

PRÍPADOVÁ PÍ SOMNÁ SPRÁVA Z ENERGETICKÉHO AUDITU

vypracovaná podľa zákona č. 321/2014 Z. z. o energetickej efektívnosti



Stavba: ZNÍŽENIE ENERGETICKEJ NÁROČNOSTI BUDOVY
KAŠTIEĽA

Miesto: p.č. 77/1, k.ú. Spišský Hrušov

Vypracoval: TERA green s.r.o.

Dátum: Júl 2022

Obsah

1	IDENTIFIKAČNÉ ÚDAJE.....	4
2	PREDMET ENERGETICKÉHO AUDITU	5
2.1	Účel spracovania energetického auditu.....	5
2.2	Podklady pre spracovanie prípadovej štúdie energetického auditu	5
2.3	Použitie vyhlášky a súvisiace normy.....	5
2.4	Umiestnenie posudzovanej budovy.....	6
3	OPIS SÚČASNÉHO STAVU.....	6
3.1	Súčasný stav budovy	7
3.2	Energetické vstupy	8
3.3	Spotreba elektrickej energie:.....	8
3.4	Spotreba zemného plynu	9
4	TEPELNOTECHNICKÉ POSÚDENIE BUDOVY, ENERGETICKÉ HODNOTENIE.....	11
4.1	Miestne a normalizované klimatické podmienky.....	11
4.2	Technické parametre budovy	13
4.3	Geometrická schéma budovy	13
4.4	Skladba a prehľad netransparentných konštrukcií	15
4.5	Skladba a prehľad transparentných konštrukcií	24
5	VÝPOČET ENERGETICKEJ HOSPODÁRNOSTI BUDOVY – SÚČASNÝ STAV	26
5.1	Merná potreba tepla na vykurovanie – Súčasný stav	26
5.2	Výpočet dodanej energie podľa miesta spotreby	27
5.2.1	Potreba energie na vykurovanie objektu budovy– súčasný stav	27
5.2.2	Potreba energie na prípravu teplej vody– súčasný stav.....	28
5.2.3	Potreba energie na osvetlenie– súčasný stav	28
5.2.4	Celková potreba energie – súčasný stav	28
5.2.5	Primárna energia – súčasný stav	29
5.3	Zhodnotenie súčasného stavu a identifikácia nedostatkov.....	29
5.3.1	Tepelná ochrana	29
5.3.2	Vykurovanie a príprava teplej vody.....	29
5.3.3	Osvetlenie.....	30
5.4	Stanovenie východiskového stavu pre výpočet úspor.....	31
6	NÁVRH OPATRENÍ PRE ZNÍŽENIE SPOTREBY ENERGÍÍ	32
6.1	Zlepšenie tepelnotechnických vlastností stavebných koštrukcií.....	32
6.1.1	Technické parametre budovy – navrhovaný stav	33
6.1.2	Skladba a prehľad netransparentných konštrukcií.....	33
6.1.3	Skladba a prehľad transparentných konštrukcií.....	42
6.1.1	Merná potreba tepla na vykurovanie – navrhovaný stav	44
6.2	Potreba energie podľa miesta spotreby – navrhovaný stav	45

6.2.1	Potreba energie na vykurovanie – navrhovaný stav	45
6.2.2	Potreba energie na ohrev TV – navrhovaný stav	46
6.2.3	Potreba energie na osvetlenie – navrhovaný stav	47
6.3	Meranie spotreby energie	47
7	REKAPITULÁCIA A POTENCIÁL ÚSPOR PO OPATRENIACH.....	49
7.1	Celková potreba energie – navrhovaný stav	49
7.2	Primárna energia – navrhovaný stav	50
8	EKONOMICKÉ HODNOTENIE	51
9	ENVIRONMENTÁLNE HODNOTENIE	54
10	REALIZÁCIA PROJEKTU PROSTREDNÍCTVOM GARANTOVANEJ ENERGETICKEJ SLUŽBY	55
11	OPATRENIA MERANIA, RIADENIA A REGULÁCIE SPOTREBY TEPLA	60
12	ZÁVER	62
13	SÚHRNÝ INFORMAČNÝ LIST	63
14	SÚBOR ÚDAJOV PRE MONITOROVACÍ SYSTÉM.....	64
15	OSVEDČENIE O ODBORNEJ SPÔSOBILOSTI	65
16	FOTODOKUMENTÁCIA	66



1 IDENTIFIKAČNÉ ÚDAJE

Objednávateľ energetického auditu

Názov spoločnosti:	Obec Spišský Hrušov
Sídlo:	Spišský Hrušov 216, 053 63 Spišský Hrušov
Štatutárny orgán:	JUDr. Adriana Tkáčová, starostka obce
IČO:	00329606
DIČ:	2020717864
Kontaktná osoba	JUDr. Adriana Tkáčová, starostka obce
Telefón:	0911 592 122
e-mail	sphrusov@levonetmail.sk

Predmet energetického auditu

Budova:	Kaštieľ Spišský Hrušov
Adresa sídla:	Spišský Hrušov 216, 053 63 Spišský Hrušov
Kontaktná osoba:	JUDr. Adriana Tkáčová, starostka obce
Telefón:	0911 592 122
IČO:	00329606
DIČ:	2020717864

Spracovateľ energetického auditu

Názov spoločnosti:	TERA green s.r.o.
Sídlo:	Orechová 1701/23, 085 01 Bardejov
Kancelária / poštová adresa:	Štefánikova 81, 085 01 Bardejov
IČO:	46879544
DIČ:	202 369 5608
IČ DPH:	SK 202 369 5608
V zastúpení:	Ing. Pavol Fedorčák, PhD.
Telefón:	+421 949 803 607
E-mail:	fedorcak@enau.sk
Údaje z obchodného registra:	Spoločnosť zapísaná v Obchodnom registri Okresného súdu Prešov, oddiel: S.r.o., vložka č. 27378/P
Energetický audítor:	Ing. Pavol Fedorčák, PhD. - registračné číslo 321/2014-0050. Zapísaný v zozname Energetických audítorov podľa § 12 ods. 9. zákona č. 321/2014 Z.z.
Spolupracovali:	Ing. Andrea Štefanková, Ing. Norbert Horváth

2 PREDMET ENERGETICKÉHO AUDITU

2.1 Účel spracovania energetického auditu

Hlavným účelom energetického auditu je poskytnúť komplexné informácie o budove a jej energetických systémoch s dôrazom na návrh nízkoúhlíkových opatrení a využitia energetických služieb s garantovanou úsporou energie.

Cieľom tejto správy z energetického auditu je aj odborná podpora pri monitorovaní a riadení spotreby energie vo verejných budovách a to zvyšovaním informovanosti hlavne zamestnancov verejného sektora, ktorí sa zaoberajú nízkoúhlíkovými opatreniami a vyhodnocovaním spotreby energie. Z toho dôvodu je správa z energetického auditu prehľadne štrukturovaná vrátane farebne zvýraznených textových pasáží, ktorých účelom je vysvetliť predmetnú problematiku, prípadne popísať spôsob výpočtu. Číselné hodnoty sú vždy zobrazované tabuľkovou formou a navrhované nízkoúhlíkové opatrenia sú z dôvodu prehľadnosti a porovnania zobrazené spolu s parametrami súčasného stavu budovy a jej systémov.

Predmetom EA je zhodnotenie tepelnotechnických vlastností stavebných konštrukcií, posúdenie spotreby energie súčasných technických systémov budov, návrh opatrení na významnú alebo hĺbkovú obnovu budov, opatrení na rekonštrukciu a modernizáciu technických systémov v budovách, stanovenie potenciálu úspor energie, ich ekonomické a environmentálne hodnotenie.

Energetický audit je určený pre vlastníka budovy, pre potreby jeho rozhodovania o možnostiach implementácie navrhnutých opatrení a odporúčaní na zlepšenie energetickej hospodárnosti budov a môže sa využiť ako podklad pre prípravu projektovej dokumentácie obnovy budov.

V rámci riešenia energetického auditu neboli identifikované potreby zadávateľa vrátane identifikácie neakceptovateľných opatrení.

2.2 Podklady pre spracovanie prípadovej štúdie energetického auditu

- Údaje o spotrebe a nákladoch na zemný plyn a elektrinu v rokoch 2019, 2020, 2021
- Dostupná stavebná a výkresová dokumentácia
- Osobné konzultácie s prevádzkovateľom objektu
- Obhliadka objektu
- Fotodokumentácia

2.3 Použité vyhlášky a súvisiace normy

- Zákon č. 321/2014 Z. z. o energetickej efektívnosti a o zmene a doplnení niektorých zákonov (ďalej len „zákon č. 321/2014 Z. z.“).
- Vyhláška 324/2016 Z. z. Ministerstva dopravy, výstavby a regionálneho rozvoja Slovenskej republiky z 30. novembra 2016, ktorou sa vykonáva zákon č. 555/2005 Z. z. o energetickej hospodárnosti budov a o zmene a doplnení niektorých zákonov v znení neskorších predpisov.
- STN EN 73 0540 Tepelnotechnické vlastnosti stavebných konštrukcií a budov. Tepelná ochrana budov.

- STN EN ISO 13790: Tepelno-technické vlastnosti budov. Výpočet potreby energie na vykurovanie.
- STN EN ISO 13370: Tepelnotechnické vlastnosti budov. Šírenie tepla zeminou.
- STN EN ISO 13789: Tepelnotechnické vlastnosti budov. Merný tepelný tok prechodom tepla a vetraním.
- STN EN 128 31 Vykurovacie systémy v budovách. Metóda výpočtu projektovaného tepelného príkonu.
- STN 73 0550 – Meranie spotreby energie na vykurovanie v prevádzkových podmienkach.
- STN EN ISO 13790/NA: Tepelno-technické vlastnosti budov. Výpočet potreby energie na vykurovanie. Národná príloha.

2.4 Umiestnenie posudzovanej budovy

Posudzovaná budova Kaštieľa sa nachádza v obci Spišský Hrušov, v katastrálnom území Spišský Hrušov, okres Spišská Nová Ves, Košický kraj.



Obrázok 1: Umiestnenie posudzovaného objektu

3 OPIS SÚČASTNÉHO STAVU

Využitie budovy

Budova je využívaná ako administratívna budova.

Budova je pamiatkovo chránená.

3.1 Súčasný stav budovy

Tepelná obálka

Predmetom projektového hodnotenia je zníženie energetickej náročnosti budovy kaštieľa v obci Spišský Hrušov. Budova je dvojpodlažná, s vykurovaným a nevykurovaným suterénom, s valbovou strechou. Konštrukčný systém je stenový murovaný z kamenného muriva.

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie administratívnej budovy bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s prerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom dennostupňov $D = 3104\text{K}\cdot\text{deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu $18,5^{\circ}\text{C}$ a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^{\circ}\text{C}$.

Obvodová stena OP1 je z kamenného muriva hr. 1000 mm bez zateplenia.

Obvodová stena OP2 je z kamenného muriva hr. 800 mm bez zateplenia.

Obvodová stena OP3 je z kamenného muriva hr. 300 mm bez zateplenia.

Strop pod nevykurovaným priestorom STR1 je s uzavretou vzduchovou medzerou hr. 220 mm s obojstranným dreveným záklopom, zateplený tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 300 mm.

Strop nad nevykurovaným suterénom STR2 je klenbový z CPP tehál hr. 100 mm so škvárovým násypom hr. 300 mm, betónom hr. 150 mm a s cementovým poterom hr. 80 mm.

Stena do nevykurovaného priestoru OP4 je z kamenného muriva hr. 900 mm bez zateplenia.

Obvodová stena OP5 je z kamenného muriva hr. 900 mm bez zateplenia.

Obvodová stena OP6 je z kamenného muriva hr. 500 mm bez zateplenia.

Strop pod nevykurovaným priestorom STR3 je drevený trámový s dreveným záklopom.

Podlaha na teréne P1 je z podkladného betónu hr. 150 mm s cementovým poterom hr. 100 mm.

Výplne okenných otvorov sú drevené dvojité so súčiniteľom prechodu tepla $U_w = 2,35 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$ a drevené dverné výplne so súčiniteľom prechodu tepla $U_w = 1,40 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$ a $U_w = 2,70 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

Technické zariadenia budov

Vykurovanie

Po obhliadke budovy boli zistené nasledovné skutočnosti. Budova je dvojpodlažná s vykurovaným suterénom. Vykurovací systém budovy je konvenčný 70/50. Distribučná sieť je tvorená ležatým rozvodom, od ktorého je napojené stúpacie a pripájacie potrubie k radiátorom vo vykurovaných priestoroch. Potrubia napájané jednotlivé vykurovacie spotrebiče sú oceľové. Vykurovacie telesá sú doskové s termostatickými hlavicami. Systém je hydraulicky vyregulovaný. Kotolňa je v rámci tepelnej obálky budovy. Teplo je produkované z kaskády dvoch plynových kondenzačných kotlov Vitodens 200.

Systém prípravy teplej vody

Príprava teplej vody sa uskutočňuje elektrickým prietokovým ohrevom. Hlavný domový rozvod a jednotlivé odbočky k stúpacím potrubiam sú vedené pod stropom/ v stene vo vykurovanom priestore. Cirkulácia teplej vody nie je.

Systém osvetlenia

Jedná sa o bývalý kaštieľ. Elektroinštalácia bola čiastočne vymenená ale je zastaralá z pohľadu bezpečnosti prevádzky. Osvetlenie je riešené dobovými lustrami, kde sú inštalované LED žiarovky, taktiež vo výstavných miestnostiach sú inštalované lustre. Ostatné svietidlá sú žiarovkové a v niektorých sú inštalované LED žiarovky. V kotolni sú žiarivkové svietidlá.

