	0,0	6,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,8	-1,4
P27/N67	MSÚ-B/32	0,0	0,0	8,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,0	-1,4
P27/N67	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	5,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,4	-1,1
P27/N67	MSÚ-B/27	0,0	0,0	6,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,9	-1,4
P27/N67	MSÚ-B/7	0,0	0,0	7,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,6	-1,2
P28/N68	MSÚ-B/32	<b>0,0</b>	0,0	7,4	0,0	0,0	0,0	-0,8	-0,3
P28/N68	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	4,0	0,0	0,0	0,0	-0,6	-0,1
P28/N68	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	7,4	0,0	0,0	0,0	-0,8	-0,2
P28/N68	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,9</b>	0,0	0,0	0,0	-0,6	-0,2
P28/N68	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>7,5</b>	0,0	0,0	0,0	-0,7	-0,2
P28/N68	MSÚ-B/21	0,0	0,0	7,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-1,0	-0,4
P28/N68	MSÚ-B/22	0,0	0,0	4,6	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-0,3	0,1
P28/N68	MSÚ-B/28	0,0	0,0	4,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,3	0,0
P28/N68	MSÚ-B/29	0,0	0,0	6,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,9	-0,3
P29/N69	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	6,6	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-0,3	-0,7
P29/N69	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>6,0</b>	0,0	0,0	0,0	-0,6	-1,1
P29/N69	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>10,6</b>	0,0	0,0	0,0	-0,7	-1,0
P29/N69	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	10,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-0,9	-1,2
P29/N69	MSÚ-B/28	0,0	0,0	6,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,3	-0,7
P29/N69	MSÚ-B/29	0,0	0,0	10,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,9	-1,2
P30/N70	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	7,0	0,0	0,0	0,0	-1,9	-0,9
P30/N70	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	3,6	0,0	0,0	0,0	-2,1	-1,0
P30/N70	MSÚ-B/22	0,0	<b>0,0</b>	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,2	-0,6
P30/N70	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>3,6</b>	0,0	0,0	0,0	-2,1	-0,9
P30/N70	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>7,0</b>	0,0	0,0	0,0	-1,7	-0,8
P30/N70	MSÚ-B/12	0,0	0,0	6,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,3	-1,0
P30/N70	MSÚ-B/11	0,0	0,0	4,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,2	-0,6
P30/N70	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	6,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,3	-1,0
P30/N70	MSÚ-B/28	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,2	-0,6
P30/N70	MSÚ-B/29	0,0	0,0	6,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,3	-0,9
P31/N71	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	<b>8,6</b>	0,0	0,0	0,0	-2,7	-0,7
P31/N71	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,0	0,0	0,0	-3,1	-0,6
P31/N71	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	5,3	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-2,5	-0,4
P31/N71	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,7</b>	0,0	0,0	0,0	-3,2	-0,6
P31/N71	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	8,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-3,0	-0,8
P31/N71	MSÚ-B/28	0,0	0,0	5,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,5	-0,4
P32/N72	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	3,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,0	1,0
P32/N72	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	-3,6	0,1
P32/N72	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	5,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,6	0,4
P32/N72	MSÚ-B/33	<b>0,0</b>	0,0	3,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,7	0,0
P32/N72	MSÚ-B/20	<b>0,0</b>	0,0	<b>5,8</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,6	1,0
P32/N72	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,0	1,0
P32/N72	MSÚ-B/29	0,0	0,0	5,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,5	0,5
P33/N73	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	3,6	0,0	0,0	0,0	-6,0	0,1
P33/N73	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>7,0</b>	0,0	0,0	0,0	-4,5	0,2
P33/N73	MSÚ-B/12	0,0	0,0	6,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-5,2	-0,2
P33/N73	MSÚ-B/11	0,0	0,0	4,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,9	0,7
P33/N73	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	0,0	5,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,0	-0,3
P33/N73	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	0,0	5,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,1	0,5
P33/N73	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,6</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-6,0	0,1
P33/N73	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	6,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,7	0,1
P34/N74	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	7,4	0,0	0,0	0,0	-2,5	0,5
P34/N74	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	<b>3,8</b>	0,0	0,0	0,0	-2,4	0,5
P34/N74	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>7,4</b>	0,0	0,0	0,0	-2,6	0,4
P34/N74	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	6,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,9	0,1
P34/N74	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	4,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,8	1,0
P34/N74	MSÚ-B/6	0,0	0,0	5,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,0	0,0
P34/N74	MSÚ-B/10	0,0	0,0	5,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,0	0,9
P34/N74	MSÚ-B/34	0,0	0,0	6,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,5	0,6

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P34/N74	MSÚ-B/35	0,0	0,0	5,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,4	0,4
P35/N75	MSÚ-B/32	<b>0,0</b>	0,0	6,6	0,0	0,0	0,0	-1,4	-0,2
P35/N75	MSÚ-B/22	0,0	<b>0,0</b>	3,9	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-0,1	0,1
P35/N75	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	<b>3,3</b>	0,0	0,0	0,0	-1,3	-0,2
P35/N75	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>6,7</b>	0,0	0,0	0,0	-1,2	-0,1
P35/N75	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	6,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-2,0	-0,4
P35/N75	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,1	0,0
P35/N75	MSÚ-B/12	0,0	0,0	6,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,9	-0,3
P36/N76	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	4,7	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	2,0	2,4
P36/N76	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	4,4	0,0	0,0	0,0	-1,4	1,1
P36/N76	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>3,0</b>	0,0	0,0	0,0	0,6	1,9
P36/N76	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>6,0</b>	0,0	0,0	0,0	0,3	1,8
P36/N76	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	4,4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	-1,5	1,0
P36/N76	MSÚ-B/34	0,0	0,0	5,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,2	1,8
P36/N76	MSÚ-B/35	0,0	0,0	4,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,5	1,8
P37/N77	MSÚ-B/33	<b>0,0</b>	0,0	3,0	0,0	0,0	0,0	-1,8	0,5
P37/N77	MSÚ-B/20	<b>0,0</b>	0,0	5,8	0,0	0,0	0,0	-1,1	1,3
P37/N77	MSÚ-B/22	0,0	<b>0,0</b>	3,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,2	1,2
P37/N77	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	-1,6	0,6
P37/N77	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>5,8</b>	0,0	0,0	0,0	-1,1	1,3
P37/N77	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	5,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,3	0,8
P37/N77	MSÚ-B/36	0,0	0,0	3,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,8	0,4
P37/N77	MSÚ-B/5	0,0	0,0	5,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,1	1,3
P37/N77	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,7	0,6
P37/N77	MSÚ-B/13	0,0	0,0	5,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,4	1,2
P38/N78	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	3,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,9	-2,1
P38/N78	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	6,0	0,0	0,0	0,0	-2,3	-2,9
P38/N78	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,3</b>	0,0	0,0	0,0	-2,0	-2,5
P38/N78	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>6,0</b>	0,0	0,0	0,0	-2,3	-2,4
P38/N78	MSÚ-B/32	0,0	0,0	6,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,3	-2,5
P38/N78	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	4,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,9	-4,0
P38/N78	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	4,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,5	-1,0
P38/N78	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,9	-4,5
P38/N78	MSÚ-B/29	0,0	0,0	5,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,4	-1,3
P39/N79	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	0,0	5,5	0,0	0,0	0,0	-6,6	-0,6
P39/N79	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	0,0	6,2	-0,1	0,0	0,0	-8,4	3,1
P39/N79	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	5,1	0,0	0,0	0,0	-6,5	-0,5
P39/N79	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	6,4	-0,1	0,0	0,0	-8,5	3,0
P39/N79	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>4,3</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-7,3	0,9
P39/N79	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,3</b>	-0,1	0,0	0,0	-7,4	1,1
P39/N79	MSÚ-B/2	0,0	0,0	7,2	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-7,7	1,7
P39/N79	MSÚ-B/6	0,0	0,0	5,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,4	-0,6
P39/N79	MSÚ-B/10	0,0	0,0	6,4	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-8,5	3,0
P39/N79	MSÚ-B/4	0,0	0,0	4,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,3	0,9
P39/N79	MSÚ-B/13	0,0	0,0	7,2	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-7,5	1,2
P40/N80	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	0,0	5,7	0,0	0,0	0,0	-3,4	-0,2
P40/N80	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	0,0	5,9	0,0	0,0	0,0	-3,1	0,3
P40/N80	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	4,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,9	0,4
P40/N80	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,9</b>	0,0	0,0	0,0	-3,9	-0,1
P40/N80	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>7,5</b>	0,0	0,0	0,0	-2,9	0,2
P40/N80	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	7,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,5	-0,2
P40/N80	MSÚ-B/38	0,0	0,0	5,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,0	-0,2
P40/N80	MSÚ-B/39	0,0	0,0	6,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,6	0,3
P40/N80	MSÚ-B/28	0,0	0,0	4,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,9	0,4
P40/N80	MSÚ-B/29	0,0	0,0	6,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,5	-0,1
P41/N81	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	4,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,5	1,6
P41/N81	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,9</b>	0,0	0,0	0,0	-4,4	1,2
P41/N81	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	7,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,0	1,0
P41/N81	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	4,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,4	1,1
P41/N81	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	<b>7,5</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,4	1,3
P41/N81	MSÚ-B/28	0,0	0,0	4,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,5	1,6
P41/N81	MSÚ-B/29	0,0	0,0	6,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,0	1,1
P42/N82	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	6,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,7	1,4
P42/N82	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>9,8</b>	0,0	0,0	0,0	-2,9	1,2
P42/N82	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	9,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,2	1,0
P42/N82	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	5,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,6	0,9

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P42/N82	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	9,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,7	1,3
P42/N82	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>5,4</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,6	1,1
P42/N82	MSÚ-B/13	0,0	0,0	9,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,9	1,3
P43/N83	MSÚ-B/28	<b>0,0</b>	0,0	10,1	0,0	0,0	0,0	-3,4	2,2
P43/N83	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	14,2	-0,1	0,0	0,0	-5,6	2,4
P43/N83	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	10,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,4	2,2
P43/N83	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>9,1</b>	0,0	0,0	0,0	-5,3	2,4
P43/N83	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>15,2</b>	-0,1	0,0	0,0	-4,7	2,2
P43/N83	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	14,4	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-5,6	2,3
P43/N83	MSÚ-B/4	0,0	0,0	9,1	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-5,3	2,4
P43/N83	MSÚ-B/13	0,0	0,0	14,9	-0,1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-4,7	2,3
P44/N84	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	0,0	9,9	0,0	0,0	0,0	-4,1	0,5
P44/N84	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	0,0	11,3	0,0	0,0	0,0	-1,9	1,1
P44/N84	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	8,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,4	1,2
P44/N84	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>7,9</b>	0,0	0,0	0,0	-3,4	0,8
P44/N84	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,1</b>	0,0	0,0	0,0	-3,0	0,8
P44/N84	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	12,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,9	0,6
P44/N84	MSÚ-B/6	0,0	0,0	9,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,0	0,5
P44/N84	MSÚ-B/10	0,0	0,0	11,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,0	1,1
P44/N84	MSÚ-B/40	0,0	0,0	11,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,5	0,9
P44/N84	MSÚ-B/25	0,0	0,0	9,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,0	0,6
P45/N85	MSÚ-B/26	<b>0,0</b>	0,0	11,7	0,0	0,0	0,0	-2,1	-1,1
P45/N85	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	9,1	0,0	0,0	0,0	-4,2	-0,9
P45/N85	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	8,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,5	-1,1
P45/N85	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>7,9</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,6	-1,0
P45/N85	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	12,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-4,1	-0,9
P45/N85	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,2	-1,0
P45/N85	MSÚ-B/4	0,0	0,0	7,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,6	-1,0
P45/N85	MSÚ-B/13	0,0	0,0	12,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,1	-0,9
P46/N86	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	5,8	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	5,9	3,9
P46/N86	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	5,5	3,7
P46/N86	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>5,8</b>	0,0	0,0	0,0	5,9	3,9
P46/N86	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	5,2	3,5
P46/N86	MSÚ-B/26	0,0	0,0	4,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	7,4	4,1
P46/N86	MSÚ-B/25	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,1	3,5
P47/N87	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	5,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,2	2,1
P47/N87	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,8</b>	0,0	0,0	0,0	3,0	2,2
P47/N87	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>5,5</b>	0,0	0,0	0,0	3,1	2,0
P47/N87	MSÚ-B/6	0,0	0,0	4,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,4	1,8
P47/N87	MSÚ-B/10	0,0	0,0	4,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,4	2,2
P47/N87	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	2,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,5	1,8
P47/N87	MSÚ-B/41	0,0	0,0	3,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,0	2,0
P47/N87	MSÚ-B/29	0,0	0,0	5,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,9	2,0
P48/N88	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	4,1	0,0	0,0	0,0	-0,6	1,9
P48/N88	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	7,7	0,0	0,0	0,0	-1,1	1,8
P48/N88	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,1</b>	0,0	0,0	0,0	-0,8	1,7
P48/N88	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,7</b>	0,0	0,0	0,0	-1,2	1,8
P48/N88	MSÚ-B/21	0,0	0,0	7,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,6	1,6
P48/N88	MSÚ-B/22	0,0	0,0	4,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,0	2,1
P48/N88	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	4,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,8	1,6
P48/N88	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	7,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,1	1,9
P48/N88	MSÚ-B/28	0,0	0,0	4,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,1	1,9
P48/N88	MSÚ-B/29	0,0	0,0	7,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,5	1,8
P49/N89	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	4,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,5	2,7
P49/N89	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,1</b>	0,0	0,0	0,0	0,2	2,4
P49/N89	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,8</b>	0,0	0,0	0,0	-0,2	2,5
P49/N89	MSÚ-B/6	0,0	0,0	5,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,8	2,3
P49/N89	MSÚ-B/10	0,0	0,0	6,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,8	2,7
P49/N89	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	4,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,1	2,3
P49/N89	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	7,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,7
P49/N89	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	7,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,1	2,6
P50/N90	MSÚ-B/29	0,0	<b>0,0</b>	7,0	0,0	0,0	0,0	1,2	3,3
P50/N90	MSÚ-B/28	0,0	<b>0,0</b>	4,7	0,0	0,0	0,0	2,2	3,3
P50/N90	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	0,0	1,7	3,1
P50/N90	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,7</b>	0,0	0,0	0,0	1,3	3,2
P50/N90	MSÚ-B/6	0,0	0,0	5,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,8	3,0

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P50/N90	MSÚ-B/10	0,0	0,0	6,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,2	3,4
P50/N90	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	4,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,5	2,9
P50/N90	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	7,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,5	3,4
P50/N90	MSÚ-B/2	0,0	0,0	7,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,5	3,4
P50/N90	MSÚ-B/1	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,7	3,1
P51/N91	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>3,3</b>	0,0	0,0	0,0	5,2	4,5
P51/N91	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>6,6</b>	0,0	0,0	0,0	4,8	4,3
P51/N91	MSÚ-B/6	0,0	0,0	4,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,2	4,2
P51/N91	MSÚ-B/10	0,0	0,0	5,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,4	4,3
P51/N91	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,7	3,9
P51/N91	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	6,6	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	4,9	4,4
P51/N91	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,9	4,1
P52/N92	MSÚ-B/13	0,0	<b>0,0</b>	7,1	0,0	0,0	0,0	3,4	3,7
P52/N92	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>3,8</b>	0,0	0,0	0,0	3,9	3,6
P52/N92	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>7,4</b>	0,0	0,0	0,0	3,1	3,5
P52/N92	MSÚ-B/36	0,0	0,0	4,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,4	3,2
P52/N92	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	3,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,6	3,3
P52/N92	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	7,3	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	3,5	3,7
P52/N92	MSÚ-B/2	0,0	0,0	7,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,5	3,7
P52/N92	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,6	3,3
P53/N93	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	6,7	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	4,5	6,3
P53/N93	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>3,3</b>	0,0	0,0	0,0	4,8	6,8
P53/N93	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>6,7</b>	0,0	0,0	0,0	4,4	6,1
P53/N93	MSÚ-B/36	0,0	0,0	3,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,2	6,0
P53/N93	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	3,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,5	6,2
P53/N93	MSÚ-B/2	0,0	0,0	6,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,5	6,3
P53/N93	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,5	6,2
P54/N94	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	3,7	0,0	0,0	0,0	1,8	7,8
P54/N94	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>3,7</b>	0,0	0,0	0,0	2,0	8,4
P54/N94	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>7,2</b>	0,0	0,1	0,0	2,5	7,9
P54/N94	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,0</b>	3,8	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,6	7,5
P54/N94	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	7,2	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	2,6	8,1
P55/N95	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,8</b>	0,0	0,0	0,0	-0,7	5,5
P55/N95	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>8,8</b>	0,0	0,1	0,0	0,0	5,9
P55/N95	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	6,8	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-0,8	5,4
P55/N95	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	5,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,8	5,3
P55/N95	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	8,8	0,0	<b>0,1</b>	0,0	0,2	6,2
P55/N95	MSÚ-B/39	0,0	<b>0,0</b>	7,0	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,5	6,3
P56/N96	MSÚ-B/39	0,0	<b>0,0</b>	10,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,9	3,4
P56/N96	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>7,9</b>	0,0	0,0	0,0	-1,6	2,7
P56/N96	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,6</b>	0,0	0,0	0,0	-1,1	3,0
P56/N96	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	11,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,7	2,6
P56/N96	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	8,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,7	2,6
P56/N96	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	13,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,0	3,2
P56/N96	MSÚ-B/28	0,0	0,0	8,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,4	3,3
P56/N96	MSÚ-B/29	0,0	0,0	12,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,2	2,8
P57/N97	MSÚ-B/29	0,0	<b>0,0</b>	5,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,4	6,7
P57/N97	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,1</b>	0,0	0,0	0,0	4,3	7,2
P57/N97	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>5,8</b>	0,0	0,0	0,0	3,9	7,7
P57/N97	MSÚ-B/28	0,0	<b>0,0</b>	3,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,6	10,0
P57/N97	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	3,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,2	6,9
P57/N97	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	5,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,9	8,4
P57/N97	MSÚ-B/30	0,0	0,0	5,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,1	8,0
P57/N97	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,4	7,2
P58/N98	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>7,6</b>	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	0,0	4,9	8,2
P58/N98	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>4,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	4,7	8,0
P58/N98	MSÚ-B/2	0,0	0,0	7,6	0,0	0,1	<b>0,0</b>	4,9	8,2
P58/N98	MSÚ-B/1	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,8	8,0
P59/N99	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>11,1</b>	0,0	0,1	0,0	2,6	6,6
P59/N99	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,0</b>	6,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	5,8
P59/N99	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	<b>6,3</b>	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,9	6,1
P59/N99	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	11,0	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	2,8	6,8
P60/N100	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	15,5	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	0,0	2,2	4,4
P60/N100	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	<b>9,4</b>	0,0	0,0	0,0	1,4	3,6
P60/N100	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>15,7</b>	0,0	0,1	0,0	2,0	4,2
P60/N100	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,0</b>	9,8	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	1,3	3,5



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P60/N100	MSÚ-B/20	0,0	0,0	14,8	0,0	0,1	<b>0,0</b>	2,3	4,5
P60/N100	MSÚ-B/19	0,0	0,0	10,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,3	3,5
P61/N101	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	15,1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	1,8	2,9
P61/N101	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>9,1</b>	0,0	0,0	0,0	0,9	2,3
P61/N101	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>15,3</b>	0,0	0,0	0,0	1,7	2,8
P61/N101	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	9,4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,8	2,2
P61/N101	MSÚ-B/20	0,0	0,0	14,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,9	2,9
P61/N101	MSÚ-B/19	0,0	0,0	10,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,8	2,3
P62/N102	MSÚ-B/39	0,0	<b>0,0</b>	12,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,9	1,7
P62/N102	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>10,1</b>	0,0	0,0	0,0	-1,5	1,5
P62/N102	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>17,0</b>	0,0	0,0	0,0	-1,1	1,6
P62/N102	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	14,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,5	1,5
P62/N102	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	10,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,5	1,4
P62/N102	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	16,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,0	1,7
P62/N102	MSÚ-B/41	0,0	0,0	11,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,3	1,6
P62/N102	MSÚ-B/29	0,0	0,0	16,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,2	1,5
P63/N103	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	9,4	0,0	0,0	0,0	0,7	1,4
P63/N103	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	15,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,7	1,7
P63/N103	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>9,4</b>	0,0	0,0	0,0	0,7	1,4
P63/N103	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>15,7</b>	0,0	0,0	0,0	1,4	1,5
P63/N103	MSÚ-B/33	0,0	0,0	10,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,5	1,4
P63/N103	MSÚ-B/20	0,0	0,0	14,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	1,7
P63/N103	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,0</b>	9,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,5	1,3
P63/N103	MSÚ-B/41	0,0	0,0	10,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,2	1,7
P63/N103	MSÚ-B/29	0,0	0,0	15,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,1	1,4
P64/N104	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	8,4	0,0	0,0	0,0	-0,2	2,4
P64/N104	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	11,0	0,0	0,0	0,0	-1,3	4,1
P64/N104	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>7,2</b>	0,0	0,0	0,0	-1,4	3,4
P64/N104	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>12,2</b>	0,0	0,0	0,0	-0,5	3,3
P64/N104	MSÚ-B/38	0,0	0,0	10,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,4	3,3
P64/N104	MSÚ-B/39	0,0	0,0	9,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,1	3,8
P64/N104	MSÚ-B/27	<b>0,0</b>	0,0	8,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,2	2,4
P64/N104	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	10,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,3	4,6
P64/N104	MSÚ-B/32	0,0	0,0	11,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,5	3,3
P64/N104	MSÚ-B/14	0,0	0,0	7,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,4	3,4
P65/N105	MSÚ-B/39	0,0	<b>0,0</b>	16,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,2	1,3
P65/N105	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>13,7</b>	0,0	0,0	0,0	-1,7	1,3
P65/N105	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>22,8</b>	0,0	0,0	0,0	-1,4	1,2
P65/N105	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	20,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,7	1,2
P65/N105	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	13,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,8	1,3
P65/N105	MSÚ-B/13	<b>0,0</b>	0,0	21,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,4	1,3
P65/N105	MSÚ-B/15	0,0	0,0	21,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,3	1,3
P65/N105	MSÚ-B/14	0,0	0,0	14,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,8	1,3
P66/N106	MSÚ-B/39	0,0	<b>0,0</b>	12,1	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-0,7	4,1
P66/N106	MSÚ-B/42	0,0	<b>0,0</b>	13,1	0,0	0,1	0,0	-1,6	4,5
P66/N106	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>9,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,6	4,5
P66/N106	MSÚ-B/38	0,0	0,0	13,4	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-1,6	4,4
P66/N106	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	9,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,6	4,5
P66/N106	MSÚ-B/5	0,0	0,0	15,8	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-0,9	4,2
P66/N106	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	<b>15,9</b>	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-1,0	4,2
P67/N107	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	10,3	0,0	0,0	0,0	-1,1	1,9
P67/N107	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	17,3	0,0	0,0	0,0	-0,4	2,1
P67/N107	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	13,1	0,0	0,0	0,0	-0,2	2,1
P67/N107	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>17,4</b>	0,0	0,0	0,0	-0,5	2,0
P67/N107	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	15,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,1	1,9
P67/N107	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>10,3</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,1	1,9
P67/N107	MSÚ-B/5	0,0	0,0	17,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,4	2,1
P67/N107	MSÚ-B/39	0,0	0,0	13,1	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-0,2	2,1
P67/N107	MSÚ-B/42	0,0	0,0	14,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,1	1,9
P68/N108	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	9,0	0,0	0,0	0,0	-3,9	2,5
P68/N108	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	11,5	-0,1	0,0	0,0	-5,8	2,8
P68/N108	MSÚ-B/26	0,0	0,0	11,5	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-5,8	2,8
P68/N108	MSÚ-B/25	0,0	0,0	9,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,9	2,5
P68/N108	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	<b>7,5</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,1	2,5
P68/N108	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	<b>13,0</b>	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-4,9	2,8
P68/N108	MSÚ-B/1	0,0	0,0	7,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,1	2,5



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P68/N108	MSÚ-B/3	0,0	0,0	13,0	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-4,6	2,7
P69/N109	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	14,6	-0,1	0,1	0,0	-3,9	5,1
P69/N109	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	10,0	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-3,3	5,2
P69/N109	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	13,2	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-4,7	5,3
P69/N109	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	<b>8,5</b>	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-4,2	5,5
P69/N109	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>14,7</b>	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-4,0	5,1
P70/N110	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	3,8	0,0	0,0	0,0	-10,8	1,7
P70/N110	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	7,4	-0,1	0,0	0,0	-9,1	2,7
P70/N110	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	5,4	0,0	0,0	0,0	-7,3	2,4
P70/N110	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	5,8	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-11,9	2,3
P70/N110	MSÚ-B/6	0,0	0,0	5,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-7,1	2,3
P70/N110	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,8</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-10,8	1,7
P70/N110	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>7,4</b>	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-9,1	2,7
P70/N110	MSÚ-B/25	0,0	0,0	5,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,3	2,4
P70/N110	MSÚ-B/40	0,0	0,0	5,8	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-11,2	2,2
P71/N111	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	6,6	0,0	0,0	0,0	-4,4	3,0
P71/N111	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	4,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,6	2,9
P71/N111	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,4</b>	0,0	0,0	0,0	-6,8	2,5
P71/N111	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>6,7</b>	0,0	0,0	0,0	-4,6	3,1
P71/N111	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	5,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-6,9	2,9
P71/N111	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,8	2,5
P71/N111	MSÚ-B/2	0,0	0,0	6,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,6	3,1
P71/N111	MSÚ-B/25	0,0	0,0	4,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,7	2,9
P71/N111	MSÚ-B/40	0,0	0,0	5,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-6,7	2,9
P72/N112	MSÚ-B/5	0,0	<b>-0,1</b>	6,3	<b>0,1</b>	0,0	0,0	19,1	5,3
P72/N112	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,5</b>	0,1	0,0	0,0	15,5	5,4
P72/N112	MSÚ-B/3	0,0	-0,1	<b>6,3</b>	0,1	0,0	0,0	17,8	4,8
P72/N112	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,0</b>	3,6	<b>0,1</b>	0,0	0,0	14,5	5,2
P72/N112	MSÚ-B/27	<b>0,0</b>	0,0	4,5	0,1	<b>0,0</b>	0,0	17,6	3,3
P72/N112	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	5,2	0,1	<b>0,0</b>	0,0	17,9	7,0
P72/N112	MSÚ-B/41	0,0	0,0	3,9	0,1	0,0	<b>0,0</b>	16,9	6,7
P72/N112	MSÚ-B/29	0,0	0,0	5,9	0,1	0,0	<b>0,0</b>	17,1	3,9
P73/N113	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	7,5	0,1	0,0	0,0	9,0	4,2
P73/N113	MSÚ-B/26	<b>0,0</b>	0,0	9,0	0,1	0,0	0,0	7,0	5,5
P73/N113	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	10,5	<b>0,1</b>	<b>0,1</b>	0,0	8,6	5,0
P73/N113	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>6,0</b>	0,0	0,0	0,0	6,8	4,7
P73/N113	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>10,5</b>	0,1	0,0	0,0	8,3	4,7
P73/N113	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,0</b>	6,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	6,4	4,5
P73/N113	MSÚ-B/20	0,0	0,0	10,2	0,1	0,1	<b>0,0</b>	8,7	5,0
P73/N113	MSÚ-B/19	0,0	0,0	6,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,6	4,6
P74/N114	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	4,9	0,0	0,0	0,0	3,9	1,5
P74/N114	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	5,3	0,0	0,0	0,0	-1,0	4,7
P74/N114	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	6,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,4	1,7
P74/N114	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>3,6</b>	0,0	0,0	0,0	0,6	1,9
P74/N114	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>6,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,5	4,0
P74/N114	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	4,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,7	5,4
P74/N114	MSÚ-B/36	0,0	0,0	3,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,1	1,7
P74/N114	MSÚ-B/5	0,0	0,0	6,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,5	4,0
P74/N114	MSÚ-B/14	0,0	0,0	3,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,9	2,2
P74/N114	MSÚ-B/32	0,0	0,0	6,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,1	3,1
P75/N115	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	4,3	0,0	0,0	0,0	-6,3	-1,4
P75/N115	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	4,6	-0,1	0,0	0,0	-11,8	2,3
P75/N115	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	4,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-6,2	-1,3
P75/N115	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>3,0</b>	0,0	0,0	0,0	-11,0	-2,0
P75/N115	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>5,7</b>	0,0	0,0	0,0	-8,6	1,9
P75/N115	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	4,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-11,9	2,2
P75/N115	MSÚ-B/43	0,0	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-10,4	-2,3
P75/N115	MSÚ-B/24	0,0	0,0	4,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-8,0	3,0
P75/N115	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-11,1	-2,3
P75/N115	MSÚ-B/3	0,0	0,0	5,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,9	1,0
P76/N116	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	7,2	0,0	0,0	0,0	0,8	5,6
P76/N116	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>9,5</b>	0,0	0,1	0,0	-0,4	5,9
P76/N116	MSÚ-B/31	0,0	<b>0,0</b>	7,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,2	5,8
P76/N116	MSÚ-B/37	0,0	0,0	7,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,9	5,7
P76/N116	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	<b>5,5</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,7	5,3
P76/N116	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	9,4	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-0,8	6,1

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P76/N116	MSÚ-B/2	0,0	0,0	9,4	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-0,8	6,1
P76/N116	MSÚ-B/1	0,0	0,0	5,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,6	5,3
P77/N117	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	13,5	<b>0,0</b>	<b>0,1</b>	0,0	3,6	6,1
P77/N117	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>8,0</b>	0,0	0,0	0,0	2,9	5,5
P77/N117	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,6</b>	0,0	0,1	0,0	3,4	5,8
P77/N117	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	8,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	2,9	5,5
P77/N117	MSÚ-B/12	0,0	0,0	13,1	0,0	0,1	<b>0,0</b>	3,0	5,2
P77/N117	MSÚ-B/28	0,0	0,0	8,6	0,0	0,1	<b>0,0</b>	3,8	6,8
P78/N118	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	14,2	<b>0,1</b>	<b>0,1</b>	0,0	4,9	4,8
P78/N118	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>14,3</b>	0,1	0,1	0,0	4,7	4,5
P78/N118	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>8,5</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	3,8	4,3
P78/N118	MSÚ-B/39	0,0	0,0	10,6	0,1	0,1	<b>0,0</b>	5,3	5,0
P78/N118	MSÚ-B/38	0,0	0,0	12,4	0,0	0,1	<b>0,0</b>	3,7	4,1
P79/N120	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	6,6	0,0	0,0	0,0	-5,3	3,6
P79/N120	MSÚ-B/44	<b>0,1</b>	0,0	6,4	0,0	0,1	0,0	-5,6	9,5
P79/N120	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	4,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,7	8,9
P79/N120	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	8,4	0,0	0,0	0,0	-5,4	4,7
P79/N120	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>4,4</b>	0,0	0,0	0,0	-5,8	9,0
P79/N120	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>8,6</b>	0,0	0,0	0,0	-5,2	5,3
P79/N120	MSÚ-B/2	0,0	0,0	8,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-5,4	4,7
P79/N120	MSÚ-B/1	0,0	0,0	4,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-5,7	8,9
P79/N120	MSÚ-B/25	0,0	0,0	6,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,2	3,6
P79/N120	MSÚ-B/40	0,1	0,0	6,4	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-5,7	9,6
P79/N120	MSÚ-B/3	0,0	0,0	8,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,3	5,3
P80/N121	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	4,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,3	8,8
P80/N121	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	<b>3,4</b>	0,0	0,0	0,0	-6,6	10,6
P80/N121	MSÚ-B/32	<b>0,1</b>	0,0	<b>6,4</b>	0,0	0,1	0,0	-5,1	9,6
P80/N121	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	4,9	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-6,8	11,1
P80/N121	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,5	10,5
P80/N121	MSÚ-B/3	0,1	0,0	6,4	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-5,1	9,7
P80/N121	MSÚ-B/20	0,1	0,0	6,3	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-4,9	9,2
P80/N121	MSÚ-B/33	0,0	0,0	3,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-6,8	11,3
P81/N124	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	6,6	0,0	0,0	0,0	-4,3	2,3
P81/N124	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,0</b>	4,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-3,8	8,4
P81/N124	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>4,5</b>	0,0	0,0	0,0	-4,4	7,7
P81/N124	MSÚ-B/2	0,0	<b>0,0</b>	8,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,5	3,5
P81/N124	MSÚ-B/27	0,0	0,0	6,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,3	2,3
P81/N124	MSÚ-B/40	<b>0,0</b>	0,0	6,6	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-4,2	8,3
P81/N124	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>8,7</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,1	4,0
P81/N124	MSÚ-B/4	0,0	0,0	4,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,4	7,7
P82/N125	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	9,0	-0,1	0,0	0,0	-6,0	0,1
P82/N125	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	5,1	0,0	0,0	0,0	-3,8	1,6
P82/N125	MSÚ-B/41	0,0	<b>0,0</b>	5,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,8	1,5
P82/N125	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>4,9</b>	0,0	0,0	0,0	-4,3	1,6
P82/N125	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>9,0</b>	-0,1	0,0	0,0	-6,0	0,2
P82/N125	MSÚ-B/29	0,0	<b>0,0</b>	8,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-7,0	0,2
P82/N125	MSÚ-B/39	0,0	0,0	7,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,4	-0,3
P82/N125	MSÚ-B/38	0,0	0,0	7,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,0	1,6
P82/N125	MSÚ-B/20	0,0	0,0	8,9	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-6,0	0,1
P82/N125	MSÚ-B/19	0,0	0,0	5,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,4	1,6
P83/N127	MSÚ-B/13	<b>0,0</b>	0,0	10,7	0,0	0,1	0,0	-2,2	6,5
P83/N127	MSÚ-B/37	0,0	<b>0,0</b>	8,1	0,0	0,1	0,0	-1,8	6,8
P83/N127	MSÚ-B/31	0,0	<b>0,0</b>	9,0	0,0	0,1	0,0	-2,7	5,7
P83/N127	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>6,2</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,2	5,9
P83/N127	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>10,8</b>	0,0	0,1	0,0	-2,2	6,4
P83/N127	MSÚ-B/2	0,0	0,0	10,8	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-2,3	6,4
P83/N127	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	6,2	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-2,2	5,9
P83/N127	MSÚ-B/5	0,0	0,0	10,8	0,0	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-2,3	6,4
P84/N128	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	7,5	0,0	0,0	0,0	-6,2	0,2
P84/N128	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	6,5	0,0	0,0	0,0	-4,4	3,3
P84/N128	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	6,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,4	3,2
P84/N128	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>5,2</b>	0,0	0,0	0,0	-5,2	1,7
P84/N128	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>8,8</b>	0,0	0,0	0,0	-5,1	1,9
P84/N128	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	7,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-6,1	0,3
P84/N128	MSÚ-B/28	0,0	0,0	5,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,5	-0,3
P84/N128	MSÚ-B/29	0,0	0,0	8,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,6	3,0

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P84/N128	MSÚ-B/5	0,0	0,0	8,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,4	1,6
P84/N128	MSÚ-B/36	0,0	0,0	5,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,1	1,6
P85/N130	MSÚ-B/39	0,1	<b>0,3</b>	3,1	<b>-0,2</b>	0,1	-0,1	-55,0	20,8
P85/N130	MSÚ-B/14	0,1	0,4	<b>2,5</b>	-0,2	0,1	-0,1	-87,3	30,7
P85/N130	MSÚ-B/15	0,1	0,5	<b>4,0</b>	-0,2	0,1	-0,1	-61,9	23,0
P85/N130	MSÚ-B/42	0,1	<b>0,6</b>	3,3	<b>-0,3</b>	0,1	-0,1	-87,1	30,8
P85/N130	MSÚ-B/22	<b>0,1</b>	0,4	2,7	-0,2	<b>0,1</b>	-0,1	-74,6	20,9
P85/N130	MSÚ-B/45	<b>0,1</b>	0,5	3,8	-0,3	<b>0,1</b>	-0,1	-69,5	29,7
P85/N130	MSÚ-B/31	0,1	0,5	3,6	-0,3	0,1	<b>-0,1</b>	-77,2	23,5
P85/N130	MSÚ-B/17	0,1	0,4	2,9	-0,2	0,1	<b>-0,1</b>	-63,7	28,6
P86/N131	MSÚ-B/20	-0,1	<b>-0,2</b>	<b>3,6</b>	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	21,4	-14,1
P86/N131	MSÚ-B/19	0,0	<b>0,0</b>	<b>2,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	11,0	-13,4
P86/N131	MSÚ-B/26	<b>-0,1</b>	-0,1	3,0	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	15,6	-23,0
P86/N131	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	-0,1	2,6	0,1	<b>0,0</b>	0,0	20,5	-3,1
P86/N131	MSÚ-B/17	0,0	-0,1	2,7	0,1	0,0	<b>0,0</b>	20,1	-3,5
P86/N131	MSÚ-B/18	-0,1	-0,1	3,0	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	16,4	-22,8
P87/N132	MSÚ-B/20	-0,1	<b>-0,2</b>	<b>4,6</b>	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	25,2	-16,2
P87/N132	MSÚ-B/19	0,0	<b>-0,1</b>	<b>2,5</b>	<b>0,1</b>	0,0	0,0	22,2	-16,0
P87/N132	MSÚ-B/26	<b>-0,1</b>	-0,2	3,8	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	24,2	-23,0
P87/N132	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	-0,1	3,3	0,1	<b>0,0</b>	0,0	24,4	-8,1
P87/N132	MSÚ-B/12	0,0	-0,2	4,2	0,1	0,0	<b>0,0</b>	23,7	-9,8
P87/N132	MSÚ-B/11	-0,1	-0,1	2,9	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	25,4	-25,1
P88/N133	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,1</b>	2,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-31,0	-17,0
P88/N133	MSÚ-B/19	0,0	0,2	<b>2,6</b>	-0,1	0,0	0,0	-33,3	-17,4
P88/N133	MSÚ-B/20	-0,1	0,3	<b>4,7</b>	-0,1	-0,1	0,0	-29,3	-16,9
P88/N133	MSÚ-B/3	-0,1	<b>0,3</b>	4,6	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-30,7	-15,2
P88/N133	MSÚ-B/26	<b>-0,1</b>	0,2	3,9	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-30,5	-24,3
P88/N133	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,2	3,4	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-30,5	-8,8
P88/N133	MSÚ-B/18	-0,1	0,2	3,9	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-29,4	-24,1
P88/N133	MSÚ-B/17	0,0	0,2	3,5	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-31,9	-9,0
P89/N134	MSÚ-B/11	-0,1	<b>0,0</b>	3,0	0,0	-0,1	0,0	3,6	-28,3
P89/N134	MSÚ-B/46	0,0	<b>0,0</b>	4,3	0,0	0,0	0,0	-0,5	-10,4
P89/N134	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	0,0	2,0	-17,7
P89/N134	MSÚ-B/5	-0,1	0,0	<b>4,7</b>	0,0	-0,1	0,0	0,9	-17,8
P89/N134	MSÚ-B/47	0,0	0,0	3,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,2	-8,5
P89/N134	MSÚ-B/18	-0,1	0,0	3,9	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	3,2	-25,8
P89/N134	MSÚ-B/26	<b>-0,1</b>	0,0	3,9	0,0	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	2,5	-25,9
P89/N134	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-0,1	-8,4
P90/N135	MSÚ-B/1	-0,1	<b>0,1</b>	2,5	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-26,1	-20,4
P90/N135	MSÚ-B/14	-0,1	0,1	<b>2,5</b>	-0,1	-0,1	0,0	-28,7	-20,8
P90/N135	MSÚ-B/15	-0,1	0,2	<b>4,5</b>	-0,1	-0,1	0,0	-23,9	-20,4
P90/N135	MSÚ-B/3	-0,1	<b>0,2</b>	4,5	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-25,6	-18,3
P90/N135	MSÚ-B/26	<b>-0,1</b>	0,2	3,7	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-25,1	-29,0
P90/N135	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,2	3,3	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-25,6	-10,8
P90/N135	MSÚ-B/20	-0,1	0,2	4,5	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-23,9	-20,4
P90/N135	MSÚ-B/19	-0,1	0,1	2,5	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-28,8	-20,8
P91/N136	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	3,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,1	-13,8
P91/N136	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>3,0</b>	0,0	0,0	0,0	-5,1	-14,0
P91/N136	MSÚ-B/2	-0,1	0,1	<b>5,2</b>	-0,1	-0,1	0,0	-10,8	-14,6
P91/N136	MSÚ-B/15	-0,1	<b>0,1</b>	5,2	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-11,2	-14,7
P91/N136	MSÚ-B/26	<b>-0,1</b>	0,0	4,4	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-5,4	-21,1
P91/N136	MSÚ-B/25	<b>0,0</b>	0,1	3,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-12,6	-6,5
P91/N136	MSÚ-B/11	-0,1	0,0	3,4	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	-6,2	-23,6
P91/N136	MSÚ-B/12	0,0	0,1	4,9	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-10,5	-8,0
P92/N137	MSÚ-B/35	-0,1	<b>-0,2</b>	<b>5,5</b>	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	22,2	-10,0
P92/N137	MSÚ-B/1	0,0	-0,2	<b>3,9</b>	0,1	0,0	0,0	21,0	-10,4
P92/N137	MSÚ-B/2	-0,1	-0,2	<b>6,5</b>	0,1	-0,1	0,0	13,5	-11,5
P92/N137	MSÚ-B/34	-0,1	<b>-0,1</b>	5,0	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	10,3	-12,2
P92/N137	MSÚ-B/31	<b>-0,1</b>	-0,2	5,6	0,1	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	19,3	-16,7
P92/N137	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	-0,1	4,8	0,1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	13,3	-4,5
P93/N138	MSÚ-B/35	0,0	<b>-0,1</b>	7,1	<b>0,1</b>	0,0	0,0	9,7	-4,4
P93/N138	MSÚ-B/1	0,0	-0,1	<b>5,0</b>	0,0	0,0	0,0	9,7	-4,7
P93/N138	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>8,0</b>	0,0	0,0	0,0	3,9	-4,3
P93/N138	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	6,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,6	-5,7
P93/N138	MSÚ-B/31	<b>-0,1</b>	-0,1	7,0	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	8,4	-8,1
P93/N138	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	6,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,2	-1,4

