

Názov stavby : Zateplenie objektu polikliniky v Dubnici nad Váhom, Dubnica nad Váhom

Kraj : Trenčiansky

Okres : Ilava

Mestský úrad : Trenčianska Teplá

Investor : Mesto Dubnica nad Váhom

Zákaz. číslo : 213 – 09 – 2019

Projektant : PROTES – združenie, Zlatovská 29, 911 05 Trenčín

Stupeň : Projektová dokumentácia pre vydanie stavebného povolenia

B1 STATICKE POSUDENIE

k projektovej dokumentácii pre vydanie stavebného povolenia

V Trenčíne, Október 2019
Vypracoval: Ing. Vladimír Ondrejička





Z D R U Ž E N I E - ASE

PROJEKTOVÉ, OBCHODNÉ A TECHNICKÉ SLUŽBY
ZLATOVSKÁ 29, 911 05 TRENČÍN
Tel. a Fax : 032/65 204 86
Mail: ondrejicka@mail.t-com.sk

Názov stavby : Zateplenie objektu polikliniky v Dubnici nad Váhom, Dubnica nad Váhom

Kraj : Trenčiansky

Okres : Ilava

Mestský úrad : Trenčianska Teplá

Investor : Mesto Dubnica nad Váhom

Zákaz. číslo : 213 – 09 – 2019

Projektant : PROTES – združenie, Zlatovská 29, 911 05 Trenčín

Stupeň : Projektová dokumentácia pre vydanie stavebného povolenia

STATICKE POSUDENIE

1. Východzie podklady

Statický posudok vychádza z obhliadky stavby a navrhovaného projektu stavby pre stavebné povolenie. Statický výpočet je vypracovaný s použitím Eurokódov.

2. Účel posúdenia

Účelom statického posúdenia je posúdenie možnosti previesť zateplenie obvodového plášťa a strechy objektu polikliniky v Dubnici nad Váhom podľa projektu stavby pre stavebné povolenie.

3. Popis technického riešenia

Poliklinika bol zrealizovaná v sedemdesiatych rokoch minulého storočia ako päťpodlažná budova, navrhnutá v stavebne sústave MS – RP, so stĺpmi VZS. Objekt je členitého tvaru, jednopodlažný a šesťpodlažný, skeletovej sústavy MS - RP so stĺpmi VZS prierezu 500 x 500 mm, v modulovej sieti 7,2m x 6,0m a 7,2m x 4,2 m. Pôdorysný tvar existujúceho objektu je členitý o rozmeroch jednopodlažnej časti 22,2m x 28,21m a šesťpodlažná o rozmeroch 36,5 m x 28,21m. Konštrukčná výška jednotlivých podlaží je 3,3 m. Vodorovné nosné konštrukcie pozostávajú z typových priečli a stužidel RZT, zo stropných panelov PZD hr. 250 mm. Obvodový plášť tvoria veľkorozmerové keramické panely, výplňové murivo z tehál CDm. Priečky sú z tehál CDm. Vnútorné schodisko je prefabrikované. Projektová dokumentácia zahŕňa zateplenie obvodových obalových konštrukcií objektu. Zateplenie sa týka obvodového plášťa, strechy, stropov suterénu a stien na styku vykurovaného a nevykurovaného priestoru. Strecha bude zateplená tepelnou izoláciou polystyrénom EPS 150S. Materiál pre zateplenie strešnej konštrukcie je navrhnutý POLYSTYRÉN EPS 150S o hrúbke 2x120 mm. Zateplená strecha sa prekryje geotextíliou TIPPEX B200 F 300G/m² a vrchnú časť strechy bude tvoriť strešná fólia FATRFOL 810.

Skladba jestvujúcej strešnej konštrukcie

- ochranný náter	
- hydroizolácia	
- plynosilikátový panel	240 mm
- uzavorená vzduch. Dutina	50 mm
- čadičová plst'	50 mm
- stropný panel	250 mm
- vnútorná omietka	15 mm

Pre obvodový plášť je navrhované zateplenie minerálnou vatou FKD-S hr. 160 mm. Konečnú úpravu obvodového plášťa bude tvoriť tenkovrstvá fasádna farebná omietka zo systému BEK Baustoffe.

4. Zaťaženia

Zaťaženie objektu je od vlastnej hmotnosti, od hmotnosti vrstiev strechy, podlám a obvodového plášťa a klimatické zaťaženie (sneh, vietor) podľa STN EN 1991 -1-3,4. Pre oblasť Dubnice nad Váhom je uvažovaná II. Snehová oblasť, II. Zóna a I oblasť základnej rýchlosťi vetra.