V budove sú inštalované núdzové svietidlá s vlastným akumulátorom. Osvetlenie je ovládané spínačmi. Na toaletách sú inštalované pohybové snímače.

3.2 Energetické vstupy

Prehľad o energetických vstupoch a nákladoch na energiu v predchádzajúcich kalendárnych rokoch je spracovaný na základe údajov o vyfakturovaných množstvách jednotlivých druhov energetických nosičov. Energetické vstupy sú podrobnejšie členené podľa účelu spotreby na:

- vykurovanie (UK),
- prípravu teplej vody (TV),
- vetranie (VET) - ak relevantné,
- osvetlenie (OSV),
- ostatné - zahŕňa inú spotrebu ako vyššie uvedené.

Spotreba energie uvedená v členení podľa účelu obsahuje aj pomernú časť prípadných strát z výroby a rozvodu energie, vzniknutých v objekte energetického auditu.

Uvedené náklady obsahujú len variabilnú zložku obstarávacej ceny energetických nosičov, t.j. obsahuje len zložky ceny súvisiace s množstvom dodanej energie. Takto oklieštená hodnota nákladu je uvádzaná z dôvodu objektívneho výpočtu ekonomickej návratnosti navrhovaných racionalizačných opatrení. Náklady na energiu sú uvedené bez DPH.

V predmete energetického auditu dochádza len k energetickým vstupom a k spotrebe energie, energetické výstupy sa nerealizujú.

Objemy nakupovaných energonosičov boli za ostatné tri roky nasledovné:

3.3 Spotreba elektrickej energie:

Z obce boli dodané len ročné zúčtovacie faktúry (neboli dodané spotreby po mesiacoch).

Budova je v súčasnosti napojená na elektrinu a zemný plyn. V predmete energetického auditu dochádza len k energetickým vstupom a k spotrebe energie, energetické výstupy sa nerealizujú.

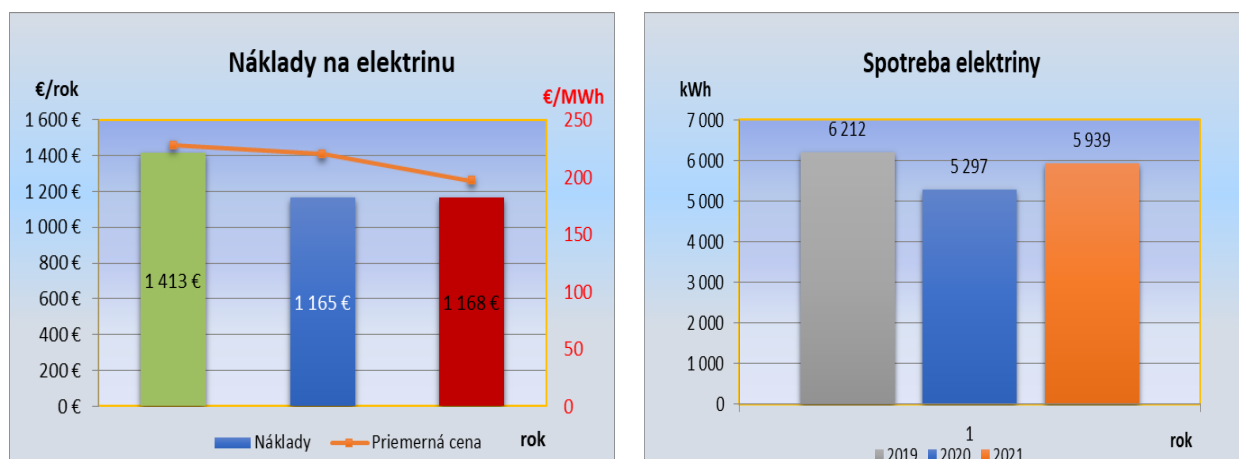
Objemy nakupovaných energonosičov (dodané z obce) boli za ostatné tri roky (uvažovalo sa s rokmi 2019, 2020 a 2021) nasledovné:

<i>Rok</i>	<i>Spotreba (kWh)</i>	<i>Náklady spolu (€)</i>	<i>Priemerná cena (€/kWh)</i>
2019	6 212	1 413 €	0,2275
2020	5 297	1 165 €	0,2200
2021	5 939	1 168 €	0,1967
Priemer	5 816	1 249	0,2147

Tabuľka 1: Súhrnné údaje o spotrebe elektrickej energie

Priemerná spotreba elektrickej energie dosiahla v ostatných troch rokoch hodnotu **5,816 MWh/rok**, čo pri priemernej cene **0,2147 €/kWh** predstavuje ročné náklady na elektrinu na úrovni **1 249 €**.

Vývoj spotreby a nákladov za elektrinu za ostatné tri roky je znázornený v nasledujúcich grafoch.



Obrázok 2: Prehľad spotreby a nákladov na elektrickú energiu v rokoch 2019 – 2021

3.4 Spotreba zemného plynu

Z obce boli dodané len ročné zúčtovacie faktúry (neboli dodané spotreby po mesiacoch).

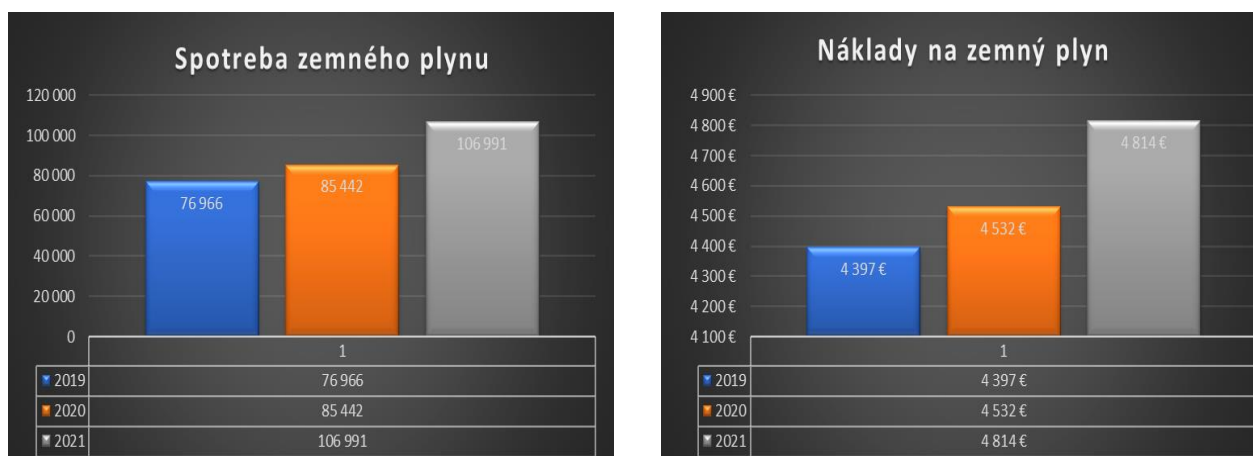
Teploto je v budove vyrábané zo zemného plynu. Prehľad spotreby zemného plynu na vykurovanie vrátane čiastkových nákladov je uvedený v nasledujúcich tabuľkách.

rok	Spotreba (kWh)	Náklady spolu (€)	Priemerná cena (€/kWh)
2019	76 966	4 397 €	0,0571
2020	85 442	4 532 €	0,0530
2021	106 991	4 814 €	0,0450
Priemer	89 800	4 581 €	0,0510

Tabuľka 2: Prehľad spotreby a nákladov na zemný plyn v rokoch 2019 - 2021

Priemerná spotreba zemného plynu vo výkonových jednotkách za posledné tri roky je na úrovni **89,800 MWh/rok** za cenu **0,0510 €/kWh**.

V energetickej náročnosti výroby sú zahrnuté všetky technologické procesy vrátane prípravných a prídavných procesov.

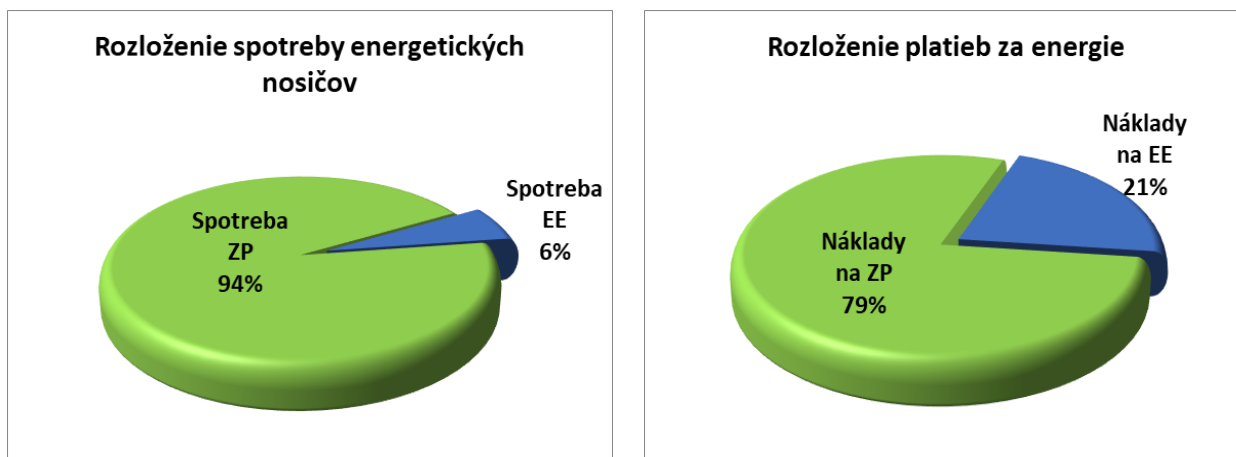


Obrázok 3: Prehľad spotreby a nákladov na zemný plyn v rokoch 2019 – 2021

Celková štruktúra odberu energetických nosičov podľa predložených faktúr je z hľadiska spotreby výrazne prevažovaná spotrebou zemného plynu – na úrovni 94 %, z hľadiska platieb za energie náklady na zemný plyn predstavujú 79 % z celkových nákladov na energiu.

Vstupy palív a energie	Jednotka	Množstvo	Výhrevnosť MWh/jedn.	Obsah energie [MWh]	Ročné náklady [euro]
Nákup elektrickej energie	MWh	5,82		5,82	1 248,90
Nákup tepla	MWh				
Zemný plyn	MWh	89,80		89,80	4 580,89
Hnedé uhlie	t				
Čierne uhlie	t				
Koks	t				
Iné pevné fosílné palivá	t				
Ťažký vykurovací olej	t				
Biomasa	t				
Ľahký vykurovací olej	t				
Nafta	t				
Iné energeticky využiteľné plyny	tis. m ³				
Druhotná energia	GJ				
Obnoviteľné zdroje energie	MWh				
Iné palivá	t				
Celkom vstupy palív a energie				95,62	5 829,78
Zmena stavu zásob palív					
Celkom vstupy palív a energie				95,62	5 829,78

Tabuľka 3: Súhrnná tabuľka energetických vstupov



Obrázok 4: Grafické znázornenie rozloženia spotreby a platieb za energiu

4 TEPELNOTECHNICKÉ POSÚDENIE BUDOVY, ENERGETICKÉ HODNOTENIE

Pre tepelnotechnické posúdenie budovy bola použitá projektová dokumentácia uvedená v úvode správy. Potrebné detaily boli doplnené pri obhliadke objektov a konzultáciami s investorom. V nasledovnom je uvedený podrobný výpočet tepelnotechnického posúdenia aktuálneho stavu budovy s popisom stavebných konštrukcií, otvorových výplní a pod. Pri čiastkových výpočtoch je uvedené, či daná položka vyhovuje aktuálne platným predpisom a kritériám energetickej hospodárnosti budov.

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s prerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom dennostupňov $D = 3104K.deň$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu $18,5^{\circ}C$ a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^{\circ}C$.

Podľa výzvy na predkladanie žiadosti : 4.3.1 Zníženie spotreby energie pri prevádzke verejných budov – jednotlivé budovy musia byť nízkoenergetické, ultranízkoenergetické a takmer s nulovou spotrebou energie. Výzva sa odvoláva na zákon 555/2004 a vyhlášku MDVRR 324/2016 Z.z, ktorá je nadradená nad STN 13 790. Vo vyhláške sú dané jednotlivé energetické triedy pre jednotlivé miesta spotreby pre normalizované hodnotenie, preto sa pri výpočte potreby tepla na vykurovanie brali normalizované hodnoty podľa vyhlášky 324/2016. Následne normalizovaný výpočet súčasného stavu a normalizovaný výpočet navrhových opatrení bude premietnutý do skutočných hodnôt dennostupňovej metódy danou užívaním stavby v ekonomickom a environmentálnom hodnotení.

4.1 Miestne a normalizované klimatické podmienky

MH - Miestne hodnoty - STN 13 790 NA

			Hodnoty
Vonkajšia výpočtová teplota	q_e	($^{\circ}C$)	-15
Veterná oblasť, rýchlosť vetra	v	(m/s)	od 2 do 5
Vnútorná výpočtová teplota	q_i	($^{\circ}C$)	18,4

Priemerná vonkajšia teplota vykurovacieho obdobia	q_{ae}	(°C)	1,86
Priemerný počet vykurovacích dní	d		243
Priemerný počet dennostupňov	D		4247

Vykurovací režim budovy v reálnej prevádzke nezodpovedá počtu dennostupňov podľa lokality. Vykurovanie v budove je prispôbené prevádzke, v miestnostiach sa vykuruje vždy podľa potreby a obsadenia miestnosti. Vykurovacía teplota vnútorných priestorov zodpovedá účelu využitia budovy.