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P93/N138	MSÚ-B/6	0,0	0,0	5,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,7	-1,5
P93/N138	MSÚ-B/10	-0,1	-0,1	7,3	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	8,5	-7,8
P94/N148	MSÚ-B/1	<b>-0,9</b>	<b>1,1</b>	<b>4,5</b>	<b>-0,4</b>	<b>-0,3</b>	<b>0,0</b>	-96,5	-63,5
P94/N148	MSÚ-B/3	<b>-1,4</b>	<b>1,8</b>	<b>7,1</b>	<b>-0,7</b>	<b>-0,4</b>	0,0	-101,5	-61,1
P94/N148	MSÚ-B/2	-1,4	1,8	7,0	-0,7	-0,4	<b>0,0</b>	-101,8	-60,4
P95/N150	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	5,8	0,0	0,0	0,0	-2,3	0,9
P95/N150	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	6,0	0,0	0,0	0,0	-0,7	1,6
P95/N150	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	4,0	0,0	0,0	0,0	-1,2	1,4
P95/N150	MSÚ-B/32	0,0	<b>0,0</b>	7,6	0,0	0,0	0,0	-1,7	1,1
P95/N150	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	0,0	-1,4	1,1
P95/N150	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,6</b>	0,0	0,0	0,0	-1,7	1,2
P95/N150	MSÚ-B/21	0,0	0,0	7,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,1	0,9
P95/N150	MSÚ-B/22	0,0	0,0	4,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,5	1,7
P95/N150	MSÚ-B/36	0,0	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,4	1,0
P95/N150	MSÚ-B/5	0,0	0,0	7,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,5	1,3
P95/N150	MSÚ-B/34	0,0	0,0	6,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,6	1,3
P95/N150	MSÚ-B/35	0,0	0,0	5,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,3	1,3
P96/N151	MSÚ-B/37	0,4	<b>0,0</b>	3,2	<b>0,0</b>	0,2	0,0	-14,5	69,4
P96/N151	MSÚ-B/1	0,4	0,1	<b>2,4</b>	-0,1	0,2	0,0	-26,0	82,0
P96/N151	MSÚ-B/2	0,6	0,1	<b>4,3</b>	-0,1	0,3	0,0	-27,6	69,2
P96/N151	MSÚ-B/31	0,6	<b>0,1</b>	3,5	<b>-0,1</b>	0,3	<b>0,0</b>	-38,0	79,0
P96/N151	MSÚ-B/4	<b>0,4</b>	0,1	2,4	-0,1	<b>0,2</b>	0,0	-26,0	81,9
P96/N151	MSÚ-B/13	<b>0,6</b>	0,1	4,2	-0,1	<b>0,3</b>	0,0	-24,5	70,9
P96/N151	MSÚ-B/17	0,4	0,0	3,2	0,0	0,2	<b>0,0</b>	-14,5	68,4
P97/N152	MSÚ-B/25	0,9	<b>0,0</b>	4,8	<b>0,0</b>	0,5	0,0	-8,6	97,9
P97/N152	MSÚ-B/1	0,9	0,1	<b>4,1</b>	-0,1	0,5	0,0	-12,8	113,4
P97/N152	MSÚ-B/2	1,3	0,1	<b>6,8</b>	-0,1	0,7	0,0	-15,2	101,9
P97/N152	MSÚ-B/26	1,3	<b>0,1</b>	6,1	<b>-0,1</b>	0,7	0,0	-18,8	112,9
P97/N152	MSÚ-B/4	<b>0,9</b>	0,1	4,1	-0,1	<b>0,5</b>	0,0	-12,8	113,4
P97/N152	MSÚ-B/13	<b>1,4</b>	0,1	6,7	-0,1	<b>0,7</b>	0,0	-13,4	103,7
P97/N152	MSÚ-B/18	1,3	0,1	5,9	-0,1	0,7	<b>0,0</b>	-19,2	110,3
P97/N152	MSÚ-B/47	1,0	0,0	5,0	0,0	0,5	<b>0,0</b>	-8,3	102,9
P98/N153	MSÚ-B/25	-0,6	<b>0,0</b>	6,8	<b>0,0</b>	-0,3	0,0	-5,5	-40,3
P98/N153	MSÚ-B/1	-0,5	0,0	<b>6,2</b>	0,0	-0,3	0,0	-6,2	-40,5
P98/N153	MSÚ-B/3	-0,8	0,1	<b>9,6</b>	-0,1	-0,4	0,0	-6,5	-38,8
P98/N153	MSÚ-B/26	-0,7	<b>0,1</b>	8,9	<b>-0,1</b>	-0,3	0,0	-7,6	-37,7
P98/N153	MSÚ-B/12	<b>-0,8</b>	0,0	9,4	-0,1	<b>-0,4</b>	0,0	-5,6	-39,9
P98/N153	MSÚ-B/11	<b>-0,5</b>	0,1	6,5	-0,1	<b>-0,2</b>	0,0	-8,1	-38,1
P98/N153	MSÚ-B/47	-0,6	0,0	7,2	0,0	-0,3	<b>0,0</b>	-5,5	-38,5
P98/N153	MSÚ-B/18	-0,7	0,1	8,7	-0,1	-0,3	<b>0,0</b>	-7,6	-38,7
P99/N154	MSÚ-B/37	0,2	<b>0,0</b>	2,5	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-17,1	36,0
P99/N154	MSÚ-B/1	0,1	0,1	<b>1,8</b>	-0,1	0,1	0,0	-33,6	39,7
P99/N154	MSÚ-B/2	0,3	0,1	<b>3,5</b>	-0,1	0,1	0,0	-32,7	36,3
P99/N154	MSÚ-B/31	0,2	<b>0,1</b>	2,7	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-47,7	39,8
P99/N154	MSÚ-B/4	<b>0,1</b>	0,1	1,8	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-33,6	39,5
P99/N154	MSÚ-B/36	0,1	0,1	1,8	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-33,7	39,7
P99/N154	MSÚ-B/5	<b>0,3</b>	0,1	3,5	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-32,7	36,3
P100/N155	MSÚ-B/37	0,2	<b>0,0</b>	2,5	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-16,8	31,7
P100/N155	MSÚ-B/14	0,1	0,1	<b>1,7</b>	-0,1	0,1	0,0	-33,7	37,2
P100/N155	MSÚ-B/15	0,2	0,1	<b>3,4</b>	-0,1	0,1	0,0	-32,9	30,1
P100/N155	MSÚ-B/31	0,2	<b>0,1</b>	2,7	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-48,3	33,2
P100/N155	MSÚ-B/4	<b>0,1</b>	0,1	1,7	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-33,8	32,3
P100/N155	MSÚ-B/5	<b>0,2</b>	0,1	3,4	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-32,8	31,8
P101/N156	MSÚ-B/37	0,1	<b>0,0</b>	2,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-15,2	19,6
P101/N156	MSÚ-B/1	0,1	0,1	<b>1,7</b>	-0,1	0,0	0,0	-30,6	15,0
P101/N156	MSÚ-B/2	0,1	0,1	<b>3,4</b>	-0,1	0,1	0,0	-30,2	20,0
P101/N156	MSÚ-B/31	0,1	<b>0,1</b>	2,7	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-44,3	17,7
P101/N156	MSÚ-B/36	<b>0,1</b>	0,1	1,7	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-30,7	14,8
P101/N156	MSÚ-B/5	<b>0,1</b>	0,1	3,4	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-30,2	20,1
P101/N156	MSÚ-B/47	0,1	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-15,2	19,5
P101/N156	MSÚ-B/18	0,1	0,1	2,7	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-44,3	17,8
P102/N157	MSÚ-B/37	0,0	<b>0,0</b>	2,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-11,5	-0,1
P102/N157	MSÚ-B/1	-0,1	0,0	<b>2,0</b>	0,0	0,0	0,0	-23,1	-14,1
P102/N157	MSÚ-B/2	0,0	0,1	<b>3,8</b>	-0,1	0,0	0,0	-24,0	0,6
P102/N157	MSÚ-B/31	-0,1	<b>0,1</b>	3,0	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-34,8	-8,7
P102/N157	MSÚ-B/38	<b>-0,1</b>	0,1	2,7	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-22,8	-15,3

J-JUŽNÝ OBJEKT

SP02 - SILY V PATE STĽPA NAD ZÁKLADOVOU DOSKOU

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P102/N157	MSÚ-B/39	<b>0,0</b>	0,1	3,0	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-24,5	4,5
P102/N157	MSÚ-B/10	-0,1	0,1	3,0	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-34,5	-9,0
P102/N157	MSÚ-B/6	0,0	0,0	2,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-11,7	-0,4
P103/N158	MSÚ-B/37	-0,5	<b>0,0</b>	3,8	<b>0,0</b>	-0,2	0,0	-5,9	-56,6
P103/N158	MSÚ-B/1	-0,5	0,0	<b>3,0</b>	0,0	-0,2	0,0	-11,1	-72,5
P103/N158	MSÚ-B/2	-0,6	0,1	<b>5,0</b>	-0,1	-0,3	0,0	-12,2	-55,0
P103/N158	MSÚ-B/31	-0,6	<b>0,1</b>	4,4	<b>-0,1</b>	-0,3	0,0	-16,8	-66,5
P103/N158	MSÚ-B/38	<b>-0,7</b>	0,0	4,2	0,0	<b>-0,3</b>	0,0	-10,7	-75,1
P103/N158	MSÚ-B/39	<b>-0,4</b>	0,1	3,9	-0,1	<b>-0,2</b>	0,0	-12,9	-48,3
P103/N158	MSÚ-B/6	-0,4	0,0	3,7	0,0	-0,2	<b>0,0</b>	-6,2	-55,3
P103/N158	MSÚ-B/10	-0,6	0,1	4,4	-0,1	-0,3	<b>0,0</b>	-16,4	-67,9
P104/N160	MSÚ-B/37	0,2	<b>0,0</b>	2,6	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-16,8	47,8
P104/N160	MSÚ-B/1	0,2	0,1	<b>1,9</b>	-0,1	0,1	0,0	-32,0	55,6
P104/N160	MSÚ-B/2	0,3	0,1	<b>3,7</b>	-0,1	0,2	0,0	-31,8	48,1
P104/N160	MSÚ-B/31	0,3	<b>0,1</b>	2,9	<b>-0,1</b>	0,2	0,0	-45,6	54,6
P104/N160	MSÚ-B/4	<b>0,2</b>	0,1	1,9	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-32,0	55,5
P104/N160	MSÚ-B/5	<b>0,3</b>	0,1	3,7	-0,1	<b>0,2</b>	0,0	-31,8	48,2
P104/N160	MSÚ-B/18	0,3	0,1	2,9	-0,1	0,2	<b>0,0</b>	-45,6	54,6
P104/N160	MSÚ-B/47	0,2	0,0	2,6	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-16,8	47,7
P105/N171	MSÚ-B/15	<b>-0,1</b>	<b>0,1</b>	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	7,7	8,0
P105/N171	MSÚ-B/14	<b>-0,1</b>	<b>0,1</b>	0,8	0,0	0,0	0,0	2,8	5,0
P105/N171	MSÚ-B/33	-0,1	0,1	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	2,2	4,3
P105/N171	MSÚ-B/36	-0,1	0,1	0,8	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	2,1	3,9
P105/N171	MSÚ-B/5	-0,1	0,1	1,8	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	7,7	8,2
P106/N172	MSÚ-B/32	0,0	<b>0,1</b>	1,9	-0,1	0,0	0,0	-26,1	21,0
P106/N172	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,1</b>	<b>1,0</b>	0,0	0,0	0,0	-28,6	24,7
P106/N172	MSÚ-B/15	0,0	0,1	<b>2,0</b>	0,0	0,0	0,0	-24,4	24,9
P106/N172	MSÚ-B/21	0,0	0,1	1,8	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-28,7	11,6
P106/N172	MSÚ-B/22	0,1	0,1	1,2	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-22,9	43,9
P106/N172	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	0,1	1,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-28,4	8,3
P106/N172	MSÚ-B/18	<b>0,1</b>	0,1	1,6	0,0	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-24,4	39,6
P106/N172	MSÚ-B/47	0,0	0,1	1,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-27,4	8,6
P107/N173	MSÚ-B/20	-0,2	<b>-0,2</b>	<b>3,2</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-14,7	5,0
P107/N173	MSÚ-B/19	-0,1	<b>-0,1</b>	<b>1,6</b>	0,0	0,0	0,0	-14,4	3,4
P107/N173	MSÚ-B/15	<b>-0,2</b>	-0,2	3,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-14,7	5,0
P107/N173	MSÚ-B/14	<b>-0,1</b>	-0,1	1,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-14,4	3,4
P107/N173	MSÚ-B/33	-0,1	-0,1	1,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-14,7	3,2
P107/N173	MSÚ-B/3	-0,2	-0,2	3,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-14,8	4,6
P107/N173	MSÚ-B/1	-0,1	-0,1	1,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-14,4	3,4
P108/N174	MSÚ-B/32	<b>-0,1</b>	-0,1	2,0	0,1	0,0	0,0	37,7	-5,7
P108/N174	MSÚ-B/10	-0,1	<b>-0,1</b>	1,6	<b>0,1</b>	0,0	0,0	70,4	-5,5
P108/N174	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	<b>1,0</b>	0,0	0,0	0,0	46,4	-6,0
P108/N174	MSÚ-B/15	-0,1	-0,1	<b>2,0</b>	0,1	0,0	0,0	44,1	-4,9
P108/N174	MSÚ-B/6	0,0	<b>0,0</b>	1,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	16,2	-6,1
P108/N174	MSÚ-B/21	-0,1	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	22,1	-6,3
P108/N174	MSÚ-B/48	0,0	-0,1	1,2	0,1	<b>0,0</b>	0,0	69,5	-5,0
P108/N174	MSÚ-B/33	0,0	0,0	1,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	45,5	-7,5
P108/N174	MSÚ-B/20	-0,1	-0,1	2,0	0,1	0,0	<b>0,0</b>	44,1	-4,9
P109/N175	MSÚ-B/4	<b>0,1</b>	0,1	1,7	0,0	0,0	0,0	18,8	-6,2
P109/N175	MSÚ-B/14	0,1	<b>0,1</b>	<b>1,7</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	18,7	-5,8
P109/N175	MSÚ-B/19	0,1	0,1	1,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	18,7	-5,8
P109/N175	MSÚ-B/20	0,2	0,2	3,2	<b>0,1</b>	0,0	0,0	19,1	-6,6
P109/N175	MSÚ-B/15	0,2	<b>0,2</b>	<b>3,2</b>	0,1	<b>0,0</b>	0,0	19,1	-6,6
P109/N175	MSÚ-B/5	<b>0,2</b>	0,2	3,2	0,1	0,0	<b>0,0</b>	19,1	-6,4
P109/N175	MSÚ-B/36	0,1	0,1	1,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	18,5	-6,5
P110/N176	MSÚ-B/20	0,0	<b>-0,1</b>	<b>6,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	7,2	-3,3
P110/N176	MSÚ-B/19	0,0	<b>-0,1</b>	<b>3,2</b>	0,0	0,0	0,0	4,8	-2,5
P110/N176	MSÚ-B/33	0,0	-0,1	3,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,6	-2,7
P110/N176	MSÚ-B/31	<b>-0,1</b>	-0,1	4,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	7,2	-7,7
P110/N176	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	-0,1	4,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,5	2,1
P110/N176	MSÚ-B/27	0,0	-0,1	4,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,6	1,7
P110/N176	MSÚ-B/10	-0,1	-0,1	4,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	7,1	-7,4
P111/N177	MSÚ-B/5	<b>0,3</b>	<b>-0,2</b>	<b>4,1</b>	-0,1	0,0	0,0	-23,3	-8,6
P111/N177	MSÚ-B/4	<b>0,2</b>	<b>-0,1</b>	<b>2,2</b>	-0,1	0,0	0,0	-23,4	-8,0
P111/N177	MSÚ-B/2	0,3	-0,2	4,1	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	-23,3	-8,6
P111/N177	MSÚ-B/1	0,2	-0,1	2,2	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	-23,4	-8,0



**J-JUŽNÝ OBJEKT**

SP02 - SILY V PATE STĽPA NAD ZÁKLADOVOU DOSKOU

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P111/N177	MSÚ-B/18	0,3	-0,1	3,3	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-23,5	-8,6
P111/N177	MSÚ-B/47	0,2	-0,1	3,0	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-23,2	-8,2
P112/N178	MSÚ-B/3	<b>-0,1</b>	0,1	6,0	-0,1	0,0	0,0	-18,6	-5,7
P112/N178	MSÚ-B/1	<b>-0,1</b>	0,0	3,3	-0,1	0,0	0,0	-20,4	-5,9
P112/N178	MSÚ-B/25	-0,1	<b>0,0</b>	4,5	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-13,2	-5,6
P112/N178	MSÚ-B/19	-0,1	0,0	<b>3,3</b>	-0,1	0,0	0,0	-20,8	-5,9
P112/N178	MSÚ-B/20	-0,1	0,1	<b>6,1</b>	-0,1	0,0	0,0	-20,2	-5,5
P112/N178	MSÚ-B/32	-0,1	0,1	6,1	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-18,5	-5,7
P112/N178	MSÚ-B/14	-0,1	0,0	3,3	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-20,8	-5,9
P112/N178	MSÚ-B/26	-0,1	<b>0,1</b>	4,9	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-26,9	-5,7
P112/N178	MSÚ-B/6	-0,1	0,0	4,6	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-13,1	-5,8
P113/N181	MSÚ-B/31	-1,9	<b>0,0</b>	7,0	0,0	-0,8	0,0	6,9	-108,5
P113/N181	MSÚ-B/14	-1,4	0,0	<b>5,2</b>	0,0	-0,6	0,0	6,9	-109,1
P113/N181	MSÚ-B/15	-1,9	0,0	<b>7,1</b>	0,0	-0,8	0,0	6,8	-108,5
P113/N181	MSÚ-B/37	-1,4	<b>0,0</b>	5,2	<b>0,0</b>	-0,6	0,0	6,7	-109,1
P113/N181	MSÚ-B/44	-1,9	0,0	7,0	<b>0,0</b>	-0,8	0,0	6,9	-108,6
P113/N181	MSÚ-B/29	<b>-1,9</b>	0,0	7,1	0,0	<b>-0,8</b>	0,0	6,8	-109,0
P113/N181	MSÚ-B/28	<b>-1,4</b>	0,0	5,2	0,0	<b>-0,6</b>	0,0	6,9	-108,5
P113/N181	MSÚ-B/6	-1,4	0,0	5,2	0,0	-0,6	<b>0,0</b>	6,7	-108,7
P113/N181	MSÚ-B/49	-1,9	0,0	7,0	0,0	-0,8	<b>0,0</b>	6,9	-108,9
P114/N205	MSÚ-B/14	0,0	<b>1,5</b>	6,4	<b>-0,7</b>	0,0	0,0	-115,0	2,3
P114/N205	MSÚ-B/1	0,0	1,5	<b>6,4</b>	-0,7	0,0	0,0	-115,5	2,3
P114/N205	MSÚ-B/2	0,0	2,4	<b>11,1</b>	-1,2	0,1	0,0	-107,8	5,4
P114/N205	MSÚ-B/15	0,0	<b>2,4</b>	11,1	<b>-1,2</b>	0,1	0,0	-107,9	5,4
P114/N205	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	1,7	7,3	-0,8	<b>0,0</b>	0,0	-115,2	1,1
P114/N205	MSÚ-B/12	<b>0,1</b>	2,3	10,4	-1,1	<b>0,1</b>	0,0	-107,5	6,6
P114/N205	MSÚ-B/36	0,0	1,6	6,7	-0,8	0,0	<b>0,0</b>	-115,5	2,3
P114/N205	MSÚ-B/5	0,0	2,4	11,0	-1,2	0,1	<b>0,0</b>	-107,8	5,5
P115/N206	MSÚ-B/1	-0,1	<b>0,1</b>	0,8	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-74,2	-104,1
P115/N206	MSÚ-B/50	-0,1	0,1	<b>0,8</b>	-0,1	-0,1	0,0	-89,0	-101,6
P115/N206	MSÚ-B/51	-0,1	0,2	<b>1,4</b>	-0,1	-0,1	0,0	-63,4	-48,3
P115/N206	MSÚ-B/3	-0,1	<b>0,2</b>	1,4	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-72,1	-46,1
P115/N206	MSÚ-B/9	<b>-0,1</b>	0,2	1,1	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-74,2	-104,1
P115/N206	MSÚ-B/8	<b>0,0</b>	0,1	1,1	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-71,5	-30,7
P115/N206	MSÚ-B/26	-0,1	0,2	1,1	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-83,7	-103,9
P115/N206	MSÚ-B/6	0,0	0,1	1,1	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-65,0	-31,5
P116/N214	MSÚ-B/33	<b>0,0</b>	0,1	1,5	-0,1	0,0	0,0	-42,6	4,2
P116/N214	MSÚ-B/20	<b>0,0</b>	0,2	2,7	-0,1	0,1	0,0	-38,8	19,6
P116/N214	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,1</b>	1,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-35,7	7,6
P116/N214	MSÚ-B/19	0,0	0,1	<b>1,5</b>	-0,1	0,0	0,0	-45,2	4,7
P116/N214	MSÚ-B/32	0,0	0,2	<b>2,7</b>	-0,1	0,1	0,0	-39,1	18,6
P116/N214	MSÚ-B/46	0,0	<b>0,2</b>	2,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-44,2	18,4
P116/N214	MSÚ-B/36	0,0	0,1	1,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-39,9	4,1
P116/N214	MSÚ-B/5	0,0	0,2	2,7	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-40,3	19,7
P116/N214	MSÚ-B/17	0,0	0,2	2,2	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-43,2	20,9
P116/N214	MSÚ-B/18	0,0	0,1	2,1	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-37,0	6,8
P117/N212	MSÚ-B/1	-0,1	<b>0,1</b>	1,0	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-51,2	-56,1
P117/N212	MSÚ-B/19	-0,1	0,1	<b>1,0</b>	-0,1	-0,1	0,0	-54,5	-55,5
P117/N212	MSÚ-B/20	0,0	0,1	<b>1,7</b>	-0,1	0,0	0,0	-43,4	14,5
P117/N212	MSÚ-B/30	0,0	<b>0,2</b>	1,7	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-45,1	14,6
P117/N212	MSÚ-B/23	<b>-0,1</b>	0,1	1,3	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-51,3	-56,1
P117/N212	MSÚ-B/8	<b>0,0</b>	0,1	1,4	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-43,1	34,4
P117/N212	MSÚ-B/52	0,0	0,1	1,4	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-41,5	34,0
P117/N212	MSÚ-B/42	-0,1	0,1	1,3	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-53,6	-55,7
P118/N210	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,1</b>	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-23,1	-10,3
P118/N210	MSÚ-B/50	-0,1	0,1	<b>1,0</b>	0,0	-0,1	0,0	-41,3	-99,4
P118/N210	MSÚ-B/51	-0,1	0,1	<b>1,7</b>	0,0	-0,1	0,0	-25,7	-29,4
P118/N210	MSÚ-B/40	-0,2	<b>0,1</b>	1,3	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-39,9	-100,7
P118/N210	MSÚ-B/23	<b>-0,2</b>	0,1	1,4	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-35,9	-104,1
P118/N210	MSÚ-B/8	<b>0,0</b>	0,1	1,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-27,0	-6,2
P118/N210	MSÚ-B/4	-0,1	0,1	1,0	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	-35,9	-104,1
P118/N210	MSÚ-B/3	-0,1	0,1	1,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-28,8	-26,3
P119/N216	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,8</b>	1,5	<b>-0,4</b>	0,0	0,0	-276,4	5,5
P119/N216	MSÚ-B/1	0,0	0,8	<b>1,5</b>	-0,4	0,0	0,0	-276,8	4,9
P119/N216	MSÚ-B/2	0,1	1,3	<b>2,6</b>	-0,7	0,1	0,0	-261,5	28,7
P119/N216	MSÚ-B/15	0,1	<b>1,3</b>	2,6	<b>-0,7</b>	0,1	0,0	-261,6	28,5



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P119/N216	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,8	1,5	-0,4	<b>0,0</b>	0,0	-278,3	4,9
P119/N216	MSÚ-B/3	<b>0,1</b>	1,3	2,6	-0,7	<b>0,1</b>	0,0	-261,4	29,0
P119/N216	MSÚ-B/29	0,1	1,2	2,5	-0,6	0,1	<b>0,0</b>	-249,4	30,0
P119/N216	MSÚ-B/28	0,0	0,9	1,6	-0,5	0,0	<b>0,0</b>	-293,9	5,1
P120/N217	MSÚ-B/22	<b>0,3</b>	-1,7	5,6	0,6	0,3	0,0	101,1	49,5
P120/N217	MSÚ-B/21	<b>0,4</b>	-2,4	7,7	0,8	0,4	0,0	104,0	50,6
P120/N217	MSÚ-B/2	0,4	<b>-2,6</b>	<b>8,2</b>	<b>0,9</b>	0,4	0,0	105,5	46,0
P120/N217	MSÚ-B/1	0,3	<b>-1,5</b>	<b>4,9</b>	<b>0,5</b>	0,3	0,0	97,6	58,8
P120/N217	MSÚ-B/11	0,3	-1,7	5,6	0,6	<b>0,3</b>	0,0	100,7	49,6
P120/N217	MSÚ-B/12	0,4	-2,5	7,7	0,8	<b>0,4</b>	0,0	104,3	50,5
P120/N217	MSÚ-B/10	0,4	-2,3	7,3	0,7	0,4	<b>0,0</b>	100,3	51,7
P120/N217	MSÚ-B/6	0,3	-1,9	6,0	0,6	0,3	<b>0,0</b>	105,8	48,3
P121/N218	MSÚ-B/1	<b>-0,9</b>	<b>0,1</b>	<b>7,2</b>	<b>-0,1</b>	<b>-0,4</b>	0,0	-10,8	-48,8
P121/N218	MSÚ-B/3	<b>-1,3</b>	<b>0,1</b>	<b>11,3</b>	<b>-0,1</b>	<b>-0,5</b>	0,0	-10,8	-46,5
P121/N218	MSÚ-B/46	-1,3	0,1	10,9	-0,1	-0,5	<b>0,0</b>	-10,8	-46,7
P121/N218	MSÚ-B/11	-0,9	0,1	7,6	-0,1	-0,4	<b>0,0</b>	-10,8	-48,3
P122/N219	MSÚ-B/25	-1,7	<b>0,0</b>	4,3	<b>0,0</b>	-0,6	0,0	-4,0	-143,7
P122/N219	MSÚ-B/1	<b>-1,5</b>	0,0	<b>3,9</b>	0,0	<b>-0,6</b>	0,0	-4,9	-143,3
P122/N219	MSÚ-B/26	-2,2	<b>0,0</b>	5,7	<b>0,0</b>	-0,8	0,0	-6,1	-145,3
P122/N219	MSÚ-B/3	<b>-2,4</b>	0,0	<b>6,2</b>	0,0	<b>-0,9</b>	0,0	-5,0	-145,1
P122/N219	MSÚ-B/31	-2,2	0,0	5,6	0,0	-0,8	<b>0,0</b>	-6,2	-144,9
P122/N219	MSÚ-B/17	-1,8	0,0	4,6	0,0	-0,7	<b>0,0</b>	-4,0	-144,4
P123/N220	MSÚ-B/2	2,2	<b>0,8</b>	9,8	0,0	0,7	0,0	-0,9	73,2
P123/N220	MSÚ-B/1	1,4	<b>0,5</b>	<b>6,2</b>	0,0	0,5	0,0	4,1	75,2
P123/N220	MSÚ-B/34	1,7	0,6	7,4	<b>0,0</b>	0,5	<b>0,0</b>	-3,1	72,8
P123/N220	MSÚ-B/4	<b>1,4</b>	0,5	6,2	0,0	<b>0,5</b>	0,0	4,1	75,2
P123/N220	MSÚ-B/3	<b>2,2</b>	0,8	<b>9,9</b>	0,0	<b>0,7</b>	0,0	-0,1	73,5
P123/N220	MSÚ-B/38	2,0	0,6	8,8	<b>0,0</b>	0,7	<b>0,0</b>	5,0	74,9
J02/N1562	MSÚ-B/26	<b>-1,1</b>	0,1	19,8	0,1	0,0	0,0	7,1	1,9
J02/N1562	MSÚ-B/25	<b>-0,7</b>	0,1	12,5	0,1	0,0	0,0	6,5	2,5
J02/N1562	MSÚ-B/34	-0,9	<b>0,0</b>	15,4	0,1	0,0	0,0	6,4	2,6
J02/N1562	MSÚ-B/35	-0,9	<b>0,1</b>	16,9	0,1	0,0	0,0	7,5	1,7
J02/N1562	MSÚ-B/47	-0,7	0,1	<b>12,5</b>	0,1	0,0	0,0	7,4	2,9
J02/N1562	MSÚ-B/18	-1,1	0,1	<b>19,8</b>	0,1	0,0	0,0	6,7	1,7
J02/N1562	MSÚ-B/27	-0,7	0,1	12,5	<b>0,1</b>	0,0	0,0	6,5	2,5
J02/N1562	MSÚ-B/10	-1,1	0,1	19,8	<b>0,1</b>	0,0	0,0	7,1	1,9
J02/N1562	MSÚ-B/36	-0,7	0,1	13,1	0,1	<b>0,0</b>	0,0	6,8	1,4
J02/N1562	MSÚ-B/2	-1,1	0,1	19,7	0,1	<b>0,1</b>	0,0	6,9	2,5
J02/N1562	MSÚ-B/12	-0,9	0,1	17,5	0,1	0,0	<b>0,0</b>	7,1	2,4
J02/N1562	MSÚ-B/28	-0,9	0,0	15,4	0,1	0,0	<b>0,0</b>	6,6	1,8
J01/N1564	MSÚ-B/26	<b>-0,4</b>	-0,4	10,3	0,1	0,1	0,0	7,6	7,0
J01/N1564	MSÚ-B/25	<b>-0,2</b>	-0,2	6,9	0,0	0,0	0,0	6,8	7,2
J01/N1564	MSÚ-B/47	-0,2	-0,2	<b>6,9</b>	0,1	0,1	0,0	7,7	7,8
J01/N1564	MSÚ-B/44	-0,4	-0,4	<b>10,4</b>	0,1	0,1	0,0	7,1	6,3
J01/N1564	MSÚ-B/27	-0,2	<b>-0,2</b>	6,9	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	6,7	7,2
J01/N1564	MSÚ-B/10	-0,4	-0,4	10,3	<b>0,1</b>	0,1	0,0	7,6	7,0
J01/N1564	MSÚ-B/4	-0,2	-0,2	6,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	7,1	5,9
J01/N1564	MSÚ-B/5	-0,4	-0,4	10,3	0,1	<b>0,1</b>	0,0	7,4	7,8
J01/N1564	MSÚ-B/40	-0,4	<b>-0,4</b>	10,4	0,1	0,1	<b>0,0</b>	7,6	6,6
J06/N1566	MSÚ-B/32	<b>-1,4</b>	-0,1	27,1	0,0	-0,2	0,0	0,3	-6,2
J06/N1566	MSÚ-B/14	<b>-0,6</b>	0,0	15,4	0,0	-0,1	0,0	-0,8	-3,9
J06/N1566	MSÚ-B/16	-1,1	<b>-0,1</b>	21,8	0,0	-0,1	0,0	0,7	-5,9
J06/N1566	MSÚ-B/1	-0,6	0,0	<b>15,2</b>	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	-0,8	-4,8
J06/N1566	MSÚ-B/3	-1,3	-0,1	<b>27,2</b>	0,0	-0,2	0,0	0,3	-5,8
J06/N1566	MSÚ-B/43	-0,8	<b>0,1</b>	21,1	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-0,9	-4,8
J06/N1566	MSÚ-B/24	-1,1	-0,1	21,8	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	0,7	-5,8
J06/N1566	MSÚ-B/21	-1,3	-0,1	26,1	0,0	<b>-0,2</b>	0,0	0,3	-6,7
J06/N1566	MSÚ-B/48	-0,6	0,0	16,4	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-0,7	-3,2
J06/N1566	MSÚ-B/2	-1,3	-0,1	27,1	0,0	-0,2	<b>0,0</b>	0,4	-5,6
J09/N1567	MSÚ-B/3	<b>-3,3</b>	<b>4,2</b>	<b>50,4</b>	0,1	0,1	-0,1	2,4	2,7
J09/N1567	MSÚ-B/1	<b>-2,2</b>	<b>2,7</b>	32,6	0,1	0,1	<b>0,0</b>	2,9	1,9
J09/N1567	MSÚ-B/4	-2,2	2,7	<b>32,6</b>	0,1	0,1	0,0	2,9	1,9
J09/N1567	MSÚ-B/53	-2,3	3,0	36,6	<b>0,1</b>	0,1	0,0	2,2	2,9
J09/N1567	MSÚ-B/38	-3,2	3,8	46,4	<b>0,1</b>	0,1	-0,1	2,9	1,9
J09/N1567	MSÚ-B/36	-2,3	2,7	33,5	0,1	<b>0,1</b>	0,0	2,9	1,9
J09/N1567	MSÚ-B/5	-3,3	4,2	50,0	0,1	<b>0,1</b>	-0,1	2,4	2,8

J-JUŽNÝ OBJEKT

SP02 - SILY V PATE STĽPA NAD ZÁKLADOVOU DOSKOU

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
J09/N1567	MSÚ-B/30	-3,3	4,2	50,2	0,1	0,1	<b>-0,1</b>	2,4	2,7
J08/N1568	MSÚ-B/3	<b>-3,1</b>	0,0	<b>41,5</b>	0,1	-0,5	<b>0,0</b>	2,1	-11,0
J08/N1568	MSÚ-B/54	-2,1	<b>-0,1</b>	28,3	0,1	-0,3	0,0	2,5	-10,7
J08/N1568	MSÚ-B/21	-2,9	<b>0,0</b>	39,1	0,1	-0,4	0,0	1,8	-11,2
J08/N1568	MSÚ-B/27	-2,1	0,0	29,2	<b>0,0</b>	-0,3	0,0	1,7	-11,1
J08/N1568	MSÚ-B/10	-2,8	-0,1	37,2	<b>0,1</b>	-0,4	0,0	2,4	-10,8
J08/N1568	MSÚ-B/12	-3,0	0,0	40,5	0,1	<b>-0,5</b>	0,0	1,8	-11,4
J08/N1568	MSÚ-B/11	-2,0	-0,1	26,9	0,1	<b>-0,3</b>	0,0	2,5	-10,4
J08/N1568	MSÚ-B/1	<b>-1,9</b>	0,0	<b>25,5</b>	0,1	-0,3	<b>0,0</b>	2,0	-11,2
J10/N1569	MSÚ-B/7	<b>1,8</b>	2,5	46,6	0,4	0,2	0,0	9,5	3,6
J10/N1569	MSÚ-B/1	1,2	<b>1,7</b>	32,2	0,3	0,1	0,0	9,6	3,2
J10/N1569	MSÚ-B/4	1,2	1,7	<b>32,2</b>	0,3	0,1	0,0	9,6	3,2
J10/N1569	MSÚ-B/3	1,7	<b>2,8</b>	<b>49,5</b>	0,4	0,2	0,0	8,9	3,1
J10/N1569	MSÚ-B/27	<b>1,1</b>	1,9	34,8	<b>0,3</b>	0,1	0,0	8,7	2,7
J10/N1569	MSÚ-B/6	1,2	2,0	35,7	0,3	<b>0,1</b>	0,0	8,7	2,6
J10/N1569	MSÚ-B/10	1,7	2,5	46,4	<b>0,4</b>	<b>0,2</b>	0,0	9,6	3,6
J10/N1569	MSÚ-B/52	1,2	2,1	36,7	0,3	0,1	<b>0,0</b>	8,8	3,0
J10/N1569	MSÚ-B/35	1,8	2,5	45,6	0,4	0,2	<b>0,0</b>	9,4	3,3
J07/N1570	MSÚ-B/1	<b>-0,7</b>	<b>2,4</b>	<b>103,3</b>	<b>-0,5</b>	<b>-0,1</b>	0,0	-4,7	-1,4
J07/N1570	MSÚ-B/3	-1,8	<b>3,6</b>	<b>160,9</b>	<b>-0,8</b>	-0,3	0,0	-4,7	-2,0
J07/N1570	MSÚ-B/2	<b>-2,0</b>	3,5	160,4	-0,7	<b>-0,3</b>	0,0	-4,6	-2,1
J07/N1570	MSÚ-B/4	-0,7	2,4	103,3	-0,5	-0,1	<b>0,0</b>	-4,7	-1,4
J07/N1570	MSÚ-B/5	-2,0	3,5	160,4	-0,7	-0,3	<b>0,0</b>	-4,6	-2,1
J05/N1571	MSÚ-B/8	<b>4,2</b>	-0,6	6,2	0,2	0,5	0,1	37,0	73,7
J05/N1571	MSÚ-B/23	<b>5,9</b>	-0,7	5,4	0,3	0,5	0,1	57,9	100,9
J05/N1571	MSÚ-B/18	5,9	<b>-0,8</b>	5,9	0,3	0,6	0,1	52,5	95,8
J05/N1571	MSÚ-B/47	4,2	<b>-0,5</b>	5,6	0,2	0,4	0,1	40,6	78,2
J05/N1571	MSÚ-B/19	4,4	-0,5	<b>4,0</b>	0,2	0,4	0,1	57,5	100,9
J05/N1571	MSÚ-B/32	5,8	-0,8	<b>7,6</b>	0,3	0,6	0,1	41,1	78,8
J05/N1571	MSÚ-B/55	4,2	-0,6	5,9	<b>0,2</b>	0,5	0,1	37,9	76,1
J05/N1571	MSÚ-B/43	5,9	-0,7	5,6	<b>0,3</b>	0,5	0,1	56,1	97,2
J05/N1571	MSÚ-B/14	4,4	-0,5	4,0	0,2	<b>0,4</b>	0,1	57,5	100,8
J05/N1571	MSÚ-B/15	5,8	-0,8	7,5	0,3	<b>0,6</b>	0,1	41,0	80,1
J05/N1571	MSÚ-B/48	4,4	-0,6	4,4	0,2	0,4	<b>0,1</b>	52,3	96,0
J05/N1571	MSÚ-B/21	5,8	-0,7	7,2	0,3	0,6	<b>0,1</b>	43,4	80,5
J04/N1574	MSÚ-B/27	<b>1,4</b>	-2,5	33,1	0,3	0,0	0,0	7,9	1,4
J04/N1574	MSÚ-B/7	<b>2,1</b>	-3,4	44,0	0,4	0,1	-0,1	8,0	1,7
J04/N1574	MSÚ-B/3	2,1	<b>-3,6</b>	<b>46,7</b>	<b>0,4</b>	0,1	-0,1	8,0	1,7
J04/N1574	MSÚ-B/4	1,4	<b>-2,3</b>	30,5	<b>0,2</b>	0,0	0,0	7,9	1,3
J04/N1574	MSÚ-B/1	1,4	-2,3	<b>30,5</b>	0,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	7,9	1,3
J04/N1574	MSÚ-B/2	2,0	-3,6	46,2	0,4	<b>0,1</b>	-0,1	8,0	1,9
J04/N1574	MSÚ-B/30	2,1	-3,6	46,5	0,4	0,1	<b>-0,1</b>	8,0	1,8
J03/N1576	MSÚ-B/40	<b>-2,0</b>	-4,0	46,7	0,5	0,1	0,0	10,6	2,7
J03/N1576	MSÚ-B/25	<b>-1,3</b>	-2,9	34,8	0,4	0,1	0,0	10,3	2,9
J03/N1576	MSÚ-B/3	-2,0	<b>-4,2</b>	<b>49,4</b>	<b>0,5</b>	0,2	0,0	10,5	3,1
J03/N1576	MSÚ-B/4	-1,4	-2,7	32,2	<b>0,3</b>	0,1	0,0	10,3	2,4
J03/N1576	MSÚ-B/1	-1,4	<b>-2,7</b>	<b>32,2</b>	0,3	<b>0,1</b>	0,0	10,3	2,4
J03/N1576	MSÚ-B/2	-1,9	-4,2	48,8	0,5	<b>0,2</b>	0,0	10,5	3,2
J03/N1576	MSÚ-B/27	-1,3	-2,9	34,8	0,4	0,1	<b>0,0</b>	10,3	2,9
J03/N1576	MSÚ-B/7	-2,0	-4,0	46,4	0,5	0,1	<b>0,0</b>	10,6	2,7
P124/N1577	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,0</b>	0,6	0,0	0,0	0,0	1,2	0,9
P124/N1577	MSÚ-B/2	0,0	<b>0,0</b>	1,6	0,0	0,0	0,0	-1,1	3,2
P124/N1577	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>0,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,0	1,5
P124/N1577	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>1,6</b>	0,0	0,0	0,0	-1,1	3,1
P124/N1577	MSÚ-B/16	0,0	0,0	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,5	3,6
P124/N1577	MSÚ-B/9	0,0	0,0	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,2	0,9
P124/N1577	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	0,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,9
P124/N1577	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,1	3,2
P124/N1577	MSÚ-B/34	0,0	0,0	1,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,5	3,4
P124/N1577	MSÚ-B/35	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,1	1,3
P125/N1578	MSÚ-B/44	0,0	<b>0,0</b>	2,6	0,0	0,0	0,0	9,0	-16,3
P125/N1578	MSÚ-B/47	0,0	<b>0,0</b>	2,8	0,0	-0,1	0,0	5,6	-19,8
P125/N1578	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>1,7</b>	0,0	0,0	0,0	9,8	-18,9
P125/N1578	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>3,6</b>	0,0	-0,1	0,0	6,0	-17,8
P125/N1578	MSÚ-B/55	0,0	0,0	2,9	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	5,4	-18,4
P125/N1578	MSÚ-B/43	0,0	0,0	2,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	9,4	-17,9