Nadmorská výška : 210 m, II. Snehová oblasť, zóna 2.

$$Sk = 0.425 + 210/505 = \mathbf{0.84 \text{ kN/m}}$$

Mimoriadne : Charakteristické : $0.841 \times 0.8 = 0.673$

Návrhové : region 1 - $0.673 \times 2.1 = 1.413 \text{ kN/m}^2$

Strecha náhodilé 1 m²

	Charakter. kN/m ²	súč. n	Návrhové kN/m ²
Sneh 1.05 x 0.8	0.85	1.5	1.3
Vietor - tlak	0.2	1.5	0.3
Spolu	1.05		<u>1.6 kN/m²</u>

Zateplenie na strechu na 1 m² – stále zaťaženie - Pôvodná strecha

	Charakt. kN/m ²	súč. n	Návrhové kN/m ²
Krytina 4 x lepenka	0.30	1.35	0.405
plynosilikátový panel 0.240 x 6.0	1.44	1.35	1.944
čadičová plst' 0.05 x 2.0	0.10	1.35	0.15
stropný panel 20.5 / (5.67 x 1.2)	3.0	1.35	4.05
vnútorná omietka 15 mm 0.015 x 20	0.30	1.35	0.405
Spolu	5.14		<u>6.954 kN/m²</u>

Na stropný panel na 1 m² – stále zaťaženie - Pôvodná strecha

	Charakt. kN/m ²	súč. n	Návrhové kN/m ²
Krytina 4 x lepenka	0.30	1.35	0.405
plynosilikátový panel 0.240 x 6.0	1.44	1.35	1.944
čadičová plst' 0.05 x 2.0	0.10	1.35	0.15
vnútorná omietka 15 mm 0.015 x 20	0.30	1.35	0.405
Spolu	2.14		<u>2.604 kN/m²</u>

Zateplenie na strechu na 1 m² – stále zaťaženie - Navrhovaná strecha

	Charakt. kN/m ²	súč. n	Návrhové kN/m ²
Krytina fólia Fatrafol + geotextília	0.02	1.35	0.027
Polystyrénové dosky 0.30 x 0.25	0.075	1.35	0.101
Kotviaci materiál	0.02	1.35	0.027
Spolu	0.115		<u>0.155 kN/m²</u>

Na stropný panel na 1 m² – Celkové zaťaženie - navrhovaný stav

	Charakt. kN/m ²	súč. n	Návrhové kN/m ²
klimatické zaťaženie	1.05	1.5	1.6
Pôvodná strecha	2.14	1.35	2.604
Navrhované vrstvy	0.115	1.35	0.155
Spolu	3.315		<u>4.359 kN/m²</u>

Zateplenie na stenu 1 m²

	Charakt. kN/m ²	súč. n	Návrhové kN/m ²
Lepiacia hmota 0.002 x 10	0.02	1.35	0.027
Minerálna vlna 0.160 x 2.0	0.32	1.35	0.432
Stierka + mriežka 0.005 x 10	0.05	1.35	0.068
Tenkovrstvá omietka 0.004 x 10	0.04	1.35	0.054
Spolu	0.430		<u>0.581 kN/m²</u>

Vietor**Statické zaťaženie**Základná rýchlosť vetra $v_b = 24 \text{ m/s}$ I oblasť

Tvar terénu : kategória III – dediny, predmestia, les

Špičkový tlak vetra $q_p =$ Výška do 5 m $q_p = 0.4611 \text{ kPa}$ Výška do 10 m $q_p = 0.6153 \text{ kPa}$ Výška do 20 m $q_p = 0.7856 \text{ kPa}$ Výška do 30 m $q_p = 0.8926 \text{ kPa}$

Výška objektu : 20.0 m

Tvarové súčinitele

Tlak vetra na rohy budovy

 $c_{pe} = -1.4$

Tlak vetra na steny budovy

 $c_{pe} = -1.1$

Tlak vetra
na rohy budovy

Do výšky 10.0 m
 $w_1 = -1.4 \times 0.6153 = 0.861 \text{ kPa}$

Do výšky 20.0 m
 $w_1 = -1.4 \times 0.7856 = 1.10 \text{ kPa}$

na steny budovy

Do výšky 10.0 m
 $w_2 = -1.1 \times 0.6153 = 0.677 \text{ kPa}$

Do výšky 20.0 m
 $w_2 = -1.1 \times 0.7856 = 0.864 \text{ kPa}$

Na strechu výška do 20 m

Strecha plochá

Sanie

$c_{pe} = -0.2, c_{pe} = 0.70$
 $w_{e1} = 0.7856 \times (-0.2) = -0.1571 \text{ kN/m}^2, \text{ výpočtové } w_{e1R} = -0.1571 \times 1.5 = -0.2357 \text{ kN/m}^2$
 $w_{e2} = 0.7856 \times (-0.7) = -0.55 \text{ kN/m}^2, \text{ výpočtové } w_{e2R} = -0.55 \times 1.5 = -0.825 \text{ kN/m}^2$
 Strešný plášt' je potrebné ukotviť do nosnej konštrukcie