Pre výpočet potreby tepla na vykurovanie normalizovaným hodnotením boli použité normalizované vstupné údaje o vonkajších klimatických podmienkach a vnútornom prostredí budovy. Normalizované hodnotenie bolo použité len pri porovnaní merných potrieb tepla objektu podľa STN 73 0540-2.

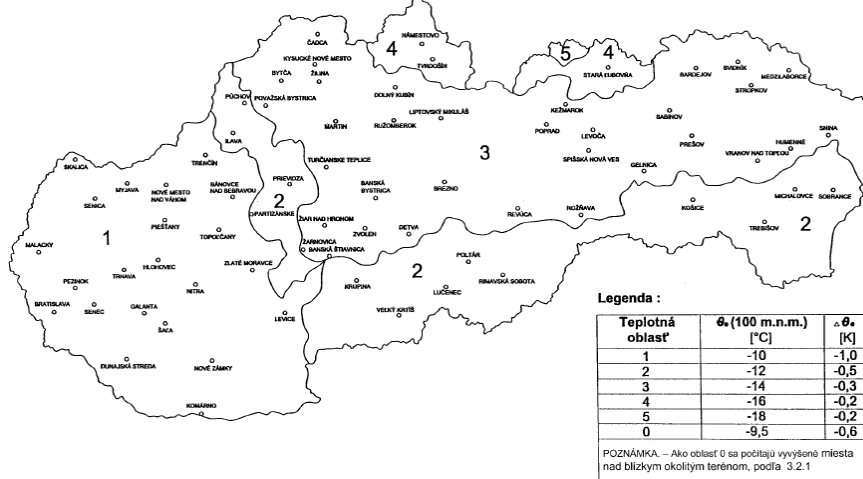
NH - Normalizované hodnoty

			Hodnoty
Vonkajšia výpočtová teplota	q_e	(°C)	-15
Veterná oblasť, rýchlosť vetra	v	(m/s)	-
Upravená vnútorná výpočtová teplota	q_i	(°C)	18,4
Priemerná vonkajšia teplota vykurovacieho obdobia	q_{ae}	(°C)	3,86
Priemerný počet vykurovacích dní	d		212
Priemerný počet dennostupňov	D		3083

Výpočtové podmienky pre zimné obdobie:

Podľa bodu 5.1. a tabuľky 2 STN 73 0540 – 3:2012 vonkajšia výpočtová teplota vzduchu v zimnom období sa určí pre miesto budovy v závislosti od zemepisnej polohy podľa mapy teplotných oblastí a v závislosti na nadmorskej výške

Spišský Hrušov 424 m.n.m, v 3.T.O,
 $(1 \times (-14)) + (3,24 \times (-0,3)) = -14 + (-0,972) = -14,972 \text{ °C}$
 $\theta_e = -11 \text{ °C}$



Obrázok A.1 – Mapa teplotných oblastí Slovenska v zimnom období

Výpočtová relatívna vlhkosť vonkajšieho vzduchu sa určuje pre teplotu vonkajšieho vzduchu

$$\varphi_e = 84 \%$$

Teplota vnútorného vzduchu pre administratívne budovy v bode 8.2. z tabuľky 14 STN 73 05 40 – 2 :2012/Z1 :2016

$$\theta_i = 20,0 \text{ } ^\circ\text{C}$$

Upravená výpočtová teplota vnútorného vzduchu pre administratívne budovy (prerušované vykurovanie) v bode 8.2. z tabuľky 14 STN 73 05 40 – 2: 2012/Z1: 2016

$$\theta_i = 18,5 \text{ } ^\circ\text{C}$$

Relatívna vlhkosť vnútorného vzduchu v bode 4.1. z tabuľky 1 STN 73 05 40 – 3

$$\varphi_i = 50 \%$$

4.2 Technické parametre budovy

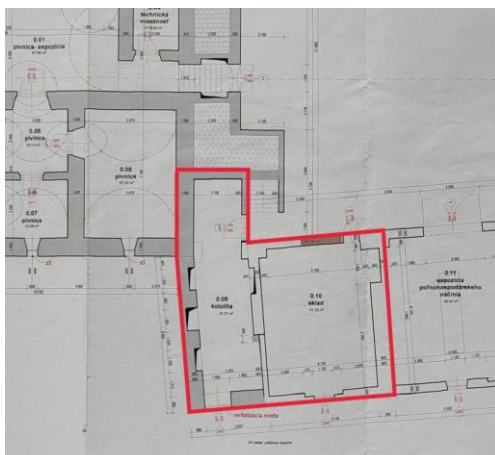
Celková zastavaná plocha [m ²]	A	126,15
Obstavaný vykurovaný objem [m ³]	V _b	3802,02
Merná plocha [m ²]	A _b	936,02
Ochladzovaná obalová konštrukcia [m ²]	∑A _i	1876,17
Faktor tvaru budovy [1/m]	∑A _i /V _b	0,493
Počet podlaží		2
Priemerná konštrukčná výška podlažia [m]	h _{k,pr}	4,06

4.3 Geometrická schéma budovy

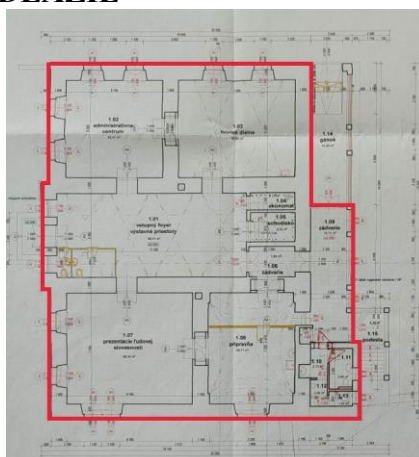
SITUÁCIA



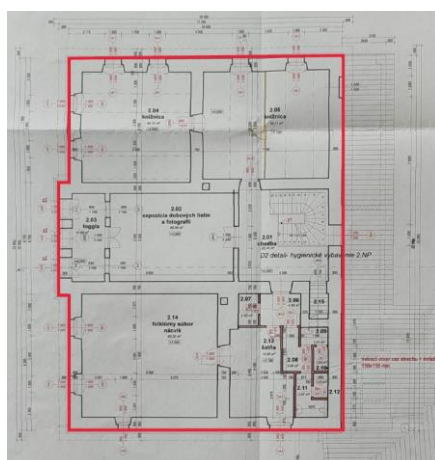
PÔDORYS I. PODZEMNÉ PODLAŽIE



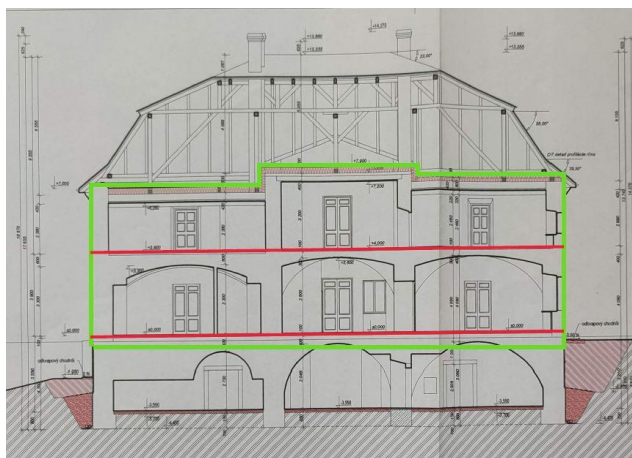
PÔDORYS I. NADZEMNÉ PODLAŽIE



PÔDORYS II. NADZEMNÉ PODLAŽIE



REZ



4.4 Skladba a prehľad netransparentných konštrukcií

Podľa článku 4.1 STN 73 0540:2012 steny, stropy, strechy a podlahy vykurovaných alebo klimatizovaných bytových a nebytových budov v priestoroch s relatívnou vlhkosťou $\varphi_i \leq 80\%$ musia mať taký súčiniteľ prechodu tepla konštrukciou U alebo tepelný odpor konštrukcie R , aby bola splnená požiadavka

$$U \leq U_N$$

$$R \geq R_N$$

$$U = \frac{1}{R_{si} + R + R_{se}}$$

Podľa článku 4.3 STN 73 0540:2012 steny, stropy, strechy a podlahy vykurovaných alebo klimatizovaných bytových a nebytových budov v priestoroch s relatívnou vlhkosťou $\varphi_i \leq 80\%$ musia mať na každom mieste vnútorného povrchu teplotu θ_{si} , vyjadrenú v $^{\circ}\text{C}$, ktorá je bezpečne nad teplotou rosného bodu a vylučuje riziko vzniku plesní. Vnútorná povrchová teplota sa vypočíta podľa vzťahu:

$$\theta_{si} \geq \theta_{si,N} = \theta_{si,80} + \Delta\theta_{si}$$

Podľa STN 73 0540-3 pri teplote vnútorného vzduchu $\theta_{ai} = 20^{\circ}\text{C}$ a relatívnej vlhkosti vnútorného vzduchu $\varphi_i = 50\%$ je kritická povrchová teplota na vznik plesní $\theta_{si,80} = 12,6^{\circ}\text{C}$.

Bezpečnostná prirážka zohľadňujúca spôsob vykurovania miestnosti a spôsob užívania.

Miestnosti s prerušovaným vykurovaním s poklesom teploty vnútorného vzduchu do 5K a so súčiniteľom prestupu tepla na vnútornom povrchu konštrukcie stien a stropov $\Delta\theta_{si} = 0,5^{\circ}\text{C}$ a podláh $\Delta\theta_{si} = 1,0^{\circ}\text{C}$.

OP1 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)	C_m	
1	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500	AB	274,94	454058456
2	Kamenné murivo	1,000	1,500	10,0	850	1850	1572500			
3	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			



Výpočtové okrajové podmienky			HODNOTENIE
Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-15	
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20	
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84	
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50	
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,72	
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04	
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,13	
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,853	
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	
Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	1,13	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,89	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	14,87	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

OP2 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)		C_m
1	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500	AB	239,18	319783660
2	Kamenné murivo	0,800	1,500	10,0	850	1850	1258000			
3	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			

Výpočtové okrajové podmienky		
Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-15
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,58
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,13
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,828



Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	HODNOTENIE
Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	1,33	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,75	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	13,96	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

OP3 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ	Plocha konštrukcie (m ²)		C_m
1	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500	AB	48,97	26969401
2	Kamenné murivo	0,300	1,500	10,0	850	1850	471750			
3	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			

Výpočtové okrajové podmienky

Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-15	HODNOTENIE
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20	
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84	
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50	
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,25	
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04	
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,13	
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,691	
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	
Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	2,38	
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,42	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	9,18	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$



Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	nevyhovuje
--------------------------------------	----------------------	-------	------------

STR1 - Strop pod nevykurovaným priestorom

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nahor, do nevykurovaného priestoru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)	C_m	
1	Omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	393,90	151973474
2	Drevený záklop	0,030	0,180	157,0	2510	400	30120			
3	Uzavretá vzduchová medzera	0,220	0,940	10,0	1010	1300	288860			
4	Drevený záklop	0,030	0,180	157,0	2510	400	30120			
5	Parozábrana	0,0002	0,350	144000,0	1470	1100	323			
6	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,300	0,039	1,0	940	17	4794			

Výpočtové okrajové podmienky

Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-15
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	8,28
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,10
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,988
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	0,12	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,20	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	8,42	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,90	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,58	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

STR2 - Strop nad nevykurovaným suterénom

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, do nevykurovaného priestoru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)	C_m	
1	Cementový poter	0,080	1,160	19,0	840	2000	134400	AB	393,90	314521875
2	Hydroizolácia	0,0035	0,210	14480,0	1470	1114	5732			



3	Betón	0,150	1,300	20,0	1020	2200	336600			
4	Škvarový násyp	0,300	0,270	3,0	750	750	168750			
5	Tehla CPP	0,100	0,800	9,0	900	1700	153000			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	0							
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84							
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R [m ² .K/W]	1,44							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R_{se} [m ² .K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R_{si} [m ² .K/W]	0,17							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f_{Rsi}	0,897							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62							
Bezpečnostná prírážka		$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	1,0							
HODNOTENIE										
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla		U [W/m ² .K]	0,61	$U \leq U_N$						
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U_N [W/m ² .K]	0,50	nevyhovuje						
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie		R [m ² .K/W]	1,65	$R \geq R_N$						
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie		R_N [m ² .K/W]	1,70	nevyhovuje						
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota		Θ_{si} [°C]	17,94	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$						
Najnižšia vnútorná povrchová teplota		$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,62	vyhovuje						

Vykurovaný suterén

Plocha vykurovaného priestoru suterénu	A (m ²)	126,15
Exponovaný obvod vykurovaného priestoru	P (m)	49,58
Intenzita výmeny vzduchu vo vykurovanom priestore	n (h-1)	0,30
Objem vzduchu vykurovaného priestoru	V (m ³)	504,59



Hĺbka podlahy suterénu pod terénom	z (m)	0,00
Výška terénu od podlahy I.nadzemného podlažia	h (m)	4,00
Teplota vo vykurovanom priestore	Θ_u [°C]	20
Tepelný odpor medzi vnútorným a vonkajším prostredím	R [m ² .K/W]	0,68
Súčiniteľ prechodu tepla medzi vnútorným a vonkajším prostredím	U [W/m ² .K]	1,48
Ustálená tepelná vodivosť	L_s (W/K)	655,12

OP4 - Stena do nevykurovaného priestoru
Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do nevykurovaného priestoru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha (m ²)		C_m
1	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500	AB	57,27	85572709
2	Kamenné murivo	0,900	1,500	10,0	850	1850	1415250			
3	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			