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P125/N1578	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	3,5	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	6,2	-19,1
P125/N1578	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	1,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	8,9	-15,4
P125/N1578	MSÚ-B/17	0,0	0,0	2,9	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	5,5	-19,3
P125/N1578	MSÚ-B/18	0,0	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	9,1	-16,1
P126/N1579	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	5,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	-3,1
P126/N1579	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,1</b>	0,0	0,0	0,0	1,7	-3,7
P126/N1579	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,1	-2,3
P126/N1579	MSÚ-B/47	0,0	<b>0,0</b>	5,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,9	-2,4
P126/N1579	MSÚ-B/38	<b>0,0</b>	0,0	5,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,6	-3,7
P126/N1579	MSÚ-B/39	<b>0,0</b>	0,0	5,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,1	-1,8
P126/N1579	MSÚ-B/36	0,0	0,0	4,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,7	-3,7
P126/N1579	MSÚ-B/5	0,0	0,0	7,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,2	-2,2
P127/N1580	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	12,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,8	-1,2
P127/N1580	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>8,8</b>	0,0	0,0	0,0	0,8	-1,5
P127/N1580	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>14,7</b>	0,0	0,0	0,0	0,6	-1,2
P127/N1580	MSÚ-B/47	0,0	<b>0,0</b>	11,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,5	-1,3
P127/N1580	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	14,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,5	-1,3
P127/N1580	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	9,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,9	-1,1
P127/N1580	MSÚ-B/4	0,0	0,0	8,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,8	-1,5
P127/N1580	MSÚ-B/5	0,0	0,0	14,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,6	-1,1
P128/N1581	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	12,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,1	-2,0
P128/N1581	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>14,1</b>	0,0	0,0	0,0	0,9	-1,8
P128/N1581	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	10,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,7	-1,9
P128/N1581	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	13,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,8	-1,9
P128/N1581	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	8,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,2	-1,9
P128/N1581	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>8,4</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,0	-2,3
P128/N1581	MSÚ-B/13	0,0	0,0	13,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,9	-1,8
P129/N1582	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	7,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,5	-2,2
P129/N1582	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>8,5</b>	0,0	0,0	0,0	3,6	-1,4
P129/N1582	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	6,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,9	-1,4
P129/N1582	MSÚ-B/38	<b>0,0</b>	0,0	6,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,5	-2,5
P129/N1582	MSÚ-B/39	<b>0,0</b>	0,0	6,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,1	-0,9
P129/N1582	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,8</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,5	-2,5
P129/N1582	MSÚ-B/13	0,0	0,0	8,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,7	-1,4
P130/N1583	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	2,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,9	-1,2
P130/N1583	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	0,0	-1,2	-2,5
P130/N1583	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>4,9</b>	0,0	0,0	0,0	-2,4	-2,0
P130/N1583	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	4,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,5	-2,5
P130/N1583	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	4,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,5	-2,5
P130/N1583	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	2,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,0	-1,2
P130/N1583	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,3	-2,5
P130/N1583	MSÚ-B/13	0,0	0,0	4,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,4	-2,0
P131/N1584	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	9,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,6	-0,7
P131/N1584	MSÚ-B/47	0,0	<b>0,0</b>	8,8	0,0	0,0	0,0	0,2	-0,7
P131/N1584	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>6,7</b>	0,0	0,0	0,0	0,6	-1,0
P131/N1584	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>11,4</b>	0,0	0,0	0,0	0,3	-0,6
P131/N1584	MSÚ-B/56	0,0	0,0	8,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,2	-0,7
P131/N1584	MSÚ-B/38	<b>0,0</b>	0,0	9,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,6	-1,0
P131/N1584	MSÚ-B/39	<b>0,0</b>	0,0	8,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,3	-0,4
P131/N1584	MSÚ-B/4	0,0	0,0	6,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,6	-1,0
P131/N1584	MSÚ-B/13	0,0	0,0	11,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,3	-0,6
P132/N1585	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	11,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,7	-0,7
P132/N1585	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>8,2</b>	0,0	0,0	0,0	0,7	-1,0
P132/N1585	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,7</b>	0,0	0,0	0,0	0,4	-0,7
P132/N1585	MSÚ-B/56	0,0	<b>0,0</b>	10,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,3	-0,8
P132/N1585	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	13,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,4	-0,8
P132/N1585	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	8,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,7	-0,6
P132/N1585	MSÚ-B/4	0,0	0,0	8,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,7	-1,0
P132/N1585	MSÚ-B/5	0,0	0,0	13,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,4	-0,6
P133/N1586	MSÚ-B/18	0,0	<b>0,0</b>	7,7	0,0	0,0	0,0	1,3	-1,7
P133/N1586	MSÚ-B/47	0,0	<b>0,0</b>	7,5	0,0	0,0	0,0	0,7	-1,4
P133/N1586	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>9,7</b>	0,0	0,0	0,0	0,8	-1,4
P133/N1586	MSÚ-B/56	0,0	0,0	7,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,7	-1,4
P133/N1586	MSÚ-B/44	0,0	0,0	7,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,2	-1,8
P133/N1586	MSÚ-B/38	<b>0,0</b>	0,0	8,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,2	-2,1
P133/N1586	MSÚ-B/39	<b>0,0</b>	0,0	7,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,7	-1,0

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P133/N1586	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>5,5</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,3	-2,1
P133/N1586	MSÚ-B/5	0,0	0,0	9,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,8	-1,3
P134/N1587	MSÚ-B/33	0,0	<b>0,0</b>	2,2	0,0	0,0	0,0	3,1	-9,2
P134/N1587	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	4,3	0,0	0,0	0,0	-0,9	-9,2
P134/N1587	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>2,1</b>	0,0	0,0	0,0	3,2	-9,6
P134/N1587	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>4,4</b>	0,0	0,0	0,0	-0,8	-9,3
P134/N1587	MSÚ-B/34	0,0	0,0	3,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,7	-9,2
P134/N1587	MSÚ-B/38	0,0	0,0	3,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,1	-9,2
P134/N1587	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,8	-10,1
P134/N1587	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	2,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,7	-7,5
P134/N1587	MSÚ-B/6	0,0	0,0	3,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,6	-10,2
P134/N1587	MSÚ-B/10	0,0	0,0	3,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,8	-8,1
P135/N1588	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>6,1</b>	0,0	0,0	0,0	2,7	-3,5
P135/N1588	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	<b>3,1</b>	0,0	0,0	0,0	3,7	-4,4
P135/N1588	MSÚ-B/57	0,0	0,0	3,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,5	-3,6
P135/N1588	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	5,9	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	2,8	-4,0
P135/N1588	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	3,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,5	-3,2
P135/N1588	MSÚ-B/36	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,6	-4,3
P135/N1588	MSÚ-B/5	0,0	0,0	6,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,7	-3,4
P136/N1589	MSÚ-B/44	0,0	<b>0,0</b>	11,6	0,0	0,0	0,0	0,9	-0,8
P136/N1589	MSÚ-B/47	0,0	<b>0,0</b>	10,6	0,0	0,0	0,0	0,6	-0,7
P136/N1589	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,8</b>	0,0	0,0	0,0	0,7	-0,6
P136/N1589	MSÚ-B/53	0,0	0,0	10,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,6	-0,5
P136/N1589	MSÚ-B/38	<b>0,0</b>	0,0	12,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,9	-0,9
P136/N1589	MSÚ-B/39	<b>0,0</b>	0,0	10,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,6	-0,5
P136/N1589	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>8,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,9	-1,0
P136/N1589	MSÚ-B/5	0,0	0,0	13,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,7	-0,6
P137/N1590	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	13,2	0,0	0,0	0,0	0,5	-0,5
P137/N1590	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	9,3	0,0	0,0	0,0	0,7	-0,3
P137/N1590	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	12,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,7	-0,6
P137/N1590	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>14,0</b>	0,0	0,0	0,0	0,5	-0,4
P137/N1590	MSÚ-B/53	0,0	<b>0,0</b>	10,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,4	-0,3
P137/N1590	MSÚ-B/43	0,0	0,0	11,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,8	-0,6
P137/N1590	MSÚ-B/24	0,0	0,0	10,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,4	-0,2
P137/N1590	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>8,4</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,8	-0,6
P137/N1590	MSÚ-B/5	0,0	0,0	13,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,5	-0,3
P138/N1591	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	5,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,2	0,1
P138/N1591	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	0,0	1,3	0,1
P138/N1591	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,4</b>	0,0	0,0	0,0	0,7	0,5
P138/N1591	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	5,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,5	0,8
P138/N1591	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	4,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,2	0,0
P138/N1591	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	7,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,7	0,7
P138/N1591	MSÚ-B/4	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,3	0,1
P138/N1591	MSÚ-B/13	0,0	0,0	7,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,7	0,6
P139/N1592	MSÚ-B/9	0,0	<b>0,0</b>	2,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,0	-3,8
P139/N1592	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	0,9	-3,7
P139/N1592	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>3,8</b>	0,0	0,0	0,0	0,1	-4,2
P139/N1592	MSÚ-B/16	0,0	<b>0,0</b>	3,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,2	-4,0
P139/N1592	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	3,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,2	-4,9
P139/N1592	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	1,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,7	-1,9
P139/N1592	MSÚ-B/4	0,0	0,0	1,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,0	-3,9
P139/N1592	MSÚ-B/13	0,0	0,0	3,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,2
P140/N1593	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	4,3	0,0	0,0	0,0	2,6	-2,1
P140/N1593	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	6,0	0,0	0,0	0,0	2,8	-2,4
P140/N1593	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	5,6	0,0	0,0	0,0	1,7	-2,8
P140/N1593	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,1</b>	0,0	0,0	0,0	2,8	-2,8
P140/N1593	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,9	-2,4
P140/N1593	MSÚ-B/34	0,0	0,0	5,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,6	-2,2
P140/N1593	MSÚ-B/38	0,0	0,0	5,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,8	-2,8
P140/N1593	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	7,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,0	-2,7
P140/N1593	MSÚ-B/28	0,0	0,0	4,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,6	-2,1
P140/N1593	MSÚ-B/43	0,0	0,0	5,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,8	-2,8
P140/N1593	MSÚ-B/24	0,0	0,0	6,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,7	-2,2
P141/N1594	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>7,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,2	-0,5
P141/N1594	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>12,9</b>	0,0	0,0	0,0	0,7	-0,2
P141/N1594	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	9,4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,5	0,0

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P141/N1594	MSÚ-B/38	0,0	0,0	11,1	0,0	0,0	0,0	1,2	-0,5
P141/N1594	MSÚ-B/39	0,0	0,0	9,4	0,0	0,0	0,0	0,5	0,0
P142/N1595	MSÚ-B/39	0,0	0,0	7,2	0,0	0,0	0,0	0,5	0,0
P142/N1595	MSÚ-B/38	0,0	0,0	7,8	0,0	0,0	0,0	1,1	-0,6
P142/N1595	MSÚ-B/1	0,0	0,0	5,4	0,0	0,0	0,0	1,1	-0,6
P142/N1595	MSÚ-B/3	0,0	0,0	9,6	0,0	0,0	0,0	0,6	-0,2
P142/N1595	MSÚ-B/34	0,0	0,0	7,2	0,0	0,0	0,0	0,4	0,0
P142/N1595	MSÚ-B/43	0,0	0,0	7,5	0,0	0,0	0,0	1,1	-0,6
P142/N1595	MSÚ-B/24	0,0	0,0	7,5	0,0	0,0	0,0	0,5	0,0
P142/N1595	MSÚ-B/4	0,0	0,0	5,4	0,0	0,0	0,0	1,1	-0,6
P142/N1595	MSÚ-B/5	0,0	0,0	9,4	0,0	0,0	0,0	0,6	-0,1
P143/N1596	MSÚ-B/9	0,0	0,0	3,9	0,0	0,0	0,0	1,0	0,5
P143/N1596	MSÚ-B/55	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	0,1	1,0
P143/N1596	MSÚ-B/14	0,0	0,0	2,9	0,0	0,0	0,0	1,0	0,6
P143/N1596	MSÚ-B/32	0,0	0,0	5,8	0,0	0,0	0,0	0,3	0,8
P143/N1596	MSÚ-B/16	0,0	0,0	4,7	0,0	0,0	0,0	0,1	1,1
P143/N1596	MSÚ-B/43	0,0	0,0	4,1	0,0	0,0	0,0	1,0	0,5
P143/N1596	MSÚ-B/36	0,0	0,0	3,1	0,0	0,0	0,0	1,0	0,5
P143/N1596	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,9	0,0	0,0	0,0	1,0	0,5
P143/N1596	MSÚ-B/5	0,0	0,0	5,7	0,0	0,0	0,0	0,3	1,0
P144/N1597	MSÚ-B/3	0,0	0,0	8,7	0,0	0,0	0,0	4,0	0,2
P144/N1597	MSÚ-B/1	0,0	0,0	5,0	0,0	0,0	0,0	4,1	-0,5
P144/N1597	MSÚ-B/4	0,0	0,0	5,0	0,0	0,0	0,0	4,1	-0,5
P144/N1597	MSÚ-B/16	0,0	0,0	6,8	0,0	0,0	0,0	4,0	0,5
P144/N1597	MSÚ-B/43	0,0	0,0	7,0	0,0	0,0	0,0	4,1	-0,5
P144/N1597	MSÚ-B/24	0,0	0,0	6,8	0,0	0,0	0,0	4,0	0,5
P145/N1598	MSÚ-B/51	0,0	0,0	7,8	0,1	0,0	0,0	6,6	-1,0
P145/N1598	MSÚ-B/58	0,0	0,0	5,4	0,0	0,0	0,0	4,1	-0,4
P145/N1598	MSÚ-B/1	0,0	0,0	4,9	0,0	0,0	0,0	4,6	-0,8
P145/N1598	MSÚ-B/3	0,0	0,0	8,4	0,1	0,0	0,0	6,1	-0,8
P145/N1598	MSÚ-B/28	0,0	0,0	5,1	0,0	0,0	0,0	4,3	-0,3
P145/N1598	MSÚ-B/12	0,0	0,0	8,3	0,1	0,0	0,0	6,2	-1,0
P145/N1598	MSÚ-B/21	0,0	0,0	8,0	0,1	0,0	0,0	6,4	-1,0
P145/N1598	MSÚ-B/54	0,0	0,0	5,3	0,0	0,0	0,0	4,1	-0,2
P145/N1598	MSÚ-B/38	0,0	0,0	7,0	0,0	0,0	0,0	4,3	-0,7
P145/N1598	MSÚ-B/39	0,0	0,0	6,3	0,0	0,0	0,0	6,9	-0,7
P146/N1599	MSÚ-B/1	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	0,0	1,4	-0,8
P146/N1599	MSÚ-B/3	0,0	0,0	6,4	0,0	0,0	0,0	1,1	-0,4
P146/N1599	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,6	0,0	0,0	0,0	1,1	-0,2
P146/N1599	MSÚ-B/12	0,0	0,0	6,3	0,0	0,0	0,0	1,2	-0,7
P146/N1599	MSÚ-B/21	0,0	0,0	6,2	0,0	0,0	0,0	1,2	-0,7
P146/N1599	MSÚ-B/54	0,0	0,0	3,6	0,0	0,0	0,0	1,1	-0,1
P146/N1599	MSÚ-B/38	0,0	0,0	4,7	0,0	0,0	0,0	1,4	-0,7
P146/N1599	MSÚ-B/39	0,0	0,0	5,1	0,0	0,0	0,0	0,9	-0,3
P147/N1600	MSÚ-B/10	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	0,0	0,2	1,3
P147/N1600	MSÚ-B/1	0,0	0,0	2,8	0,0	0,0	0,0	0,5	0,6
P147/N1600	MSÚ-B/2	0,0	0,0	5,6	0,0	0,0	0,0	-0,4	0,9
P147/N1600	MSÚ-B/19	0,0	0,0	2,8	0,0	0,0	0,0	0,4	0,7
P147/N1600	MSÚ-B/32	0,0	0,0	5,7	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,7
P147/N1600	MSÚ-B/16	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	-0,5	1,0
P147/N1600	MSÚ-B/6	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	-0,3	0,3
P147/N1600	MSÚ-B/26	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	0,0	0,2	1,3
P147/N1600	MSÚ-B/43	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	0,0	0,5	0,6
P147/N1600	MSÚ-B/24	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	-0,5	1,0
P148/N1601	MSÚ-B/25	0,0	0,0	4,3	0,0	0,0	0,0	4,8	3,9
P148/N1601	MSÚ-B/59	0,0	0,0	2,9	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,0
P148/N1601	MSÚ-B/32	0,0	0,0	5,7	0,0	0,0	0,0	2,0	2,1
P148/N1601	MSÚ-B/26	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	0,0	-3,2	-1,5
P148/N1601	MSÚ-B/31	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	0,0	-3,2	-1,6
P148/N1601	MSÚ-B/37	0,0	0,0	4,3	0,0	0,0	0,0	4,8	3,9
P148/N1601	MSÚ-B/45	0,0	0,0	5,3	0,0	0,0	0,0	3,9	3,1
P148/N1601	MSÚ-B/48	0,0	0,0	3,1	0,0	0,0	0,0	-3,1	-1,4
P149/N1602	MSÚ-B/20	0,0	0,0	4,7	0,0	0,0	0,0	1,8	-1,3
P149/N1602	MSÚ-B/14	0,0	0,0	2,3	0,0	0,0	0,0	1,8	-1,5
P149/N1602	MSÚ-B/32	0,0	0,0	4,8	0,0	0,0	0,0	1,8	-1,4
P149/N1602	MSÚ-B/19	0,0	0,0	2,3	0,0	0,0	0,0	1,8	-1,5



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P149/N1602	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,8	-1,8
P149/N1602	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,9	-0,5
P149/N1602	MSÚ-B/43	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,9	-1,6
P149/N1602	MSÚ-B/60	0,0	0,0	3,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,7	-1,3
P150/N1603	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	3,9	0,0	0,0	0,0	4,9	-0,3
P150/N1603	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,0	0,0	0,0	4,5	0,6
P150/N1603	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	4,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,2	0,4
P150/N1603	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,0</b>	0,0	0,0	0,0	4,2	-0,6
P150/N1603	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	0,0	5,0	0,2
P150/N1603	MSÚ-B/19	0,0	<b>0,0</b>	2,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,0	-0,5
P150/N1603	MSÚ-B/43	0,0	0,0	2,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,1	-0,7
P150/N1603	MSÚ-B/24	0,0	0,0	3,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,3	0,6
P150/N1603	MSÚ-B/34	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,4	0,6
P150/N1603	MSÚ-B/35	0,0	0,0	2,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,1	-0,5
P151/N1604	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	4,2	0,1	0,0	0,0	12,4	-0,2
P151/N1604	MSÚ-B/26	0,0	<b>0,0</b>	4,4	0,0	0,0	0,0	-5,8	0,5
P151/N1604	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	0,5	-0,1
P151/N1604	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>5,6</b>	0,0	0,0	0,0	5,8	0,2
P151/N1604	MSÚ-B/54	0,0	0,0	3,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-7,7	0,7
P151/N1604	MSÚ-B/51	0,0	0,0	5,2	<b>0,1</b>	0,0	0,0	10,0	-0,2
P151/N1604	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	5,3	0,1	<b>0,0</b>	0,0	9,7	-0,2
P151/N1604	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-7,7	0,7
P151/N1604	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,7	0,6
P151/N1604	MSÚ-B/29	0,0	0,0	5,2	0,1	0,0	<b>0,0</b>	10,0	-0,1
P152/N1605	MSÚ-B/58	<b>0,0</b>	0,0	2,6	0,0	0,0	0,0	3,2	-1,4
P152/N1605	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	4,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,8	-5,1
P152/N1605	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,5</b>	0,0	0,0	0,0	3,7	-2,4
P152/N1605	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>4,8</b>	0,0	0,0	0,0	4,5	-4,6
P152/N1605	MSÚ-B/54	0,0	<b>0,0</b>	2,7	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	3,1	-1,3
P152/N1605	MSÚ-B/51	<b>0,0</b>	0,0	4,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,9	-5,3
P152/N1605	MSÚ-B/46	0,0	0,0	4,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,8	-5,1
P152/N1605	MSÚ-B/11	0,0	0,0	2,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,2	-1,5
P153/N1606	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	2,7	0,4
P153/N1606	MSÚ-B/21	0,0	<b>0,0</b>	5,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,6	0,4
P153/N1606	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	2,3	0,9
P153/N1606	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>5,7</b>	0,0	0,0	0,0	2,4	0,8
P153/N1606	MSÚ-B/54	0,0	<b>0,0</b>	3,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,7	1,8
P153/N1606	MSÚ-B/25	0,0	0,0	4,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,7	0,4
P153/N1606	MSÚ-B/26	<b>0,0</b>	0,0	4,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,9	1,5
P153/N1606	MSÚ-B/38	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,3	0,8
P153/N1606	MSÚ-B/39	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,4	1,0
P154/N1607	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	5,5	0,0	0,0	0,0	1,9	4,0
P154/N1607	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	1,9	0,8
P154/N1607	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>5,5</b>	0,0	0,0	0,0	1,9	4,8
P154/N1607	MSÚ-B/19	0,0	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	1,0
P154/N1607	MSÚ-B/32	0,0	0,0	5,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,9	4,8
P154/N1607	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	3,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,8	-3,7
P154/N1607	MSÚ-B/46	<b>0,0</b>	0,0	5,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,9	7,3
P154/N1607	MSÚ-B/45	0,0	0,0	5,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	7,2
P154/N1607	MSÚ-B/22	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,7	-3,6
P155/N1608	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	4,8	0,0	0,0	0,0	2,1	0,1
P155/N1608	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	3,5	0,0	0,0	0,0	2,2	1,2
P155/N1608	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	5,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,1	0,6
P155/N1608	MSÚ-B/19	0,0	<b>0,0</b>	2,9	0,0	0,0	0,0	2,2	0,6
P155/N1608	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	2,3	0,6
P155/N1608	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>5,3</b>	0,0	0,0	0,0	2,1	0,6
P155/N1608	MSÚ-B/59	0,0	0,0	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,2	0,6
P155/N1608	MSÚ-B/25	0,0	0,0	3,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,1
P155/N1608	MSÚ-B/26	0,0	0,0	4,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,2	1,0
P155/N1608	MSÚ-B/27	0,0	0,0	3,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	0,1
P155/N1608	MSÚ-B/10	0,0	0,0	4,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,2	1,0
P156/N1609	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	3,1	0,0	0,0	0,0	3,2	1,2
P156/N1609	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	5,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,9	1,8
P156/N1609	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	3,2	1,4
P156/N1609	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>5,3</b>	0,0	0,0	0,0	2,9	1,8
P156/N1609	MSÚ-B/59	0,0	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,2	1,3



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P156/N1609	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,2	1,3
P156/N1609	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	5,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,9	1,8
P156/N1609	MSÚ-B/34	0,0	0,0	4,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,9	1,9
P156/N1609	MSÚ-B/35	0,0	0,0	3,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,2	1,4
P157/N1610	MSÚ-B/45	<b>0,0</b>	0,0	5,1	0,0	0,0	0,0	4,8	-5,6
P157/N1610	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	3,3	0,0	0,0	0,0	5,3	6,4
P157/N1610	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	5,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,9	-1,8
P157/N1610	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	5,2	0,9
P157/N1610	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>5,5</b>	0,0	0,0	0,0	4,8	-2,8
P157/N1610	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,2	0,9
P157/N1610	MSÚ-B/27	0,0	0,0	4,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,7	-7,2
P157/N1610	MSÚ-B/10	0,0	0,0	4,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,3	5,1
P157/N1610	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,2	6,3
P157/N1610	MSÚ-B/29	0,0	0,0	5,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,9	-5,5
P158/N1611	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	5,1	0,0	0,0	0,0	4,2	-0,7
P158/N1611	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,5</b>	0,0	0,0	0,0	4,1	-1,2
P158/N1611	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>6,5</b>	0,0	0,0	0,0	1,3	-0,4
P158/N1611	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	4,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,2	-0,7
P158/N1611	MSÚ-B/10	0,0	0,0	5,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,3	-0,4
P158/N1611	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	4,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,0	-1,2
P158/N1611	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	5,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,7	0,0
P158/N1611	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,2	-0,3
P158/N1611	MSÚ-B/29	0,0	0,0	6,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,2	-0,7
P159/N1612	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	4,9	0,0	0,0	0,0	4,7	0,2
P159/N1612	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	5,3	0,0	0,0	0,0	1,4	1,1
P159/N1612	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	5,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,1	1,0
P159/N1612	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,5</b>	0,0	0,0	0,0	4,7	0,2
P159/N1612	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>6,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,9	0,7
P159/N1612	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	5,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,8	0,4
P159/N1612	MSÚ-B/36	0,0	0,0	3,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,6	0,2
P159/N1612	MSÚ-B/5	0,0	0,0	6,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,0	0,9
P159/N1612	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,0	1,1
P159/N1612	MSÚ-B/29	0,0	0,0	6,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,8	0,5
P160/N1613	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	3,7	0,0	0,0	0,0	-6,5	-0,2
P160/N1613	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	1,9	0,0	0,0	0,0	-2,9	1,3
P160/N1613	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	1,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,8	1,1
P160/N1613	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	-4,0	0,0
P160/N1613	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>3,8</b>	0,0	0,0	0,0	-6,1	0,3
P160/N1613	MSÚ-B/46	0,0	<b>0,0</b>	3,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-6,8	0,0
P160/N1613	MSÚ-B/43	0,0	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-3,7	-0,4
P160/N1613	MSÚ-B/24	0,0	0,0	3,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-6,6	0,9
P160/N1613	MSÚ-B/34	0,0	0,0	3,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-6,5	0,8
P160/N1613	MSÚ-B/35	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,9	-0,1
P161/N1614	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	1,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,2	-0,1
P161/N1614	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	-5,5	-1,3
P161/N1614	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>3,8</b>	0,0	0,0	0,0	-7,2	-0,2
P161/N1614	MSÚ-B/46	0,0	<b>0,0</b>	3,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-7,9	-0,6
P161/N1614	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-5,0	-1,6
P161/N1614	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	3,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-7,7	0,4
P161/N1614	MSÚ-B/28	0,0	0,0	1,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,3	-0,1
P161/N1614	MSÚ-B/29	0,0	0,0	3,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,8	-0,6
P162/N1615	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	0,0	0,0	1,5	-0,6
P162/N1615	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	0,6	0,0	0,0	0,0	5,2	3,4
P162/N1615	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,3	-0,7
P162/N1615	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	1,4	0,0	0,0	0,0	0,8	1,3
P162/N1615	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>0,6</b>	0,0	0,0	0,0	5,2	-0,2
P162/N1615	MSÚ-B/20	0,0	0,0	<b>1,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,4	1,0
P162/N1615	MSÚ-B/53	0,0	0,0	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,7	0,8
P162/N1615	MSÚ-B/43	0,0	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,2	-1,2
P162/N1615	MSÚ-B/24	0,0	0,0	1,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,9	1,6
P162/N1615	MSÚ-B/28	0,0	0,0	0,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,0	2,8
P162/N1615	MSÚ-B/29	0,0	0,0	1,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,5	-0,2
P163/N1616	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	3,9	0,0	0,0	0,0	6,0	-0,6
P163/N1616	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,0	0,0	0,0	6,1	0,0
P163/N1616	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	4,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,3	-0,1
P163/N1616	MSÚ-B/19	0,0	<b>0,0</b>	2,0	0,0	0,0	0,0	5,5	-0,8

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P163/N1616	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,0</b>	0,0	0,0	0,0	5,6	-1,1
P163/N1616	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	0,0	6,1	-0,2
P163/N1616	MSÚ-B/59	0,0	0,0	2,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,5	-0,9
P163/N1616	MSÚ-B/43	0,0	0,0	2,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,5	-1,1
P163/N1616	MSÚ-B/24	0,0	0,0	3,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,4	0,2
P163/N1616	MSÚ-B/28	0,0	0,0	2,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,1	-0,1
P163/N1616	MSÚ-B/29	0,0	0,0	3,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,0	-0,5
P164/N1617	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	4,4	0,0	0,0	0,0	-2,8	0,5
P164/N1617	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	4,2	0,1	0,0	0,0	13,1	0,9
P164/N1617	MSÚ-B/51	0,0	<b>0,0</b>	5,2	0,1	0,0	0,0	10,8	0,7
P164/N1617	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	1,5	0,4
P164/N1617	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>5,6</b>	0,0	0,0	0,0	6,7	0,9
P164/N1617	MSÚ-B/54	0,0	<b>0,0</b>	3,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-6,7	0,8
P164/N1617	MSÚ-B/21	0,0	0,0	5,3	<b>0,1</b>	0,0	0,0	10,5	0,7
P164/N1617	MSÚ-B/36	0,0	0,0	3,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,5	0,3
P164/N1617	MSÚ-B/5	0,0	0,0	5,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,2	1,0
P164/N1617	MSÚ-B/57	0,0	0,0	3,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-4,5	0,6
P164/N1617	MSÚ-B/29	0,0	0,0	5,2	0,1	0,0	<b>0,0</b>	10,8	0,8
P165/N1618	MSÚ-B/41	<b>0,0</b>	0,0	1,9	0,0	0,0	0,0	4,6	1,8
P165/N1618	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	3,5	0,0	0,0	0,0	2,9	3,9
P165/N1618	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	2,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,7	2,2
P165/N1618	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>1,7</b>	0,0	0,0	0,0	4,6	1,8
P165/N1618	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>3,7</b>	0,0	0,0	0,0	2,9	3,8
P165/N1618	MSÚ-B/36	0,0	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,4	1,3
P165/N1618	MSÚ-B/5	0,0	0,0	3,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,0	4,2
P165/N1618	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	3,0	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	2,4	4,2
P165/N1618	MSÚ-B/7	0,0	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,7	2,1
P166/N1619	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	3,5	0,0	0,0	0,0	1,5	0,0
P166/N1619	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	4,0	0,0	0,0	0,0	-0,3	1,9
P166/N1619	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	2,6	0,0	0,0	0,0	2,0	0,9
P166/N1619	MSÚ-B/46	0,0	<b>0,0</b>	4,7	0,0	0,0	0,0	-0,3	1,2
P166/N1619	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,5</b>	0,0	0,0	0,0	1,5	0,0
P166/N1619	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>5,0</b>	0,0	0,0	0,0	0,0	1,4
P166/N1619	MSÚ-B/27	0,0	0,0	3,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,7	1,3
P166/N1619	MSÚ-B/10	0,0	0,0	3,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,9	0,8
P166/N1619	MSÚ-B/36	0,0	0,0	2,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,5	-0,1
P166/N1619	MSÚ-B/5	0,0	0,0	4,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,6
P166/N1619	MSÚ-B/15	0,0	0,0	4,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,5
P166/N1619	MSÚ-B/14	0,0	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,5	0,3
P167/N1620	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	7,7	0,0	0,0	0,0	2,1	0,4
P167/N1620	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	11,7	0,0	0,0	0,0	1,8	0,3
P167/N1620	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>7,0</b>	0,0	0,0	0,0	1,9	0,0
P167/N1620	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	7,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,9	0,0
P167/N1620	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>12,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,7	0,2
P167/N1620	MSÚ-B/6	0,0	0,0	9,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0
P167/N1620	MSÚ-B/10	0,0	0,0	10,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,0	0,3
P167/N1620	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	11,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,6	0,0
P167/N1620	MSÚ-B/48	0,0	0,0	7,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	0,3
P168/N1621	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	14,0	0,0	0,0	0,0	1,9	-0,3
P168/N1621	MSÚ-B/48	<b>0,0</b>	0,0	10,0	0,0	0,0	0,0	2,2	-0,2
P168/N1621	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>14,9</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,0	-0,2
P168/N1621	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>8,9</b>	0,0	0,0	0,0	2,2	-0,4
P168/N1621	MSÚ-B/43	0,0	0,0	12,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,2	-0,4
P168/N1621	MSÚ-B/24	0,0	0,0	11,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,0	-0,1
P168/N1621	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	8,9	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	2,2	-0,4
P168/N1621	MSÚ-B/13	0,0	0,0	14,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	-0,2
P169/N1622	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>7,7</b>	0,0	0,0	0,0	3,5	-1,4
P169/N1622	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>4,1</b>	0,0	0,0	0,0	4,3	-2,0
P169/N1622	MSÚ-B/27	0,0	0,0	5,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,1	-1,6
P169/N1622	MSÚ-B/40	0,0	0,0	6,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,4	-1,6
P169/N1622	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	7,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,3	-1,7
P169/N1622	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	4,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,5	-1,3
P169/N1622	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	4,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,3	-2,0
P169/N1622	MSÚ-B/13	0,0	0,0	7,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,5	-1,4
P170/N1623	MSÚ-B/20	0,0	<b>0,0</b>	4,7	0,0	0,0	0,0	4,4	1,7
P170/N1623	MSÚ-B/59	0,0	<b>0,0</b>	2,3	0,0	0,0	0,0	5,1	0,7

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P170/N1623	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,3</b>	0,0	0,0	0,0	5,2	0,8
P170/N1623	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>4,8</b>	0,0	0,0	0,0	4,3	1,5
P170/N1623	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,9	0,4
P170/N1623	MSÚ-B/5	0,0	0,0	4,7	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	4,5	1,7
P170/N1623	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,3	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	5,0	0,5
P170/N1623	MSÚ-B/13	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,4	1,7
P171/N1624	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	5,5	0,0	0,0	0,0	6,2	-2,4
P171/N1624	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	3,2	0,0	0,0	0,0	-0,9	3,8
P171/N1624	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	5,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,3	-2,3
P171/N1624	MSÚ-B/59	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	3,0	0,6
P171/N1624	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>5,7</b>	0,0	0,0	0,0	4,5	-1,0
P171/N1624	MSÚ-B/28	0,0	<b>0,0</b>	3,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,0	3,7
P171/N1624	MSÚ-B/6	0,0	0,0	4,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,9	-3,1
P171/N1624	MSÚ-B/10	0,0	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,0
P171/N1624	MSÚ-B/57	0,0	0,0	3,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,1	2,8
P171/N1624	MSÚ-B/29	0,0	0,0	5,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,4	-2,4
P172/N1625	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	4,0	0,0	0,0	0,0	5,5	0,6
P172/N1625	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	4,3	0,0	0,0	0,0	3,4	0,7
P172/N1625	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	4,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,6	0,6
P172/N1625	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>2,8</b>	0,0	0,0	0,0	5,8	0,6
P172/N1625	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>5,7</b>	0,0	0,0	0,0	3,7	0,7
P172/N1625	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	4,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,1	0,6
P172/N1625	MSÚ-B/5	0,0	0,0	5,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,8	0,8
P172/N1625	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,8	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	5,4	0,4
P172/N1625	MSÚ-B/13	0,0	0,0	5,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,9	0,8
P173/N1626	MSÚ-B/28	<b>0,0</b>	0,0	3,1	0,0	0,0	0,0	6,9	1,8
P173/N1626	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	5,4	0,0	0,0	0,0	6,5	1,8
P173/N1626	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	5,7	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	6,3	1,7
P173/N1626	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	7,5	2,0
P173/N1626	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>5,7</b>	0,0	0,0	0,0	6,2	1,7
P173/N1626	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	7,1	1,8
P173/N1626	MSÚ-B/27	0,0	0,0	4,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,0	1,6
P173/N1626	MSÚ-B/7	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	7,3	2,0
P174/N1627	MSÚ-B/33	<b>0,0</b>	0,0	2,6	0,0	0,0	0,0	8,1	5,4
P174/N1627	MSÚ-B/20	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,0	0,0	0,0	7,3	8,0
P174/N1627	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>4,8</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	7,4	7,8
P174/N1627	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,5</b>	0,0	0,0	0,0	7,9	5,6
P174/N1627	MSÚ-B/5	0,0	0,0	4,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	7,4	8,0
P174/N1627	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	2,5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	7,9	5,6
P174/N1627	MSÚ-B/13	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	7,5	8,0
P175/N1628	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,0	0,0	0,0	5,2	0,3
P175/N1628	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	5,2	0,0	0,0	0,0	4,3	1,0
P175/N1628	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>6,5</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,4	0,8
P175/N1628	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>3,4</b>	0,0	0,0	0,0	5,2	0,3
P175/N1628	MSÚ-B/5	0,0	0,0	6,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,5	0,8
P175/N1628	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	3,4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	5,2	0,3
P175/N1628	MSÚ-B/13	0,0	0,0	6,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,5	0,8
P176/N1629	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	4,1	0,0	0,0	0,0	6,0	-1,0
P176/N1629	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	6,1	-1,3
P176/N1629	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>5,8</b>	0,0	0,0	0,0	4,1	-0,9
P176/N1629	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	4,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,6	-1,0
P176/N1629	MSÚ-B/40	0,0	0,0	4,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,9	-1,1
P176/N1629	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	5,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,0	-1,1
P176/N1629	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	3,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,1	-0,8
P176/N1629	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,7	-1,5
P176/N1629	MSÚ-B/13	0,0	0,0	5,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,3	-0,8
P177/N1630	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	9,6	0,0	0,0	0,0	2,4	0,0
P177/N1630	MSÚ-B/48	<b>0,0</b>	0,0	6,4	0,0	0,0	0,0	3,0	0,2
P177/N1630	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	8,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,0	0,1
P177/N1630	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>5,8</b>	0,0	0,0	0,0	2,9	0,0
P177/N1630	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>10,1</b>	0,0	0,0	0,0	2,5	0,1
P177/N1630	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	7,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,2	0,0
P177/N1630	MSÚ-B/6	0,0	0,0	7,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,2	0,0
P177/N1630	MSÚ-B/10	0,0	0,0	8,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,0	0,2
P177/N1630	MSÚ-B/4	0,0	0,0	5,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,9	0,0
P177/N1630	MSÚ-B/13	0,0	0,0	9,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,5	0,1

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P178/N1631	MSÚ-B/15	<b>0,0</b>	0,0	12,8	0,0	0,0	0,0	2,3	-0,1
P178/N1631	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	8,9	0,0	0,0	0,0	2,6	-0,1
P178/N1631	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	12,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,7	-0,1
P178/N1631	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	9,7	0,0	0,0	0,0	2,1	-0,1
P178/N1631	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>8,1</b>	0,0	0,0	0,0	2,7	-0,2
P178/N1631	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,6</b>	0,0	0,0	0,0	2,3	-0,1
P178/N1631	MSÚ-B/27	0,0	0,0	9,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,0	-0,1
P178/N1631	MSÚ-B/23	0,0	0,0	11,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,6	-0,2
P178/N1631	MSÚ-B/60	0,0	0,0	10,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,0
P178/N1631	MSÚ-B/4	0,0	0,0	8,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,6	-0,2
P178/N1631	MSÚ-B/13	0,0	0,0	13,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,3	0,0
P179/N1632	MSÚ-B/32	<b>0,0</b>	0,0	14,5	0,0	0,0	0,0	1,6	-0,2
P179/N1632	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	10,0	0,0	0,0	0,0	1,7	-0,2
P179/N1632	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>15,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,6	-0,2
P179/N1632	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	<b>9,1</b>	0,0	0,0	0,0	1,7	-0,3
P179/N1632	MSÚ-B/43	0,0	0,0	12,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,7	-0,3
P179/N1632	MSÚ-B/24	0,0	0,0	11,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,6	-0,1
P179/N1632	MSÚ-B/4	0,0	0,0	9,1	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	1,7	-0,3
P179/N1632	MSÚ-B/13	0,0	0,0	14,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,6	-0,1
P180/N1633	MSÚ-B/32	<b>0,0</b>	0,0	14,4	0,0	0,0	0,0	1,8	-0,5
P180/N1633	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	9,9	0,0	0,0	0,0	1,9	-0,5
P180/N1633	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>15,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	-0,4
P180/N1633	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	9,0	0,0	0,0	0,0	1,9	-0,6
P180/N1633	MSÚ-B/43	0,0	0,0	12,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,9	-0,6
P180/N1633	MSÚ-B/60	0,0	0,0	11,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,8	-0,3
P180/N1633	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>9,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	1,9	-0,6
P180/N1633	MSÚ-B/13	0,0	0,0	14,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,8	-0,4
P181/N1634	MSÚ-B/32	<b>0,0</b>	0,0	10,1	0,0	0,0	0,0	3,2	-0,7
P181/N1634	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	6,4	0,0	0,0	0,0	3,5	-0,6
P181/N1634	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>10,4</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,2	-0,6
P181/N1634	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	6,0	0,0	0,0	0,0	3,5	-0,9
P181/N1634	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>6,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,5	-0,9
P181/N1634	MSÚ-B/43	0,0	0,0	8,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,5	-0,9
P181/N1634	MSÚ-B/60	0,0	0,0	8,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,1	-0,4
P181/N1634	MSÚ-B/27	0,0	0,0	7,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,0	-0,7
P181/N1634	MSÚ-B/7	0,0	0,0	8,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,6	-0,7
P182/N1635	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	3,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	9,5	-4,0
P182/N1635	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,7</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	10,0	-3,8
P182/N1635	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	4,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,7	-2,3
P182/N1635	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	3,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	9,2	-4,2
P182/N1635	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,2	-2,1
P182/N1635	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>5,5</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,5	-2,7
P183/N1636	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>6,3</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,0	-0,5
P183/N1636	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	3,2	0,0	0,0	0,0	6,3	-0,8
P183/N1636	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>3,2</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,3	-0,8
P183/N1636	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	6,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,9	-0,8
P183/N1636	MSÚ-B/48	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,7	-0,2
P183/N1636	MSÚ-B/6	0,0	0,0	4,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,5	-0,8
P183/N1636	MSÚ-B/7	0,0	0,0	4,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,6	-0,4
P184/N1637	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	6,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,0	0,7
P184/N1637	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	5,8	0,0	0,0	0,0	3,5	0,2
P184/N1637	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,8</b>	0,0	0,0	0,0	3,9	0,5
P184/N1637	MSÚ-B/27	0,0	0,0	5,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,5	0,2
P184/N1637	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	6,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,5	0,2
P184/N1637	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	0,0	6,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,1	0,9
P184/N1637	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,0	0,5
P184/N1637	MSÚ-B/13	0,0	0,0	7,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,9	0,5
P185/N1638	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	8,6	0,0	0,0	0,0	5,0	-0,5
P185/N1638	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	5,6	0,0	0,0	0,0	5,2	0,8
P185/N1638	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>9,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,0	-0,3
P185/N1638	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>5,1</b>	0,0	0,0	0,0	5,2	0,3
P185/N1638	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	5,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,2	0,3
P185/N1638	MSÚ-B/10	0,0	0,0	7,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,2	0,6
P185/N1638	MSÚ-B/27	0,0	0,0	6,6	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	5,0	-0,8
P185/N1638	MSÚ-B/7	0,0	0,0	7,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,3	0,6
P186/N1639	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	5,2	0,0	0,0	0,0	5,7	1,0