5. Statický výpočet

Zateplenie strechy

Pri zateplení strechy sa zvýši hodnota stáleho návrhového zaťaženia o 0.155 kN/m², čo z hľadiska pritáženia stropného panelu je za zanedbateľné. Charakteristická únosnosť stropného panelu pre skelet priemstav je 6.3/1.2 = 5.25 kN/m². Charakteristické zaťaženie stropného panelu po stavebných úpravách je 3.315 kN/m²

Posúdenie kotvenia na zaťaženie vetrom

Únosnosť kotvy

navrhujem kotvy : **Baumit Kotva PTH - SX**

únosnosť kotvy :

do plnej tehly $N_{rk} = 1.2 \text{ kN}$

do dierované a dutinové tehly $N_{rk} = 0.6 \text{ kN}$

do pórobetónu $N_{rk} = 0.5 \text{ kN}$

Návrhová únosnosť kotvy

Súčiniteľ spoľahlivosti 0.5

$N_{rk}^r = 0.5 \times 0.5 = 0.25 \text{ kN}$

Počet kotiev na 1 m²

$n = 0.825 / 0.25 = 4 \text{ kotvy}$

Navrhujem minimálny počet kotiev 5 ks/m²

Zateplenie stien

Pri zateplení stien sa zvýši hodnota zvislého stáleho návrhového zaťaženia o 0.581 kN/m², čo z hľadiska príťaženia vonkajších stien je za zanedbateľné.

Posúdenie kotvenia na zaťaženie vetrom

Únosnosť kotvy

navrhujem kotvy : **Baumit Kotva PTH - SX**

únosnosť kotvy :

do plnej tehly $N_{rk} = 1.2 \text{ kN}$

do dierované a dutinové tehly $N_{rk} = 0.6 \text{ kN}$

do pórabetónu $N_{rk} = 0.5 \text{ kN}$

Ak by nebol obvodový plášť keramický, uvažujem materiál z nižšou únosnosťou. Pre výpočet počtu kotiev uvažujem materiál steny z pórabetónu $N_{rk} = 0.5 \text{ kN}$

Návrhová únosnosť kotvy

Súčinitel' spoľahlivosti 0.5

$$N_{rk}^r = 0.5 \times 0.5 = \mathbf{0.25 \text{ kN}}$$

navrhujem kotvy : **Baumit Kotva S**

únosnosť kotvy :

do plnej tehly $N_{rk} = 1.5 \text{ kN}$

do dierované a dutinové tehly $N_{rk} = 1.5 \text{ kN}$

do pórabetónu $N_{rk} = 0.75 \text{ kN}$

Ak by nebol obvodový plášť keramický, uvažujem materiál z nižšou únosnosťou. Pre výpočet počtu kotiev uvažujem materiál steny z pórabetónu $N_{rk} = 0.75 \text{ kN}$