Výpočtové okrajové podmienky

Teplota v nevykurovanom priestore	Θ_e [°C]	0
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20
Vlhkosť v nevykurovanom priestore	Ψ_u [%]	70
Vlhkosť interiériu	Ψ_i [%]	50
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,65
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,13
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,842
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U_w [W/m ² .K]	1,22	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_w [m ² .K/W]	0,82	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	16,83	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

OP5 - Obvodová stena
Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru



č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha (m ²)		C _m
1	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500	AB	48,62	72643830
2	Kamenné murivo	0,900	1,500	10,0	850	1850	1415250			
3	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ_e [°C]	-15						
Priemerná teplota v interiéri			Θ_i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ_e [%]	84						
Vlhkosť interiéru			Ψ_i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R [m ² .K/W]	0,65						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			R_{se} [m ² .K/W]	0,04						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie			R_{si} [m ² .K/W]	0,13						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu			f_{Rsi}	0,842						
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní			$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62						
Bezpečnostná prírážka			$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5						
HODNOTENIE										
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U_w [W/m ² .K]	1,22	U ≤ U _N					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R_w [m ² .K/W]	0,82	R ≥ R _N					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θ_{si} [°C]	14,45	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$					
Najnižšia vnútorná povrchová teplota			$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje					

OP6 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha (m ²)		C _m
1	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500	AB	84,82	73388688
2	Kamenné murivo	0,500	1,500	10,0	850	1850	786250			
3	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ_e [°C]	-15						
Priemerná teplota v interiéri			Θ_i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ_e [%]	84						
Vlhkosť interiéru			Ψ_i [%]	50						



Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,38	
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04	
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,13	
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,765	
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	HODNOTENIE
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U_w [W/m ² .K]	1,81	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_w [m ² .K/W]	0,55	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	11,78	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	nevyhovuje

STR3 - Strop pod nevykurovaným priestorom

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nahor, do nevykurovaného priestoru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)	C_m	
1	Drevený záklop	0,050	0,180	157,0	2510	400	50200	AB	126,15	6332630
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-15							
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84							
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R [m ² .K/W]	0,28							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R_{se} [m ² .K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R_{si} [m ² .K/W]	0,10							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f_{Rsi}	0,761							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62							
Bezpečnostná prírážka		$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	HODNOTENIE						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla		U [W/m ² .K]	2,39	$U \leq U_N$						
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U_N [W/m ² .K]	0,20	nevyhovuje						
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie		R [m ² .K/W]	0,42	$R \geq R_N$						
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie		R_N [m ² .K/W]	4,90	nevyhovuje						



VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	11,62	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	nevyhovuje

P1 - Podlaha na teréne

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, do zeminy

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha (m ²)		C _m
1	Cementový poter	0,100	1,160	19,0	840	2000	168000	AB	126,15	62447237
2	Hydroizolácia	0,0035	0,210	14480,0	1470	1114	5732			
3	Betón	0,150	1,230	17,0	1020	2100	321300			
	Zemina		2,000	2,0						
Výpočtové okrajové podmienky										
	Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	5						
	Teplota vo vykurovanom priestore		Θ_i [°C]	20						
	Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	99						
	Vlhkosť vykurovaného priestoru		Ψ_i [%]	50						
	Odpor podlahovej konštrukcie		R_f [m ² .K/W]	0,10						
	Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R_{se} [m ² .K/W]	0						
	Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R_{si} [m ² .K/W]	0,17						
	Plocha podlahy na teréne		A (m ²)	126,15						
	Exponovaný obvod podlahy na teréne		P (m)	49,58						
	Hrúbka steny		w (m)	0,95						
	Charakteristický rozmer podlahy		B' (m)	5,09						
	Ekvivalentná hrúbka podlahy		dt(m)	1,50						
	Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f _{Rsi}	0,904						
	Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62						
	Bezpečnostná prírážka		$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	1,0						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy bez tepelnej izolácie po okrajoch			U_{bf} [W/m ² .K]	0,56						
	Odpor zvislej okrajovej izolácie		R_D [m ² .K/W]	0,00						
	Prídavná efektívna hrúbka izolácie		d' (m)	0,00						
	Hĺbka izolácie pod terénom		D(m)	0,00						
	Korekčný stratový súčiniteľ		$\Delta\Psi$	0,00						
	Ustálená tepelná vodivosť		Ls	0,00						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy s tepelnou izoláciou po okrajoch			U_{bf} [W/m ² .K]	0,56						$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U_N [W/m ² .K]	0,40						nevyhovuje

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_{br} [m ² .K/W]	1,78	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	2,50	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	18,57	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,62	vyhovuje

Porovnanie netransparentných stavebných konštrukcií súčasný stav:

Súčet plôch všetkých pevných stavebných konštrukcií predstavuje 1793,9 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 0,12 W.m⁻².K⁻¹ do 2,39 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy stavebných konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom všetkých pevných stavebných konštrukcií je 1481,4 W/K, čo predstavuje 81,4 % z celkovej mernej tepelnej straty prechodom.

Stavebná konštrukcia	Plocha	U	U _N	Hodnotenie
	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Zvislé steny nad terénom				
OP1 - Obvodová stena	274,94	1,13	0,22	Nevyhovuje
OP2 - Obvodová stena	239,18	1,33	0,22	Nevyhovuje
OP3 - Obvodová stena	48,97	2,38	0,22	Nevyhovuje
OP4 - Stena do nevykurovaného priestoru	57,27	1,22	0,22	Nevyhovuje
OP5 - Obvodová stena	48,62	1,22	0,22	Nevyhovuje
OP6 - Obvodová stena	84,82	1,81	0,22	Nevyhovuje
Stavebná konštrukcia	Plocha	U	U _{W,N}	Hodnotenie
	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Strešné konštrukcie				
STR1 - Strop pod nevykurovaným priestorom	393,90	0,12	0,20	Vyhovuje
STR3 - Strop pod nevykurovaným priestorom	126,15	2,39	0,20	Nevyhovuje
STR2 - Strop nad nevykurovaným suterénom	393,90	0,61	0,50	Nevyhovuje
Stavebná konštrukcia	Plocha	U	U _{W,N}	Hodnotenie
	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Podlaha				
P1 - Podlaha na teréne	126,15	0,56	0,40	Nevyhovuje

4.5 Skladba a prehľad transparentných konštrukcií

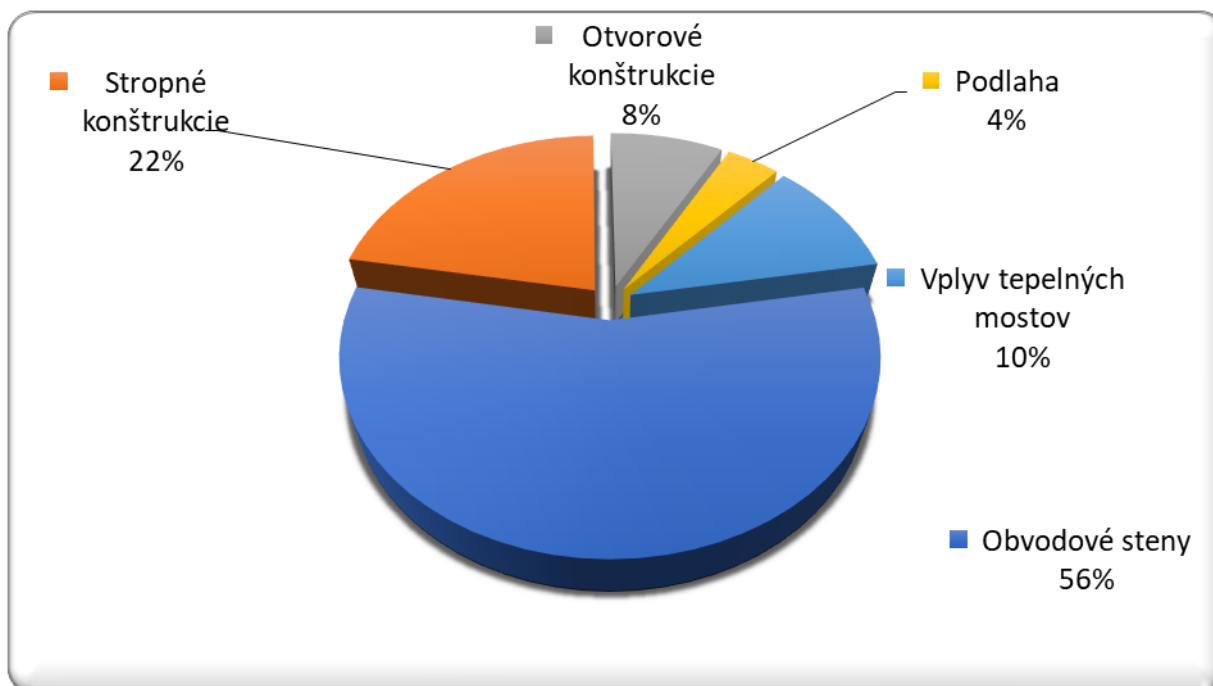
Porovnanie transparentných stavebných konštrukcií súčasný stav:

Súčet plôch všetkých typov otvorových konštrukcií predstavuje 82,3 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 1,40 W.m⁻².K⁻¹ do 2,70 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy otvorových konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom otvorových konštrukcií je 151,0 W.K⁻¹, čo predstavuje 8,3 % z celkovej mernej tepelnej straty prechodom.

Otvorová konštrukcia	Počet			Plocha	U	Merná tep. strata	U _{W,N}	Hodnotenie
	n	a	b	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Drevené dvojité okno	1	1,25	1,55	1,94	2,35	4,55	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,40	2,05	2,87	2,35	6,74	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	1	3,10	2,05	6,36	2,35	14,93	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,15	2,05	2,36	2,35	5,54	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	2	0,80	0,80	1,28	2,35	3,01	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	10	1,10	1,60	17,60	2,35	41,36	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	8	1,00	1,05	8,40	2,35	19,74	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	3	1,25	3,20	12,00	2,35	28,20	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,90	1,55	2,95	2,35	6,92	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	1	0,65	1,05	0,68	2,35	1,60	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	2	1,15	1,55	3,57	2,35	8,38	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,30	1,40	1,82	2,35	4,28	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,49	1,43	2,14	2,35	5,02	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,12	1,43	1,60	2,35	3,76	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	1	0,90	2,02	1,82	1,40	2,55	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	1	1,25	1,65	2,06	1,40	2,89	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	1	1,85	2,02	3,74	1,40	5,23	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	1	1,35	2,46	3,32	2,70	8,97	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	1	2,32	2,50	5,80	1,40	8,12	0,85	Nevyhovuje

Podiel jednotlivých konštrukcií a tepelných mostov na celkovej mernej tepelnej strate prechodom je uvedený v nasledujúcej tabuľke a grafe.

Položka	Plocha	H	Podiel
	(m ²)	(W/K)	(%)
Obvodové steny	753,8	1011,9	55,6
Stropné konštrukcie	913,9	398,6	21,9
Otvorové konštrukcie	82,3	151,0	8,3
Podlaha	126,1	71,0	3,9
Vplyv tepelných mostov	-	187,6	10,3
Suma	1876,2	1820,0	100
Pevné konštr.	1793,9	1481,4	81,4



V nasledujúcej tabuľke je uvedený priemerný súčiniteľ prechodu tepla obvodovými konštrukciami :

Faktor tvaru budovy	Priemerný súčiniteľ prechodu tepla	Normalizovaná hodnota	Hodnotenie podľa STN 73 0540-2
	U_{Priem}	$U_{W,N}$	
	($W \cdot m^{-2} \cdot K^{-1}$)	($W \cdot m^{-2} \cdot K^{-1}$)	
0,493	0,970	0,32	Nevyhovuje

5 VÝPOČET ENERGETICKEJ HOSPODÁRNOSTI BUDOVY – SÚČASNÝ STAV

5.1 Merná potreba tepla na vykurovanie – Súčasný stav

Potreba tepla na vykurovanie je určená výpočtom na základe tepelnotechnických vlastností stavebných konštrukcií a budovy. Nezahŕňa vlastnosti zdroja tepla a vykurovacej sústavy.

Na výpočet energetickej hospodárnosti budovy v zmysle vyhlášky č.324/2016 Z.z., ktorou sa vykonáva zákon č.555/2005 Z.z. o energetickej hospodárnosti budov a o zmene a doplnení niektorých zákonov, sa použije projektové hodnotenie určenia potreby energie v budove vyrátaním s použitím návrhových vstupných údajov o vonkajšom a vnútornom prostredí budovy a stavebných konštrukcií.

Vo výpočte energetickej hospodárnosti budovy sa uvažuje objekt ako administratívna budova

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s prerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom dennostupňov $D = 3104K \cdot deň$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu $18,5^{\circ}C$ a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^{\circ}C$.

EXISTUJÚCI STAV		
Merná potreba tepla na vykurovanie	splnenie požiadavky	Normalizovaná merná potreba tepla na vykurovanie
$Q_{h,nd}$ kWh/(m ² .a)	≤	$Q_{h,nd,N}$ kWh/(m ² .a)
167,3	> nevyhovuje	37,7
Energetická hospodárnosť budovy	splnenie požiadavky	Normalizovaná energetická hospodárnosť budovy
Q_{EP} kWh/(m ² .a)	≤	$Q_{EP,N}$ kWh/(m ² .a)
148,4	> nevyhovuje	26,8

Merná potreba tepla na vykurovanie budovy **nie je** nižšia ako normalizovaná hodnota mernej potreby tepla v zmysle STN 73 0540 - 2.