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P186/N1639	MSÚ-B/13	<b>0,0</b>	0,0	8,5	0,1	0,0	0,0	7,4	1,6
P186/N1639	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	8,5	0,1	<b>0,0</b>	0,0	7,4	1,6
P186/N1639	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>5,0</b>	0,0	0,0	0,0	5,9	1,0
P186/N1639	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>8,6</b>	<b>0,1</b>	0,0	0,0	7,3	1,6
P186/N1639	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	5,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	5,8	1,0
P186/N1639	MSÚ-B/27	0,0	0,0	6,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	8,0	1,6
P186/N1639	MSÚ-B/7	0,0	0,0	7,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,8	1,2
P187/N1640	MSÚ-B/6	<b>0,0</b>	0,0	6,5	0,0	0,0	0,0	3,6	0,9
P187/N1640	MSÚ-B/10	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	6,9	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	6,8	2,0
P187/N1640	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,8</b>	0,0	0,0	0,0	6,4	1,3
P187/N1640	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>8,5</b>	0,0	0,0	0,0	4,5	1,4
P187/N1640	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	6,3	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	3,6	0,9
P187/N1640	MSÚ-B/2	0,0	0,0	8,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,6	1,5
P187/N1640	MSÚ-B/1	0,0	0,0	4,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,4	1,4
P188/N1641	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	13,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,1	1,3
P188/N1641	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>8,0</b>	0,0	0,0	0,0	2,2	1,1
P188/N1641	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>13,5</b>	0,0	0,0	0,0	2,0	1,2
P188/N1641	MSÚ-B/27	0,0	0,0	9,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	1,1
P188/N1641	MSÚ-B/10	0,0	0,0	11,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,4	1,4
P188/N1641	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	8,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,2	1,1
P188/N1641	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	8,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,2	1,1
P188/N1641	MSÚ-B/13	0,0	0,0	13,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	1,3
P189/N1642	MSÚ-B/60	<b>0,0</b>	0,0	11,8	0,0	0,0	0,0	2,0	0,2
P189/N1642	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	14,9	0,0	0,0	0,0	2,0	0,1
P189/N1642	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>9,0</b>	0,0	0,0	0,0	2,1	-0,2
P189/N1642	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>15,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,0	0,0
P189/N1642	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	12,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,1	-0,3
P189/N1642	MSÚ-B/24	0,0	0,0	11,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,0	0,2
P189/N1642	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	9,0	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	2,1	-0,2
P189/N1642	MSÚ-B/13	0,0	0,0	15,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	0,1
P190/N1643	MSÚ-B/32	<b>0,0</b>	0,0	7,6	0,0	0,0	0,0	4,3	-1,0
P190/N1643	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,0	4,4	0,0	0,0	0,0	5,0	-0,8
P190/N1643	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>7,8</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,3	-0,9
P190/N1643	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	4,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,9	-1,2
P190/N1643	MSÚ-B/21	0,0	0,0	7,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,2	-1,1
P190/N1643	MSÚ-B/48	0,0	0,0	4,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,1	-0,7
P190/N1643	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,9	-1,3
P190/N1643	MSÚ-B/13	0,0	0,0	7,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,3	-0,7
P191/N1644	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	5,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	7,1	-4,0
P191/N1644	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	0,0	9,8	-6,6
P191/N1644	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>5,4</b>	0,0	0,0	0,0	6,9	-4,1
P191/N1644	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,0</b>	2,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	9,2	-7,0
P191/N1644	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	3,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	9,1	-7,0
P191/N1644	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	4,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,7	-3,0
P191/N1644	MSÚ-B/4	0,0	0,0	2,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	9,2	-7,1
P191/N1644	MSÚ-B/5	0,0	0,0	5,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	7,1	-3,9
P192/N1645	MSÚ-B/45	<b>0,0</b>	0,0	7,1	0,1	0,0	0,0	9,3	-2,4
P192/N1645	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	5,0	0,0	0,0	0,0	8,3	0,8
P192/N1645	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>7,7</b>	<b>0,1</b>	0,0	0,0	9,1	-1,8
P192/N1645	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>4,6</b>	0,0	0,0	0,0	8,4	0,2
P192/N1645	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	4,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	8,4	0,2
P192/N1645	MSÚ-B/25	0,0	0,0	5,5	0,1	<b>0,0</b>	0,0	9,5	-3,1
P192/N1645	MSÚ-B/26	0,0	0,0	6,6	0,1	<b>0,0</b>	0,0	8,3	0,7
P192/N1645	MSÚ-B/52	0,0	0,0	5,8	0,1	0,0	<b>0,0</b>	9,3	-2,6
P192/N1645	MSÚ-B/35	0,0	0,0	6,5	0,1	0,0	<b>0,0</b>	8,5	0,3
P193/N1646	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	6,9	0,0	0,0	0,0	2,1	5,7
P193/N1646	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>4,3</b>	0,0	0,0	0,0	1,9	2,8
P193/N1646	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	4,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,9	2,8
P193/N1646	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>7,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,1	5,9
P193/N1646	MSÚ-B/54	<b>0,0</b>	0,0	4,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,0	1,3
P193/N1646	MSÚ-B/51	<b>0,0</b>	0,0	6,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,1	7,1
P193/N1646	MSÚ-B/38	0,0	0,0	6,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,9	2,6
P193/N1646	MSÚ-B/39	0,0	0,0	5,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,2	6,8
P194/N1647	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>4,3</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,7	-2,1
P194/N1647	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	4,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,7	-2,1
P194/N1647	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	6,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,6	-4,1



**J-JUŽNÝ OBJEKT**

SP02 - SILY V PATE STĽPA NAD ZÁKLADOVOU DOSKOU

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P194/N1647	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	4,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,9	0,7
P194/N1647	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>6,8</b>	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	1,8	-1,4
P195/N1648	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	2,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,4	4,5
P195/N1648	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	1,4	6,9
P195/N1648	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>3,3</b>	0,0	0,0	0,0	1,1	12,8
P195/N1648	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	2,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,0	18,2
P195/N1648	MSÚ-B/28	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,4	2,8
P195/N1648	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	3,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,2	15,6
P195/N1648	MSÚ-B/38	0,0	0,0	2,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,5	6,7
P195/N1648	MSÚ-B/39	0,0	0,0	2,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,0	13,7
P196/N1649	MSÚ-B/33	0,0	<b>0,0</b>	2,0	0,0	0,0	0,0	0,9	-5,4
P196/N1649	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	3,2	0,0	0,0	0,0	0,3	-5,1
P196/N1649	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	0,8	-5,9
P196/N1649	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>3,2</b>	0,0	0,0	0,0	0,3	-5,0
P196/N1649	MSÚ-B/34	0,0	0,0	2,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,1	-4,9
P196/N1649	MSÚ-B/38	0,0	0,0	2,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,8	-5,5
P196/N1649	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	2,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,3	-10,0
P196/N1649	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,8	1,1
P196/N1649	MSÚ-B/26	0,0	0,0	3,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,4	-9,8
P196/N1649	MSÚ-B/25	0,0	0,0	2,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,6	1,0
P197/N1650	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	2,3	0,0	0,0	0,0	4,0	-9,0
P197/N1650	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>1,2</b>	0,0	0,0	0,0	4,7	-10,9
P197/N1650	MSÚ-B/20	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	0,0	3,8	-9,0
P197/N1650	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	1,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,3	-10,8
P197/N1650	MSÚ-B/3	0,0	0,0	2,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,0	-7,0
P197/N1650	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,7	-16,4
P197/N1650	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	1,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,7	0,1
P197/N1650	MSÚ-B/12	0,0	0,0	2,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,5	-2,4
P197/N1650	MSÚ-B/11	0,0	0,0	1,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,5	-17,9
P198/N1651	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	1,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,1	8,7
P198/N1651	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	2,0	0,0	0,0	0,0	1,7	16,6
P198/N1651	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>1,2</b>	0,0	0,0	0,0	3,3	9,3
P198/N1651	MSÚ-B/20	0,0	0,0	<b>2,5</b>	0,0	0,0	0,0	2,0	15,2
P198/N1651	MSÚ-B/53	0,0	0,0	1,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	18,3
P198/N1651	MSÚ-B/28	<b>0,0</b>	0,0	1,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,5	3,0
P198/N1651	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	2,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,4	20,3
P198/N1651	MSÚ-B/40	0,0	0,0	1,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,8	5,5
P198/N1651	MSÚ-B/25	0,0	0,0	1,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	22,8
P199/N1652	MSÚ-B/38	0,0	<b>0,0</b>	2,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	15,8	-8,9
P199/N1652	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>1,6</b>	0,0	0,0	0,0	15,3	-8,9
P199/N1652	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>2,7</b>	0,0	0,0	0,0	8,7	-6,3
P199/N1652	MSÚ-B/39	0,0	<b>0,0</b>	2,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,8	-5,8
P199/N1652	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	2,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	12,6	-9,5
P199/N1652	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	9,4	-4,4
P199/N1652	MSÚ-B/40	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	13,8	-9,3
P199/N1652	MSÚ-B/25	0,0	0,0	1,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	9,1	-4,6
P200/N1653	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	2,6	<b>0,1</b>	0,0	0,0	29,5	-13,5
P200/N1653	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>1,7</b>	0,1	0,0	0,0	29,9	-12,6
P200/N1653	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>3,0</b>	0,1	0,0	0,0	23,7	-6,1
P200/N1653	MSÚ-B/25	0,0	<b>0,0</b>	2,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	22,3	-2,2
P200/N1653	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	2,6	0,1	<b>0,0</b>	0,0	28,8	-13,7
P200/N1653	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	2,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	22,5	-2,1
P200/N1653	MSÚ-B/54	0,0	0,0	2,0	0,1	0,0	<b>0,0</b>	28,7	-13,9
P200/N1653	MSÚ-B/51	0,0	0,0	2,7	0,1	0,0	<b>0,0</b>	23,9	-4,5
P201/N1654	MSÚ-B/46	0,0	<b>0,0</b>	2,1	0,0	0,0	0,0	3,7	-2,9
P201/N1654	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	1,8	0,0	0,0	0,0	1,8	-16,8
P201/N1654	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>1,4</b>	0,0	0,0	0,0	3,0	-10,3
P201/N1654	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>2,5</b>	0,0	0,0	0,0	2,7	-8,7
P201/N1654	MSÚ-B/28	0,0	0,0	1,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	-16,9
P201/N1654	MSÚ-B/12	0,0	0,0	2,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,6	-2,8
P201/N1654	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	2,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,0	-15,5
P201/N1654	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,0	-0,6
P201/N1654	MSÚ-B/21	0,0	0,0	2,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,4	-2,9
P201/N1654	MSÚ-B/22	0,0	0,0	1,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,9	-16,8
P202/N1655	MSÚ-B/46	0,0	<b>0,0</b>	2,4	0,0	0,0	0,0	2,1	17,6
P202/N1655	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	1,6	0,0	0,0	0,0	1,4	2,0



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P202/N1655	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>1,4</b>	0,0	0,0	0,0	2,3	7,1
P202/N1655	MSÚ-B/32	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,7	14,0
P202/N1655	MSÚ-B/28	<b>0,0</b>	0,0	1,6	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	1,4	2,0
P202/N1655	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	2,4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	2,1	17,6
P202/N1655	MSÚ-B/44	0,0	0,0	2,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,6	3,9
P202/N1655	MSÚ-B/37	0,0	0,0	1,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,1	20,4
P203/N1656	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	3,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	12,3	-10,0
P203/N1656	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	12,4	-10,4
P203/N1656	MSÚ-B/11	0,0	<b>0,0</b>	2,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,1	-10,3
P203/N1656	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	3,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	7,5	-10,3
P203/N1656	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	2,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	12,6	-9,7
P203/N1656	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>3,7</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	7,7	-9,9
P204/N1657	MSÚ-B/12	0,0	<b>0,0</b>	3,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	8,2	-10,8
P204/N1657	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	0,0	8,1	-11,0
P204/N1657	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	0,0	4,2	-10,6
P204/N1657	MSÚ-B/28	0,0	<b>0,0</b>	3,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,0	-10,7
P204/N1657	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	4,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,1	-10,8
P204/N1657	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	2,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	8,3	-10,6
P204/N1657	MSÚ-B/34	0,0	0,0	3,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,1	-10,5
P204/N1657	MSÚ-B/35	0,0	0,0	3,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	8,2	-11,0
P205/N1658	MSÚ-B/37	0,0	<b>0,0</b>	2,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,1	-0,3
P205/N1658	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,3	-0,7
P205/N1658	MSÚ-B/31	0,0	<b>0,0</b>	4,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,7	-0,3
P205/N1658	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,3	-0,7
P205/N1658	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,6	0,0
P205/N1658	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,6	-0,1
P206/N1659	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	2,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,9	13,4
P206/N1659	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>1,7</b>	0,0	0,0	0,0	4,2	11,0
P206/N1659	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	3,8	13,4
P206/N1659	MSÚ-B/27	0,0	0,0	1,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,8	11,4
P206/N1659	MSÚ-B/10	0,0	0,0	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,9	13,2
P206/N1659	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	1,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,8	10,9
P206/N1659	MSÚ-B/12	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,9	10,9
P206/N1659	MSÚ-B/11	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,8	13,6
P207/N1660	MSÚ-B/29	0,0	<b>0,0</b>	2,1	0,0	0,0	0,0	1,4	14,0
P207/N1660	MSÚ-B/28	0,0	<b>0,0</b>	2,2	0,0	0,0	0,0	0,4	16,6
P207/N1660	MSÚ-B/47	0,0	0,0	<b>1,6</b>	0,0	0,0	0,0	1,5	14,2
P207/N1660	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>2,8</b>	0,0	0,0	0,0	0,6	16,0
P207/N1660	MSÚ-B/34	0,0	0,0	2,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,4	17,0
P207/N1660	MSÚ-B/35	0,0	0,0	2,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,4	13,6
P207/N1660	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,2	13,6
P207/N1660	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	2,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,7	16,4
P207/N1660	MSÚ-B/38	0,0	0,0	2,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,3	13,1
P207/N1660	MSÚ-B/39	0,0	0,0	2,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,4	17,0
P208/N1661	MSÚ-B/17	0,0	<b>0,0</b>	1,9	0,0	0,0	0,0	-0,2	7,7
P208/N1661	MSÚ-B/31	0,0	<b>0,0</b>	3,2	0,0	0,0	0,0	-2,1	9,2
P208/N1661	MSÚ-B/47	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	-0,3	8,2
P208/N1661	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>3,2</b>	0,0	0,0	0,0	-2,1	9,2
P208/N1661	MSÚ-B/15	0,0	0,0	3,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,1	9,4
P208/N1661	MSÚ-B/33	0,0	0,0	1,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,2	7,3
P208/N1661	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,6	7,7
P208/N1661	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	3,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,0	9,5
P208/N1661	MSÚ-B/12	0,0	0,0	2,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,3	7,7
P208/N1661	MSÚ-B/11	0,0	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,5	9,6
P209/N1662	MSÚ-B/37	0,0	<b>0,0</b>	2,4	0,0	0,0	0,0	0,5	-1,8
P209/N1662	MSÚ-B/31	0,0	<b>0,0</b>	4,2	0,0	0,0	0,0	-0,3	-0,9
P209/N1662	MSÚ-B/25	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	0,0	0,3	-1,9
P209/N1662	MSÚ-B/26	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	0,0	-0,3	-0,9
P209/N1662	MSÚ-B/28	0,0	0,0	3,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-0,4	-0,8
P209/N1662	MSÚ-B/29	0,0	0,0	3,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	0,4	-1,7
P209/N1662	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,3	-1,7
P209/N1662	MSÚ-B/22	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-0,3	-0,8
P209/N1662	MSÚ-B/3	0,0	0,0	4,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,3
P209/N1662	MSÚ-B/1	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,3
P210/N1663	MSÚ-B/48	<b>0,0</b>	0,0	3,2	0,0	0,0	0,0	2,3	-0,6
P210/N1663	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	4,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,2	-1,0

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P210/N1663	MSÚ-B/47	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	0,0	2,7	-1,6
P210/N1663	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>4,3</b>	0,0	0,0	0,0	2,1	-0,7
P210/N1663	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	2,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,5	-0,9
P210/N1663	MSÚ-B/21	<b>0,0</b>	0,0	3,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,4	-1,4
P210/N1663	MSÚ-B/22	0,0	0,0	3,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,1	-0,6
P210/N1663	MSÚ-B/3	0,0	0,0	4,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,3	-1,1
P210/N1663	MSÚ-B/1	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,5	-0,9
P211/N1664	MSÚ-B/48	<b>0,0</b>	0,0	3,2	0,0	0,0	0,0	1,8	0,1
P211/N1664	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,0</b>	4,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,8	-0,3
P211/N1664	MSÚ-B/25	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	0,0	2,1	-0,7
P211/N1664	MSÚ-B/26	0,0	0,0	<b>4,4</b>	0,0	0,0	0,0	1,7	0,1
P211/N1664	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	2,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,0	0,0
P211/N1664	MSÚ-B/45	<b>0,0</b>	0,0	3,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,1	-0,6
P211/N1664	MSÚ-B/22	0,0	0,0	3,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,7	0,1
P211/N1664	MSÚ-B/3	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,8	-0,3
P211/N1664	MSÚ-B/1	0,0	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	0,0
P212/N1665	MSÚ-B/7	<b>0,0</b>	0,0	4,1	0,0	0,0	0,0	4,8	1,2
P212/N1665	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	4,4	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	4,8	1,1
P212/N1665	MSÚ-B/25	0,0	0,0	<b>2,5</b>	0,0	0,0	0,0	4,6	0,7
P212/N1665	MSÚ-B/26	0,0	0,0	<b>4,4</b>	0,0	0,0	0,0	4,8	1,1
P212/N1665	MSÚ-B/27	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	2,5	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	4,6	0,7
P212/N1665	MSÚ-B/3	0,0	0,0	4,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,6	0,9
P212/N1665	MSÚ-B/1	0,0	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,7	1,2
P213/N1666	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0
P213/N1666	MSÚ-B/9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0
P214/N1667	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>2,3</b>	0,0	0,0	0,0	2,4	-0,9
P214/N1667	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	0,0	1,8	-0,7
P214/N1667	MSÚ-B/27	0,0	0,0	2,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,2	-0,7
P214/N1667	MSÚ-B/40	0,0	0,0	3,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,0	-0,9
P214/N1667	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	3,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,9	-0,9
P214/N1667	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	2,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,4	-0,7
P214/N1667	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	3,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,0	-0,7
P214/N1667	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	2,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,2	-1,0
P215/N1668	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	2,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,4	0,6
P215/N1668	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,7</b>	0,0	0,0	0,0	-1,6	0,5
P215/N1668	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>4,3</b>	0,0	0,0	0,0	-2,2	3,8
P215/N1668	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	4,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,3	3,7
P215/N1668	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,0	2,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-1,6	0,5
P215/N1668	MSÚ-B/5	<b>0,0</b>	0,0	4,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,2	3,8
P215/N1668	MSÚ-B/12	0,0	0,0	3,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-1,8	0,8
P215/N1668	MSÚ-B/11	0,0	0,0	3,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,4	4,5
P216/N1669	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	2,8	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-11,3	10,7
P216/N1669	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	4,4	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-12,8	12,2
P216/N1669	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	<b>2,8</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-11,4	10,7
P216/N1669	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	<b>4,4</b>	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-12,7	12,2
P216/N1669	MSÚ-B/32	0,0	0,0	4,4	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-12,6	12,1
P217/N1670	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	4,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,5	-2,0
P217/N1670	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	0,0	2,6	-3,3
P217/N1670	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>4,2</b>	0,0	0,0	0,0	2,4	-1,5
P217/N1670	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	2,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,5	-3,1
P217/N1670	MSÚ-B/9	<b>0,0</b>	0,0	3,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,6	-3,3
P217/N1670	MSÚ-B/16	<b>0,0</b>	0,0	3,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,3	-1,0
P217/N1670	MSÚ-B/47	0,0	0,0	2,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,7	-3,0
P217/N1670	MSÚ-B/44	0,0	0,0	4,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,4	-2,0
P218/N1671	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	4,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,9	0,8
P218/N1671	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	6,1	-0,6
P218/N1671	MSÚ-B/2	0,0	0,0	<b>4,7</b>	0,0	0,0	0,0	5,8	0,9
P218/N1671	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,0	-0,5
P218/N1671	MSÚ-B/9	<b>0,0</b>	0,0	3,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,1	-0,6
P218/N1671	MSÚ-B/16	<b>0,0</b>	0,0	3,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,7	1,3
P218/N1671	MSÚ-B/38	0,0	0,0	4,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,1	-0,5
P218/N1671	MSÚ-B/39	0,0	0,0	3,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,6	1,3
P219/N1672	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	4,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,8	6,5
P219/N1672	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	2,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,8	3,7
P219/N1672	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	<b>2,8</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	7,0	3,6
P219/N1672	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	<b>4,6</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,8	6,6

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P219/N1672	MSÚ-B/26	0,0	0,0	4,6	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,8	6,5
P219/N1672	MSÚ-B/25	0,0	0,0	2,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,9	3,7
P220/N1673	MSÚ-B/33	0,0	<b>0,0</b>	1,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-2,1	-3,4
P220/N1673	MSÚ-B/27	0,0	0,0	<b>1,4</b>	0,0	0,0	0,0	-3,3	-3,5
P220/N1673	MSÚ-B/10	0,0	0,0	<b>2,4</b>	0,0	0,0	0,0	-7,4	-5,4
P220/N1673	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	2,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-7,8	-5,4
P220/N1673	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	2,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-7,7	-5,5
P220/N1673	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	1,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,7	-3,3
P220/N1673	MSÚ-B/5	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,6	-5,3
P220/N1673	MSÚ-B/4	0,0	0,0	1,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-3,1	-3,7
P221/N1674	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	1,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-15,1	-1,7
P221/N1674	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	-15,4	-1,8
P221/N1674	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>3,0</b>	0,0	0,0	0,0	-14,3	-1,6
P221/N1674	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	3,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-14,4	-1,7
P221/N1674	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	3,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-14,3	-1,8
P221/N1674	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-15,3	-1,5
P221/N1674	MSÚ-B/26	0,0	0,0	3,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-14,2	-1,8
P221/N1674	MSÚ-B/25	0,0	0,0	1,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-15,5	-1,6
P222/N1675	MSÚ-B/10	0,0	<b>-0,1</b>	7,0	<b>0,1</b>	0,0	0,0	16,2	-0,8
P222/N1675	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>4,4</b>	0,1	0,0	0,0	16,0	-0,5
P222/N1675	MSÚ-B/15	0,0	-0,1	<b>7,0</b>	0,1	0,0	0,0	16,1	-0,7
P222/N1675	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	4,4	<b>0,1</b>	0,0	0,0	15,9	-0,4
P222/N1675	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	-0,1	7,0	0,1	<b>0,0</b>	0,0	16,2	-0,8
P222/N1675	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	4,4	0,1	<b>0,0</b>	0,0	16,0	-0,4
P222/N1675	MSÚ-B/24	0,0	-0,1	5,5	0,1	0,0	<b>0,0</b>	16,2	-0,8
P222/N1675	MSÚ-B/43	0,0	-0,1	6,3	0,1	0,0	<b>0,0</b>	15,8	-0,5
P223/N1676	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	25,8	0,9
P223/N1676	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	23,1	-0,2
P223/N1676	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	0,0	25,3	2,4
P223/N1676	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	22,4	1,8
P223/N1676	MSÚ-B/23	0,0	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	23,0	-0,2
P223/N1676	MSÚ-B/24	0,0	0,0	0,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	25,1	3,5
P223/N1676	MSÚ-B/16	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	25,1	3,5
P223/N1676	MSÚ-B/43	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	24,3	-0,1
P224/N1677	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	0,0	0,0	24,3	5,2
P224/N1677	MSÚ-B/28	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	25,8	3,9
P224/N1677	MSÚ-B/12	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	0,0	21,9	4,5
P224/N1677	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	20,4	4,4
P224/N1677	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	21,1	2,6
P224/N1677	MSÚ-B/2	0,0	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	24,7	5,3
P224/N1677	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	25,2	3,9
P225/N1680	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	1,0	<b>0,1</b>	0,0	0,0	58,0	4,9
P225/N1680	MSÚ-B/22	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	61,5	4,6
P225/N1680	MSÚ-B/45	0,0	0,0	<b>1,0</b>	0,1	0,0	0,0	48,4	5,4
P225/N1680	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	48,1	5,8
P225/N1680	MSÚ-B/11	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	60,7	4,0
P225/N1680	MSÚ-B/12	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,1	<b>0,0</b>	0,0	51,7	6,2
P225/N1680	MSÚ-B/10	0,0	0,0	1,0	0,1	0,0	<b>0,0</b>	58,3	4,5
P226/N1681	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	1,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-14,0	-1,4
P226/N1681	MSÚ-B/27	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-14,4	-1,3
P226/N1681	MSÚ-B/10	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	-13,0	-1,1
P226/N1681	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-13,2	-1,0
P226/N1681	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	2,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-14,5	-1,5
P226/N1681	MSÚ-B/16	<b>0,0</b>	0,0	2,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-12,8	-0,9
P226/N1681	MSÚ-B/40	0,0	0,0	2,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-13,5	-1,3
P227/N1682	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	4,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,0	-0,9
P227/N1682	MSÚ-B/25	0,0	0,0	<b>3,1</b>	0,0	0,0	0,0	3,2	-0,9
P227/N1682	MSÚ-B/40	0,0	0,0	<b>4,8</b>	0,0	0,0	0,0	3,0	-0,9
P227/N1682	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	3,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,2	-0,9
P227/N1682	MSÚ-B/44	<b>0,0</b>	0,0	4,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,0	-0,9
P227/N1682	MSÚ-B/47	<b>0,0</b>	0,0	3,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,3	-0,9
P227/N1682	MSÚ-B/3	0,0	0,0	4,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,0	-0,8
P227/N1682	MSÚ-B/4	0,0	0,0	3,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	3,2	-1,0
P228/N1683	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,0	0,0	0,0	17,7	-4,0
P228/N1683	MSÚ-B/60	<b>0,0</b>	0,0	0,7	0,0	0,0	0,0	19,1	-3,0
P228/N1683	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	1,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	19,6	-3,8

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P228/N1683	MSÚ-B/37	0,0	0,0	<b>0,7</b>	0,0	0,0	0,0	16,9	-3,0
P228/N1683	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,7	<b>0,0</b>	0,0	0,0	16,3	-3,2
P228/N1683	MSÚ-B/44	0,0	0,0	<b>1,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	0,0	19,3	-4,0
P228/N1683	MSÚ-B/47	0,0	0,0	0,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	16,9	-3,0
P228/N1683	MSÚ-B/12	0,0	0,0	1,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	17,7	-3,4
P228/N1683	MSÚ-B/28	0,0	0,0	0,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	19,8	-3,8
P229/N1684	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	0,9	0,0	0,0	0,0	14,0	-3,6
P229/N1684	MSÚ-B/60	<b>0,0</b>	0,0	0,7	0,0	0,0	0,0	15,4	-2,7
P229/N1684	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	15,6	-3,4
P229/N1684	MSÚ-B/16	0,0	0,0	<b>0,7</b>	0,0	0,0	0,0	16,0	-2,8
P229/N1684	MSÚ-B/9	0,0	0,0	<b>0,9</b>	0,0	0,0	0,0	13,5	-3,5
P229/N1684	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,7	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	13,2	-3,0
P229/N1684	MSÚ-B/44	0,0	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	15,2	-3,7
P229/N1684	MSÚ-B/37	0,0	0,0	0,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	13,8	-2,7
P229/N1684	MSÚ-B/40	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	15,5	-3,6
P230/N1685	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	0,0	0,0	38,6	-3,7
P230/N1685	MSÚ-B/60	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	0,0	0,0	42,1	-1,4
P230/N1685	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	42,7	-3,3
P230/N1685	MSÚ-B/33	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	39,9	-3,2
P230/N1685	MSÚ-B/61	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	0,0	39,5	-2,6
P230/N1685	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	35,7	-2,2
P230/N1685	MSÚ-B/44	0,0	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	42,2	-3,7
P230/N1685	MSÚ-B/37	0,0	0,0	0,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	37,3	-1,4
P230/N1685	MSÚ-B/38	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	39,1	-3,3
P230/N1685	MSÚ-B/53	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	40,4	-2,2
P231/N1686	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	1,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-16,2	-1,9
P231/N1686	MSÚ-B/27	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	-16,5	-1,7
P231/N1686	MSÚ-B/10	0,0	0,0	<b>3,0</b>	0,0	0,0	0,0	-15,1	-1,5
P231/N1686	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	3,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-15,2	-1,4
P231/N1686	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-16,7	-1,9
P231/N1686	MSÚ-B/16	<b>0,0</b>	0,0	2,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-14,8	-1,3
P231/N1686	MSÚ-B/38	0,0	0,0	2,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-16,7	-1,9
P231/N1686	MSÚ-B/34	0,0	0,0	2,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-14,9	-1,3
P232/N1687	MSÚ-B/10	0,0	<b>-0,1</b>	7,5	<b>0,1</b>	0,0	0,0	15,0	-0,9
P232/N1687	MSÚ-B/19	0,0	0,0	<b>4,7</b>	0,1	0,0	0,0	14,6	-1,1
P232/N1687	MSÚ-B/20	0,0	-0,1	<b>7,5</b>	0,1	0,0	0,0	14,9	-0,9
P232/N1687	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	4,7	<b>0,1</b>	0,0	0,0	14,5	-1,1
P232/N1687	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	-0,1	6,7	0,1	<b>0,0</b>	0,0	14,4	-1,1
P232/N1687	MSÚ-B/16	<b>0,0</b>	-0,1	5,8	0,1	<b>0,0</b>	0,0	15,1	-0,8
P232/N1687	MSÚ-B/17	0,0	0,0	5,1	0,1	0,0	<b>0,0</b>	14,3	-1,1
P232/N1687	MSÚ-B/18	0,0	-0,1	7,5	0,1	0,0	<b>0,0</b>	14,9	-1,0
P233/N1688	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	0,0	1,2	0,0	0,0	0,0	26,8	-21,5
P233/N1688	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	1,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	27,6	-21,4
P233/N1688	MSÚ-B/1	0,0	0,0	<b>0,9</b>	0,0	0,0	0,0	24,0	-19,5
P233/N1688	MSÚ-B/3	0,0	0,0	<b>1,2</b>	0,0	0,0	0,0	27,3	-20,2
P233/N1688	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	23,5	-17,9
P233/N1688	MSÚ-B/44	0,0	0,0	1,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	27,3	-21,7
P233/N1688	MSÚ-B/47	<b>0,0</b>	0,0	0,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	24,2	-17,3
P233/N1688	MSÚ-B/38	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	25,6	-19,9
P233/N1688	MSÚ-B/34	0,0	0,0	0,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	27,4	-20,6
P234/N1689	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	0,0	0,0	19,6	-24,6
P234/N1689	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	19,9	-24,2
P234/N1689	MSÚ-B/4	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	17,2	-21,9
P234/N1689	MSÚ-B/5	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	0,0	19,7	-23,1
P234/N1689	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	16,9	-20,4
P234/N1689	MSÚ-B/44	0,0	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	19,5	-24,7
P234/N1689	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	17,6	-19,7
P234/N1689	MSÚ-B/38	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	18,2	-22,4
P234/N1689	MSÚ-B/34	0,0	0,0	0,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	20,0	-24,1
P235/N1690	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,1</b>	0,0	0,0	55,0	-20,0
P235/N1690	MSÚ-B/14	0,0	0,0	<b>0,8</b>	0,0	0,0	0,0	47,5	-17,1
P235/N1690	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,1	0,0	0,0	54,2	-19,5
P235/N1690	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	0,8	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	45,9	-16,7
P235/N1690	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,1	<b>0,0</b>	0,0	54,5	-20,4
P235/N1690	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	0,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	47,2	-15,9
P235/N1690	MSÚ-B/40	0,0	0,0	1,1	0,1	0,0	<b>0,0</b>	54,8	-20,0

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P236/N1691	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-10,9	4,4
P236/N1691	MSÚ-B/25	0,0	0,0	<b>1,4</b>	0,0	0,0	0,0	-11,1	4,6
P236/N1691	MSÚ-B/26	0,0	0,0	<b>2,3</b>	0,0	0,0	0,0	-9,4	3,8
P236/N1691	MSÚ-B/32	0,0	<b>0,0</b>	2,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-10,1	4,1
P236/N1691	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-11,0	4,4
P236/N1691	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	2,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-9,4	3,9
P236/N1691	MSÚ-B/33	0,0	0,0	1,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-11,2	4,4
P236/N1691	MSÚ-B/15	0,0	0,0	2,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-9,5	3,9
P237/N1692	MSÚ-B/35	0,0	<b>0,0</b>	3,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,7	5,3
P237/N1692	MSÚ-B/47	0,0	0,0	<b>2,5</b>	0,0	0,0	0,0	1,6	5,4
P237/N1692	MSÚ-B/44	0,0	0,0	<b>3,9</b>	0,0	0,0	0,0	1,3	4,9
P237/N1692	MSÚ-B/52	0,0	<b>0,0</b>	3,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	1,2	4,9
P237/N1692	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,6	5,2
P237/N1692	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	3,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	1,3	5,0
P237/N1692	MSÚ-B/17	0,0	0,0	2,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,4	5,2
P237/N1692	MSÚ-B/31	0,0	0,0	3,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,3	4,9
P238/N1693	MSÚ-B/40	0,0	<b>0,0</b>	2,9	<b>0,0</b>	0,0	0,0	5,7	7,1
P238/N1693	MSÚ-B/47	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	6,1	8,8
P238/N1693	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>2,9</b>	0,0	0,0	0,0	5,6	6,9
P238/N1693	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	1,8	<b>0,0</b>	0,0	0,0	6,0	8,7
P238/N1693	MSÚ-B/28	<b>0,0</b>	0,0	2,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	5,4	6,4
P238/N1693	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	2,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	6,1	8,7
P238/N1693	MSÚ-B/33	0,0	0,0	1,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	6,1	8,1
P238/N1693	MSÚ-B/15	0,0	0,0	2,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	5,5	7,0
P239/N1694	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	3,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,7	5,8
P239/N1694	MSÚ-B/47	0,0	0,0	<b>2,2</b>	0,0	0,0	0,0	2,5	7,7
P239/N1694	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>3,4</b>	0,0	0,0	0,0	2,7	5,8
P239/N1694	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	2,2	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	2,4	7,6
P239/N1694	MSÚ-B/28	<b>0,0</b>	0,0	2,7	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,8	5,3
P239/N1694	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	2,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,5	7,6
P239/N1694	MSÚ-B/40	0,0	0,0	3,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,7	6,0
P240/N1695	MSÚ-B/37	0,0	0,0	<b>2,6</b>	0,0	0,0	0,0	3,6	0,2
P240/N1695	MSÚ-B/31	0,0	0,0	<b>4,1</b>	0,0	0,0	0,0	3,7	-0,6
P240/N1695	MSÚ-B/27	0,0	<b>0,0</b>	2,6	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	3,5	0,1
P240/N1695	MSÚ-B/28	<b>0,0</b>	0,0	3,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,8	-0,8
P240/N1695	MSÚ-B/29	<b>0,0</b>	0,0	3,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	3,6	0,2
P240/N1695	MSÚ-B/10	0,0	<b>0,0</b>	4,1	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	3,8	-0,5
P241/N1696	MSÚ-B/15	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	<b>0,8</b>	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-131,8	58,0
P241/N1696	MSÚ-B/36	0,1	0,2	0,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-130,2	48,4
P241/N1696	MSÚ-B/2	0,1	0,2	0,8	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-131,2	58,2
P241/N1696	MSÚ-B/14	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	<b>0,5</b>	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-126,0	50,4
P242/N1697	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	<b>1,3</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-10,8	32,3
P242/N1697	MSÚ-B/32	0,1	<b>0,1</b>	<b>1,9</b>	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-17,0	29,5
P242/N1697	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-12,5	32,2
P242/N1697	MSÚ-B/2	<b>0,1</b>	0,1	1,9	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-16,0	29,6
P242/N1697	MSÚ-B/36	0,0	0,0	1,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-14,2	30,9
P242/N1697	MSÚ-B/5	0,1	0,1	1,9	0,0	0,1	<b>0,0</b>	-15,9	29,6
P243/N1698	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	0,1	1,5	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-50,3	25,5
P243/N1698	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,1</b>	<b>1,5</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-48,3	25,6
P243/N1698	MSÚ-B/32	0,0	<b>0,2</b>	<b>2,3</b>	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-53,4	23,3
P243/N1698	MSÚ-B/1	0,0	0,1	1,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-50,0	25,5
P243/N1698	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,2	2,3	-0,1	<b>0,1</b>	0,0	-52,6	23,4
P243/N1698	MSÚ-B/5	0,0	0,2	2,3	-0,1	0,1	<b>0,0</b>	-52,2	23,3
P244/N1699	MSÚ-B/33	<b>0,0</b>	0,1	0,9	-0,1	0,0	0,0	-77,9	23,9
P244/N1699	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,1</b>	<b>0,9</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-75,6	24,7
P244/N1699	MSÚ-B/15	<b>0,0</b>	<b>0,2</b>	<b>1,3</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-81,9	23,6
P244/N1699	MSÚ-B/36	0,0	0,1	0,9	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-79,0	23,8
P244/N1699	MSÚ-B/2	0,0	0,2	1,3	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-81,0	23,7
P244/N1699	MSÚ-B/10	0,0	0,2	1,3	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-79,9	23,5
P244/N1699	MSÚ-B/6	0,0	0,1	0,9	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-80,6	24,1
P245/N1700	MSÚ-B/5	0,1	<b>-0,4</b>	2,3	<b>0,2</b>	0,1	0,0	89,3	24,6
P245/N1700	MSÚ-B/1	0,0	-0,2	<b>1,5</b>	0,1	0,0	<b>0,0</b>	85,6	26,7
P245/N1700	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	<b>-0,2</b>	1,5	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	0,0	85,4	26,6
P245/N1700	MSÚ-B/3	<b>0,1</b>	-0,4	2,2	0,2	<b>0,1</b>	0,0	89,6	25,0
P245/N1700	MSÚ-B/2	0,1	-0,4	<b>2,3</b>	0,2	0,1	<b>0,0</b>	89,3	24,5
P246/N1701	MSÚ-B/2	<b>0,6</b>	<b>-0,5</b>	<b>2,1</b>	0,2	<b>0,2</b>	0,0	83,6	116,1



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P246/N1701	MSÚ-B/25	0,4	-0,3	1,4	<b>0,1</b>	0,2	0,0	83,4	110,3
P246/N1701	MSÚ-B/26	0,6	-0,5	2,1	<b>0,2</b>	0,2	0,0	83,9	115,2
P246/N1701	MSÚ-B/1	<b>0,4</b>	<b>-0,3</b>	<b>1,4</b>	0,1	<b>0,1</b>	0,0	83,8	109,0
P246/N1701	MSÚ-B/54	0,5	-0,4	1,6	0,1	0,2	<b>0,0</b>	83,9	117,1
P246/N1701	MSÚ-B/51	0,5	-0,4	1,9	0,2	0,2	<b>0,0</b>	83,5	110,0
P247/N1702	MSÚ-B/40	0,7	<b>-0,1</b>	3,2	<b>0,1</b>	0,3	0,0	30,9	106,7
P247/N1702	MSÚ-B/25	0,4	<b>-0,1</b>	2,1	<b>0,1</b>	0,2	0,0	34,5	101,5
P247/N1702	MSÚ-B/1	<b>0,4</b>	-0,1	<b>2,1</b>	0,1	<b>0,2</b>	0,0	34,6	99,8
P247/N1702	MSÚ-B/2	<b>0,7</b>	-0,1	<b>3,3</b>	0,1	<b>0,4</b>	0,0	30,0	108,0
P247/N1702	MSÚ-B/9	0,6	-0,1	2,8	0,1	0,3	<b>0,0</b>	34,6	99,8
P247/N1702	MSÚ-B/16	0,6	-0,1	2,6	0,1	0,3	<b>0,0</b>	28,7	110,3
P248/N1703	MSÚ-B/62	0,3	<b>0,0</b>	5,4	0,0	0,2	0,0	2,9	29,8
P248/N1703	MSÚ-B/39	0,3	<b>0,0</b>	5,1	<b>0,0</b>	0,2	0,0	-1,3	31,7
P248/N1703	MSÚ-B/42	0,3	0,0	5,4	<b>0,0</b>	0,2	0,0	3,0	29,7
P248/N1703	MSÚ-B/1	<b>0,2</b>	0,0	<b>3,9</b>	0,0	<b>0,1</b>	0,0	2,9	28,6
P248/N1703	MSÚ-B/2	<b>0,4</b>	0,0	<b>6,5</b>	0,0	<b>0,2</b>	0,0	-0,3	31,7
P248/N1703	MSÚ-B/14	0,2	0,0	3,9	0,0	0,1	<b>0,0</b>	3,0	29,6
P248/N1703	MSÚ-B/15	0,4	0,0	6,5	0,0	0,2	<b>0,0</b>	-0,4	31,3
P249/N1704	MSÚ-B/35	0,1	<b>-0,1</b>	4,8	<b>0,1</b>	0,0	0,0	19,7	6,4
P249/N1704	MSÚ-B/1	0,0	-0,1	<b>3,6</b>	0,1	0,0	0,0	19,6	5,4
P249/N1704	MSÚ-B/2	0,1	-0,1	<b>6,1</b>	0,1	0,0	0,0	15,3	6,3
P249/N1704	MSÚ-B/34	0,1	<b>-0,1</b>	4,8	<b>0,1</b>	0,0	0,0	14,1	5,8
P249/N1704	MSÚ-B/4	<b>0,0</b>	-0,1	3,7	0,1	<b>0,0</b>	0,0	18,7	5,0
P249/N1704	MSÚ-B/13	<b>0,1</b>	-0,1	5,6	0,1	<b>0,0</b>	0,0	16,6	6,8
P249/N1704	MSÚ-B/10	0,1	-0,1	6,0	0,1	0,0	<b>0,0</b>	15,5	5,5
P249/N1704	MSÚ-B/27	0,0	-0,1	3,7	0,1	0,0	<b>0,0</b>	18,6	6,4
P250/N1705	MSÚ-B/19	-0,1	<b>0,0</b>	4,1	0,0	0,0	0,0	2,4	-5,0
P250/N1705	MSÚ-B/20	-0,1	<b>0,0</b>	6,7	0,0	0,0	0,0	-0,9	-6,5
P250/N1705	MSÚ-B/1	-0,1	0,0	<b>4,0</b>	0,0	0,0	0,0	2,3	-5,6
P250/N1705	MSÚ-B/2	-0,1	0,0	<b>6,7</b>	0,0	0,0	0,0	-0,9	-6,4
P250/N1705	MSÚ-B/39	-0,1	0,0	5,3	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,8	-6,8
P250/N1705	MSÚ-B/42	-0,1	0,0	5,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,4	-5,2
P250/N1705	MSÚ-B/31	<b>-0,1</b>	0,0	6,7	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-0,9	-8,0
P250/N1705	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,0	4,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,4	-2,6
P250/N1705	MSÚ-B/17	0,0	0,0	4,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	1,3	-3,4
P250/N1705	MSÚ-B/18	-0,1	0,0	6,7	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,9	-7,5
P251/N1706	MSÚ-B/10	-0,1	<b>-0,1</b>	4,3	<b>0,1</b>	-0,2	0,0	25,8	-49,4
P251/N1706	MSÚ-B/1	-0,1	-0,1	<b>2,6</b>	0,1	-0,1	0,0	25,3	-49,4
P251/N1706	MSÚ-B/2	-0,1	-0,1	<b>4,3</b>	0,1	-0,2	0,0	25,6	-47,9
P251/N1706	MSÚ-B/27	0,0	<b>-0,1</b>	2,7	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	24,9	-47,6
P251/N1706	MSÚ-B/31	<b>-0,1</b>	-0,1	4,3	0,1	<b>-0,2</b>	0,0	25,7	-50,9
P251/N1706	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	-0,1	2,6	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	25,3	-43,7
P251/N1706	MSÚ-B/20	-0,1	-0,1	4,3	0,1	-0,2	<b>0,0</b>	25,6	-48,4
P251/N1706	MSÚ-B/19	0,0	-0,1	2,7	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	25,4	-47,8
P252/N1708	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	-0,1	3,7	0,2	0,0	0,0	40,8	-0,5
P252/N1708	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	-0,1	2,3	0,1	0,0	0,0	32,9	10,6
P252/N1708	MSÚ-B/10	0,0	<b>-0,1</b>	3,7	<b>0,2</b>	0,0	0,0	40,9	0,9
P252/N1708	MSÚ-B/1	0,0	-0,1	<b>2,3</b>	0,1	0,0	0,0	33,1	2,2
P252/N1708	MSÚ-B/2	0,0	-0,1	<b>3,7</b>	0,2	0,0	0,0	40,7	4,1
P252/N1708	MSÚ-B/27	0,0	<b>-0,1</b>	2,3	<b>0,1</b>	0,0	0,0	32,7	7,1
P252/N1708	MSÚ-B/28	0,0	-0,1	2,9	0,1	<b>0,0</b>	0,0	42,9	-1,3
P252/N1708	MSÚ-B/29	0,0	-0,1	3,1	0,1	<b>0,0</b>	0,0	33,0	8,5
P252/N1708	MSÚ-B/5	0,0	-0,1	3,7	0,2	0,0	<b>0,0</b>	40,7	4,3
P252/N1708	MSÚ-B/36	0,0	-0,1	2,3	0,1	0,0	<b>0,0</b>	32,0	1,4
P253/N1709	MSÚ-B/10	0,2	<b>-0,1</b>	3,4	<b>0,1</b>	0,1	<b>0,0</b>	43,7	31,5
P253/N1709	MSÚ-B/1	0,2	-0,1	<b>2,1</b>	0,1	0,1	0,0	35,1	34,8
P253/N1709	MSÚ-B/2	0,3	-0,1	<b>3,5</b>	0,1	0,1	0,0	43,4	36,7
P253/N1709	MSÚ-B/27	0,2	<b>-0,1</b>	2,1	<b>0,1</b>	0,1	0,0	34,7	43,1
P253/N1709	MSÚ-B/4	<b>0,2</b>	-0,1	2,1	0,1	<b>0,1</b>	0,0	35,1	34,5
P253/N1709	MSÚ-B/13	<b>0,3</b>	-0,1	3,3	0,1	<b>0,1</b>	0,0	41,1	39,3
P253/N1709	MSÚ-B/6	0,2	-0,1	2,2	0,1	0,1	<b>0,0</b>	33,6	42,6
P254/N1710	MSÚ-B/10	0,5	<b>-0,1</b>	3,9	0,2	0,3	0,0	40,5	82,2
P254/N1710	MSÚ-B/27	0,4	<b>-0,1</b>	2,5	0,1	0,3	0,0	30,9	99,4
P254/N1710	MSÚ-B/1	0,4	-0,1	<b>2,4</b>	0,1	0,2	0,0	32,0	87,9
P254/N1710	MSÚ-B/2	0,6	-0,1	<b>4,0</b>	0,2	0,4	0,0	39,6	89,8
P254/N1710	MSÚ-B/4	<b>0,4</b>	-0,1	2,4	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	32,0	87,8