Návrhová únosnosť kotvy

Súčinitel' spoľahlivosti 0.5

$$N_{rk}^r = 0.75 \times 0.5 = \mathbf{0.375 \text{ kN}}$$

Počet kotiev navrhujem na kotvy s nižšou únosnosťou: Baumit Kotva PTH - SX

Na steny budovy

Do výšky 10.0 m

$$w_2 = -1.1 \times 0.677 = 0.715 \text{ kPa}$$

$$w_2^r = -1.5 \times 0.745 = 1.117 \text{ kN/m}^2$$

Počet kotiev na 1 m²

$$n = 1.117 / 0.25 = 5 \text{ kotiev}$$

Navrhujem minimálny počet kotiev 6 ks/m²

Do výšky 20.0 m

$$w_2 = -1.1 \times 0.7856 = 0.864 \text{ kPa}$$

$$w_2^r = -1.5 \times 0.864 = 1.296 \text{ kN/m}^2$$

Počet kotiev na 1 m²

$$n = 1.296 / 0.25 = 6 \text{ kotiev}$$

Navrhujem minimálny počet kotiev 6 ks/m²

Na rohy budovy a okraje steny

Do výšky 10.0 m

$$w_1 = -1.4 \times 0.6153 = 0.861 \text{ kPa}$$

$$w_1^r = -1.5 \times 0.861 = -1.292 \text{ kN/m}^2$$

Počet kotiev na 1 m²

$$n = 1.292 / 0.25 = 6 \text{ kotiev}$$

Navrhujem minimálny počet kotiev 8 ks/m²

Do výšky 20.0 m

$$w_1 = -1.4 \times 0.7856 = 1.10 \text{ kPa}$$

$$w_1 = -1.4 \times 0.7005 = 0.981 \text{ kPa}$$

$$w_1^r = -1.5 \times 1.10 = -1.65 \text{ kN/m}^2$$

Počet kotiev na 1 m²

$$n = 1.65 / 0.25 = 7 \text{ kotiev}$$

Navrhujem minimálny počet kotiev 8 ks/m²

Pri použití kotiev je potrebné vykonať skúšku na určenie skutočnej únosnosti kotiev a podľa skúšku navrhnuť potrebný počet kotiev.

V statickom výpočte sú navrhnuté kotvy PTH - SX s únosnosťou kotvy do pôrobetónu $N_{rk} = 0.5 \text{ kN}$ a únosnosťou do plnej tehly $N_{rk} = 1.2 \text{ kN}$. Pri realizácii je možné použiť tieto kotvy, prípadne kotvy väčšou únosnosťou do pôrobetónového podkladu.

6. Záver

Obvodový plášť tvoria veľkorozmerové keramické panely, výplňové murivo z tehál CDm. Priečky sú z tehál Cod. Vnútorné schodisko je prefabrikované. Projektová dokumentácia zahŕňa zateplenie obvodových obalových konštrukcií objektu. Zateplenie sa týka obvodového plášťa, strechy, stropov suterénu a stien na styku vykurovaného a nevykurovaného priestoru. Materiál pre zateplenie strešnej konštrukcie je navrhnutý POLYSTYRÉN EPS 150S o hrúbke 2x120 mm. Zateplená strecha sa prekryje geotextíliou TIPPEX B200 F 300G/m² a vrchnú časť strechy bude tvoriť strešná fólia FATRFOL 810. Pri zateplení strechy ostanú staré vrstvy strechy sa zvýši hodnota stáleho návrhového zaťaženia o 0.155 kN/m², čo z hľadiska priťaženia stropného panelu je za zanedbateľné. Charakteristická únosnosť stropného panelu pre skelet priemstav je 6.3/1.2 = 5.25 kN/m². Charakteristické zaťaženie stropného panelu po stavebných úpravách je 3.315 kN/m².

Pre obvodový plášť je navrhované zateplenie minerálnou vatou FKD-S hr. 160 mm. Konečnú úpravu obvodového plášťa bude tvoriť tenkovrstvá fasádna farebná omietka zo systému BEK Baustoffe.

Pri použití kotiev je potrebné vykonať skúšku na určenie skutočnej únosnosti kotiev a podľa skúšku navrhnuť potrebný počet kotiev. V statickom výpočte sú navrhnuté kotvy PTH - SX s únosnosťou kotvy do pôrobetónu $N_{rk} = 0.5 \text{ kN}$. Pri realizácii je možné použiť tieto kotvy, prípadne kotvy väčšou únosnosťou do pôrobetónového podkladu.

Rozmiestnenie kotiev :

Na strechu budovy

Do výšky 20.0 m - počet kotiev 5 ks/m²

Na steny budovy

Do výšky 10.0 m - počet kotiev 6 ks/m²

Do výšky 20.0 m - počet kotiev 6 ks/m²

Na rohy budovy a okraje stenyDo výšky 10.0 m - počet kotiev 8 ks/m²Do výšky 20.0 m - počet kotiev 8 ks/m²

Zaťaženie objektu je od vlastnej hmotnosti, od hmotnosti vrstiev strechy, podlág a obvodového plášťa a klimatické zaťaženie (sneh, vietor) podľa STN EN 1991 -1-3,4. Pre oblasť Dubnice je uvažovaná II. Snehová oblasť / II zóna / a I oblasť základnej rýchlosťi vetra.

Podľa prevedeného statického posudku vyplýva, že navrhovanú stavbu podľa predloženej dokumentácie a pri dodržaní platných technických nariem je možné previesť.

V Trenčíne, október 2019

Vypracoval: Ing. Vladimír Ondrejička