Energetické kritérium maximálnej potreby tepla na vykurovanie budovy **nie je splnené** pre obidve, budova **nesplňa** kritérium energetickej hospodárnosti budovy v zmysle STN 73 0540 –2, STN EN ISO 1370 a zákona č.555/2005 Z.z. o energetickej hospodárnosti budov a o zmene a doplnení niektorých zákonov.

5.2 Výpočet dodanej energie podľa miesta spotreby

5.2.1 Potreba energie na vykurovanie objektu budovy- súčasný stav

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA VYKUROVANIE - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 28	29 - 56	57-84	85-112	113-140	141-168	> 168

Potreba energie na vykurovanie	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka potreby energie na vykurovanie
Q_{nd} kWh/(m ² .a)	≤	Q_N kWh/(m ² .a)
162,63	>	56



	F	

5.2.2 Potreba energie na prípravu teplej vody- súčasný stav

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA PRÍPRAVU TEPLEJ VODY - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 4	5.-8.	9.-12.	13-16	17-20	21-24	> 24

Potreba energie na prípravu teplej vody	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka potreby energie na prípravu teplej vody
Q_{nd} kWh/(m ² .a)	\leq	Q_N kWh/(m ² .a)
6,00	<	8
	B	

5.2.3 Potreba energie na osvetlenie- súčasný stav

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA OSVETLENIE - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 15	16-30	31-38	39-45	46-56	57-68	> 68

Potreba energie na osvetlenie	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka potreby energie na osvetlenie
Q_{nd} kWh/(m ² .a)	\leq	Q_N kWh/(m ² .a)
5,75	<	30
	A	

5.2.4 Celková potreba energie - súčasný stav

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED CELKOVÁ POTREBA ENERGIE - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 47	48-94	95-134	135-173	174-216	217-260	> 260



Celková potreba energie	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka celkovej potreby energie
Q_{nd}	\leq	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
174,38	$>$	94
	E	

5.2.5 Primárna energia – súčasný stav

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED PRIMÁRNEJ ENERGIE - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY

Energetická trieda	A0	A1	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 43	44-87	88-174	175-261	262-348	349-435	436-522	> 522

Primárna energia	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka primárnej energie
Q_{nd}	\leq	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
207,5	$>$	45,0
	C	

5.3 Zhodnotenie súčasného stavu a identifikácia nedostatkov

5.3.1 Tepelná ochrana

- obvodový plášť murovaný z kamenného muriva bez riešenia eliminácie tepelných mostov. Stavebné konštrukcie nevyhovujú súčasným požiadavkám normy STN 73 0540
- strešné konštrukcie budov nie sú zateplené. Stavebné konštrukcie nevyhovujú súčasným požiadavkám normy STN 73 0540
- okná nespĺňajú požiadavky normy STN 73 0540
- podlahy na teréne nie sú tepelne izolované.

5.3.2 Vykurovanie a príprava teplej vody

Vykurovanie

- kotolňa – kaskáda 2 plynových kondenzačných kotlov
- rozvody pôvodné
- radiátory – majú termostatické hlavice
- kotolňa v rámci tepelnej obálky

Príprava teplej vody

- teplá voda je pripravovaná elektrickým prietokovým ohrevom
- cirkulácia teplej vody nie je

5.3.3 Osvetlenie

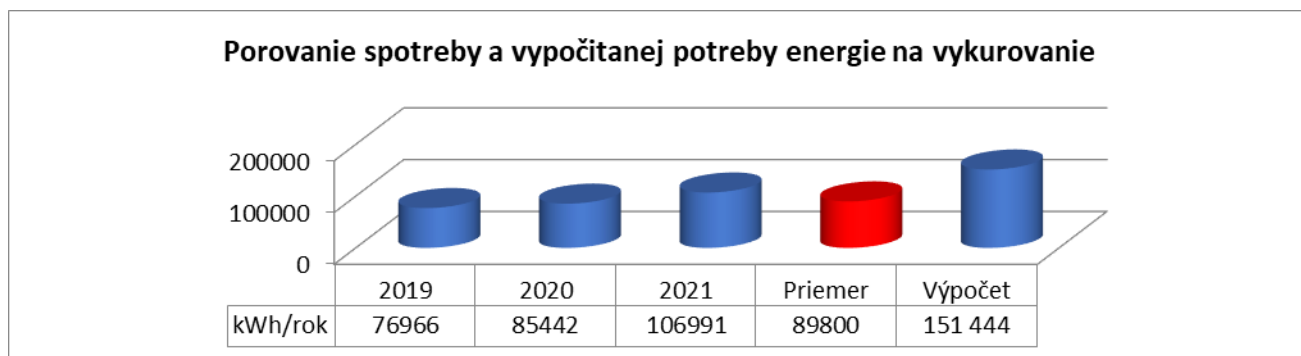
Jedná sa o bývalý kaštieľ. Elektroinštalácia bola čiastočne vymenená ale je zastaralá z pohľadu bezpečnosti prevádzky. Osvetlenie je riešené dobovými lustrami, kde sú inštalované LED žiarovky, taktiež vo výstavných miestnostiach sú inštalované lustre. Ostatné svietidlá sú žiarovkové a v niektorých sú inštalované LED žiarovky. V kotolni sú žiarivkové svietidlá.

V budove sú inštalované núdzové svietidlá s vlastným akumulátorom. Osvetlenie je ovládané spínačmi. Na toaletách sú inštalované pohybové snímače.

- absencia regulácie osvetlenia
- absencia merania spotreby elektrickej energie na osvetlenie

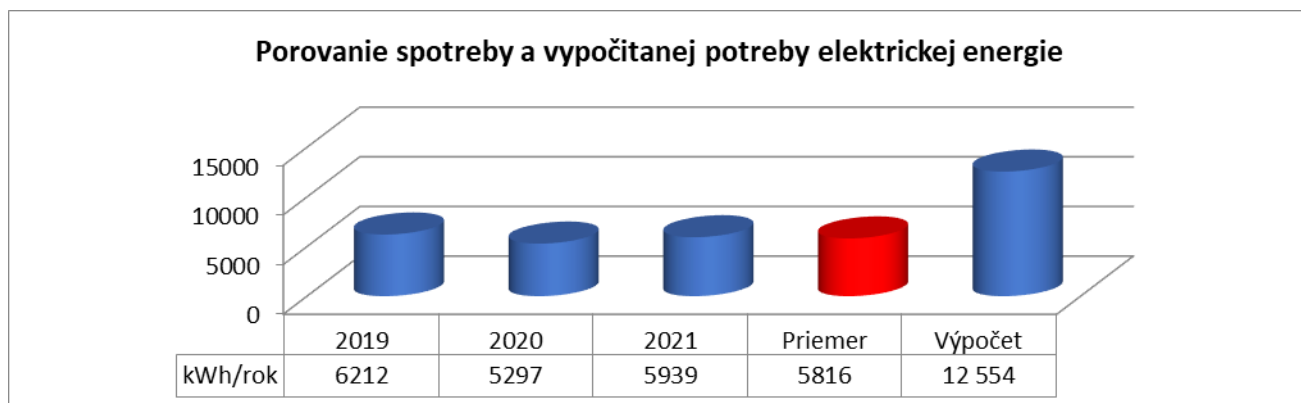
5.4 Stanovenie východiskového stavu pre výpočet úspor

Porovnanie spotreby energie na vykurovanie [kWh/rok] v jednotlivých rokoch prepočítané na dlhodobý priemer s výpočtovou hodnotou potreby energie na vykurovanie.



Vo vyššie uvedenom grafe vidno rozdiel skutočnej spotreby a vypočítanej potreby energie. Vykurovací režim budovy v reálnej prevádzke nezodpovedá počtu dennostupňov podľa lokality. Vykurovanie v budove je prispôbené prevádzke, v miestnostiach sa vykuruje vždy podľa potreby a obsadenia miestnosti. Vykurovacia teplota vnútorných priestorov zodpovedá účelu využitia budovy.

Porovnanie spotreby elektrickej energie [kWh/rok] v jednotlivých rokoch prepočítané na dlhodobý priemer s výpočtovou hodnotou potreby elektrickej energie.



Vo vyššie uvedenom grafe vidno rozdiel skutočnej spotreby a vypočítanej potreby elektrickej energie. Spotreba elektrickej energie v reálnej prevádzke nezodpovedá vypočítanej potrebe. Spotreba elektrickej energie v budove je prispôbené prevádzke, v miestnostiach sa využíva vždy podľa potreby a obsadenia miestnosti.

6 NÁVRH OPATRENÍ PRE ZNÍŽENIE SPOTREBY ENERGÍÍ

Pre dosiahnutie úspor energií v hodnotenej budove sa spracovatelia energetického auditu zamerali na úsporné opatrenia v oblasti:

1. zníženie energetickej náročnosti budov opatreniami stavebného charakteru
2. meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie
3. rekonštrukcia interiérového osvetlenia

Opatrenia na zníženie spotreby energií a zefektívnenie prevádzky sú navrhované tak, aby boli zohľadnené požiadavky platných legislatívnych predpisov a noriem s ohľadom na realizovateľnosť a na ekonomickú návratnosť.

Návrh riešení na úsporu energií je tvorený tak, aby boli dosiahnuté požiadavky technickej normy STN 73 0540-2 pre normalizovanú hodnotu.

Pri návrhu riešení na dosiahnutie úspor energií sa vychádza z týchto požiadaviek a predpokladov:

- dosiahnutie požiadaviek technickej normy STN 73 0540-2 pre normalizovanú hodnotu po 31. decembri 2020 (tepelnotechnické vlastnosti stavebných konštrukcií)
- dosiahnutie hodnoty **primárnej energie A0** určujúcu **budovu s takmer nulovou spotrebou energie**
- iné opatrenia súvisiace s úsporami energií
- dosahované úspory energie pre jednotlivé navrhované opatrenia sú vyčísľované zo skutočnej spotreby energií, t.j. priemernej spotreby energií za posledné 3 roky prepočítanej na dlhodobý priemer.

6.1 Zlepšenie tepelnotechnických vlastností stavebných koštrukcií

Predmetom projektového hodnotenia je zníženie energetickej náročnosti budovy kaštieľa v obci Spišský Hrušov. Budova je dvojpodlažná, s vykurovaným a nevykurovaným suterénom, s valbovou strechou. Konštrukčný systém je stenový murovaný z kamenného muriva.

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie administratívnej budovy bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s prerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom dennostupňov $D = 3104\text{K}\cdot\text{deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu $18,5^{\circ}\text{C}$ a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^{\circ}\text{C}$.

Obvodová stena OP1 je z kamenného muriva hr. 1000 mm bez zateplenia.

Obvodová stena OP2 je z kamenného muriva hr. 800 mm bez zateplenia.

Obvodová stena OP3 je z kamenného muriva hr. 300 mm bez zateplenia.

Strop pod nevykurovaným priestorom STR1 je s uzavretou vzduchovou medzerou hr. 220 mm s obojstranným dreveným záklopom, zateplený tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 300 mm.

Strop nad nevykurovaným suterénom STR2 je klenbový z CPP tehál hr. 100 mm so škvárovým násypom hr. 300 mm, betónom hr. 150 mm a s cementovým poterom hr. 80 mm.

Stena do nevykurovaného priestoru OP4 je z kamenného muriva hr. 900 mm bez zateplenia.

Obvodová stena OP5 je z kamenného muriva hr. 900 mm bez zateplenia.

Obvodová stena OP6 je z kamenného muriva hr. 500 mm bez zateplenia.

Strop pod nevykurovaným priestorom STR3 je drevený trámový s dreveným záklopom.

Podlaha na teréne P1 je z podkladného betónu hr. 150 mm s cementovým poterom hr. 100 mm.