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P254/N1710	MSÚ-B/3	<b>0,6</b>	-0,1	3,9	0,1	<b>0,4</b>	0,0	36,5	91,9
P254/N1710	MSÚ-B/5	0,6	-0,1	4,0	<b>0,2</b>	0,4	<b>0,0</b>	39,6	89,8
P255/N1711	MSÚ-B/5	-0,4	<b>-0,1</b>	<b>3,2</b>	<b>0,1</b>	-0,1	<b>0,0</b>	41,0	-45,9
P255/N1711	MSÚ-B/31	<b>-0,4</b>	-0,1	3,0	0,1	<b>-0,2</b>	0,0	33,7	-53,6
P255/N1711	MSÚ-B/37	<b>-0,2</b>	-0,1	2,3	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	40,8	-36,7
P255/N1711	MSÚ-B/4	-0,2	<b>0,0</b>	<b>2,0</b>	<b>0,1</b>	-0,1	<b>0,0</b>	30,0	-48,0
P256/N1712	MSÚ-B/3	<b>0,7</b>	<b>-0,1</b>	<b>8,5</b>	<b>0,1</b>	<b>0,3</b>	0,0	14,5	38,1
P256/N1712	MSÚ-B/4	0,5	<b>-0,1</b>	<b>5,5</b>	<b>0,1</b>	0,2	0,0	11,3	39,3
P256/N1712	MSÚ-B/1	<b>0,5</b>	-0,1	5,5	0,1	<b>0,2</b>	0,0	11,3	39,3
P256/N1712	MSÚ-B/33	0,5	-0,1	5,9	0,1	0,2	<b>0,0</b>	11,1	39,8
P256/N1712	MSÚ-B/15	0,7	-0,1	8,2	0,1	0,3	<b>0,0</b>	14,7	37,6
P257/N1713	MSÚ-B/20	-0,8	<b>-0,1</b>	5,4	0,1	-0,3	0,0	23,1	-61,6
P257/N1713	MSÚ-B/19	-0,7	<b>0,0</b>	3,5	0,0	-0,3	0,0	13,3	-83,1
P257/N1713	MSÚ-B/3	-0,9	-0,1	<b>5,5</b>	0,1	-0,4	0,0	22,5	-65,1
P257/N1713	MSÚ-B/4	-0,6	0,0	<b>3,4</b>	<b>0,0</b>	-0,3	0,0	13,8	-78,9
P257/N1713	MSÚ-B/5	-0,8	-0,1	5,5	<b>0,1</b>	-0,3	0,0	22,7	-63,7
P257/N1713	MSÚ-B/35	<b>-0,9</b>	-0,1	4,7	0,1	<b>-0,4</b>	0,0	13,4	-82,1
P257/N1713	MSÚ-B/34	<b>-0,6</b>	-0,1	4,2	0,1	<b>-0,2</b>	0,0	25,8	-56,6
P257/N1713	MSÚ-B/2	-0,8	-0,1	5,5	0,1	-0,3	<b>0,0</b>	22,7	-63,7
P257/N1713	MSÚ-B/1	-0,6	0,0	3,4	0,0	-0,3	<b>0,0</b>	13,8	-79,1
P258/N1714	MSÚ-B/5	-0,1	<b>-0,2</b>	4,3	<b>0,2</b>	-0,1	<b>0,0</b>	37,9	-18,1
P258/N1714	MSÚ-B/1	-0,1	-0,1	<b>2,5</b>	0,1	-0,1	0,0	25,2	-28,8
P258/N1714	MSÚ-B/3	-0,2	-0,2	<b>4,4</b>	0,2	-0,1	0,0	37,7	-19,8
P258/N1714	MSÚ-B/35	<b>-0,2</b>	-0,1	3,4	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	25,0	-30,7
P258/N1714	MSÚ-B/34	<b>-0,1</b>	-0,1	3,4	0,1	<b>0,0</b>	0,0	41,3	-13,9
P258/N1714	MSÚ-B/4	-0,1	<b>-0,1</b>	2,5	<b>0,1</b>	-0,1	<b>0,0</b>	25,2	-28,3
P259/N1715	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	<b>-0,1</b>	2,3	0,1	0,0	0,0	30,8	-4,7
P259/N1715	MSÚ-B/31	<b>0,1</b>	<b>-0,1</b>	3,1	0,1	0,0	0,0	45,9	7,3
P259/N1715	MSÚ-B/14	0,0	-0,1	<b>1,9</b>	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	36,6	-2,1
P259/N1715	MSÚ-B/12	0,0	-0,1	3,0	0,1	<b>0,0</b>	0,0	31,6	-4,0
P259/N1715	MSÚ-B/28	0,1	-0,1	2,4	0,1	<b>0,0</b>	0,0	48,4	9,9
P259/N1715	MSÚ-B/15	0,1	-0,1	<b>3,4</b>	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	41,2	4,7
P260/N1716	MSÚ-B/4	<b>0,2</b>	-0,1	2,2	0,1	0,1	0,0	25,8	32,8
P260/N1716	MSÚ-B/3	<b>0,5</b>	-0,1	3,8	0,1	0,1	0,0	32,8	36,6
P260/N1716	MSÚ-B/15	0,4	<b>-0,1</b>	3,8	0,1	0,1	0,0	34,2	34,0
P260/N1716	MSÚ-B/14	0,3	<b>-0,1</b>	2,1	0,1	0,1	0,0	25,9	36,8
P260/N1716	MSÚ-B/1	0,3	-0,1	<b>2,1</b>	0,1	0,1	0,0	26,0	34,2
P260/N1716	MSÚ-B/2	0,5	-0,1	<b>3,8</b>	0,1	0,1	0,0	34,1	35,0
P260/N1716	MSÚ-B/19	0,3	-0,1	2,2	<b>0,1</b>	0,1	0,0	25,8	36,1
P260/N1716	MSÚ-B/20	0,5	-0,1	3,8	<b>0,1</b>	0,1	0,0	34,2	34,4
P260/N1716	MSÚ-B/57	0,3	-0,1	2,4	0,1	<b>0,1</b>	0,0	29,5	29,1
P260/N1716	MSÚ-B/12	0,5	-0,1	3,5	0,1	<b>0,1</b>	0,0	30,8	39,3
P260/N1716	MSÚ-B/25	0,4	-0,1	2,7	0,1	0,1	<b>0,0</b>	32,9	39,2
P260/N1716	MSÚ-B/26	0,4	-0,1	3,2	0,1	0,1	<b>0,0</b>	29,7	30,9
P261/N1717	MSÚ-B/51	0,2	<b>-0,1</b>	4,1	0,2	0,1	0,0	36,8	24,9
P261/N1717	MSÚ-B/58	0,2	<b>-0,1</b>	2,7	0,1	0,1	0,0	20,7	35,0
P261/N1717	MSÚ-B/1	0,2	-0,1	<b>2,5</b>	0,1	0,1	0,0	22,3	31,3
P261/N1717	MSÚ-B/3	0,2	-0,1	<b>4,4</b>	0,2	0,1	0,0	34,6	26,8
P261/N1717	MSÚ-B/19	0,2	-0,1	2,6	<b>0,1</b>	0,1	0,0	21,9	35,4
P261/N1717	MSÚ-B/32	0,2	-0,1	4,4	<b>0,2</b>	0,1	0,0	34,8	25,0
P261/N1717	MSÚ-B/27	<b>0,2</b>	-0,1	3,2	0,1	<b>0,1</b>	0,0	40,7	22,9
P261/N1717	MSÚ-B/7	<b>0,3</b>	-0,1	3,6	0,1	<b>0,1</b>	0,0	21,1	34,2
P261/N1717	MSÚ-B/15	0,2	-0,1	4,3	0,2	0,1	<b>0,0</b>	34,9	25,0
P261/N1717	MSÚ-B/33	0,2	-0,1	2,6	0,1	0,1	<b>0,0</b>	21,4	33,9
P262/N1718	MSÚ-B/3	0,8	<b>-0,1</b>	<b>5,8</b>	<b>0,1</b>	0,4	0,0	22,0	69,4
P262/N1718	MSÚ-B/1	0,6	-0,1	<b>3,6</b>	0,1	0,3	0,0	16,0	75,7
P262/N1718	MSÚ-B/4	0,6	<b>-0,1</b>	3,6	<b>0,1</b>	0,3	0,0	16,0	75,6
P262/N1718	MSÚ-B/27	<b>0,6</b>	-0,1	4,2	0,1	<b>0,3</b>	0,0	24,8	63,4
P262/N1718	MSÚ-B/7	0,8	-0,1	5,2	0,1	<b>0,4</b>	0,0	15,7	79,5
P262/N1718	MSÚ-B/40	<b>0,8</b>	-0,1	5,2	0,1	0,4	<b>0,0</b>	15,6	78,6
P262/N1718	MSÚ-B/25	0,6	-0,1	4,2	0,1	0,3	<b>0,0</b>	24,8	63,5
P263/N1735	MSÚ-B/33	<b>0,0</b>	0,0	4,6	0,0	0,0	0,0	8,1	1,4
P263/N1735	MSÚ-B/3	0,0	<b>0,0</b>	<b>7,1</b>	<b>0,1</b>	0,0	0,0	8,9	4,0
P263/N1735	MSÚ-B/4	0,0	<b>0,0</b>	<b>4,2</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	8,2	1,6
P263/N1735	MSÚ-B/14	0,0	0,0	4,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	8,3	1,5
P263/N1735	MSÚ-B/15	<b>0,0</b>	0,0	6,7	0,1	<b>0,0</b>	0,0	9,0	4,3

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P263/N1735	MSÚ-B/42	0,0	0,0	6,0	0,0	0,0	<b>0,0</b>	8,3	1,5
P263/N1735	MSÚ-B/39	0,0	0,0	5,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	9,2	5,1
P264/N1738	MSÚ-B/3	-0,2	<b>-0,1</b>	<b>7,1</b>	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	12,6	-14,2
P264/N1738	MSÚ-B/4	-0,2	<b>0,0</b>	<b>4,6</b>	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	10,5	-18,9
P264/N1738	MSÚ-B/43	<b>-0,3</b>	-0,1	6,4	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	10,5	-18,7
P264/N1738	MSÚ-B/16	<b>-0,1</b>	-0,1	5,3	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	13,3	-12,1
P264/N1738	MSÚ-B/34	-0,2	-0,1	5,1	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	13,4	-13,3
P264/N1738	MSÚ-B/38	-0,2	-0,1	6,6	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	10,5	-17,6
P265/N1736	MSÚ-B/3	-1,1	<b>-1,9</b>	<b>6,6</b>	<b>0,8</b>	-0,3	<b>0,0</b>	115,7	-44,5
P265/N1736	MSÚ-B/4	-0,7	<b>-1,2</b>	<b>4,3</b>	<b>0,5</b>	-0,2	0,0	113,0	-46,8
P265/N1736	MSÚ-B/12	<b>-1,1</b>	-1,9	6,6	0,8	<b>-0,3</b>	0,0	115,3	-45,7
P265/N1736	MSÚ-B/28	<b>-0,7</b>	-1,2	4,3	0,5	<b>-0,2</b>	0,0	113,9	-44,2
P265/N1736	MSÚ-B/1	-0,7	-1,2	4,3	0,5	-0,2	<b>0,0</b>	113,0	-46,9
P266/N1739	MSÚ-B/33	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,5</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-100,4	25,7
P266/N1739	MSÚ-B/15	0,1	<b>0,1</b>	<b>0,6</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-106,5	48,5
P266/N1739	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	0,5	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-100,7	25,5
P266/N1739	MSÚ-B/2	<b>0,1</b>	0,1	0,6	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-106,3	48,6
P266/N1739	MSÚ-B/17	0,0	0,0	0,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-100,6	37,4
P266/N1739	MSÚ-B/31	0,1	0,1	0,6	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-106,4	39,9
P267/N1740	MSÚ-B/33	0,0	<b>0,1</b>	0,5	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-116,9	4,3
P267/N1740	MSÚ-B/41	0,0	0,1	<b>0,5</b>	-0,1	0,0	0,0	-126,6	17,7
P267/N1740	MSÚ-B/29	0,0	0,1	<b>0,7</b>	-0,1	0,0	0,0	-116,8	15,3
P267/N1740	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,1</b>	0,7	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-127,1	29,6
P267/N1740	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,1	0,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-117,5	3,8
P267/N1740	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,1	0,7	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-126,7	29,9
P267/N1740	MSÚ-B/38	0,0	0,1	0,7	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-117,0	4,4
P267/N1740	MSÚ-B/34	0,0	0,1	0,5	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-130,5	38,3
P268/N1741	MSÚ-B/36	0,0	0,1	<b>0,5</b>	-0,1	0,0	0,0	-113,6	-12,8
P268/N1741	MSÚ-B/13	0,0	0,1	<b>0,7</b>	-0,1	0,0	0,0	-119,6	7,6
P268/N1741	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,1</b>	0,7	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-123,5	9,2
P268/N1741	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,1	0,7	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-113,5	-12,2
P268/N1741	MSÚ-B/16	<b>0,0</b>	0,1	0,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-126,2	17,4
P268/N1741	MSÚ-B/33	0,0	<b>0,1</b>	0,5	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-112,8	-11,5
P269/N1745	MSÚ-B/35	-0,2	<b>0,0</b>	<b>0,6</b>	0,0	-0,1	0,0	-45,4	-106,0
P269/N1745	MSÚ-B/34	-0,1	<b>0,0</b>	<b>0,4</b>	0,0	0,0	0,0	-77,4	-97,4
P269/N1745	MSÚ-B/15	-0,1	0,0	0,5	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-69,4	-100,5
P269/N1745	MSÚ-B/14	-0,1	0,0	0,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-44,2	-105,1
P269/N1745	MSÚ-B/43	<b>-0,2</b>	0,0	0,5	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-50,0	-110,6
P269/N1745	MSÚ-B/16	<b>-0,1</b>	0,0	0,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-73,6	-94,8
P269/N1745	MSÚ-B/31	-0,1	0,0	0,5	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	-66,5	-107,5
P269/N1745	MSÚ-B/37	-0,1	0,0	0,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-47,3	-96,1
P270/N1746	MSÚ-B/31	<b>0,0</b>	0,2	0,3	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-278,4	-3,8
P270/N1746	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-277,4	-3,6
P270/N1746	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,2</b>	<b>0,3</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-277,6	-3,0
P270/N1746	MSÚ-B/44	0,0	0,2	0,3	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-277,8	-3,9
P270/N1746	MSÚ-B/37	<b>0,0</b>	0,1	0,2	-0,1	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-276,1	-2,3
P271/N1747	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-246,8	-11,4
P271/N1747	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,1</b>	<b>0,3</b>	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-254,6	-7,1
P271/N1747	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,1	0,2	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-247,7	-11,1
P271/N1747	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,1	0,2	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-256,2	-6,1
P271/N1747	MSÚ-B/5	0,0	0,1	0,3	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-254,3	-7,2
P271/N1747	MSÚ-B/36	0,0	0,1	0,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-247,7	-11,1
P272/N1748	MSÚ-B/36	<b>0,0</b>	0,0	0,2	0,0	0,0	0,0	-22,8	-13,3
P272/N1748	MSÚ-B/13	<b>0,0</b>	0,0	0,3	0,0	0,0	0,0	-34,9	17,2
P272/N1748	MSÚ-B/35	0,0	<b>0,0</b>	0,3	0,0	0,0	0,0	-14,9	-2,7
P272/N1748	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	0,2	0,0	0,0	0,0	-59,0	24,0
P272/N1748	MSÚ-B/41	0,0	0,0	<b>0,2</b>	0,0	0,0	0,0	-46,3	-8,2
P272/N1748	MSÚ-B/29	0,0	0,0	<b>0,3</b>	0,0	0,0	0,0	-19,1	12,7
P272/N1748	MSÚ-B/15	0,0	0,0	0,3	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-48,6	15,8
P272/N1748	MSÚ-B/14	0,0	0,0	0,2	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-13,1	-1,4
P272/N1748	MSÚ-B/43	0,0	0,0	0,3	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-22,1	-11,5
P272/N1748	MSÚ-B/24	0,0	0,0	0,2	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-52,4	27,1
P272/N1748	MSÚ-B/33	0,0	0,0	0,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-17,6	-9,6
P273/N1749	MSÚ-B/40	-0,2	<b>-0,1</b>	<b>0,8</b>	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	33,0	-111,5
P273/N1749	MSÚ-B/27	-0,1	<b>-0,1</b>	<b>0,5</b>	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	22,9	-109,0
P273/N1749	MSÚ-B/43	<b>-0,2</b>	-0,1	0,7	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	27,7	-117,6

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P273/N1749	MSÚ-B/60	<b>-0,1</b>	-0,1	0,5	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	32,3	-97,7
P273/N1749	MSÚ-B/9	-0,2	-0,1	0,7	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	25,3	-116,6
P273/N1749	MSÚ-B/16	-0,1	-0,1	0,5	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	32,3	-98,5
P274/N1750	MSÚ-B/14	-0,1	<b>0,1</b>	0,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-160,4	-65,7
P274/N1750	MSÚ-B/34	-0,1	0,1	<b>0,5</b>	-0,1	0,0	0,0	-178,8	-55,4
P274/N1750	MSÚ-B/38	-0,1	0,1	<b>0,7</b>	-0,1	-0,1	0,0	-164,2	-73,0
P274/N1750	MSÚ-B/32	-0,1	<b>0,1</b>	0,7	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-174,0	-64,3
P274/N1750	MSÚ-B/43	<b>-0,1</b>	0,1	0,7	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-165,2	-76,6
P274/N1750	MSÚ-B/60	<b>-0,1</b>	0,1	0,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-172,3	-48,9
P274/N1750	MSÚ-B/3	-0,1	0,1	0,7	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-173,0	-60,7
P274/N1750	MSÚ-B/1	-0,1	0,1	0,6	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-162,4	-72,7
P275/N1752	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,1</b>	0,4	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-143,1	-34,6
P275/N1752	MSÚ-B/34	0,0	0,1	<b>0,4</b>	-0,1	0,0	0,0	-166,4	-14,6
P275/N1752	MSÚ-B/35	0,0	0,1	<b>0,5</b>	-0,1	0,0	0,0	-143,7	-35,8
P275/N1752	MSÚ-B/32	0,0	<b>0,1</b>	0,5	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-159,5	-26,6
P275/N1752	MSÚ-B/43	<b>0,0</b>	0,1	0,5	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-148,4	-43,3
P275/N1752	MSÚ-B/24	<b>0,0</b>	0,1	0,4	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-164,5	-11,2
P275/N1752	MSÚ-B/1	0,0	0,1	0,4	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-145,4	-39,3
P275/N1752	MSÚ-B/3	0,0	0,1	0,5	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-158,2	-24,1
P276/N1754	MSÚ-B/43	<b>-0,7</b>	-2,5	7,0	1,1	0,3	0,0	156,6	36,5
P276/N1754	MSÚ-B/55	<b>-0,4</b>	-2,3	6,3	1,0	0,3	0,0	153,6	51,1
P276/N1754	MSÚ-B/2	-0,6	<b>-3,0</b>	8,3	<b>1,3</b>	<b>0,4</b>	<b>0,1</b>	153,6	48,5
P276/N1754	MSÚ-B/3	-0,6	-2,9	<b>8,3</b>	1,3	0,4	0,1	153,1	47,8
P276/N1754	MSÚ-B/1	-0,5	<b>-1,8</b>	<b>5,0</b>	<b>0,8</b>	<b>0,2</b>	<b>0,0</b>	158,1	35,7
P277/N1755	MSÚ-B/2	<b>0,4</b>	<b>-0,1</b>	3,3	-0,3	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-80,6	42,8
P277/N1755	MSÚ-B/3	0,4	-0,1	<b>3,3</b>	-0,2	0,1	0,0	-73,8	41,3
P277/N1755	MSÚ-B/18	0,2	-0,1	3,1	<b>-0,3</b>	0,1	0,0	-85,7	21,5
P277/N1755	MSÚ-B/17	0,3	-0,1	2,3	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-61,8	42,8
P277/N1755	MSÚ-B/1	<b>0,1</b>	<b>-0,1</b>	<b>2,1</b>	-0,2	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	-71,8	9,6
P278/N1757	MSÚ-B/1	<b>0,1</b>	-0,1	0,8	0,0	0,0	0,0	2,6	-7,3
P278/N1757	MSÚ-B/2	<b>0,2</b>	-0,1	1,2	0,0	0,0	0,0	11,9	35,4
P278/N1757	MSÚ-B/3	0,2	<b>-0,1</b>	1,2	0,0	0,0	0,0	12,1	34,5
P278/N1757	MSÚ-B/4	0,1	<b>-0,1</b>	0,8	0,0	0,0	0,0	2,4	-6,4
P278/N1757	MSÚ-B/27	0,1	-0,1	<b>0,8</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	2,2	29,1
P278/N1757	MSÚ-B/40	0,2	-0,1	<b>1,2</b>	<b>0,0</b>	0,0	0,0	12,2	10,2
P278/N1757	MSÚ-B/16	0,2	-0,1	0,9	0,0	<b>0,0</b>	0,0	14,9	49,3
P278/N1757	MSÚ-B/9	0,1	-0,1	1,1	0,0	<b>0,0</b>	<b>0,0</b>	2,6	-7,3
P278/N1757	MSÚ-B/8	0,2	-0,1	0,9	0,0	0,0	<b>0,0</b>	15,1	47,9
P279/N1760	MSÚ-B/2	-0,2	<b>-0,6</b>	2,6	<b>0,3</b>	-0,1	0,0	105,6	-47,7
P279/N1760	MSÚ-B/3	-0,2	-0,6	<b>2,6</b>	0,3	-0,1	0,0	102,4	-48,6
P279/N1760	MSÚ-B/1	-0,3	<b>-0,4</b>	<b>1,6</b>	<b>0,2</b>	-0,1	0,0	107,4	-86,1
P279/N1760	MSÚ-B/9	<b>-0,4</b>	-0,5	2,1	0,2	<b>-0,2</b>	<b>0,0</b>	107,4	-86,1
P279/N1760	MSÚ-B/16	<b>-0,1</b>	-0,4	2,0	0,2	<b>-0,1</b>	<b>0,0</b>	105,1	-37,3
P280/N1762	MSÚ-B/9	<b>-0,1</b>	-0,2	1,2	0,1	-0,1	0,0	82,0	-117,7
P280/N1762	MSÚ-B/16	<b>0,1</b>	-0,2	1,1	0,1	-0,1	0,0	70,3	-94,8
P280/N1762	MSÚ-B/10	0,0	<b>-0,2</b>	1,4	<b>0,1</b>	-0,2	0,0	78,8	-118,1
P280/N1762	MSÚ-B/37	0,0	-0,1	<b>0,9</b>	0,1	-0,1	0,0	79,3	-85,9
P280/N1762	MSÚ-B/44	0,0	-0,2	<b>1,4</b>	0,1	-0,2	0,0	74,4	-107,6
P280/N1762	MSÚ-B/27	0,0	<b>-0,1</b>	0,9	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	72,6	-88,9
P280/N1762	MSÚ-B/18	0,0	-0,2	1,4	0,1	<b>-0,2</b>	0,0	76,0	-119,7
P280/N1762	MSÚ-B/17	0,0	-0,1	1,0	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	72,7	-72,0
P280/N1762	MSÚ-B/2	0,1	-0,2	1,4	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	72,9	-99,9
P280/N1762	MSÚ-B/1	0,0	-0,2	0,9	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	82,0	-117,7
P281/N1767	MSÚ-B/1	<b>0,2</b>	-0,1	1,4	0,1	0,0	0,0	43,0	3,3
P281/N1767	MSÚ-B/3	<b>0,4</b>	-0,2	2,1	0,1	0,0	0,0	32,4	15,1
P281/N1767	MSÚ-B/35	0,2	<b>-0,2</b>	1,8	<b>0,1</b>	0,0	0,0	45,6	6,5
P281/N1767	MSÚ-B/34	0,3	<b>-0,1</b>	1,5	0,0	0,0	0,0	28,0	3,9
P281/N1767	MSÚ-B/25	0,2	-0,1	<b>1,3</b>	0,0	0,0	0,0	35,9	14,7
P281/N1767	MSÚ-B/40	0,3	-0,2	<b>2,1</b>	0,1	0,0	0,0	37,1	7,6
P281/N1767	MSÚ-B/52	0,3	-0,1	1,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	27,1	16,1
P281/N1767	MSÚ-B/11	0,2	-0,1	1,6	0,1	<b>0,0</b>	0,0	34,3	-6,0
P281/N1767	MSÚ-B/12	0,3	-0,2	1,9	0,1	<b>0,0</b>	0,0	36,6	21,3
P281/N1767	MSÚ-B/42	0,2	-0,2	1,8	0,1	0,0	<b>0,0</b>	45,5	6,6
P281/N1767	MSÚ-B/39	0,3	-0,1	1,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	28,0	3,7
P282/N1770	MSÚ-B/26	0,8	<b>-0,5</b>	3,7	0,3	0,3	0,0	89,8	90,3
P282/N1770	MSÚ-B/25	0,6	<b>-0,3</b>	2,6	0,2	0,3	0,0	74,9	101,9

J-JUŽNÝ OBJEKT

SP02 - SILY V PATE STĽPA NAD ZÁKLADOVOU DOSKOU

Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P282/N1770	MSÚ-B/1	<b>0,5</b>	-0,3	<b>2,4</b>	<b>0,2</b>	<b>0,2</b>	0,0	79,7	84,4
P282/N1770	MSÚ-B/2	<b>0,9</b>	-0,5	<b>4,0</b>	<b>0,3</b>	<b>0,4</b>	0,0	86,0	101,5
P282/N1770	MSÚ-B/27	0,6	-0,3	2,6	0,2	0,3	<b>0,0</b>	74,8	102,1
P282/N1770	MSÚ-B/40	0,8	-0,5	3,7	0,3	0,3	<b>0,0</b>	85,0	88,4
P283/N1771	MSÚ-B/25	<b>0,4</b>	-0,3	3,0	0,1	0,2	0,0	48,3	62,6
P283/N1771	MSÚ-B/40	<b>0,7</b>	-0,4	4,1	0,2	0,2	0,0	44,2	57,3
P283/N1771	MSÚ-B/38	0,7	<b>-0,4</b>	4,1	0,2	0,2	<b>0,0</b>	42,7	55,8
P283/N1771	MSÚ-B/39	0,5	<b>-0,3</b>	3,0	0,2	0,2	0,0	51,2	65,6
P283/N1771	MSÚ-B/14	0,5	-0,3	<b>2,8</b>	0,1	0,2	0,0	35,1	57,4
P283/N1771	MSÚ-B/32	0,7	-0,4	<b>4,4</b>	0,2	0,3	0,0	52,9	61,1
P283/N1771	MSÚ-B/1	0,5	-0,3	2,8	<b>0,1</b>	<b>0,2</b>	0,0	34,8	56,4
P283/N1771	MSÚ-B/3	0,7	-0,4	4,4	<b>0,2</b>	<b>0,3</b>	0,0	53,0	61,6
P283/N1771	MSÚ-B/34	0,5	-0,3	3,0	0,2	0,2	<b>0,0</b>	51,2	65,6
P284/N1789	MSÚ-B/25	<b>0,2</b>	-0,3	1,0	0,1	0,0	0,0	151,2	25,4
P284/N1789	MSÚ-B/38	0,3	<b>-0,5</b>	1,4	<b>0,2</b>	0,1	0,0	153,1	39,6
P284/N1789	MSÚ-B/34	0,2	<b>-0,3</b>	1,0	0,1	0,0	0,0	130,1	32,6
P284/N1789	MSÚ-B/37	0,2	-0,3	<b>1,0</b>	0,2	0,0	0,0	154,3	27,8
P284/N1789	MSÚ-B/44	0,3	-0,4	<b>1,5</b>	0,2	0,1	0,0	141,5	41,7
P284/N1789	MSÚ-B/39	0,2	-0,3	1,0	<b>0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	130,1	32,7
P284/N1789	MSÚ-B/27	0,2	-0,3	1,0	0,1	<b>0,0</b>	0,0	151,2	25,4
P284/N1789	MSÚ-B/40	<b>0,3</b>	-0,4	1,5	0,2	<b>0,1</b>	0,0	142,9	42,9
P284/N1789	MSÚ-B/42	0,3	-0,4	1,4	0,2	0,0	<b>0,0</b>	149,8	32,4
P285/N1791	MSÚ-B/27	<b>0,5</b>	-0,7	2,6	0,3	0,2	0,0	116,1	80,4
P285/N1791	MSÚ-B/40	<b>0,7</b>	-0,9	3,7	0,4	0,3	0,0	117,2	83,9
P285/N1791	MSÚ-B/12	0,7	<b>-1,0</b>	3,7	<b>0,4</b>	0,3	0,0	116,8	88,7
P285/N1791	MSÚ-B/54	0,5	-0,7	<b>2,5</b>	0,3	0,2	0,0	117,6	75,0
P285/N1791	MSÚ-B/21	0,7	-0,9	<b>3,7</b>	0,4	0,3	0,0	116,2	88,1
P285/N1791	MSÚ-B/11	0,5	<b>-0,6</b>	2,5	<b>0,3</b>	0,2	0,0	116,7	74,1
P285/N1791	MSÚ-B/4	0,5	-0,6	2,5	0,3	<b>0,2</b>	0,0	116,7	71,3
P285/N1791	MSÚ-B/3	0,7	-1,0	3,7	0,4	<b>0,3</b>	0,0	116,8	90,1
P285/N1791	MSÚ-B/42	0,7	-0,9	3,4	0,4	0,2	<b>0,0</b>	117,5	72,2
P285/N1791	MSÚ-B/52	0,5	-0,7	2,8	0,3	0,3	<b>0,0</b>	116,2	95,1
P286/N1793	MSÚ-B/27	<b>0,6</b>	0,2	3,3	-0,1	0,2	0,0	-27,9	69,9
P286/N1793	MSÚ-B/40	<b>0,9</b>	0,3	4,7	-0,1	0,3	0,0	-27,5	72,7
P286/N1793	MSÚ-B/58	0,6	<b>0,2</b>	3,2	<b>-0,1</b>	0,2	0,0	-25,7	66,5
P286/N1793	MSÚ-B/54	0,6	0,2	<b>3,2</b>	-0,1	0,2	0,0	-25,8	67,1
P286/N1793	MSÚ-B/21	0,8	<b>0,3</b>	<b>4,7</b>	<b>-0,1</b>	0,4	0,0	-29,0	75,3
P286/N1793	MSÚ-B/4	0,6	0,2	3,2	-0,1	<b>0,2</b>	0,0	-26,1	62,5
P286/N1793	MSÚ-B/3	0,8	0,3	4,7	-0,1	<b>0,4</b>	<b>0,0</b>	-28,7	77,7
P286/N1793	MSÚ-B/1	0,6	0,2	3,2	-0,1	0,2	<b>0,0</b>	-26,2	62,5
P287/N1794	MSÚ-B/4	<b>0,2</b>	<b>0,1</b>	1,6	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-28,7	-15,6
P287/N1794	MSÚ-B/47	0,2	0,1	<b>1,6</b>	-0,1	0,0	0,0	-32,1	-10,6
P287/N1794	MSÚ-B/44	0,3	0,2	<b>2,2</b>	-0,1	0,0	0,0	-35,0	-10,6
P287/N1794	MSÚ-B/3	<b>0,3</b>	<b>0,2</b>	2,2	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-37,3	-7,4
P287/N1794	MSÚ-B/23	0,3	0,1	2,1	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-28,7	-15,6
P287/N1794	MSÚ-B/8	0,2	0,1	1,6	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-40,3	-4,6
P287/N1794	MSÚ-B/42	0,3	0,1	2,1	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-29,3	-14,5
P287/N1794	MSÚ-B/52	0,2	0,1	1,6	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-39,7	-5,6
P288/N1795	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,1	0,3	0,0	-0,1	0,0	-49,8	-263,8
P288/N1795	MSÚ-B/36	0,0	<b>0,1</b>	0,3	0,0	-0,1	0,0	-54,3	-263,2
P288/N1795	MSÚ-B/5	0,0	<b>0,2</b>	0,4	0,0	-0,1	0,0	-59,6	-259,6
P288/N1795	MSÚ-B/17	0,0	0,1	<b>0,3</b>	0,0	-0,1	0,0	-61,8	-259,2
P288/N1795	MSÚ-B/18	0,0	0,2	<b>0,4</b>	0,0	-0,1	0,0	-54,2	-262,4
P288/N1795	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,2	0,4	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-61,8	-259,4
P288/N1795	MSÚ-B/4	0,0	0,1	0,3	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-49,8	-263,8
P288/N1795	MSÚ-B/9	0,0	0,2	0,4	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-49,8	-263,8
P288/N1795	MSÚ-B/8	0,0	0,2	0,3	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-66,1	-257,8
P288/N1795	MSÚ-B/6	0,0	0,1	0,3	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	-60,6	-259,6
P288/N1795	MSÚ-B/10	0,0	0,2	0,4	0,0	-0,1	<b>0,0</b>	-55,0	-262,1
P289/N1796	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,2</b>	<b>0,4</b>	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-85,8	253,0
P289/N1796	MSÚ-B/32	0,0	<b>0,3</b>	<b>0,5</b>	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-95,3	254,9
P289/N1796	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,2	0,4	0,0	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-86,4	252,7
P289/N1796	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,3	0,5	-0,1	<b>0,1</b>	<b>0,0</b>	-95,0	255,1
P290/N1797	MSÚ-B/35	0,1	<b>-0,1</b>	1,9	<b>0,1</b>	0,2	0,0	29,4	105,2
P290/N1797	MSÚ-B/52	0,1	<b>-0,1</b>	1,5	<b>0,0</b>	0,2	0,0	14,7	108,5
P290/N1797	MSÚ-B/1	<b>0,1</b>	-0,1	<b>1,4</b>	0,0	<b>0,1</b>	0,0	29,4	104,2

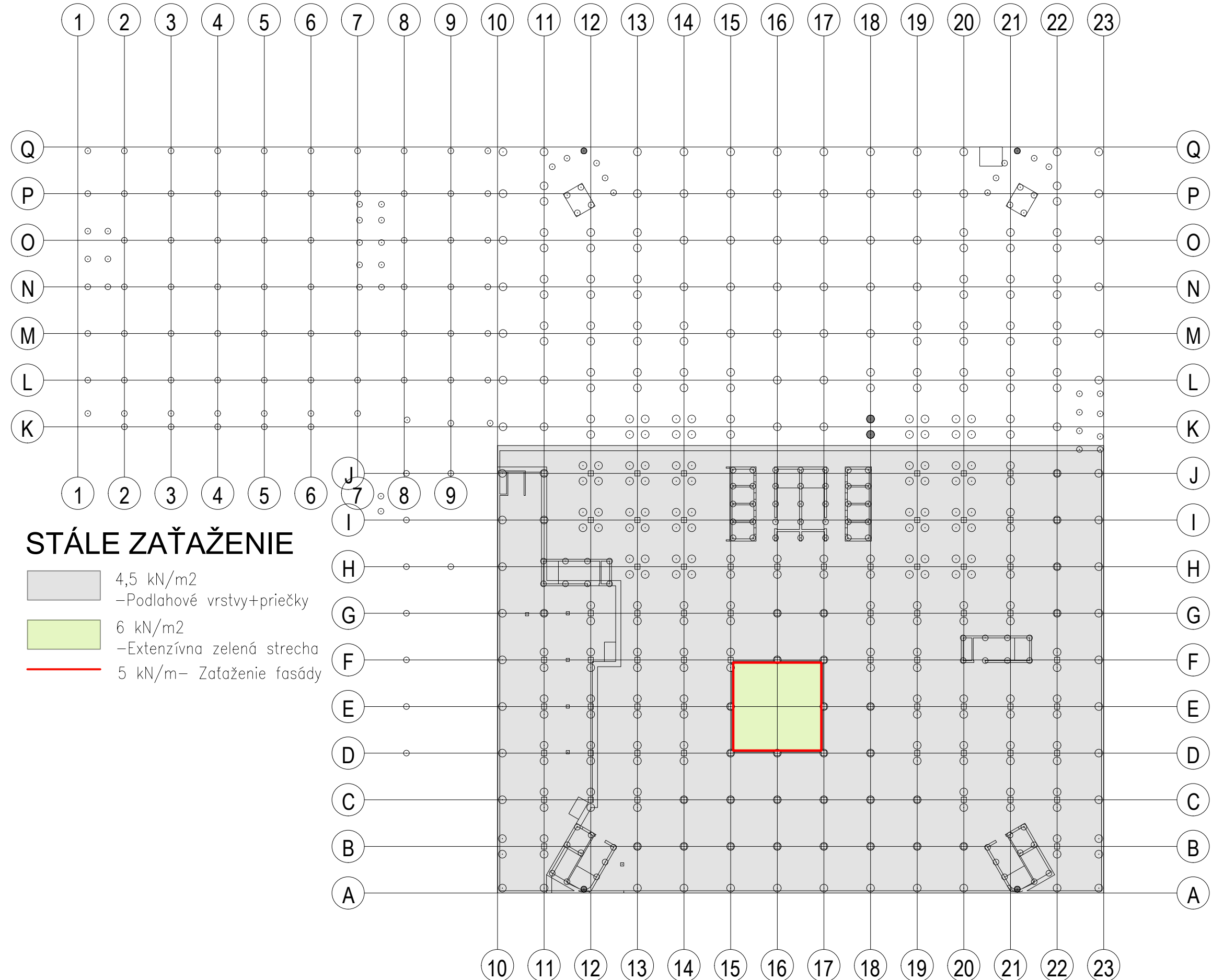
Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P290/N1797	MSÚ-B/3	<b>0,2</b>	-0,1	<b>2,0</b>	0,0	<b>0,2</b>	0,0	18,4	108,0
P290/N1797	MSÚ-B/8	0,1	-0,1	1,5	0,0	0,2	<b>0,0</b>	14,8	109,3
P290/N1797	MSÚ-B/9	0,1	-0,1	1,9	0,1	0,2	<b>0,0</b>	29,4	104,2
P291/N1798	MSÚ-B/1	0,0	<b>0,2</b>	1,4	<b>-0,1</b>	0,1	0,0	-92,3	37,1
P291/N1798	MSÚ-B/4	0,0	0,3	<b>1,4</b>	-0,1	0,1	0,0	-92,7	37,1
P291/N1798	MSÚ-B/5	0,1	0,5	<b>2,5</b>	-0,2	0,1	0,0	-96,5	36,8
P291/N1798	MSÚ-B/3	0,1	<b>0,5</b>	2,5	<b>-0,2</b>	0,1	0,0	-99,6	32,4
P291/N1798	MSÚ-B/27	<b>0,0</b>	0,4	1,9	-0,2	<b>0,0</b>	0,0	-101,9	18,2
P291/N1798	MSÚ-B/10	<b>0,1</b>	0,4	2,0	-0,2	<b>0,1</b>	0,0	-89,0	54,0
P291/N1798	MSÚ-B/17	0,0	0,4	1,9	-0,2	0,0	<b>0,0</b>	-105,1	18,2
P291/N1798	MSÚ-B/31	0,1	0,4	2,0	-0,2	0,1	<b>0,0</b>	-88,3	54,0
P292/N1800	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	-0,5	3,0	0,2	0,0	0,0	76,6	2,6
P292/N1800	MSÚ-B/18	<b>0,1</b>	-0,6	3,5	0,3	0,1	0,0	89,8	18,6
P292/N1800	MSÚ-B/40	0,0	<b>-0,7</b>	3,5	<b>0,3</b>	0,1	0,0	94,8	15,9
P292/N1800	MSÚ-B/1	0,0	-0,5	<b>2,4</b>	0,2	0,0	0,0	95,2	11,1
P292/N1800	MSÚ-B/2	0,0	-0,6	<b>4,0</b>	0,3	0,0	0,0	75,7	11,4
P292/N1800	MSÚ-B/27	0,0	<b>-0,4</b>	2,9	<b>0,2</b>	0,0	0,0	71,5	2,7
P292/N1800	MSÚ-B/6	0,0	-0,4	2,9	0,2	<b>0,0</b>	0,0	73,4	2,6
P292/N1800	MSÚ-B/10	0,1	-0,6	3,5	0,3	<b>0,1</b>	0,0	92,1	18,2
P292/N1800	MSÚ-B/26	0,1	-0,6	3,5	0,3	0,1	<b>0,0</b>	92,1	18,2
P292/N1800	MSÚ-B/25	0,0	-0,4	2,9	0,2	0,0	<b>0,0</b>	71,7	2,7
P293/N1802	MSÚ-B/1	0,6	<b>0,2</b>	1,9	0,1	0,3	0,0	27,0	183,1
P293/N1802	MSÚ-B/52	0,7	0,3	2,2	<b>0,0</b>	0,4	0,0	0,6	182,7
P293/N1802	MSÚ-B/35	0,8	0,3	2,6	<b>0,1</b>	0,5	0,0	26,9	185,6
P293/N1802	MSÚ-B/4	<b>0,6</b>	0,2	<b>1,9</b>	0,1	<b>0,3</b>	<b>0,0</b>	26,9	183,2
P293/N1802	MSÚ-B/3	<b>0,9</b>	<b>0,4</b>	<b>2,9</b>	0,0	<b>0,5</b>	<b>0,0</b>	6,7	184,4
P294/N1731	MSÚ-B/31	0,1	<b>-0,1</b>	3,2	<b>0,1</b>	0,0	0,0	44,7	4,5
P294/N1731	MSÚ-B/37	0,1	<b>-0,1</b>	2,4	<b>0,1</b>	0,0	0,0	30,0	15,5
P294/N1731	MSÚ-B/57	<b>0,0</b>	-0,1	2,4	0,1	<b>0,0</b>	0,0	43,6	3,7
P294/N1731	MSÚ-B/12	<b>0,1</b>	-0,1	3,1	0,1	<b>0,0</b>	0,0	30,8	13,5
P294/N1731	MSÚ-B/1	0,0	-0,1	<b>2,0</b>	0,1	0,0	<b>0,0</b>	35,7	7,8
P294/N1731	MSÚ-B/2	0,1	-0,1	<b>3,6</b>	0,1	0,0	<b>0,0</b>	40,1	9,6
P295/N1728	MSÚ-B/12	<b>-0,2</b>	-0,1	3,4	0,1	0,0	0,0	34,0	-4,9
P295/N1728	MSÚ-B/15	-0,2	<b>-0,1</b>	3,6	0,1	0,0	0,0	38,2	6,4
P295/N1728	MSÚ-B/14	-0,1	<b>-0,1</b>	2,0	0,1	0,0	0,0	29,0	-1,9
P295/N1728	MSÚ-B/1	-0,1	-0,1	<b>2,0</b>	0,1	0,0	0,0	29,1	-1,1
P295/N1728	MSÚ-B/2	-0,2	-0,1	<b>3,6</b>	0,1	0,0	0,0	38,2	6,0
P295/N1728	MSÚ-B/4	-0,1	-0,1	2,0	<b>0,1</b>	0,0	0,0	28,9	0,3
P295/N1728	MSÚ-B/5	-0,2	-0,1	3,6	<b>0,1</b>	0,0	0,0	38,2	5,6
P295/N1728	MSÚ-B/29	-0,2	-0,1	3,3	0,1	<b>0,0</b>	0,0	34,6	-5,1
P295/N1728	MSÚ-B/28	<b>-0,1</b>	-0,1	2,3	0,1	<b>0,0</b>	0,0	35,3	15,6
P295/N1728	MSÚ-B/26	-0,1	-0,1	3,0	0,1	0,0	<b>0,0</b>	33,8	11,2
P295/N1728	MSÚ-B/25	-0,2	-0,1	2,6	0,1	0,0	<b>0,0</b>	36,2	-5,6
P296/N3833	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	1,0	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-7,5	23,9
P296/N3833	MSÚ-B/47	0,0	0,0	<b>1,0</b>	0,0	0,0	0,0	-7,6	25,0
P296/N3833	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>1,6</b>	0,0	0,1	0,0	-8,0	31,8
P296/N3833	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	1,6	<b>0,0</b>	0,1	0,0	-8,1	32,5
P296/N3833	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,0	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-8,0	23,7
P296/N3833	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	1,6	0,0	<b>0,1</b>	0,0	-7,9	32,7
P296/N3833	MSÚ-B/35	0,0	0,0	1,4	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-7,6	23,9
P296/N3833	MSÚ-B/34	0,0	0,0	1,2	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-8,2	35,0
P297/N3834	MSÚ-B/3	<b>0,0</b>	0,0	1,7	0,0	0,0	0,0	1,0	6,8
P297/N3834	MSÚ-B/35	0,0	<b>0,0</b>	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	4,9	6,3
P297/N3834	MSÚ-B/17	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	0,0	4,2	7,5
P297/N3834	MSÚ-B/18	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	0,0	5,9
P297/N3834	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-1,4	6,6
P297/N3834	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	4,5	6,1
P297/N3834	MSÚ-B/2	0,0	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	0,1	6,6
P297/N3834	MSÚ-B/33	0,0	0,0	1,1	0,0	0,0	<b>0,0</b>	4,5	6,5
P297/N3834	MSÚ-B/15	0,0	0,0	1,8	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-0,2	6,5
P298/N3835	MSÚ-B/35	0,0	<b>0,0</b>	1,5	<b>0,0</b>	0,0	0,0	3,0	8,9
P298/N3835	MSÚ-B/33	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	0,0	2,4	9,2
P298/N3835	MSÚ-B/20	0,0	0,0	<b>1,8</b>	0,0	0,0	0,0	-2,6	9,3
P298/N3835	MSÚ-B/34	0,0	<b>0,0</b>	1,4	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,0	9,4
P298/N3835	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	2,6	8,7
P298/N3835	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-2,4	9,4



Jméno	Stav	R <sub>x</sub> [MN]	R <sub>y</sub> [MN]	R <sub>z</sub> [MN]	M <sub>x</sub> [MNm]	M <sub>y</sub> [MNm]	M <sub>z</sub> [MNm]	e <sub>x</sub> [mm]	e <sub>y</sub> [mm]
P298/N3835	MSÚ-B/50	0,0	0,0	1,3	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-2,2	9,1
P298/N3835	MSÚ-B/45	0,0	0,0	1,5	0,0	0,0	<b>0,0</b>	2,3	9,5
P299/N3836	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	1,1	<b>0,0</b>	0,0	0,0	-4,2	13,3
P299/N3836	MSÚ-B/15	0,0	<b>0,0</b>	<b>1,8</b>	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-9,4	14,0
P299/N3836	MSÚ-B/1	<b>0,0</b>	0,0	1,1	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-4,7	13,1
P299/N3836	MSÚ-B/2	<b>0,0</b>	0,0	1,8	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-9,2	14,1
P299/N3836	MSÚ-B/33	0,0	0,0	<b>1,1</b>	0,0	0,0	<b>0,0</b>	-5,5	13,8
P300/N3837	MSÚ-B/15	0,0	0,0	<b>2,2</b>	-0,1	0,0	0,0	-29,0	-6,6
P300/N3837	MSÚ-B/32	0,0	<b>0,0</b>	2,2	<b>-0,1</b>	0,0	<b>0,0</b>	-30,1	-4,6
P300/N3837	MSÚ-B/18	<b>0,0</b>	0,0	2,2	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-28,5	-7,2
P300/N3837	MSÚ-B/17	<b>0,0</b>	0,0	1,4	0,0	<b>0,0</b>	0,0	-30,8	0,0
P300/N3837	MSÚ-B/14	0,0	<b>0,0</b>	<b>1,4</b>	<b>0,0</b>	0,0	<b>0,0</b>	-28,3	-1,4
P301/N4832	MSÚ-B/3	-0,1	<b>-0,3</b>	<b>8,8</b>	<b>0,1</b>	-0,1	0,0	15,9	-14,1
P301/N4832	MSÚ-B/4	0,0	<b>-0,2</b>	<b>5,5</b>	<b>0,1</b>	0,0	0,0	14,0	-8,1
P301/N4832	MSÚ-B/20	<b>-0,1</b>	-0,3	8,3	0,1	<b>-0,1</b>	0,0	16,1	-15,0
P301/N4832	MSÚ-B/19	<b>0,0</b>	-0,2	6,0	0,1	<b>0,0</b>	0,0	13,6	-7,3
P301/N4832	MSÚ-B/2	-0,1	-0,3	8,6	0,1	-0,1	<b>0,0</b>	15,8	-14,3
P301/N4832	MSÚ-B/36	0,0	-0,2	5,7	0,1	0,0	<b>0,0</b>	14,3	-7,8
P302/N4834	MSÚ-B/5	<b>-0,1</b>	0,7	6,4	-0,3	-0,1	0,0	-52,2	-22,2
P302/N4834	MSÚ-B/36	<b>-0,1</b>	0,5	4,1	-0,2	-0,1	0,0	-58,2	-13,3
P302/N4834	MSÚ-B/11	-0,1	<b>0,5</b>	4,1	<b>-0,2</b>	-0,1	0,0	-55,8	-13,4
P302/N4834	MSÚ-B/4	-0,1	0,5	<b>3,9</b>	-0,2	-0,1	0,0	-58,6	-13,7
P302/N4834	MSÚ-B/3	-0,1	0,7	<b>6,5</b>	-0,3	-0,1	0,0	-52,6	-21,9
P302/N4834	MSÚ-B/46	-0,1	<b>0,7</b>	6,3	<b>-0,3</b>	-0,1	0,0	-54,8	-22,4
P302/N4834	MSÚ-B/20	-0,1	0,6	6,2	-0,3	<b>-0,1</b>	0,0	-49,8	-22,9
P302/N4834	MSÚ-B/33	-0,1	0,5	4,2	-0,3	<b>-0,1</b>	0,0	-61,4	-12,7
P302/N4834	MSÚ-B/35	-0,1	0,7	5,6	-0,3	-0,1	<b>0,0</b>	-62,0	-13,1
P302/N4834	MSÚ-B/34	-0,1	0,5	4,9	-0,2	-0,1	<b>0,0</b>	-47,4	-25,5
P303/N4836	MSÚ-B/2	<b>-0,1</b>	0,3	3,9	-0,2	-0,1	0,0	-38,7	-36,0
P303/N4836	MSÚ-B/1	<b>-0,1</b>	<b>0,2</b>	2,2	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-43,1	-24,9
P303/N4836	MSÚ-B/4	-0,1	0,2	<b>2,2</b>	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-43,2	-24,9
P303/N4836	MSÚ-B/3	-0,1	0,3	<b>3,9</b>	-0,2	-0,1	0,0	-38,8	-35,8
P303/N4836	MSÚ-B/30	-0,1	<b>0,3</b>	3,9	<b>-0,2</b>	-0,1	0,0	-39,9	-36,4
P303/N4836	MSÚ-B/5	-0,1	0,3	3,9	-0,2	<b>-0,1</b>	0,0	-38,7	-36,0
P303/N4836	MSÚ-B/36	-0,1	0,2	2,3	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-42,6	-24,1
P303/N4836	MSÚ-B/13	-0,1	0,3	3,9	-0,2	-0,1	<b>0,0</b>	-39,9	-36,4
P304/N4838	MSÚ-B/36	-0,1	<b>0,1</b>	1,8	<b>0,0</b>	-0,1	0,0	-20,4	-31,1
P304/N4838	MSÚ-B/19	-0,1	0,1	<b>1,7</b>	0,0	-0,1	0,0	-21,5	-32,4
P304/N4838	MSÚ-B/32	-0,1	0,2	<b>3,1</b>	-0,1	-0,1	0,0	-26,3	-44,7
P304/N4838	MSÚ-B/2	<b>-0,1</b>	<b>0,2</b>	3,1	<b>-0,1</b>	<b>-0,1</b>	0,0	-27,4	-45,1
P304/N4838	MSÚ-B/1	<b>-0,1</b>	0,1	1,7	0,0	<b>-0,1</b>	0,0	-21,2	-32,1
P304/N4838	MSÚ-B/6	-0,1	0,1	2,4	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-26,2	-49,4
P304/N4838	MSÚ-B/26	-0,1	0,1	2,4	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-23,6	-30,6
P305/N4840	MSÚ-B/32	<b>-0,1</b>	0,2	<b>2,6</b>	-0,1	-0,1	0,0	-48,5	-28,7
P305/N4840	MSÚ-B/14	<b>0,0</b>	0,1	1,5	-0,1	0,0	0,0	-35,7	-20,1
P305/N4840	MSÚ-B/33	0,0	<b>0,1</b>	1,6	<b>-0,1</b>	0,0	0,0	-34,4	-19,6
P305/N4840	MSÚ-B/19	0,0	0,1	<b>1,5</b>	-0,1	0,0	0,0	-35,8	-20,1
P305/N4840	MSÚ-B/15	-0,1	<b>0,2</b>	2,6	<b>-0,1</b>	-0,1	0,0	-50,1	-28,8
P305/N4840	MSÚ-B/21	-0,1	0,2	2,6	-0,1	<b>-0,1</b>	0,0	-47,4	-29,4
P305/N4840	MSÚ-B/22	0,0	0,1	1,6	-0,1	<b>0,0</b>	0,0	-38,8	-18,8
P305/N4840	MSÚ-B/36	0,0	0,1	1,6	-0,1	0,0	<b>0,0</b>	-34,7	-19,5
P305/N4840	MSÚ-B/5	-0,1	0,2	2,6	-0,1	-0,1	<b>0,0</b>	-50,0	-28,9



# MAPA STÁLEHO ZAŽAŽENIA ZÁKLADOVEJ DOSKY NA 3.PP



## STÁLE ZAŽAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
-Podlahové vrstvy+priečky
- 6 kN/m<sup>2</sup>  
-Extenzívna zelená strecha
- 5 kN/m- Zaťaženie fasády

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar ZD - Mapa zaťaženia - Stále

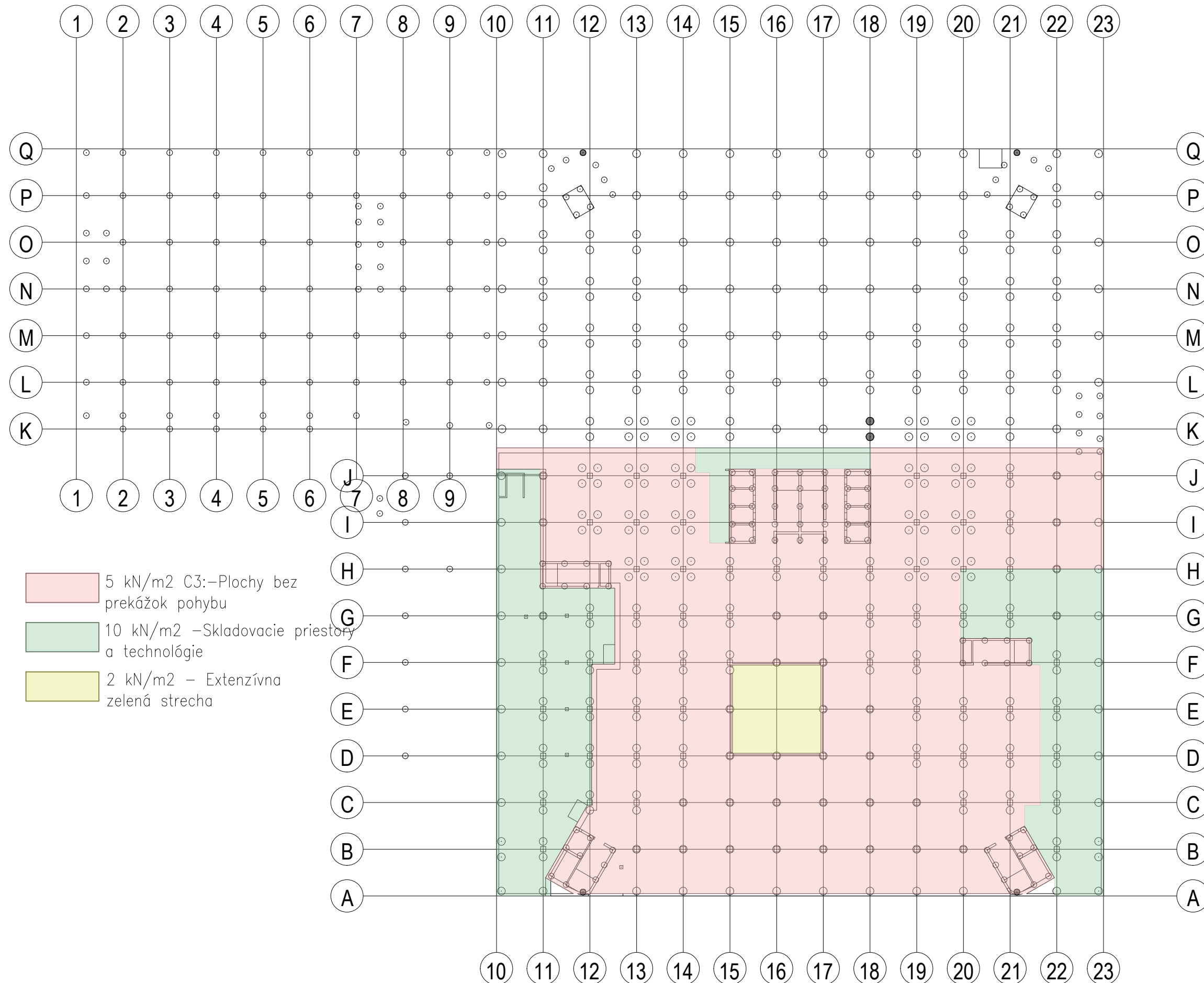
M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-01

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA ZÁKLADOVEJ DOSKY NA 3.PP



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar ZD - Mapa zaťaženia - Úžitkové

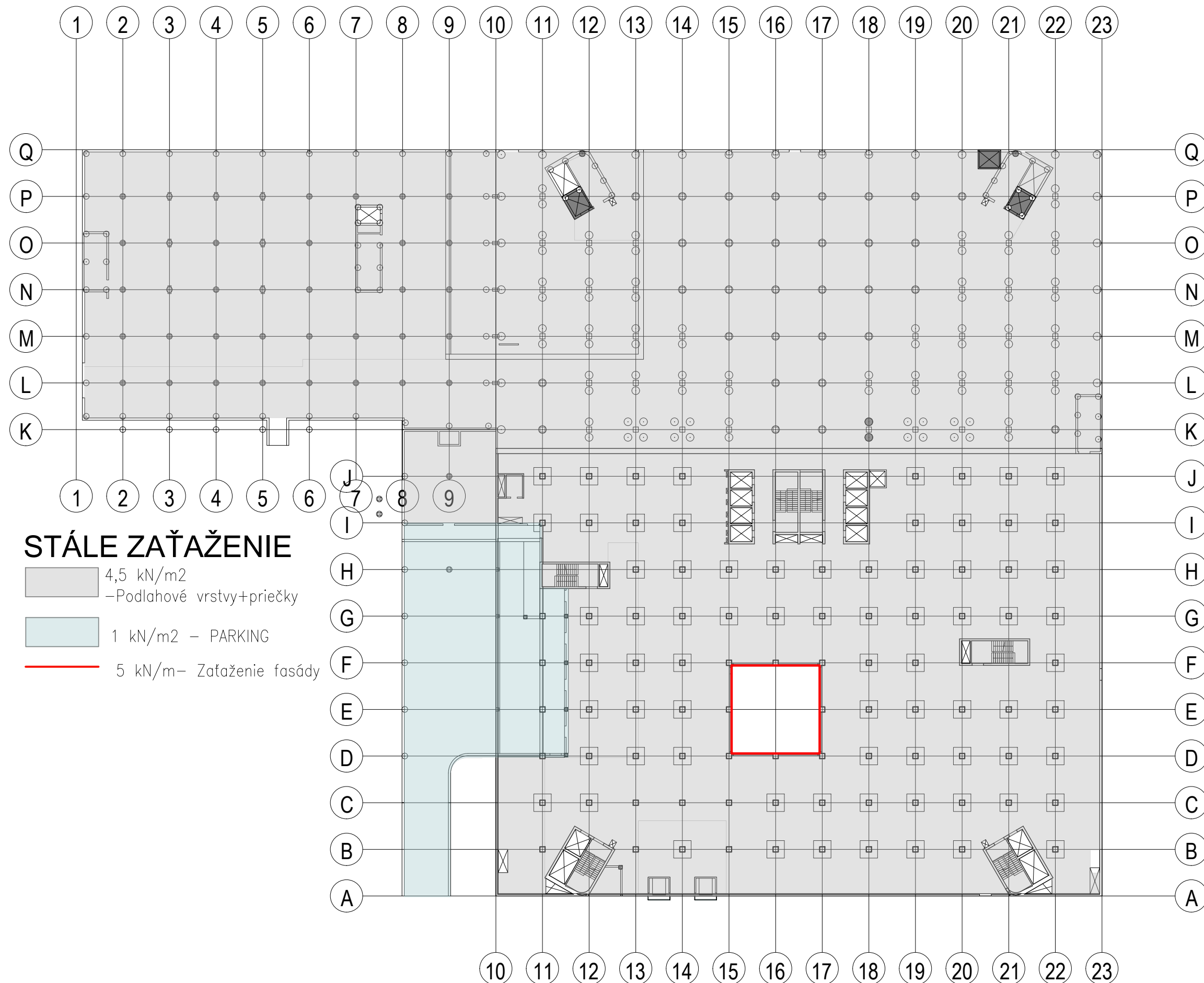
M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-02

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 3.PP



## STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
- Podlahové vrstvy + priečky
- 1 kN/m<sup>2</sup> - PARKING
- 5 kN/m - Zaťaženie fasády

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 3.PP - Mapa zaťaženia - Stále

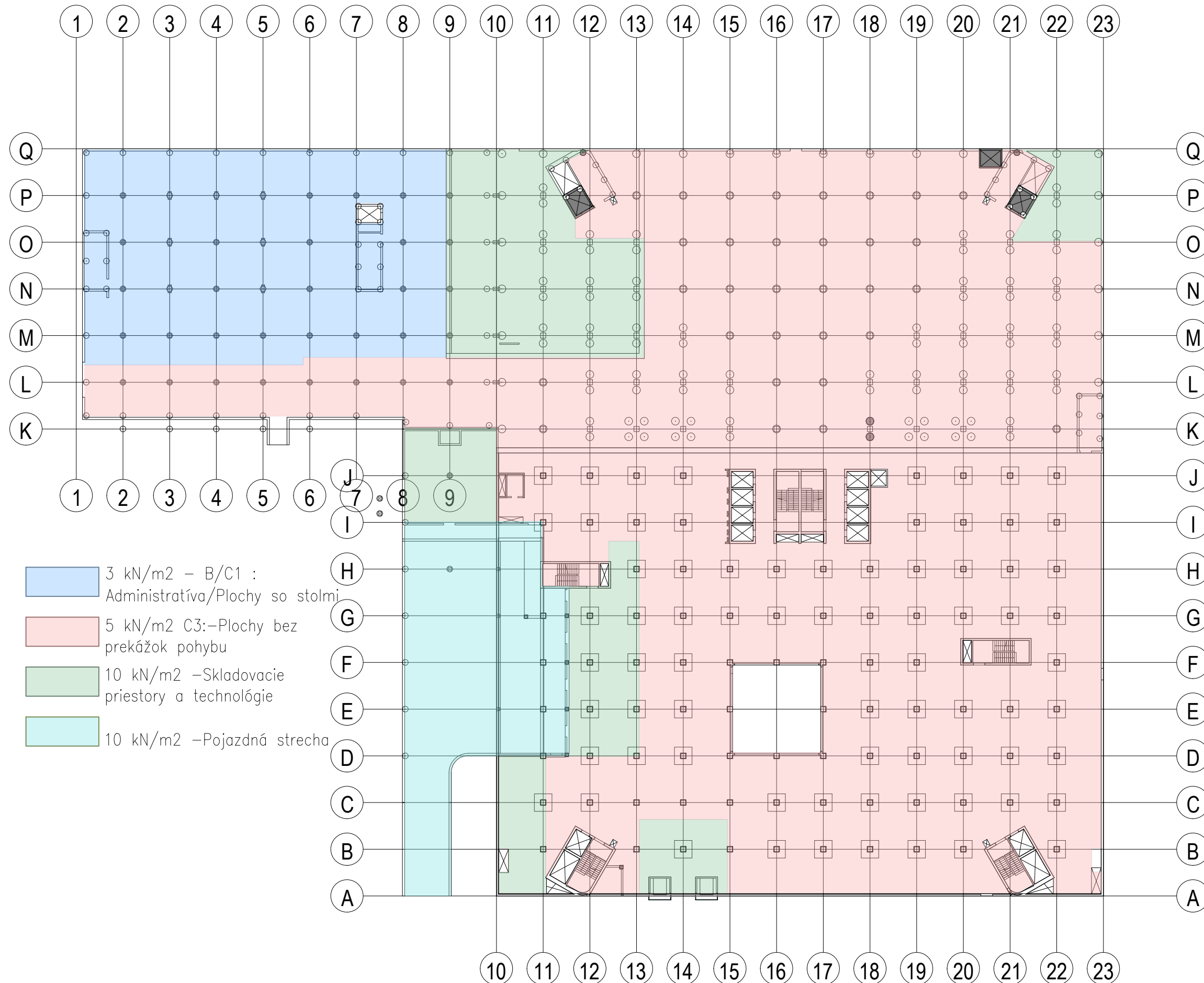
M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-03

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 3.PP



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 3.PP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

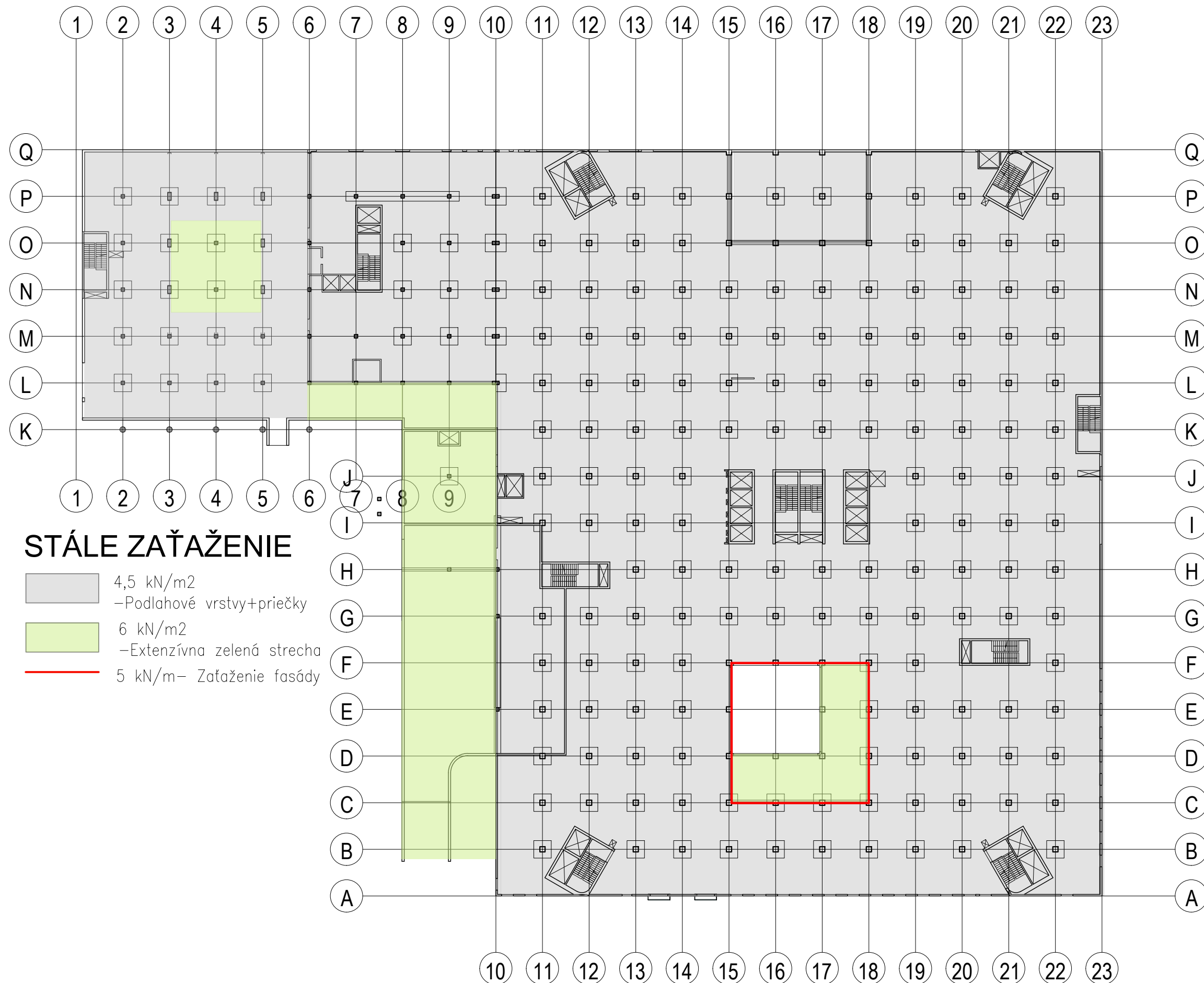
M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-04

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 2.PP



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 2.PP - Mapa zaťaženia - Stále

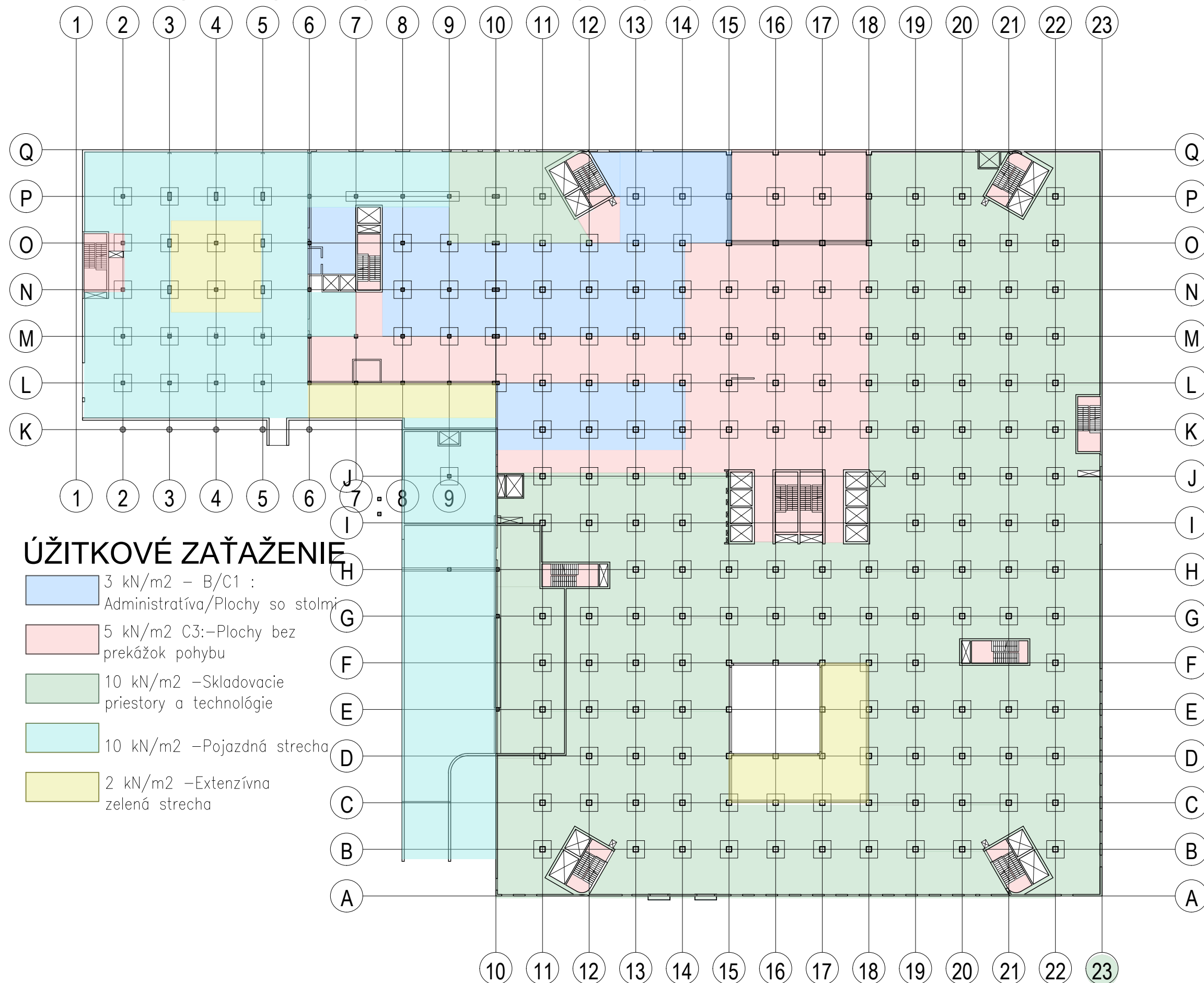
M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-05

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 2.PP



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 2.PP - Mapa zaťaženia -Úžitkové

M 1:600

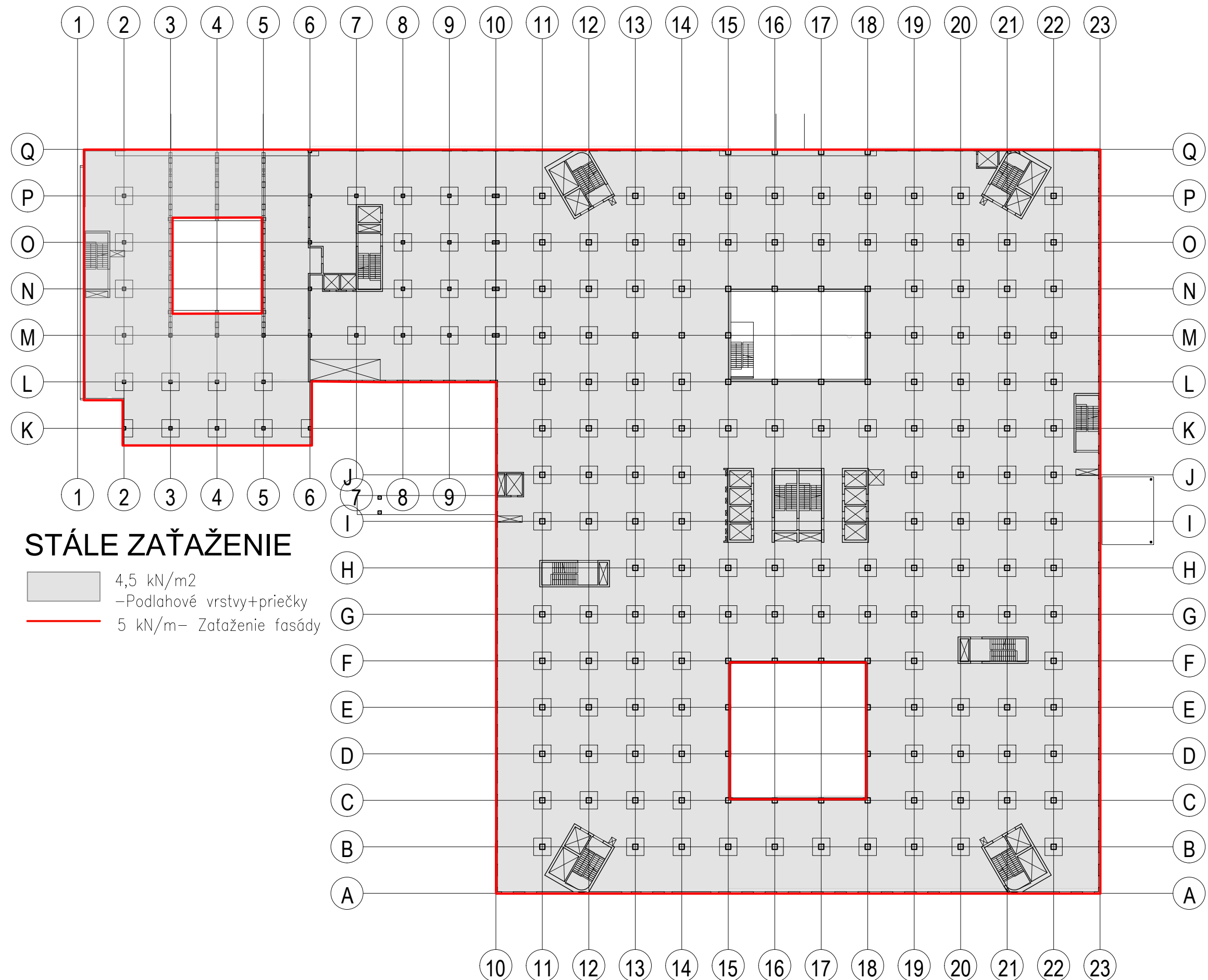
31.08.2023

STATIKA

J-M-06



# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 1.PP



## STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
- Podlahové vrstvy + priečky
- 5 kN/m - Zaťaženie fasády

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 1.PP - Mapa zaťaženia - Stále

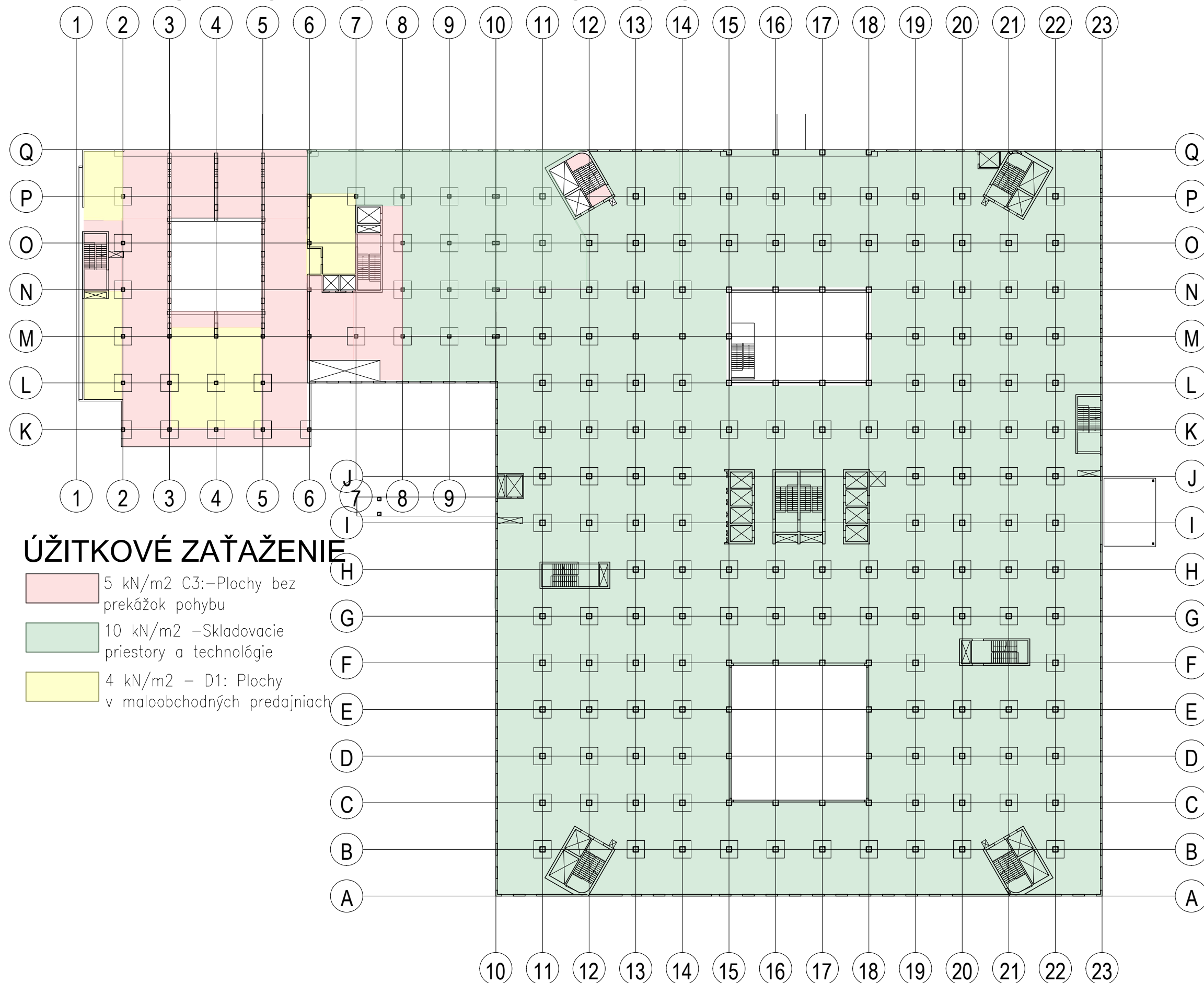
M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-07

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 1.PP



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 1.PP - Mapa zaťaženia - Úžitné

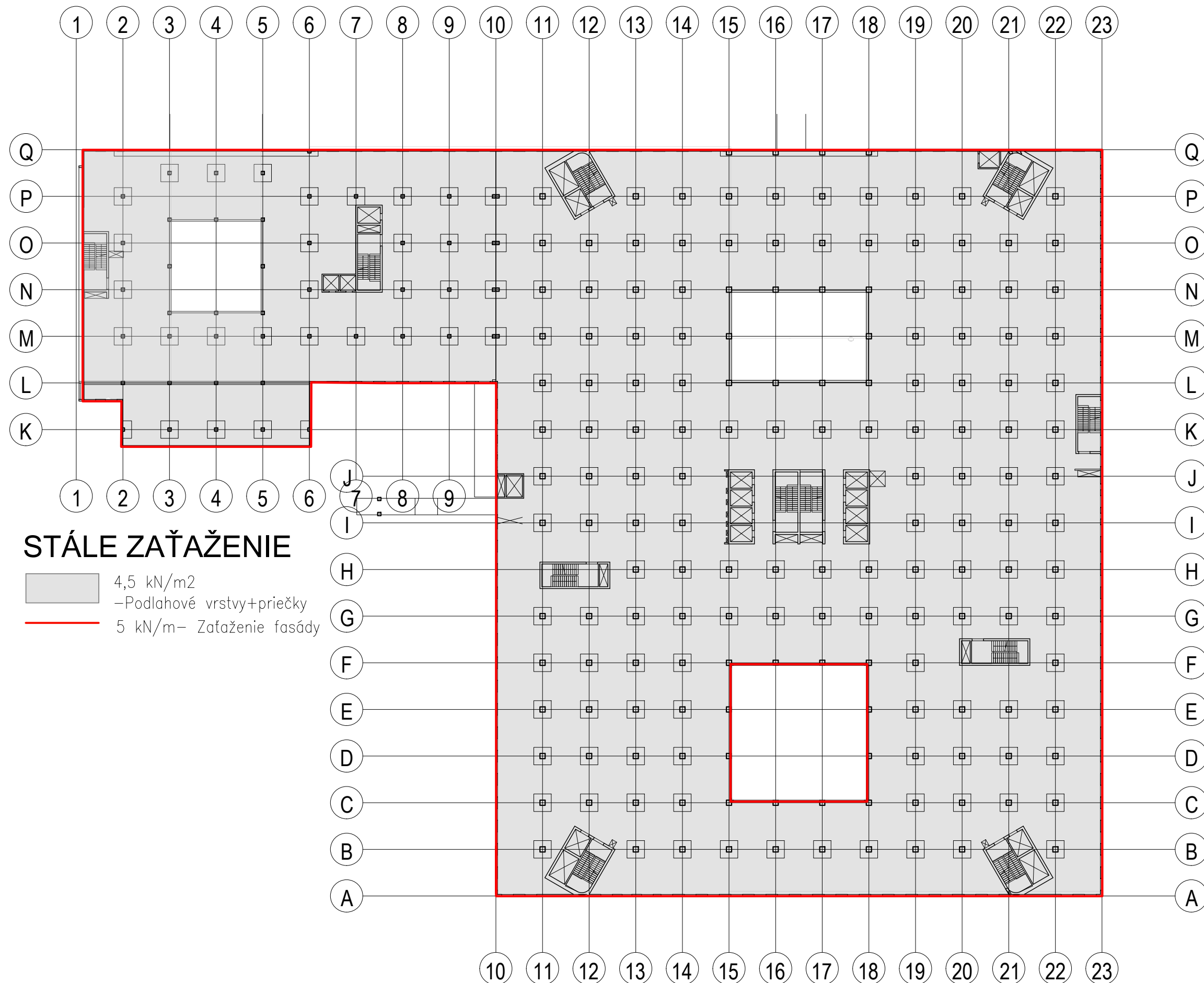
M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-08