Výplne okenných otvorov sú drevené dvojité so súčiniteľom prechodu tepla $U_w = 2,35 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$ a drevené dverné výplne so súčiniteľom prechodu tepla $U_w = 1,40 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$ a $U_w = 2,70 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

6.1.1 Technické parametre budovy – navrhovaný stav

Celková zastavaná plocha [m ²]	A	126,15
Obostavaný vykurovaný objem [m ³]	V _b	3839,87
Merná plocha [m ²]	A _b	936,02
Ochladzovaná obalová konštrukcia [m ²]	∑A _i	1891,05
Faktor tvaru budovy [1/m]	∑A _i /V _b	0,492
Počet podlaží		2
Priemerná konštrukčná výška podlažia [m]	h _{k,pr}	4,10

6.1.2 Skladba a prehľad netransparentných konštrukcií

OP1 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ _i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ _i	Plocha konštrukcie (m ²)	C _m	
1	Termoizolačná hmota	0,001	0,020	19,0	790	2000	1580	AB	274,94	454492856
2	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
3	Kamenné murivo	1,000	1,500	10,0	850	1850	1572500			
4	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ _e [°C]	-15						
Priemerná teplota v interiéri			Θ _i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ _e [%]	84						
Vlhkosť interiériu			Ψ _i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R [m ² .K/W]	0,77						
Odpor termoizolačnej hmoty			R _a [m ² .K/W]	3,0						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			R _{se} [m ² .K/W]	0,04						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie			R _{si} [m ² .K/W]	0,13						



Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,967	HODNOTENIE
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	0,25	
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U _N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	3,94	R ≥ R _N
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R _N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	18,84	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

OP2 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)	C _m	
1	Termoizolačná hmota	0,001	0,020	19,0	790	2000	1580	AB	239,18	320161564
2	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
3	Kamenné murivo	0,800	1,500	10,0	850	1850	1258000			
4	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-15							
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84							
Vlhkosť interiériu		Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R [m ² .K/W]	0,63							
Odpor termoizolačnej hmoty		R _a [m ² .K/W]	3,0							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R _{se} [m ² .K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R _{si} [m ² .K/W]	0,13							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f_{Rsi}	0,966							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62							
Bezpečnostná prírážka		$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5		HODNOTENIE					
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla		U [W/m ² .K]	0,26		U ≤ U _N					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U _N [W/m ² .K]	0,22		nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie		R [m ² .K/W]	3,80		R ≥ R _N					



Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	18,80	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

OP3 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ	Plocha konštrukcie (m ²)	C_m	
1	Termoizolačná hmota	0,001	0,020	19,0	790	2000	1580	AB	48,97	27046772
2	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
3	Kamenné murivo	0,300	1,500	10,0	850	1850	471750			
4	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ_e [°C]	-15						
Priemerná teplota v interiéri			Θ_i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ_e [%]	84						
Vlhkosť interiériu			Ψ_i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R [m ² .K/W]	0,30						
Odpor termoizolačnej hmoty			R_a [m ² .K/W]	3,0						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			R_{se} [m ² .K/W]	0,04						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie			R_{si} [m ² .K/W]	0,13						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu			f_{Rsi}	0,963						
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní			$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62						
Bezpečnostná prírážka			$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	HODNOTENIE					
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U [W/m ² .K]	0,29	$U \leq U_N$					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R [m ² .K/W]	3,47	$R \geq R_N$					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θ_{si} [°C]	18,69	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$					
Najnižšia vnútorná povrchová teplota			$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje					

STR1 - Strop do nevykurovaného priestoru

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nahor, do nevykurovaného priestoru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ	Plocha konštrukcie (m ²)	C_m
----	------------------------------	-------	-------------------	---------	------------	-----------------------------	--------	--------------------------------------	-------



1	Omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	393,90	151973474
2	Drevený záklop	0,030	0,180	157,0	2510	400	30120			
3	Uzavretá vzduchová medzera	0,220	0,940	10,0	1010	1300	288860			
4	Drevený záklop	0,030	0,180	157,0	2510	400	30120			
5	Parozábrana	0,0002	0,350	144000,0	1470	1100	323			
6	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,300	0,039	1,0	940	17	4794			

Výpočtové okrajové podmienky

Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-15
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	8,28
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,10
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,988
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62
Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	0,12	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,20	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	8,42	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,90	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,58	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

STR2 - Strop nad nevykurovaným suterénom

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, do nevykurovaného priestoru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)	C_m	
1	PVC	0,001	0,190	1880,0	1200	2100	3024	AB	393,90	317115312
2	Adhézy mostík Murexin Supergrund D4	0,0015	0,840	20,0	880	1500	1980			
3	Termoizolačná hmota	0,001	0,020	3,0	790	2000	1580			
4	Penetračný náter S2802	0,0001	0,210	0,0	0	0	0			
5	Cementový poter	0,080	1,160	19,0	840	2000	134400			
6	Hydroizolácia	0,0035	0,210	14480,0	1470	1114	5732			
7	Betón	0,150	1,300	20,0	1020	2200	336600			



8	Škvarový násyp	0,300	0,270	3,0	750	750	168750			
9	Tehla CPP	0,100	0,800	9,0	900	1700	153000			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]		0						
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]		20						
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]		84						
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]		50						
Odpor konštrukcie		R [m ² .K/W]		1,50						
Odpor termoizolačnej hmoty		R_a [m ² .K/W]		3,0						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R_{se} [m ² .K/W]		0,04						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R_{si} [m ² .K/W]		0,17						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f_{Rsi}		0,964						
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		$\Theta_{si,80}$ [°C]		12,62						
Bezpečnostná prirážka		$\Delta\Theta_{si}$ [°C]		1,0						
HODNOTENIE										
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla		U [W/m ² .K]		0,21		$U \leq U_N$				
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U_N [W/m ² .K]		0,50		vyhovuje				
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie		R [m ² .K/W]		4,71		$R \geq R_N$				
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie		R_N [m ² .K/W]		1,70		vyhovuje				
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota		Θ_{si} [°C]		19,28		$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$				
Najnižšia vnútorná povrchová teplota		$\Theta_{si,N}$ [°C]		13,62		vyhovuje				

Vykurovaný suterén

Plocha vykurovaného priestoru suterénu	A (m ²)	126,15
Exponovaný obvod vykurovaného priestoru	P (m)	49,58
Intenzita výmeny vzduchu vo vykurovanom priestore	n (h-1)	0,30
Objem vzduchu vykurovaného priestoru	V (m ³)	542,44
Hĺbka podlahy suterénu pod terénom	z (m)	0,00
Výška terénu od podlahy	h (m)	4,30



I.nadzemného podlažia		
Teplota vo vykurovanom priestore	Θ_u [°C]	20
Tepelný odpor medzi vnútorným a vonkajším prostredím	R [m ² .K/W]	2,64
Súčiniteľ prechodu tepla medzi vnútorným a vonkajším prostredím	U [W/m ² .K]	0,38
Ustálená tepelná vodivosť	L_s (W/K)	125,82

OP4 - Stena do nevykurovaného priestoru
Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do nevykurovaného priestoru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha (m ²)		C_m
1	Termoizolačná hmota	0,001	0,020	19,0	790	2000	1580	AB	61,56	92087932
2	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
3	Kamenné murivo	0,900	1,500	10,0	850	1850	1415250			
4	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			

Výpočtové okrajové podmienky

Teplota v nevykurovanom priestore	Θ_e [°C]	0
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20
Vlhkosť v nevykurovanom priestore	Ψ_u [%]	70
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,70
Odpor termoizolačnej hmoty	R_a [m ² .K/W]	3,0
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,13
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,966
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U_w [W/m ² .K]	0,26	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_w [m ² .K/W]	3,87	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,33	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje



OP5 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha (m ²)		C _m
1	Termoizolačná hmota	0,001	0,020	19,0	790	2000	1580	AB	52,42	78414370
2	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
3	Kamenné murivo	0,900	1,500	10,0	850	1850	1415250			
4	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ_e [°C]	-15						
Priemerná teplota v interiéri			Θ_i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ_e [%]	84						
Vlhkosť interiéru			Ψ_i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R [m ² .K/W]	0,70						
Odpor termoizolačnej hmoty			R_a [m ² .K/W]	3,0						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			R_{se} [m ² .K/W]	0,04						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie			R_{si} [m ² .K/W]	0,13						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu			f_{Rsi}	0,966						
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní			$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62						
Bezpečnostná prirážka			$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U_w [W/m ² .K]	0,26	U ≤ U _N					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R_w [m ² .K/W]	3,87	R ≥ R _N					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θ_{si} [°C]	18,82	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$					
Najnižšia vnútorná povrchová teplota			$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje					

HODNOTENIE

OP6 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha (m ²)		C _m
1	Termoizolačná hmota	0,001	0,020	19,0	790	2000	1580	AB	91,59	79393306
2	Vápennocementová omietka	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			
3	Kamenné murivo	0,500	1,500	10,0	850	1850	786250			
4	Vápennocementová	0,025	0,990	19,0	790	2000	39500			



omietka									
Výpočtové okrajové podmienky									
Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-15							
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84							
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,43							
Odpor termoizolačnej hmoty	R_a [m ² .K/W]	3,0							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,13							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,964							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62							
Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	HODNOTENIE						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U_w [W/m ² .K]	0,28	$U \leq U_N$						
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje						
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_w [m ² .K/W]	3,60	$R \geq R_N$						
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje						
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	18,74	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$						
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje						

STR3 - Strop pod nevykurovaným priestorom

Typ: Vodorná konštrukcia - tepelný tok zvislo nahor, do nevykurovaného priestoru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)	C_m	
1	Drevený záklop	0,050	0,180	157,0	2510	400	50200	AB	126,15	6978179
2	Parozábrana	0,0002	0,350	144000,0	1470	1100	323			
3	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,300	0,039	1,0	940	17	4794			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-15								
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20								
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84								
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50								
Odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	7,97								
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m ² .K/W]	0,04								
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,10								



Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,988	HODNOTENIE
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	
Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	0,12	U ≤ U _N
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U _N [W/m ² .K]	0,20	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	8,11	R ≥ R _N
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R _N [m ² .K/W]	4,90	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,57	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

P1 - Podlaha na teréne

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, do zeminy

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha (m ²)	C _m	
1	Cementový poter	0,100	1,160	19,0	840	2000	168000	AB	126,15	62447237
2	Hydroizolácia	0,0035	0,210	14480,0	1470	1114	5732			
3	Betón	0,150	1,230	17,0	1020	2100	321300			
	Zemina		2,000	2,0						
Výpočtové okrajové podmienky										
	Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	5							
	Teplota vo vykurovanom priestore	Θ_i [°C]	20							
	Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	99							
	Vlhkosť vykurovaného priestoru	Ψ_i [%]	50							
	Odpor podlahovej konštrukcie	R _f [m ² .K/W]	0,10							
	Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R _{se} [m ² .K/W]	0							
	Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R _{si} [m ² .K/W]	0,17							
	Plocha podlahy na teréne	A (m ²)	126,15							
	Exponovaný obvod podlahy na teréne	P (m)	49,58							
	Hrúbka steny	w (m)	0,95							
	Charakteristický rozmer podlahy	B (m)	5,09							
	Ekvivalentná hrúbka podlahy	dt(m)	1,50							
	Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,904							
	Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62							
	Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	1,0							
	VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy bez tepelnej izolácie po okrajoch	U _{bf} [W/m ² .K]	0,56							



Odpor zvislej okrajovej izolácie	$R_{D}[m^2.K/W]$	0,00	HODNOTENIE
Pridavná efektívna hrúbka izolácie	$d'(m)$	0,00	
Hĺbka izolácie pod terénom	$D(m)$	0,00	
Korekčný stratový súčiniteľ	$\Delta\Psi$	0,00	
Ustálená tepelná vodivosť	L_s	0,00	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy s tepelnou izoláciou po okrajoch	U_{bf} [W/m ² .K]	0,56	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_{bf} [m ² .K/W]	1,78	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	2,50	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	18,57	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,62	vyhovuje

Porovnanie netransparentných stavebných konštrukcií navrhovaný stav:

Súčet plôch všetkých pevných stavebných konštrukcií predstavuje 1808,8 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 0,12 W.m⁻².K⁻¹ do 0,56 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy stavebných konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom všetkých pevných stavebných konštrukcií je 361,2 W/K, čo predstavuje 78,9 % z celkovej mernej tepelnej straty prechodom.

Stavebná konštrukcia	Plocha	U	U_N	Hodnotenie
	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Zvislé steny nad terénom				
OP1 - Obvodová stena	274,94	0,25	0,22	Nevyhovuje
OP2 - Obvodová stena	239,18	0,26	0,22	Nevyhovuje
OP3 - Obvodová stena	48,97	0,29	0,22	Nevyhovuje
OP4 - Stena do nevykurovaného priestoru	61,56	0,26	0,22	Nevyhovuje
OP5 - Obvodová stena	52,42	0,26	0,22	Nevyhovuje
OP6 - Obvodová stena	91,59	0,28	0,22	Nevyhovuje
Stavebná konštrukcia	Plocha	U	$U_{W,N}$	Hodnotenie
	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Strešné konštrukcie				
STR1 - Strop pod nevykurovaným priestorom	393,90	0,12	0,20	Vyhovuje
STR3 - Strop pod nevykurovaným priestorom	126,15	0,12	0,20	Vyhovuje
STR2 - Strop nad nevykurovaným suterénom	126,15	0,21	0,50	Vyhovuje
Stavebná konštrukcia	Plocha	U	$U_{W,N}$	Hodnotenie
	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Podlaha				
P1 - Podlaha na teréne	126,15	0,56	0,40	Nevyhovuje

6.1.3 Skladba a prehľad transparentných konštrukcií

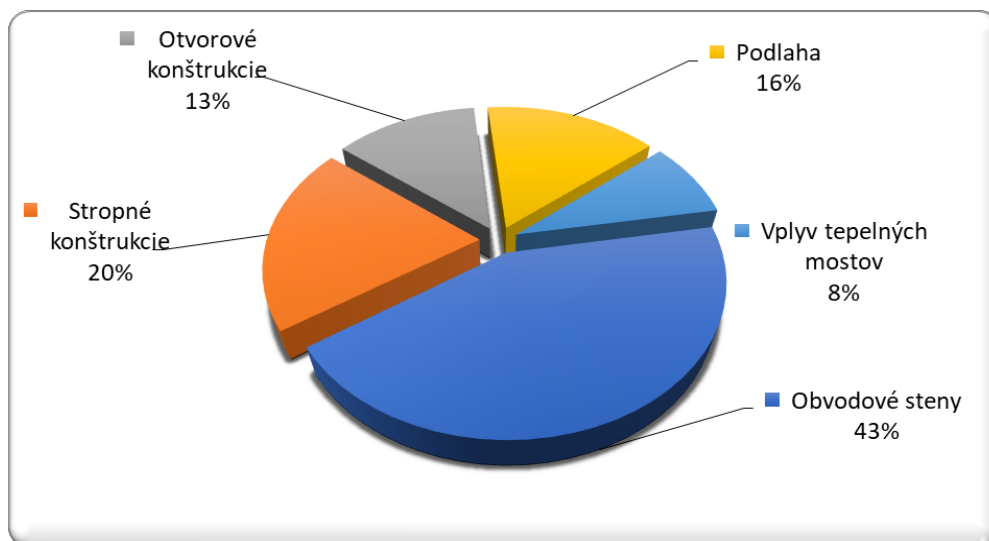
Porovnanie transparentných stavebných konštrukcií navrhovaný stav:

Súčet plôch všetkých typov otvorových konštrukcií predstavuje 82,3 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 0,85 W.m⁻².K⁻¹ do 0,85 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy otvorových konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom otvorových konštrukcií je 58,8 W.K⁻¹, čo predstavuje 12,8 % z celkovej mernej tepelnej straty prechodom.