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 1.NP



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 1.NP - Mapa zaťaženia - Stále

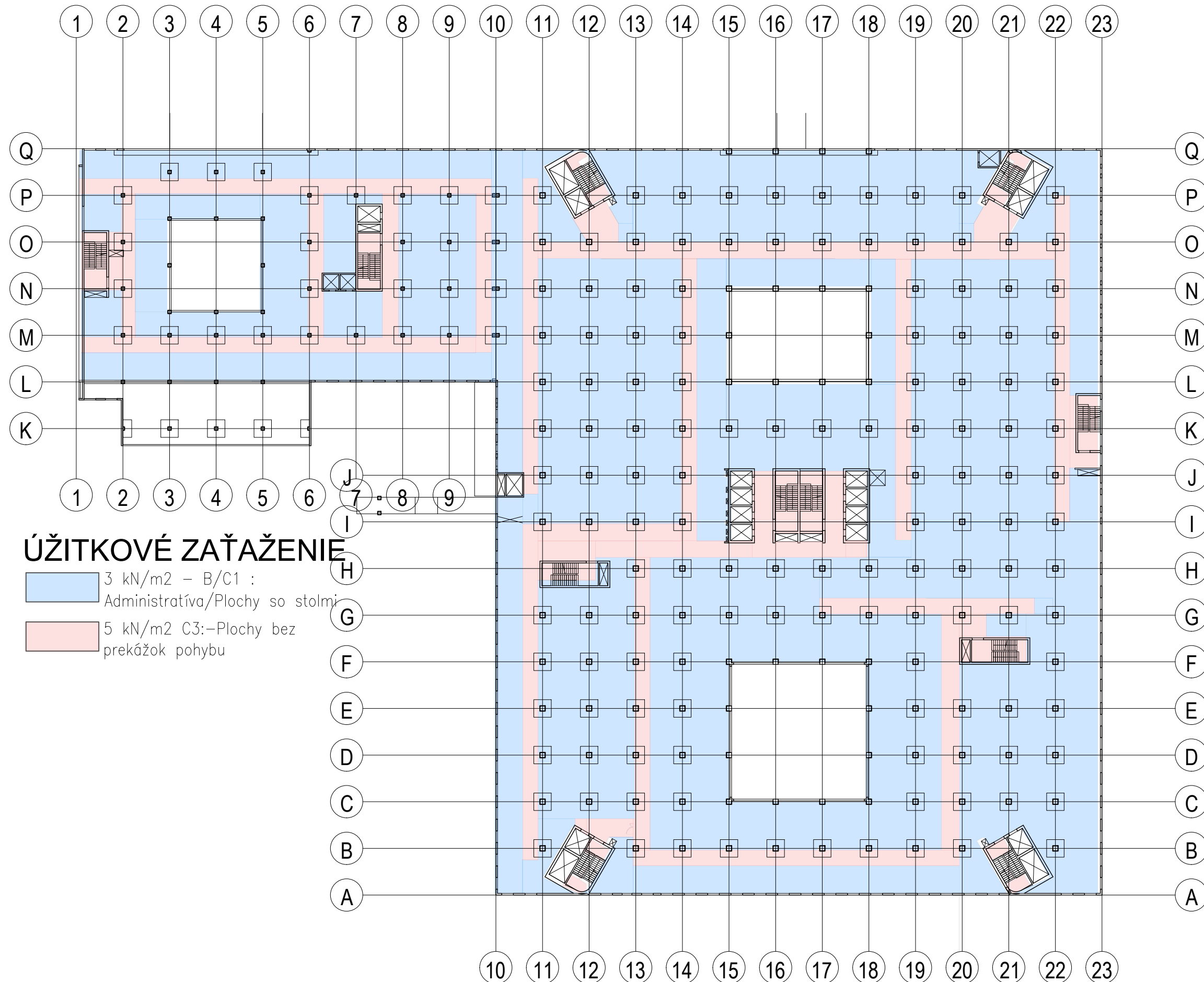
M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-09

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 1.NP



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 1.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

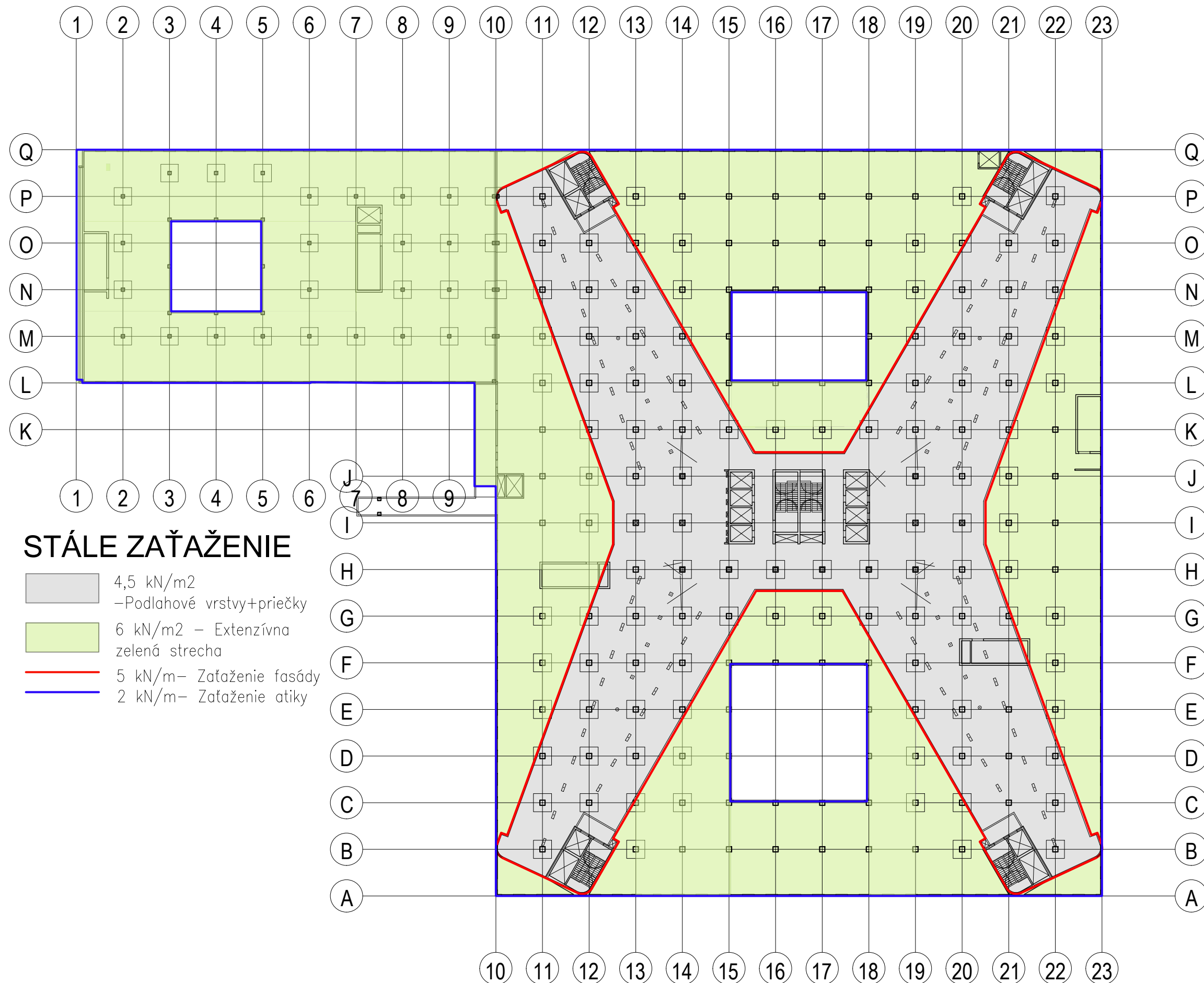
M 1:600

31.08.2023

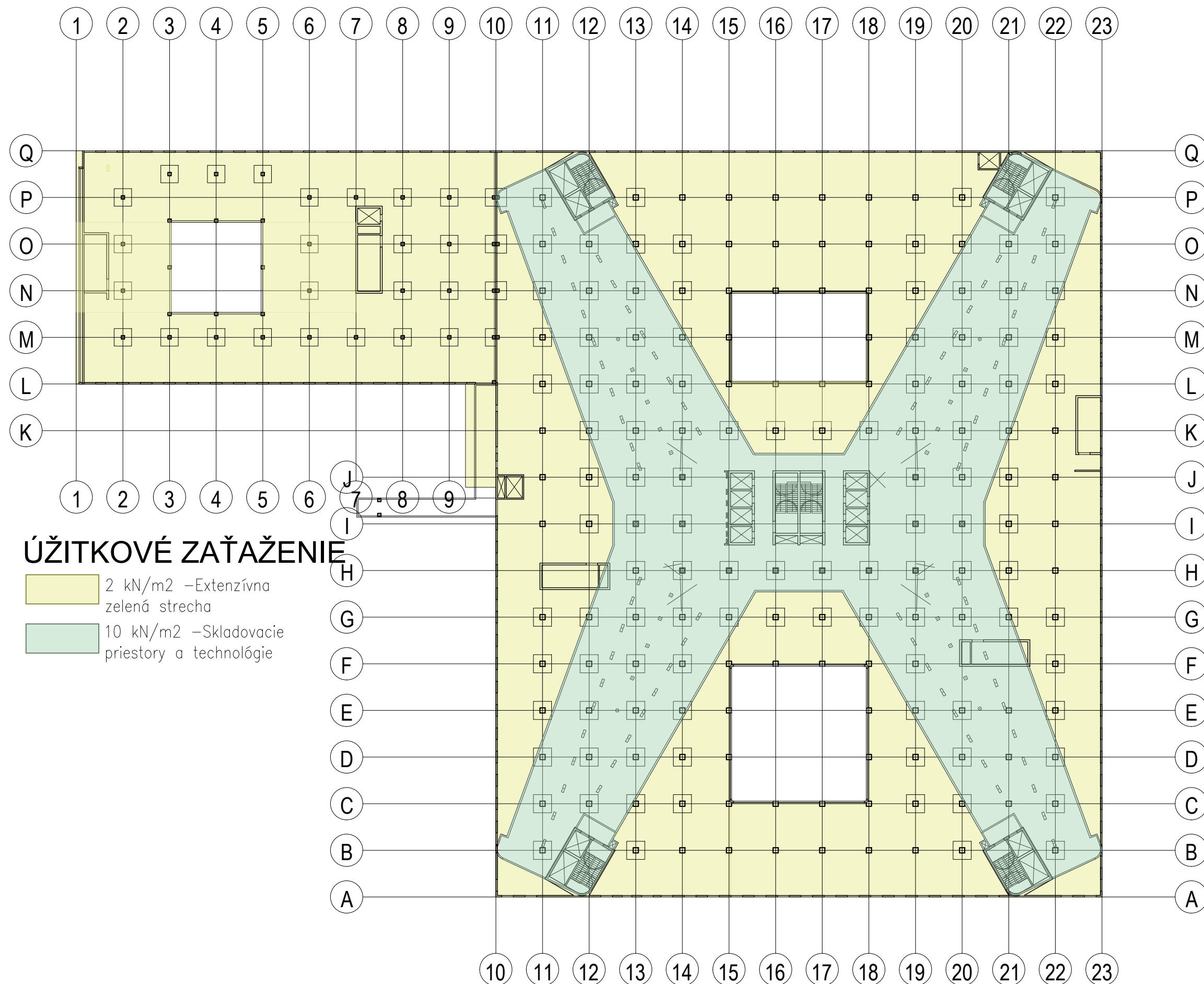
STATIKA

J-M-10

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 2.NP



# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 2.NP



## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m<sup>2</sup> –Extenzívna zelená strecha
- 10 kN/m<sup>2</sup> –Skladovacie priestory a technológie

**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 2.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:600

31.08.2023

STATIKA

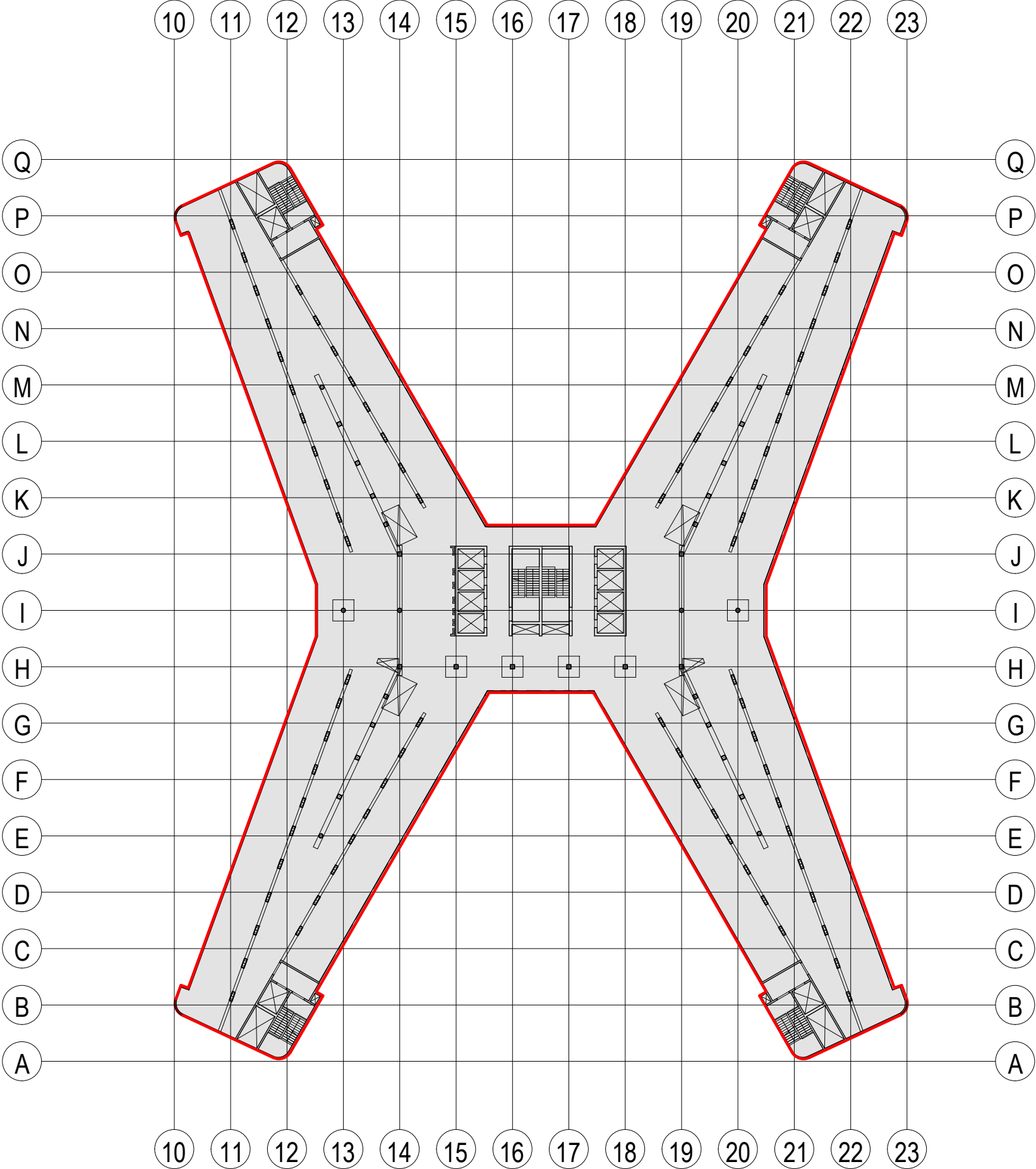
J-M-12



MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 3.NP

STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
–Podlahové vrstvy+priečky
- 5 kN/m – Zaťaženie fasády



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 3.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:600

31.08.2023

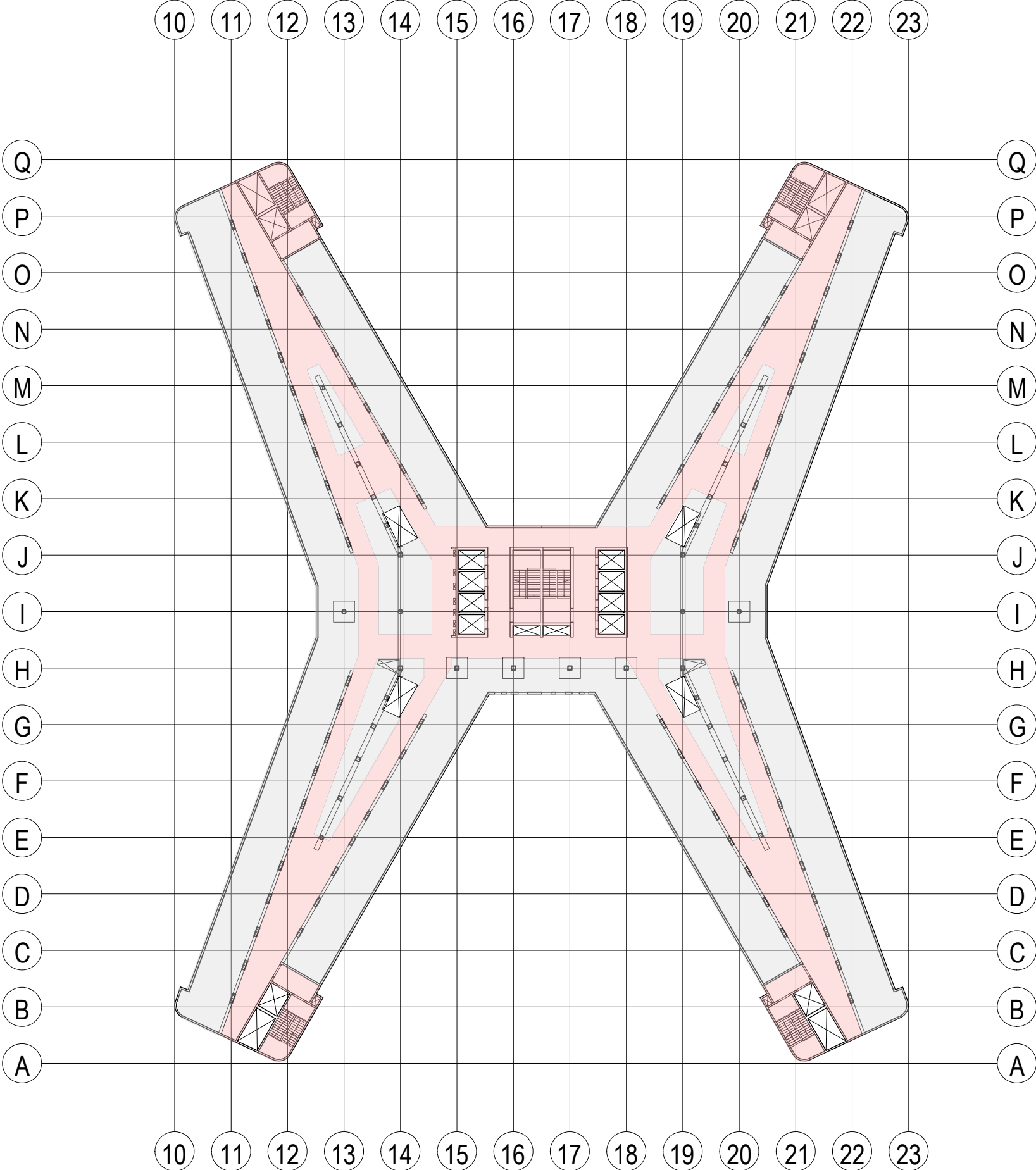
STATIKA

J-M-13

MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 3.NP

ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m2 – A – Lôžkové izby
- 5 kN/m2 C3:–Plochy bez prekážok pohybu



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 3.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:600

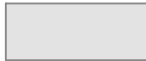

31.08.2023

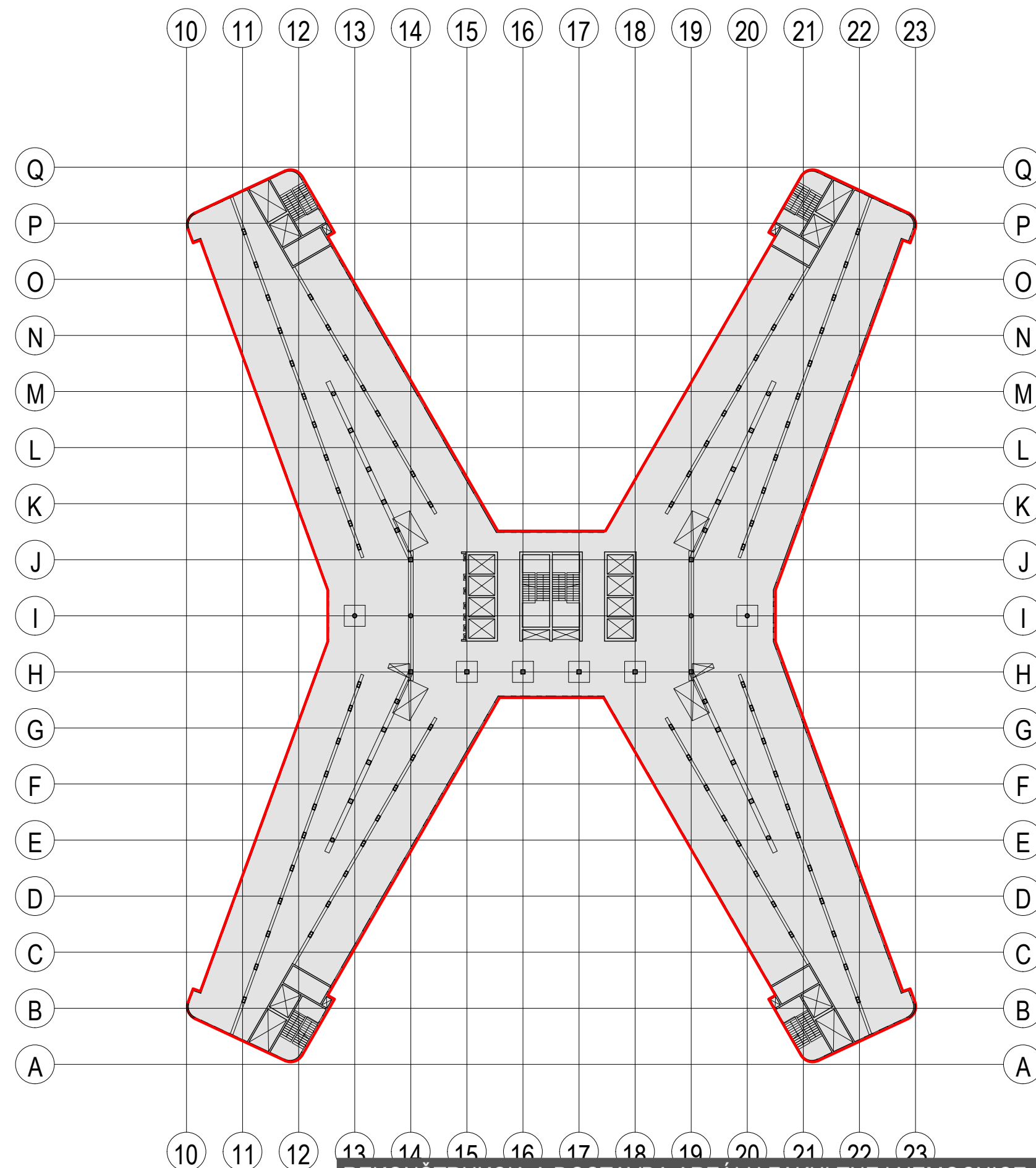
STATIKA

J-M-14

# MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 4.NP

## STÁLE ZAŤAŽENIE

-  4,5 kN/m<sup>2</sup>  
-Podlahové vrstvy+priečky
-  5 kN/m- Zaťaženie fasády



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 4.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:600

31.08.2023

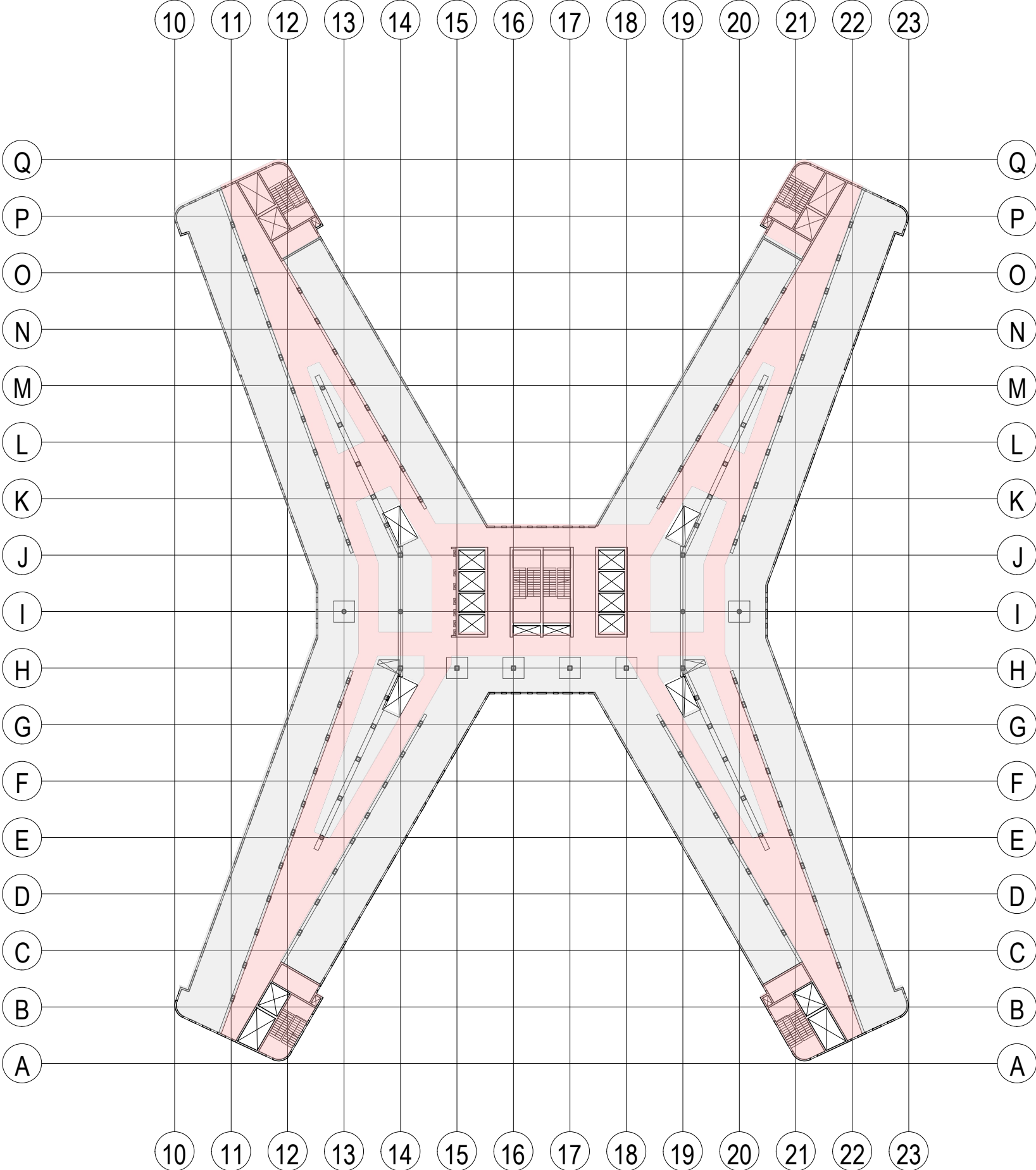
STATIKA

J-M-15

MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 4.NP

ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m2 – A – Lôžkové izby
- 5 kN/m2 C3:–Plochy bez prekážok pohybu



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 4.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:600

31.08.2023

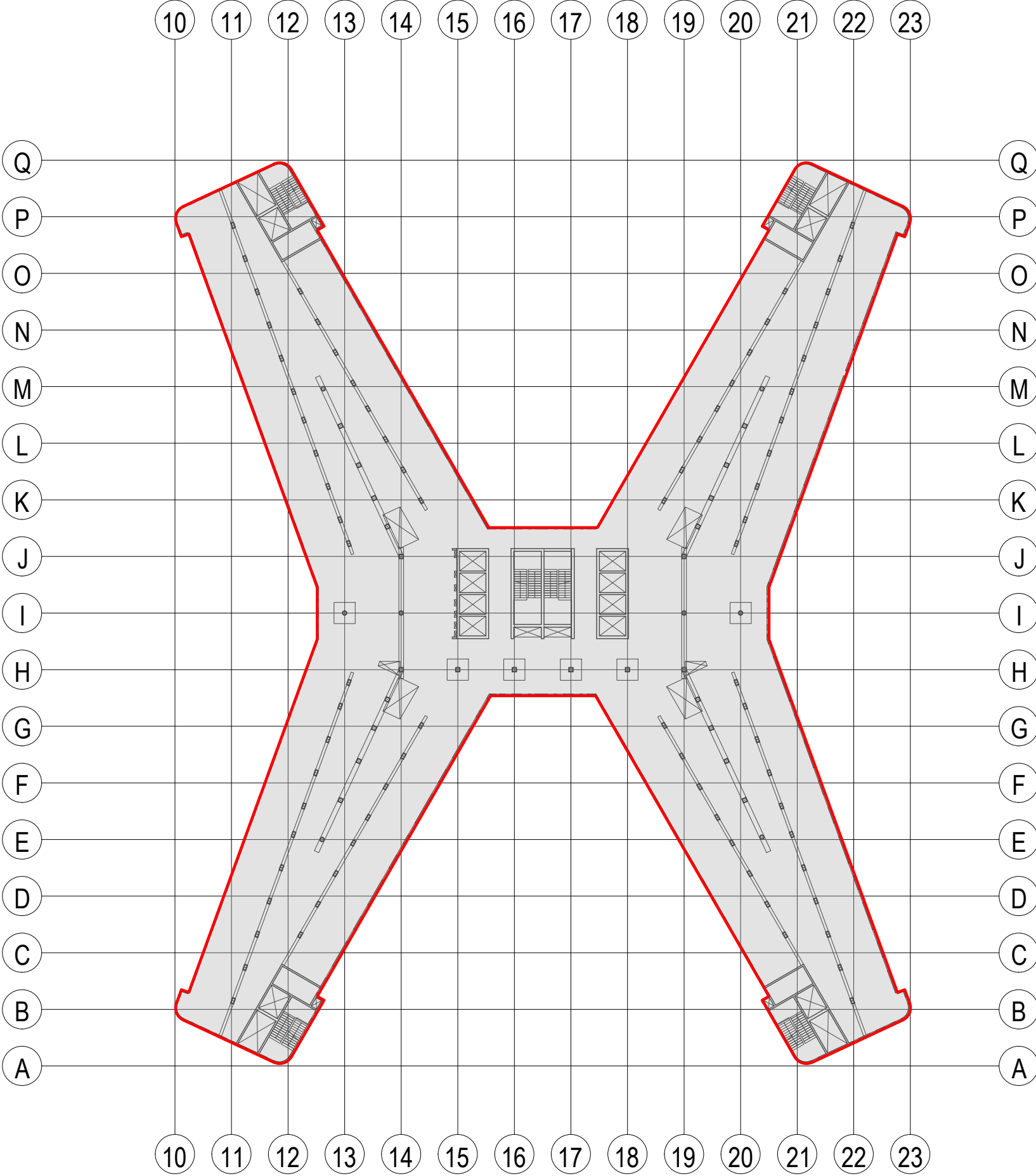
STATIKA

J-M-16

MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 5.NP

STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
–Podlahové vrstvy+priečky
- 5 kN/m– Zaťaženie fasády



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 5.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:600

31.08.2023

STATIKA

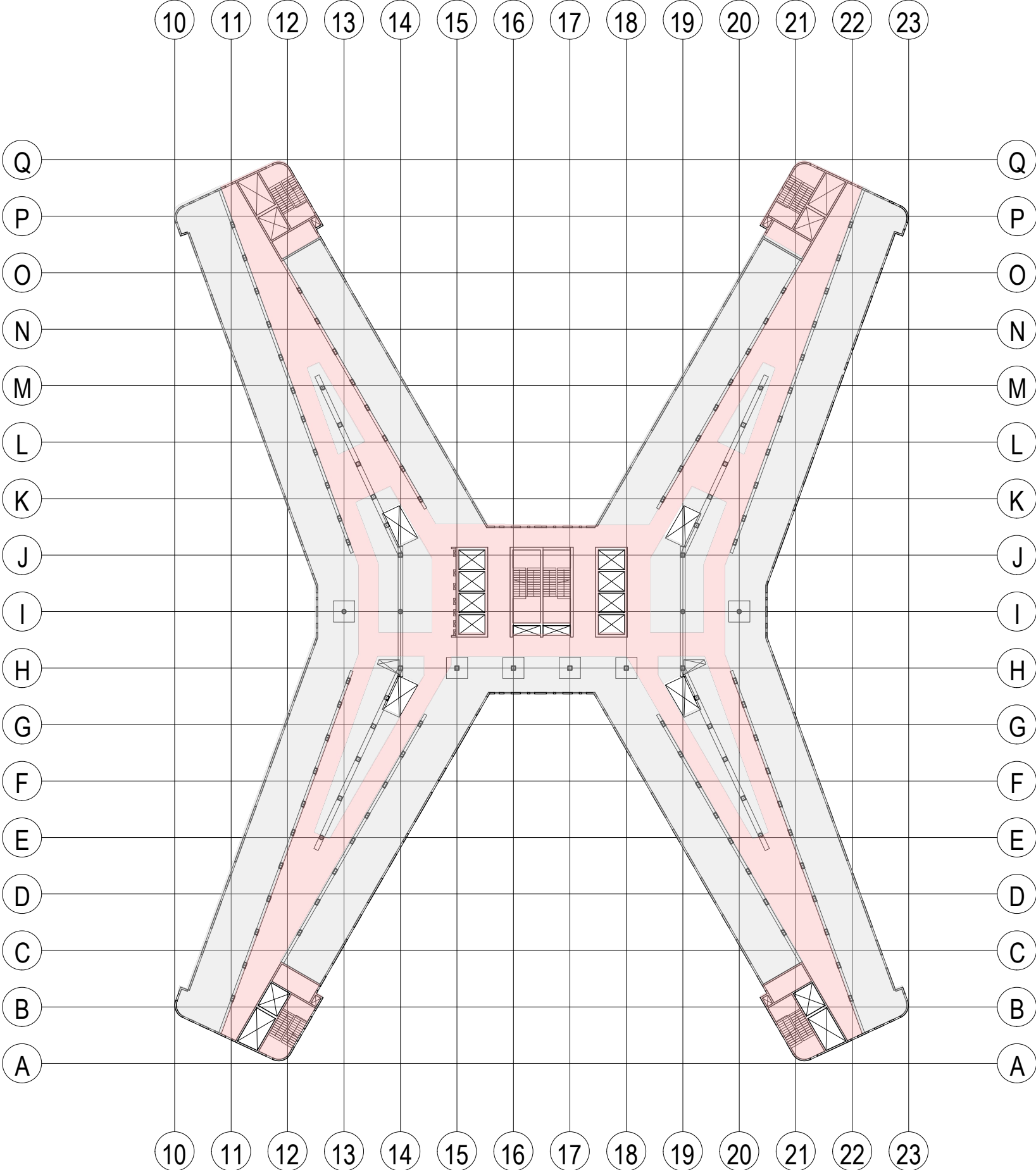
J-M-17



MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 5.NP

ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m2 – A – Lôžkové izby
- 5 kN/m2 C3:–Plochy bez prekážok pohybu



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 5.NP - Mapa zaťaženia - Úžitné

M 1:600

31.08.2023

STATIKA

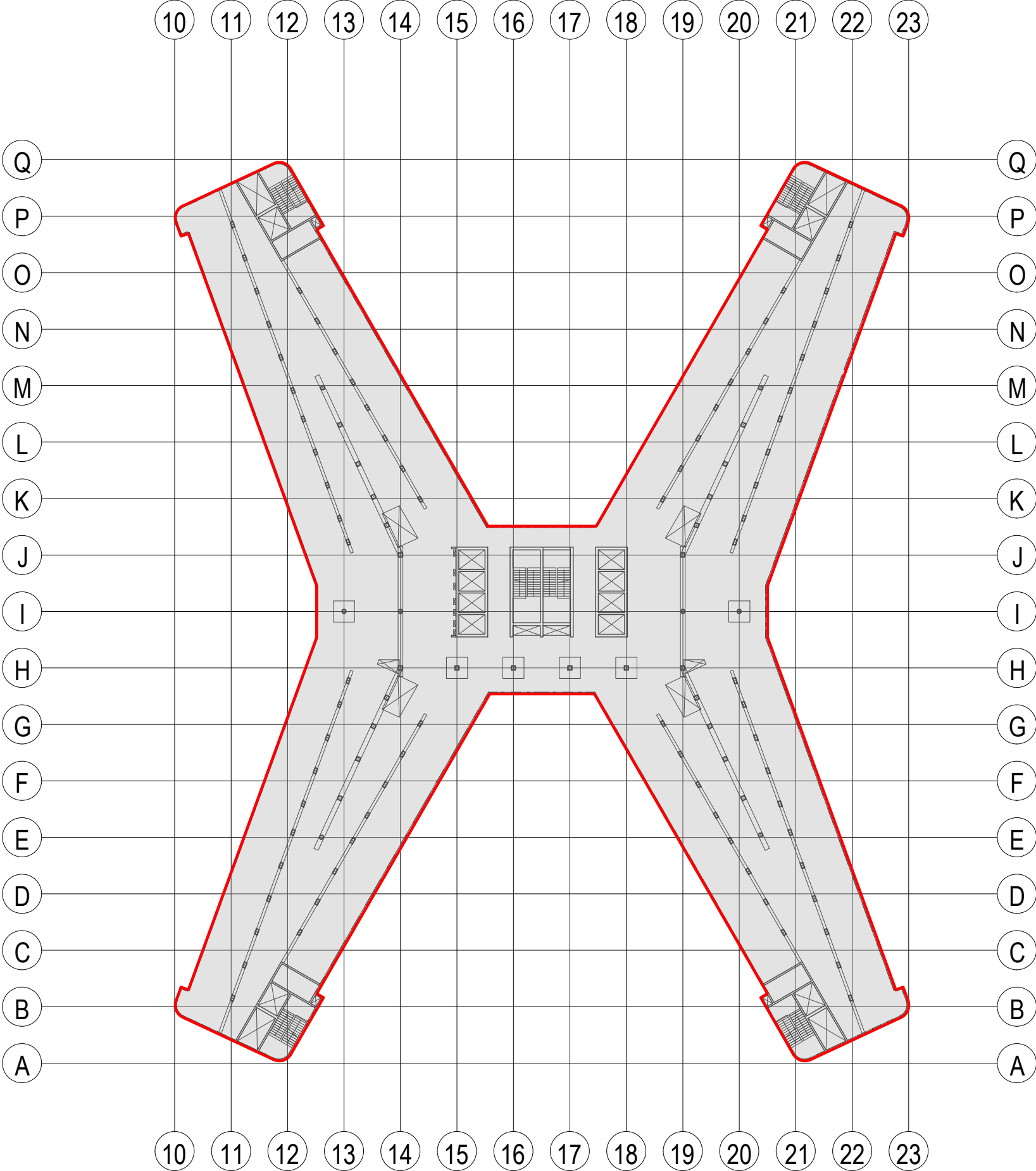
J-M-18



MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 6.NP

STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
–Podlahové vrstvy+priečky
- 5 kN/m– Zaťaženie fasády



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 6.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:600

31.08.2023

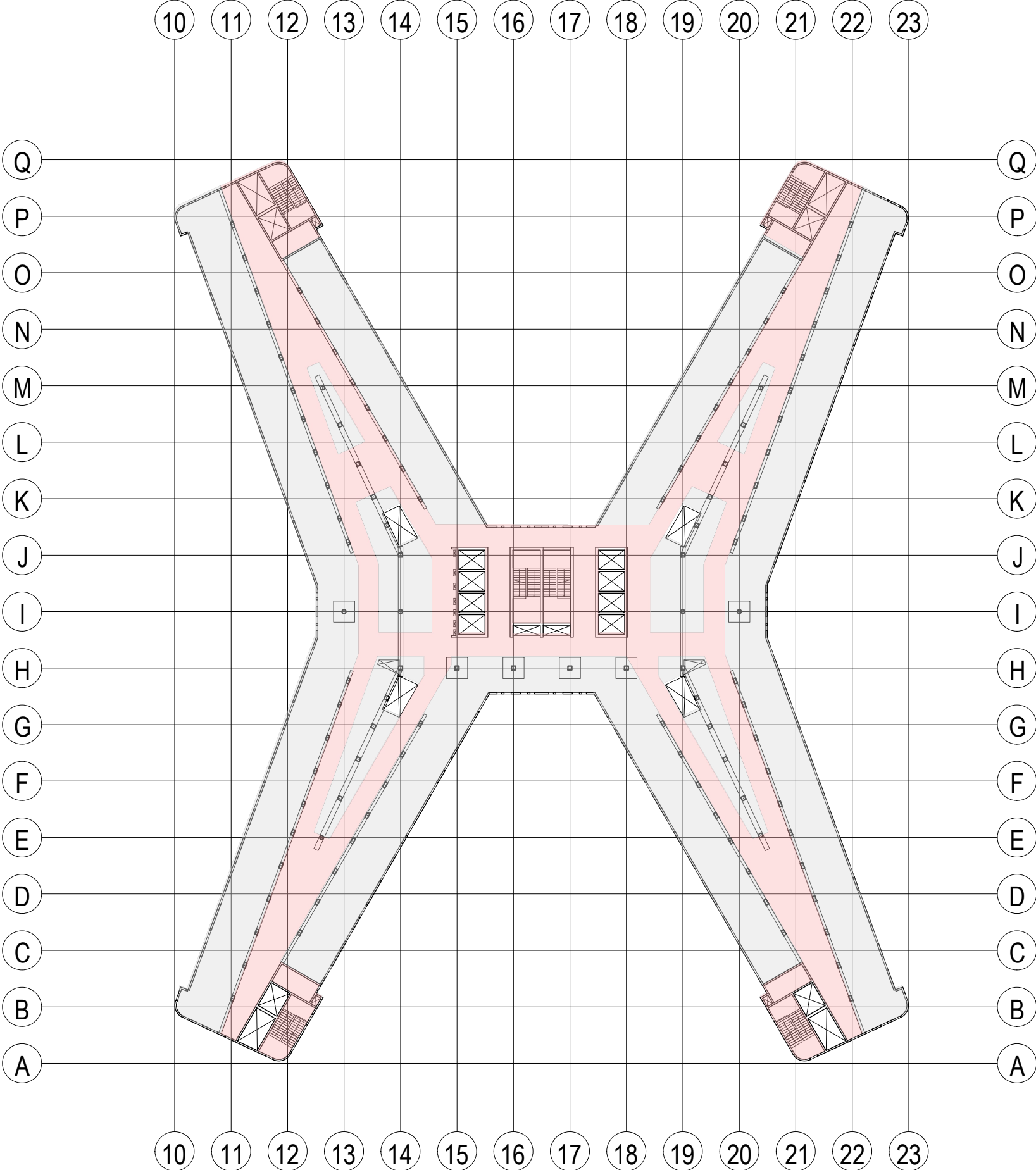
STATIKA

J-M-19

MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 6.NP

ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m2 – A – Lôžkové izby
- 5 kN/m2 C3:–Plochy bez prekážok pohybu



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 6.NP - Mapa zaťaženia - Úžitné

M 1:600

31.08.2023

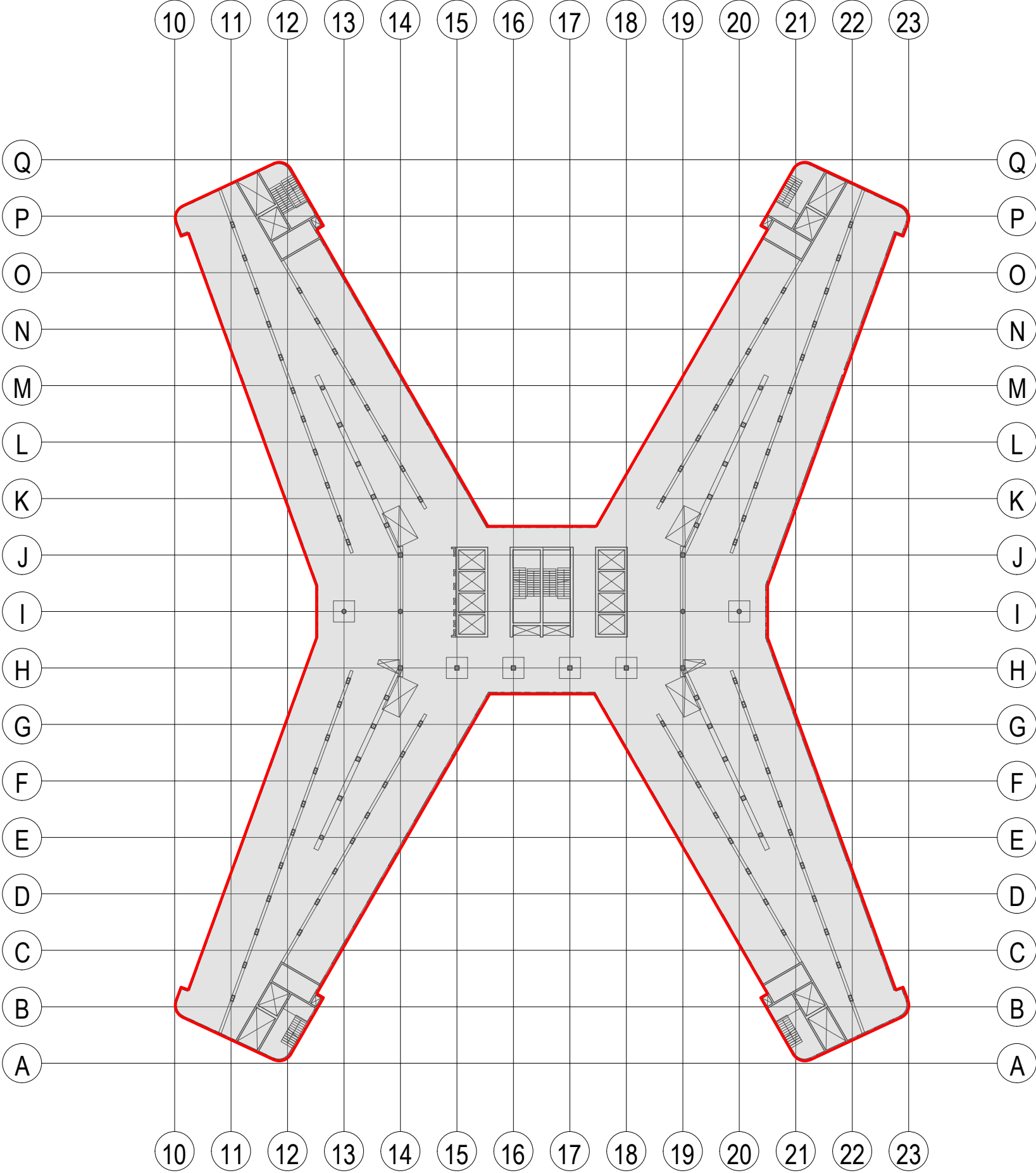
STATIKA

J-M-20

MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 7.NP

STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
–Podlahové vrstvy+priečky
- 5 kN/m– Zaťaženie fasády



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 7.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:600

31.08.2023

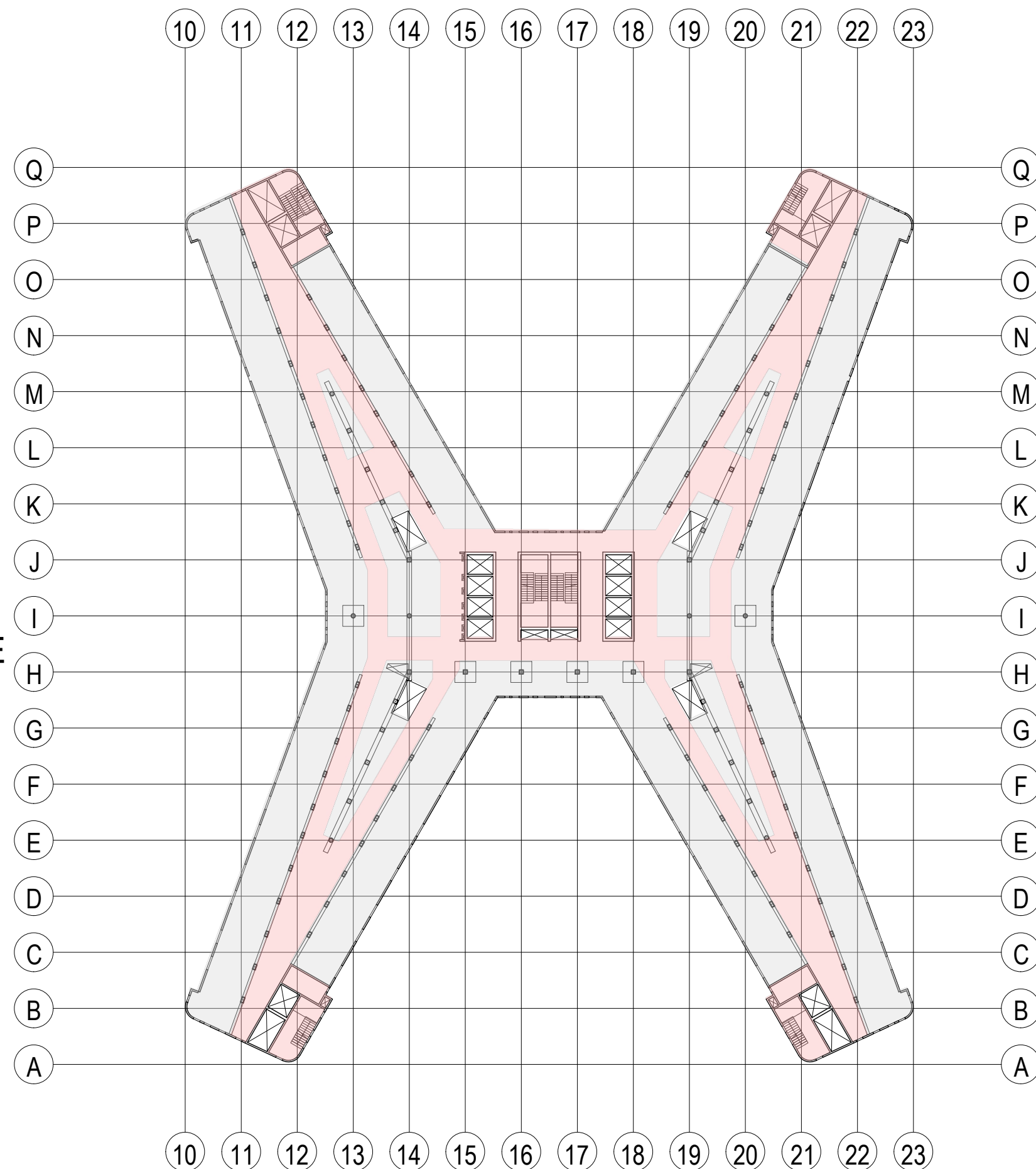
STATIKA

J-M-21

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 7.NP

## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m<sup>2</sup> – A – Lôžkové izby
- 5 kN/m<sup>2</sup> C3:–Plochy bez prekážok pohybu



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 7.NP - Mapa zaťaženia - Úžitné

M 1:600

31.08.2023

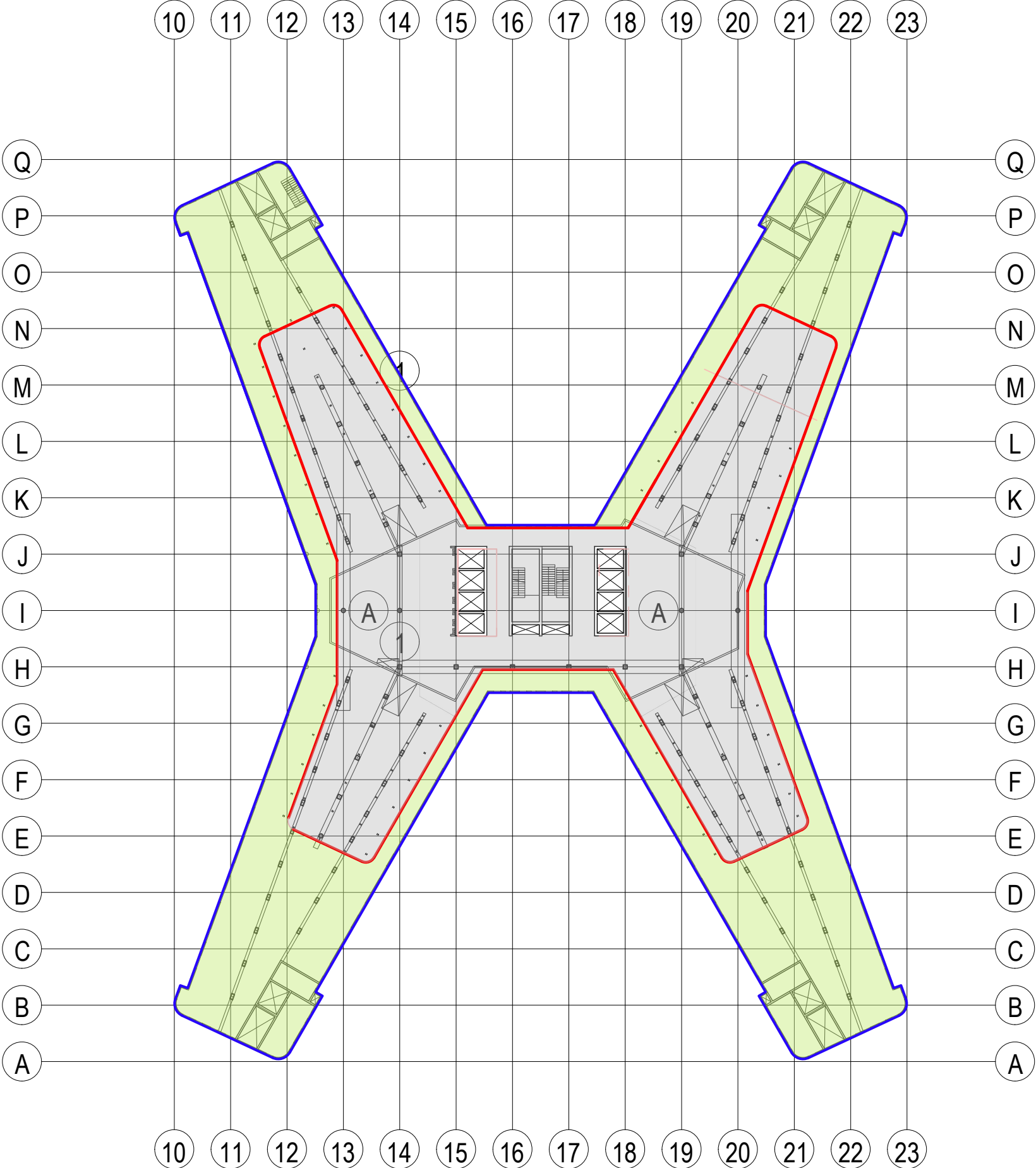
STATIKA

J-M-22

MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 8.NP

STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
–Podlahové vrstvy+priečky
- 6 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna  
zelená strecha
- 5 kN/m – Zaťaženie fasády
- 2 kN/m – Zaťaženie atiky



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 8.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:600

31.08.2023

STATIKA

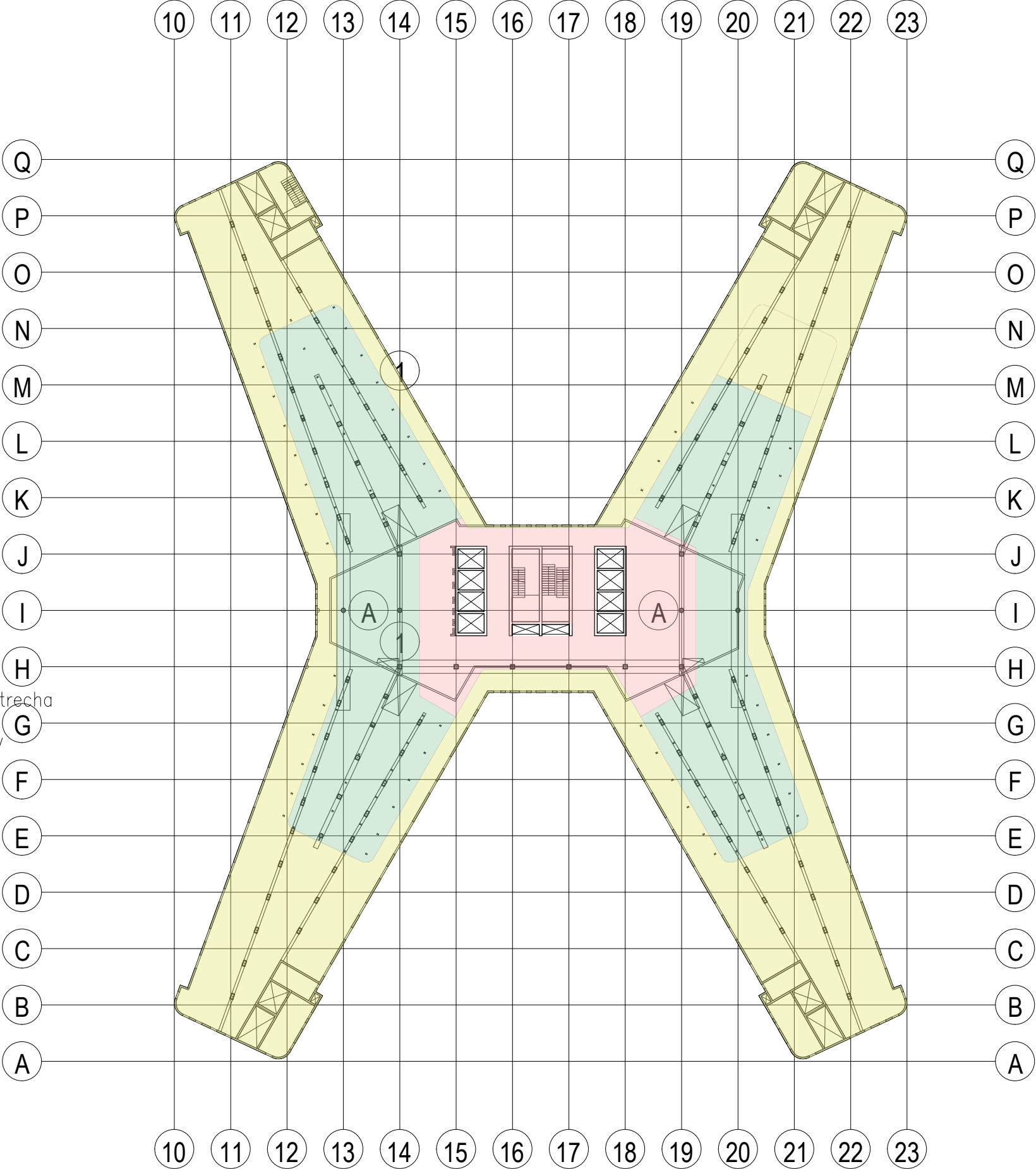
J-M-23



MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 8.NP

ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m2 – Extenzívna zelená strecha
- 10 kN/m2 –Skladovacie priestory a technológie
- 5 kN/m2 C3:–Plochy bez prekážok pohybu



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 8.NP - Mapa zaťaženia - Úžitné

M 1:600

31.08.2023

STATIKA

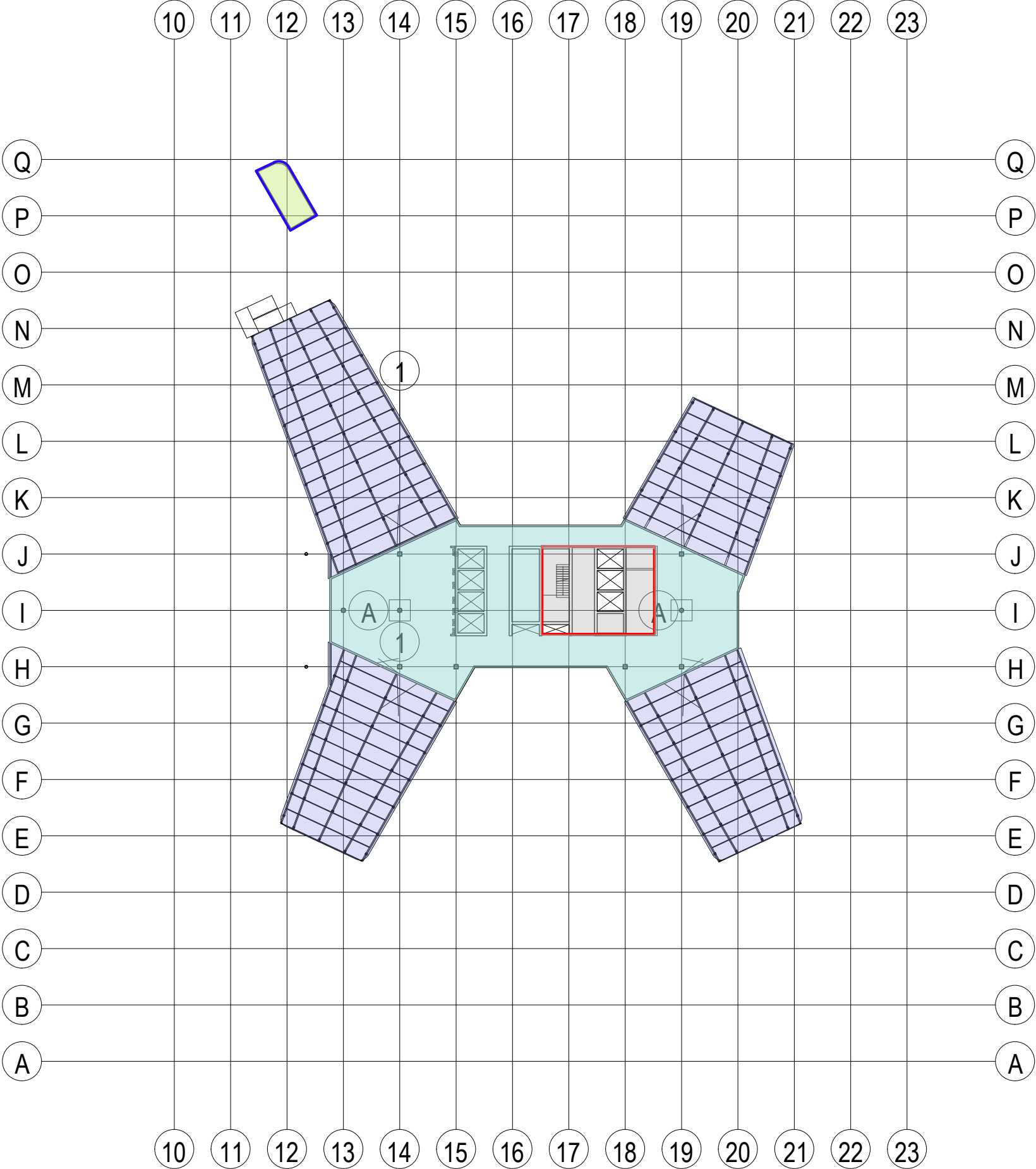
J-M-24



MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 9.NP

STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
–Podlahové vrstvy+priečky
- 3 kN/m<sup>2</sup> – Strecha
- 1,5 kN/m<sup>2</sup> – Lhká strecha
- 5 kN/m – Zaťaženie fasády
- 2 kN/m – Zaťaženie atiky



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 9.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:600

31.08.2023

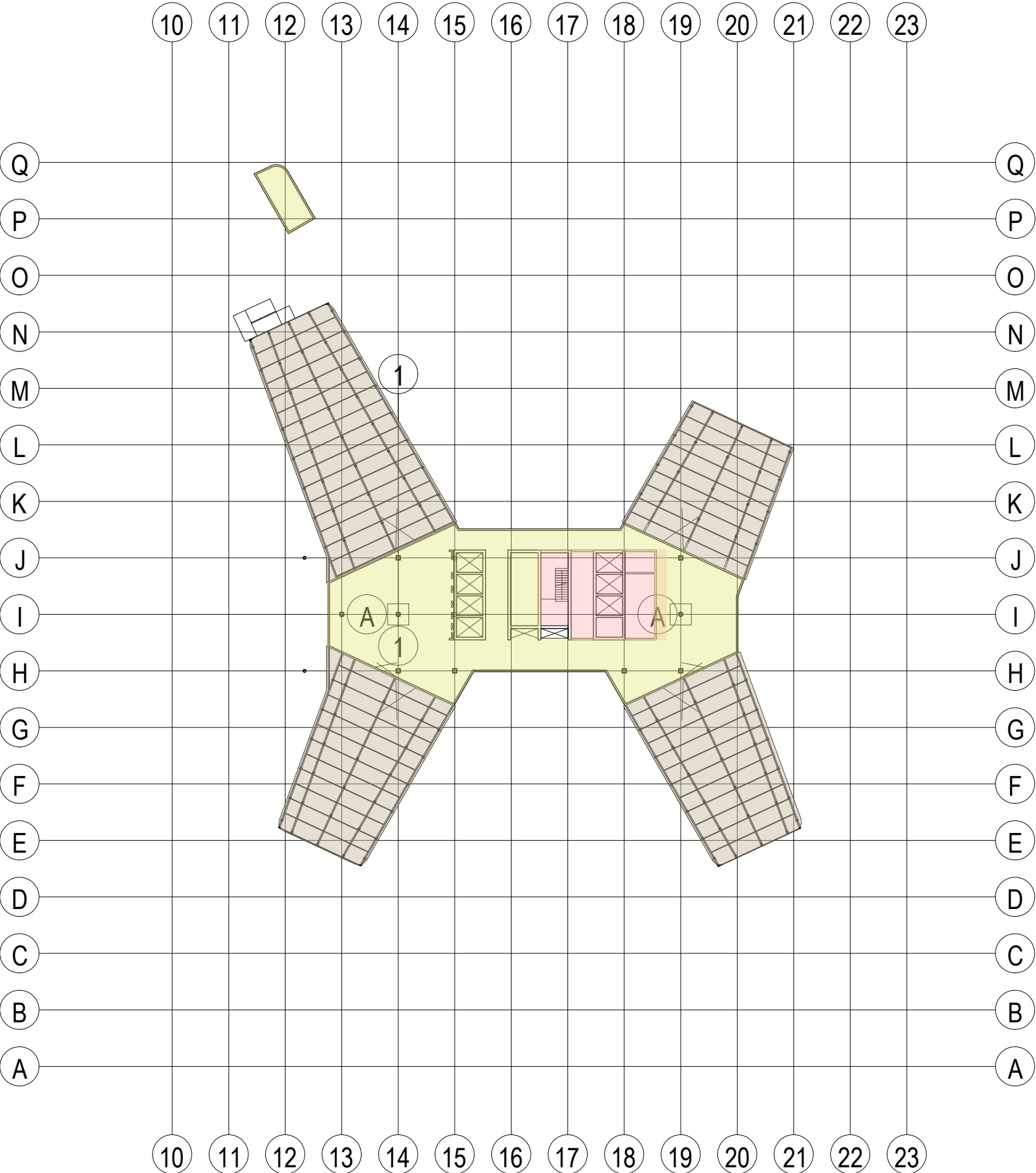
STATIKA

J-M-25

MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 9.NP

ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m2 – Extenzívna zelená strecha
- 5 kN/m2 C3:–Plochy bez prekážok pohybu
- 0,75 kN/m2 – H: Nepochôdzna strecha



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 9.NP - Mapa zaťaženia - Úžitné

M 1:600

31.08.2023

STATIKA

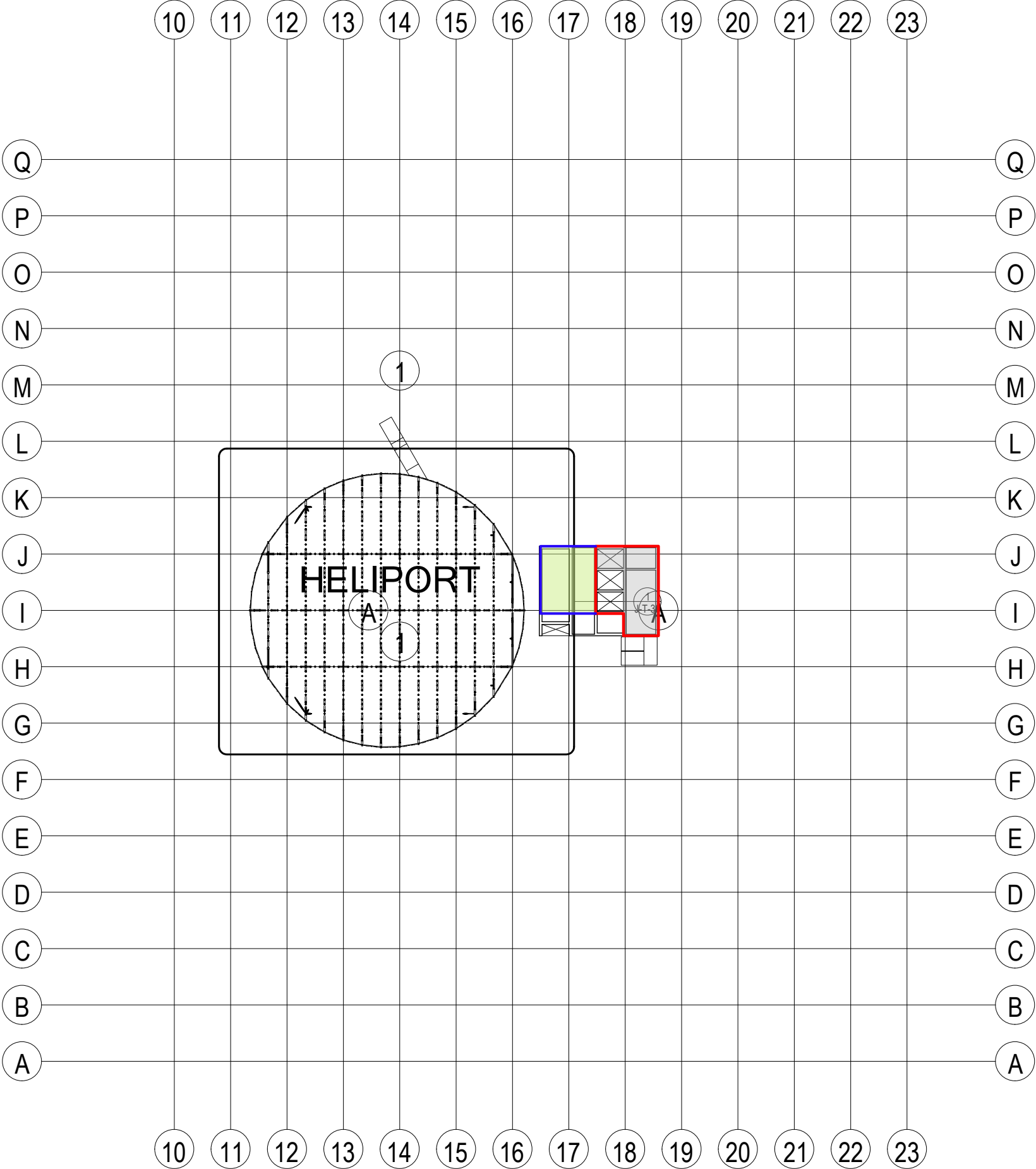
J-M-26

MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 10.NP

STÁLE ZAŤAŽENIE

- 4,5 kN/m<sup>2</sup>  
–Podlahové vrstvy+priečky
- 6 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha

- 5 kN/m – Zaťaženie fasády
- 2 kN/m – Zaťaženie atiky



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 10.NP - Mapa zaťaženia - Stále

M 1:600

31.08.2023

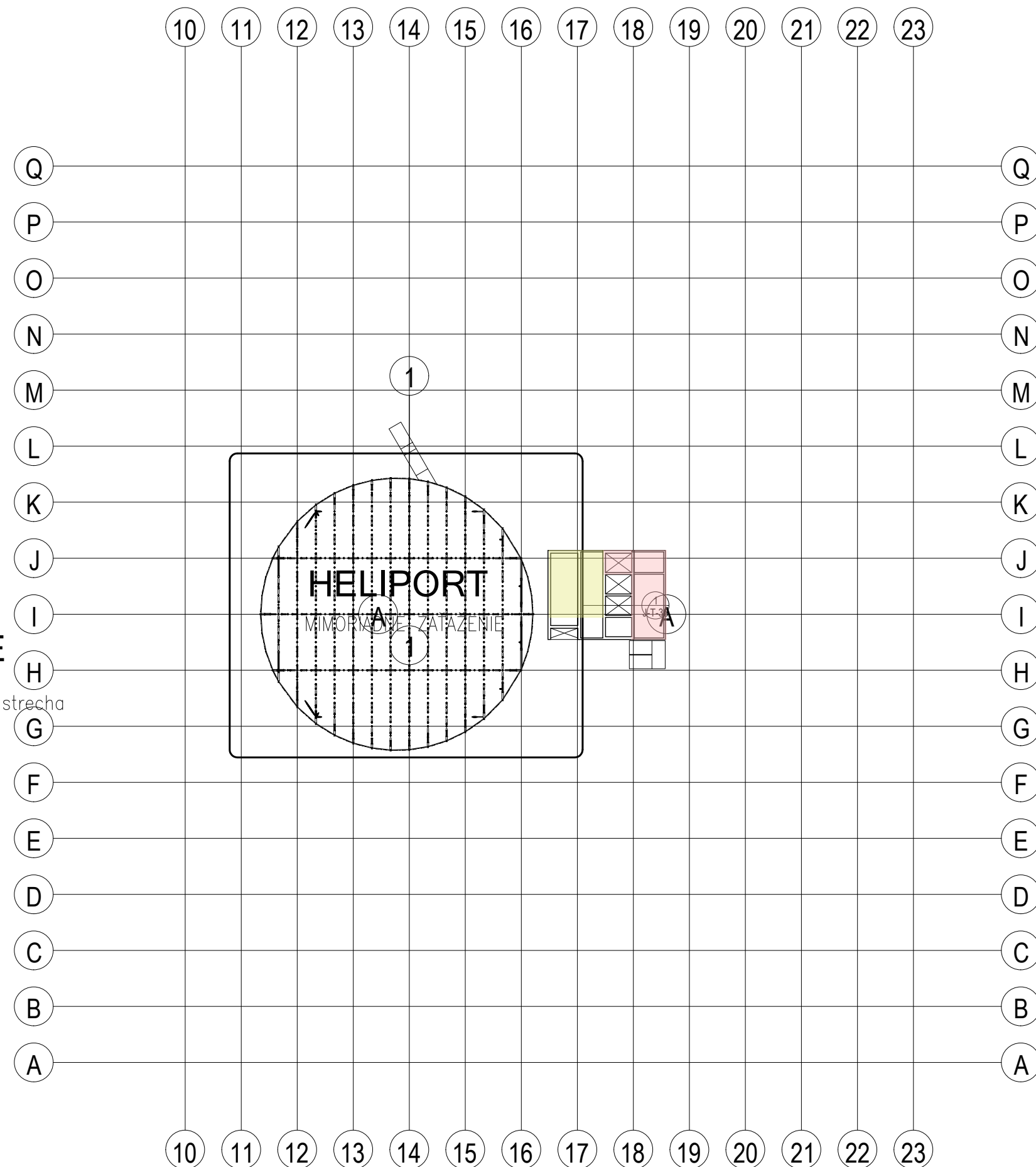
STATIKA

J-M-27

# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 10.NP

## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

- 2 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha
- 5 kN/m<sup>2</sup> C3:–Plochy bez prekážok pohybu



**OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 10.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:600

31.08.2023

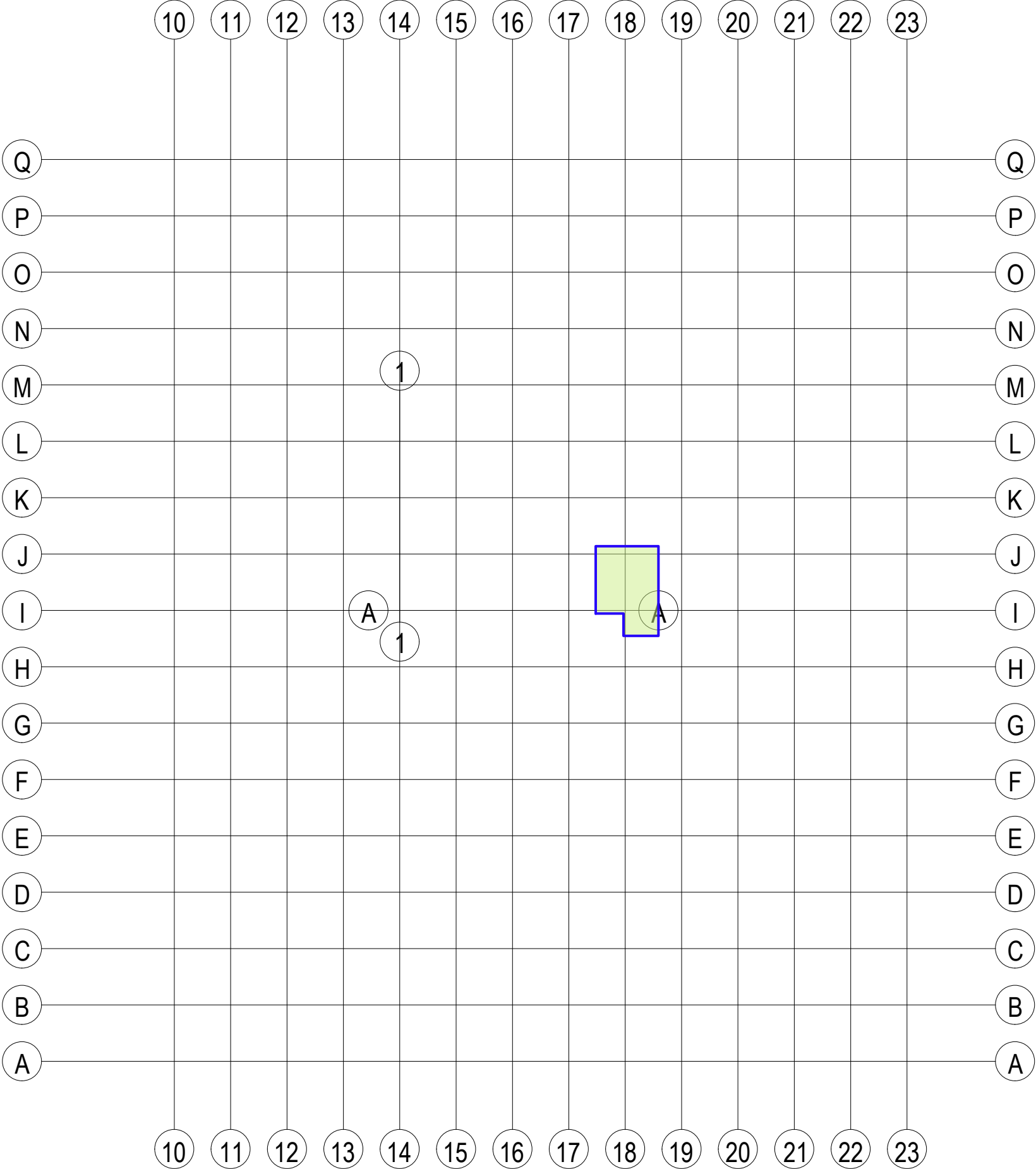
STATIKA

J-M-28

MAPA STÁLEHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 11.NP

STÁLE ZAŤAŽENIE

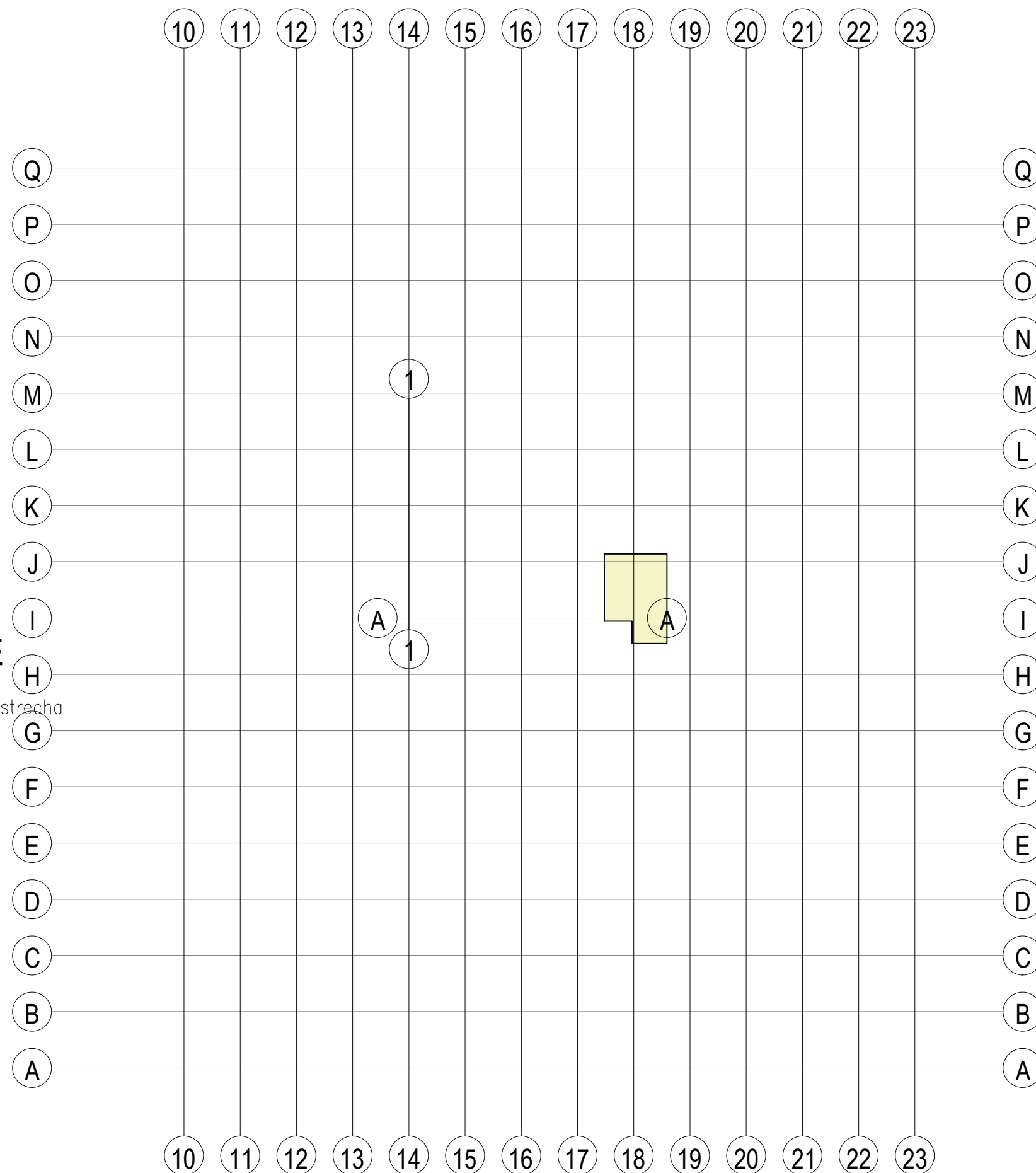
- 6 kN/m2 – Extenzívna zelená strecha
- 2 kN/m – Zaťaženie atiky



# MAPA ÚŽITKOVÉHO ZAŤAŽENIA STROPU NAD 11.NP

## ÚŽITKOVÉ ZAŤAŽENIE

 2 kN/m<sup>2</sup> – Extenzívna zelená strecha



 **OBERMEYER**  
HELIKA s.r.o.

Bc. Lukáš Bačkády

REKONŠTRUKCIA A DOSTAVBA AREÁLU FAKULTNEJ NEMOCNICE S  
POLIKLINIKOU F.D.ROOSEVELTA BANSKÁ BYSTRICA

Južný objekt - Tvar 11.NP - Mapa zaťaženia - Úžitkové

M 1:600

31.08.2023

STATIKA

J-M-09