Otvorová konštrukcia	Počet			Plocha	U	Merná tep. strata	U _{W,N}	Hodnotenie
	n	a	b	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Drevené dvojité okno	1	1,25	1,55	1,94	0,85	1,65	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,40	2,05	2,87	0,85	2,44	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	1	3,10	2,05	6,36	0,85	5,40	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,15	2,05	2,36	0,85	2,00	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	2	0,80	0,80	1,28	0,85	1,09	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	10	1,10	1,60	17,60	0,85	14,96	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	8	1,00	1,05	8,40	0,85	7,14	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	3	1,25	3,20	12,00	0,85	10,20	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,90	1,55	2,95	0,85	2,50	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	1	0,65	1,05	0,68	0,85	0,58	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	2	1,15	1,55	3,57	0,85	3,03	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,30	1,40	1,82	0,85	1,55	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,49	1,43	2,14	0,85	1,82	0,85	Vyhovuje
Drevené dvojité okno	1	1,12	1,43	1,60	0,85	1,36	0,85	Vyhovuje
Drevené dvere	1	0,90	2,02	1,82	0,85	1,55	0,85	Vyhovuje
Drevené dvere	1	1,25	1,65	2,06	0,85	1,75	0,85	Vyhovuje
Drevené dvere	1	1,85	2,02	3,74	0,85	3,18	0,85	Vyhovuje
Drevené dvere	1	1,35	2,46	3,32	0,85	2,82	0,85	Vyhovuje
Drevené dvere	1	2,32	2,50	5,80	0,85	4,93	0,85	Vyhovuje

Podiel jednotlivých konštrukcií a tepelných mostov na celkovej mernej tepelnej strate prechodom po navrhovaných úpravách je uvedený v nasledujúcom grafe.

Položka	Plocha	H	Podiel
	(m ²)	(W/K)	(%)
Obvodové steny	768,7	198,5	43,4
Stropné konštrukcie	913,9	91,7	20,0
Otvorové konštrukcie	82,3	58,8	12,8
Podlaha	126,1	71,0	15,5
Vplyv tepelných mostov	-	37,8	8,3
Suma	1891,0	457,8	100
Pevné konštr.	1808,8	361,2	78,9



Faktor tvaru budovy	Priemerný súčiniteľ prechodu tepla	Normalizovaná hodnota	Hodnotenie podľa STN 73 0540-2
	U_{Priem}	$U_{W,N}$	
	($W \cdot m^{-2} \cdot K^{-1}$)	($W \cdot m^{-2} \cdot K^{-1}$)	
0,492	0,242	0,32	Vyhovuje

Po návrhových opatreniach priemerný súčiniteľ prechodu tepla vyhovuje odporúčanej hodnote.

6.1.1 Merná potreba tepla na vykurovanie - navrhovaný stav

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie administratívnej budovy bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s nepretrúšaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom dennostupňov $D = 3104K \cdot deň$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu $18,5^{\circ}C$ a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^{\circ}C$.

NAVRHOVANÝ STAV		
Merná potreba tepla na vykurovanie	splnenie požiadavky	Normalizovaná merná potreba tepla na vykurovanie
$Q_{h,nd}$	\leq	$Q_{h,nd,N}$
kWh/(m ² ·a)		kWh/(m ² ·a)
48,2	> nevyhovuje	37,5
Energetická hospodárnosť budovy	splnenie požiadavky	Normalizovaná energetická hospodárnosť budovy
Q_{EP}	\leq	$Q_{EP,N}$

kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
40,4	>	26,8
	nevyhovuje	

Merná potreba tepla na vykurovanie budovy **nie je** nižšia ako normalizovaná hodnota mernej potreby tepla v zmysle STN 73 0540 - 2.

Energetické kritérium maximálnej potreby tepla na vykurovanie budovy nie je splnené, budova nespĺňa kritérium energetickej hospodárnosti budovy v zmysle STN 73 0540 –2, STN EN ISO 1370 a zákona č.555/2005 Z.z. o energetickej hospodárnosti budov a o zmene a doplnení niektorých zákonov.

6.2 Potreba energie podľa miesta spotreby – navrhovaný stav

6.2.1 Potreba energie na vykurovanie – navrhovaný stav

Zníženie spotreby energie - nútené vetranie so spätným získavaním tepla

Budova je pamiatkovo chránená, preto vetranie nebolo navrhované.

Meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie

Výmena zdroja tepla

Zdroj energie ostáva existujúci.

Rozvody UK a radiátorov

Po realizácii úsporných opatrení stavebného charakteru je sústavu potrebné vyregulovať.

Hydraulické vyregulovanie vykurovacej sústavy

Pre zabezpečenie správnej funkcie vykurovacej sústavy v budove v rôznych prevádzkových stavoch počas vykurovacieho obdobia je nevyhnutné, aby vykurovacia sústava bola hydraulicky vyvážená. Realizáciou návrhových opatrení v tepelnej ochrane dôjde k zásadnému zásahu, ktorý má veľký vplyv na vykurovaciu sústavu. Vlastník podľa § 8 zákona 300/2012 po vykonanej obnove musí zabezpečiť hydraulické vyváženie vykurovacej sústavy budovy. Nevyhnutnou podmienkou pre zabezpečenie plynulej regulácie vykurovacej sústavy je inštalácia automatickej regulácie parametrov teplotného média (napr. regulátor diferenčného tlaku, regulačné ventily na pätách stúpačiek) a zároveň aj termostatických regulačných ventilov na každom radiátore.

Zavedenie zónovej regulácie

Základom je rozdelenie budovy do vykurovacích zón, pričom každá zóna je vykurovaná samostatnou vetvou. Rozdelenie zón – ostáva existujúce.

Toto opatrenie umožňuje kontrolovať a nastavovať časovo – tepelné režimy v každej vykurovacej zóne individuálne, na základe skutočných potrieb jej užívateľov. Cieľom tohto opatrenia je

zabezpečiť trvale tepelnú pohodu vo všetkých vykurovaných priestoroch za súčasného zníženia spotreby tepla na ich vykurovanie využívajúc útlmové režimy v jednotlivých zónach.

Inštalácia termostatických hlavíc na radiátoroch

Inštaláciou termostatických ventilov na vykurovacie telesá sa zabezpečí automatická regulácia teploty v miestnosti a zabráni sa zbytočnému prekurovaniu. Ventil s termostatickou hlavicom automaticky obmedzí prietok vykurovacej vody v dobe slnečného žiarenia do miestnosti, resp. pri pôsobení iných zdrojov tepla.

Potreba energie na vykurovanie po navrhovaných úpravách ukazuje nasledujúca tabuľka :

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA VYKUROVANIE - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 28	29 - 56	57-84	85-112	113-140	141-168	> 168

Potreba energie na vykurovanie	Dosiahnutá energetická trieda	Energetické triedy podľa 364/2020
Q_{nd}	≤	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
44,28	<	A-28 B-56
	B	

V našom prípade budova po obnove z hľadiska potreby energie na vykurovanie bude patriť do energetickej triedy B.

6.2.2 Potreba energie na ohrev TV – navrhovaný stav

Teplá voda

Príprava teplej vody bude riešená ako do teraz- elektrickým prietokovým ohrevom priamo pri výtokových armatúrach. Cirkulácia teplej vody nie je.

Potrebu energie na ohrev TV po navrhovaných úpravách ukazuje nasledujúca tabuľka :

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA PRÍPRAVU TEPLEJ VODY - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 4	5.-8.	9.-12.	13-16	17-20	21-24	> 24

Potreba energie na prípravu teplej vody	Dosiahnutá energetická trieda	Energetické triedy podľa 364/2020

Q_{nd}	\leq	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
6,00	$<$	A-4
	B	B-8

V našom prípade budova po obnove z hľadiska potreby energie na ohrev TV bude patriť do energetickej triedy B.

6.2.3 Potreba energie na osvetlenie - navrhovaný stav

Návrh rekonštrukcie osvetlenia

Elektroinštalácia je funkčná, pravidelne revidovaná. Osvetlenie je riešené podľa typu stavby (kaštieľ) typu miestností (výstavné miestnosti) vhodne. Navrhujeme čiastočnú rekonštrukciu elektroinštalácie a čiastočnú rekonštrukciu osvetlenia- hlavne priestorov kancelárie, chodieb, knižnice. Inštalovať LED svietidlá.

V knižnici a kanceláriách kde sú žiarovkové svietidlá použiť LED panely - max 36W

V žiarovkových svietidlách na chodbe a WC použiť kvalitné LED žiarovky. Na chodbách s výkonom 20W na toaletách buď 20W (predsieň) alebo 10W (WC).

Existujúce lustre ponechať aj s LED žiarovkami.

Núdzové žiarivkové svietidlá vymeniť za LED svietidlá.

Potrebu energie na osvetlenie po navrhovaných úpravách ukazuje nasledujúca tabuľka :

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA OSVETLENIE - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 15	16-30	31-38	39-45	46-56	57-68	> 68

Potreba energie na osvetlenie	Dosiahnutá energetická trieda	Energetické triedy podľa 364/2020
Q_{nd}	\leq	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
4,48	$<$	A-15
	A	B-30

V našom prípade budova po obnove z hľadiska potreby energie na osvetlenie bude patriť do energetickej triedy A.

6.3 Meranie spotreby energie

V súvislosti s navrhovanými opatreniami sa odporúča prehodnotiť možnosť inštalácie meračov energií v rozsahu:

- meranie spotreby elektrickej energie pre jednotku núteného vetrania s rekuperáciou samostatne
- meranie spotreby elektrickej energie na osvetlenie a iné spotrebiče.



7 REKAPITULÁCIA A POTENCIÁL ÚSPOR PO OPATRENIACH

Potenciál úspor energie po vykonaní navrhovaných úprav					
	Veličina	Potreba tepla / energie - aktuálny stav v kWh/(m ² .a)	Potreba tepla / energie - po realizácii navrhovaných úprav v kWh/(m ² .a)	Úspora tepla / energie v kWh/(m ² .a)	Potenciál úspor v %
7	Potreba tepla na vykurovanie	148,37	40,39	107,98	72,77
Potreba energie :					
8	na vykurovanie	162,63	44,28	118,35	72,77
9	na prípravu teplej vody	6,00	6,00	0,00	0,00
10	na chladenie / vetranie				
11	na osvetlenie	5,75	4,48	1,27	22,11
12	Celková potreba energie kWh/(m ² .a)	174,38	54,75	119,62	68,60
13	Primárna energia kWh/(m².a):	207,5	72,1	135,4	65,26
Odpočítateľná tepelná a elektrická energia:					
15	Solárna tepelná				
16	Solárna fotovoltaická		0,00		
17	Kogenerácia				
18	Tepelná energia z iného obnoviteľného zdroja		0,00		

Podľa vyhlášky 324/2016, ktorou sa vykonáva zákon 555/2005, § 4, odsek (15) - Ak sa nehodnotí v budove potreba energie na vetranie a na chladenie, **hraničné hodnoty sa nezahrnú do súčtu** na určenie horných hraničných hodnôt rozpätia jednotlivých energetických tried ukazovateľa celkovej potreby energie v budove. Preto jednotlivé rozmedzia tried boli upravené (ponížené o vetranie a chladenie) nasledovne v tabuľkách :

7.1 Celková potreba energie - navrhovaný stav

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED CELKOVÁ POTREBA ENERGIE - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 47	48-94	95-134	135-173	174-216	217-260	> 260

Celková potreba energie	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka
Q_{nd}	\leq	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
54,75	<	94

	B	
--	----------	--

V našom prípade budova po obnove z hľadiska celkovej potreby bude patriť do energetickej triedy B.

7.2 Primárna energia – navrhovaný stav

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED PRIMÁRNA ENERGIA - ADMINISTRATÍVNE BUDOVY								
Energetická trieda	A0	A1	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 43	44-87	88-174	175-261	262-348	349-435	436-522	> 522

Primárna energia	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka
Q_{nd}	\leq	Q_N
kWh/(m ² .a)	$<$	kWh/(m ² .a)
72,1	vyhovuje	A0 – 45
	A1	

V našom prípade budova po obnove z hľadiska primárnej energie bude patriť do energetickej triedy A1.

Budova po zhotovení návrhových úprav po zatriedení do jednotlivých tried bude patriť na úroveň **BUDOVA S TAKMER NULOVOU POTREBOU ENERGIE – TRIEDA A1.**

8 EKONOMICKÉ HODNOTENIE

Ekonomické vyhodnotenie opatrení

Vstupy pre ekonomické hodnotenia boli dodané priamo od prevádzkovateľa budovy z relevantných náležitostí faktúr a faktúr za energie. Ekonomické hodnotenie bolo upravené na základe priemerných hodnôt skutočnej spotreby energie za tri predchádzajúce roky. Základom ekonomického posúdenia boli hodnoty vypočítané pre budovu podľa normalizovaného hodnotenia, ktoré bolo následne premietnuté do skutočných spotrieb energie.

V nasledujúcich tabuľkách sú zobrazené skutočné bilancie podľa využívania budovy :

Ukazovateľ	Súčasnosť	Po opatreniach	Úspora
na palivo MWh/r	89,80	27,68	62,12
na elektrinu MWh/r	5,82	5,13	0,69
spolu MWh/r	95,62	32,81	62,81

Ukazovateľ	Súčasnosť	Po opatreniach	Úspora
Náklady na palivo €/r	4580,89	1412,06	3168,83
Náklady na elektrinu €/r	1248,90	1101,28	147,61
Náklady na energie €/r	5829,78	2513,34	3316,44

V nasledujúcich tabuľkách sú zobrazené normalizované bilancie podľa využívania budovy :

Ukazovateľ	Súčasnosť	Po opatreniach	Úspora
na palivo MWh/r	151,44	41,17	110,275
na elektrinu MWh/r	12,55	10,08	2,4730
spolu MWh/r	164,00	51,25	112,75

Ukazovateľ	Súčasnosť	Po opatreniach	Úspora
Náklady na palivo €/r	7725,50	2100,11	5625,39
Náklady na elektrinu €/r	2695,78	2164,74	531,04
Náklady na energie €/r	10421,29	4264,86	6156,43

Metodika výpočtov

Na zníženie energetickej náročnosti objektov, zníženie nákladov na vykurovanie a osvetlenie, zlepšenie kvality obalových konštrukcií a vnútornej tepelnej pohody boli navrhnuté nižšie uvedené opatrenia. Každé opatrenie je ekonomicky vyhodnotenú metódou Doba návratnosti. Táto metóda

udáva počet rokov, za ktoré sa vložené finančné prostriedky do opatrení energetickej efektívnosti vrátia z dosahovaných úspor nákladov na energiu. Dobu návratnosti môžeme použiť ako:

- statickú metódu, ktorá nezohľadňuje faktor času, t.j. jednoduchú dobu návratnosti,
- dynamickú metódu, kedy zohľadníme faktor času tým, že doplníme dobu návratnosti o diskontovanie ročných finančných tokov (úspor nákladov na energiu), t.j. diskontovaná doba návratnosti.

Vstupy do výpočtov sú vykonané klasickou bilančnou ekonomickou podnikovo hospodárskou metodikou.

Pre finančné hodnotenie ekonomickej efektívnosti investície boli použité tieto parametre a metódy :

1. Jednoduchá doba návratnosti

$$T_s = \frac{IN}{CF}$$

bola v menovateli kvantifikovaná hodnotou priemerneho čistého CF za dobu hodnotenia.

2. Reálna doba návratnosti T_{sd} sa vypočítala z podmienky

$$\sum_{t=1}^{T_{sd}} CF_t \cdot (1+r)^{-t} - IN_i = 0$$

3. Čistá súčasná hodnota NPV odpovedá vzorcu

$$NPV = \sum_{t=1}^{T_z} CF_t \cdot (1+r)^{-t} - IN$$

4. Vnútorne výnosové percento IRR bolo vypočítané z podmienky:

$$\sum_{t=1}^{T_z} CF_t \cdot (1+IRR)^{-t} - IN = 0$$

Výsledky ekonomického hodnotenia

(odhadované náklady vychádzali z týchto referenčných hodnôt : fasáda – 100 €/m², okná – 400 €/m², stropné konštrukcie – 80 €/m²)

V nasledujúcich tabuľkách sú zobrazené výsledky ekonomického hodnotenia – efektívnosť opatrení budovy podľa doterajšieho využívania budovy:

Ukazovateľ	Jednotka	Hodnota
Náklady na realizáciu súboru opatrení	€	481859,26
Ročná úspora energie	kWh	62806,38
Miera úspory energie	%	65,69
Ročná úspora nákladov na energiu	€	3316,44
Dĺžka morálnej živostnosti opatrenia	r	30

Diskontný faktor	-	0,02
Jednoduchá doba návratnosti T_S	r	145,3
Reálna doba návratnosti T_{sd}	r	-
Čistá súčasná hodnota NPV	€	-407582,7
Vnútorne výnosové percento IRR	%	-8%

V nasledujúcich tabuľkách sú zobrazené výsledky ekonomického hodnotenia – efektívnosť opatrení budovy podľa normalizovaného využívania budovy :

Ukazovateľ	Jednotka	Hodnota
Náklady na realizáciu súboru opatrení	€	481859,26
Ročná úspora energie	kWh	112748,23
Miera úspory energie	%	68,75
Ročná úspora nákladov na energiu	€	6156,43
Dĺžka morálnej životnosti opatrenia	r	30
Diskontný faktor	-	0,02
Jednoduchá doba návratnosti T_S	r	78,3
Reálna doba návratnosti T_{sd}	r	-
Čistá súčasná hodnota NPV	€	-343977,0
Vnútorne výnosové percento IRR	%	-5%

Diskontná doba návratnosti v rámci životného cyklu budovy je vyššia ako životnosť budovy po obnove, preto nie je vyčíslená.

9 ENVIRONMENTÁLNE HODNOTENIE

Pri environmentálnom hodnotení boli použité emisné faktory:

Ukazovateľ	CO2	TZL	SO2	Nox	CO
	kg/MWh	kg/MWh	kg/MWh	kg/MWh	kg/MWh
zemný plyn	220	0,0084	0,001008	0,16383	0,066163
elektrina	167	0,178	0,89	0,978	0,45

Emisie škodlivín

V nasledujúcej tabuľke sú zobrazené výsledky environmentálneho hodnotenia podľa doterajšieho využívania budovy :

Ukazovateľ	Súčasnosť			Po opatreniach			Zmena %
	z paliva	z elektriny	spolu	z paliva	z elektriny	spolu	
CO ₂ t/r	19,756	0,971	20,727	6,090	0,856	6,946	-66,5
TZL kg/r	0,754	1,035	1,790	0,233	0,913	1,145	-36,0
SO ₂ kg/r	0,091	5,176	5,267	0,028	4,564	4,592	-12,8
CO kg/r	5,941	2,617	8,559	1,831	2,308	4,139	-51,6
NO _x kg/r	14,712	5,688	20,400	4,535	5,016	9,551	-53,2

V nasledujúcej tabuľke sú zobrazené výsledky environmentálneho hodnotenia podľa normalizovaného využívania budovy :

Ukazovateľ	Súčasnosť			Po opatreniach			Zmena %
	z paliva	z elektriny	spolu	z paliva	z elektriny	spolu	
CO ₂ t/r	33,32	2,10	35,41	9,057	1,684	10,741	-69,7
TZL kg/r	1,27	2,23	3,51	0,346	1,794	2,140	-39,0
SO ₂ kg/r	0,15	11,17	11,33	0,041	8,972	9,014	-20,4
CO kg/r	10,02	5,65	15,67	2,724	4,536	7,260	-53,7
NO _x kg/r	24,81	12,28	37,09	6,745	9,859	16,604	-55,2

Všetky sledované emisie škodlivín do ovzdušia sú po opatreniach výrazne nižšie.

10 REALIZÁCIA PROJEKTU PROSTREDNÍCTVOM GARANTOVANEJ ENERGETICKEJ SLUŽBY

Garantovaná energetická služba (GES) spočíva v tom, že finančné prostriedky potrebné na prípravu a realizáciu projektu zameraného na efektívnosť pri používaní energie zabezpečuje poskytovateľ GES. Spotrebiteľ energie ich potom spláca postupne z dosiahnutých úspor nákladov na energiu. V praxi to znamená, že príjmateľ GES nemusí na realizáciu projektu vynakladať žiadne ďalšie finančné prostriedky. Na nákup energie, splátky investície a odmenu za služby počas obdobia trvania zmluvného vzťahu mu postačuje rovnaký objem financií ako by vynakladal na nákup energie bez realizácie projektu a k dispozícii bude mať obnovenú budovu, alebo technické zariadenia. Poskytovateľ GES znáša všetky riziká v prípade, že realizáciou projektu sa nedosiahnu plánované, t.j. garantované úspory.

Navrhované opatrenia energetickej efektívnosti sú posúdené aj z pohľadu ich realizácie prostredníctvom GES projektu, pričom cieľom posúdenia je:

- modelovo vyčíslit' príklad splácania projektu GES tak, aby pre subjekt verejnej správy bol podkladom pre rozhodovanie začať realizovať takýto projekt,
- príprava štandardnej dokumentácie pre prípravnú fázu projektu GES a realizáciu verejného obstarávania.

Vo verejnom obstarávaní GES subjekt verejnej správy obstaráva dosiahnutie energetických úspor ako takých, čiže obstaráva službu, nie konkrétne technické riešenie, ktorým sa má výsledok dosiahnuť.

Podkladom pre realizáciu verejného obstarávania je stanovenie východiskovej, čiže referenčnej hodnoty spotreby energie v budove vrátane uvedenia hodnôt vstupných parametrov (počasie, rozsah a spôsob využitia, atď.) a stanovenie minimálnej hodnoty úspory energie, ktorá sa má obnovou dosiahnuť.

V rámci modelového príkladu využitia GES je pre každé navrhované opatrenie energetickej efektívnosti vyčíslené:

- Dĺžka trvania zmluvného vzťahu – počet rokov počas ktorých bude subjekt verejnej správy platiť poskytovateľovi GES za poskytnutú službu.
- Investícia financovaná poskytovateľom GES – odhadnutá výška investície na realizáciu opatrení energetickej efektívnosti bez DPH.
- Celkové garantované úspory – hodnota uvedená vo finančnom vyjadrení bez DPH za celú dĺžku trvania zmluvného vzťahu.
- Kumulatívna hodnota platieb za GES – celková výška platieb za GES počas obdobia trvania zmluvného vzťahu.
- Kumulatívna hodnota odmeny za služby – platba za GES sa skladá z dvoch častí, splátky investície a odmeny za služby, pričom kumulatívna hodnota odmeny za služby predstavuje súčet všetkých platieb počas dĺžky trvania zmluvného vzťahu.
- Výška mesačnej platby za GES – pomerne určená na základe kumulatívnej hodnoty platieb za GES a dĺžky trvania zmluvného vzťahu.
- Príklad prepočtu garantovaných úspor energie v prípade zmeny vstupných parametrov, na základe ktorých bola určená referenčná spotreba energie a pôvodná zmluvne dohodnutá výška garantovaných úspor energie.

Referenčná spotreba energie

	<i>vykurovanie</i>	<i>Tepla voda</i>	<i>VZT</i>	<i>Osvetlenie</i>
teplo (kWh)	151 444	0	0	0
elektrina (kWh)	779	5616	0	5379

Referenčná hodnota spotreby energie na vykurovanie je stanovená pre 3058 dennostupňov, ktoré sú určené na základe:

- priemernej vonkajšej teploty vykurovacieho obdobia: 3.84°C,
- počtu vykurovacích dní: 227,
- vnútornej výpočtovej teploty: 18,4°C.

Ekonomické hodnotenie

Konštrukcia / systém	Potreba energie pôvodný stav (kWh/rok)	Potreba energie navrhovaný stav (kWh/rok)	Úspora energie (kWh/rok)	Úspora nákladov na energiu (€/rok)	Investícia (€)	Jednoduchá doba návratnosti (roky)	Diskontovaná doba návratnosti (roky)
Komplexná obnova (Obvodový plášť, strecha, okná, podlaha) + rekuperácia	95 616	34 580	61 036	3 171	402 353	126,87	-
Systém UK a TV	95 616	94 176	1 440	74	5 000	67,58	-
Osvetlenie	95 616	95 286	330	71	74 506	1 049,53	-
Spolu	95 616	32 809	62 806	3 316	481 859	145,29	-

Diskontná doba návratnosti v rámci životného cyklu budovy je vyššia ako životnosť budovy po obnove.

Konštrukcia / systém	Vhodné realizovať prostredníctvom GES
Komplexná obnova (Obvodový plášť, strecha, okná, podlaha) +rekuperacia	nie
Systém UK a TV	nie
Osvetlenie	nie

Návrhové opatrenia nie sú vhodné realizované prostredníctvom GES, keďže vhodný projekt na financovanie prostredníctvom GES má dĺžku trvania zmluvného vzťahu maximálne 15 rokov.

V prípade zmeny vstupných parametrov, na základe ktorých bola určená referenčná spotreba energie a pôvodná zmluvne dohodnutá výška garantovaných úspor energie, je potrebné prepočítať garantované úspory. Takéto zmeny vstupných parametrov sa nazývajú rutinnými zmenami a mali by byť spolu s metodikou prepočtu upravené v Zmluve o energetickej efektívnosti s garantovanou úsporou energie.

Úspora energie pri vykurovaní je medzročne ovplyvňovaná rutinnými zmenami spôsobenými hlavne zmenami počasia počas vykurovacej sezóny, zmenou vnútornej teploty vykurovaných priestorov alebo zmenou intenzity vetrania. Vplyv počasia a vnútornej teploty vykurovaných priestorov je možné kvantifikovať prostredníctvom dennostupňov a prepočet garantovaných úspor energie je možné realizovať zmluvne dohodnutým vzorcom. V prípade modelového príkladu pre všetky navrhnuté opatrenia je spôsob prepočtu garantovaných úspor energie na vykurovanie približne určený lineárnou interpoláciou nasledovne:

• ak je počet dennostupňov v hodnotenom roku menší ako 3058, použije sa vzorec:

$$USP = (556893 - (162766 + (DST - 2446.4) * 91.655)) * 0.8,$$

• ak je počet dennostupňov v hodnotenom roku väčší ako 3058, použije sa vzorec:

$$USP = (556893 - (218822 + (DST - 3058) * 348.594)) * 0.8,$$

kde:

USP - prepočítaná garantovaná úspora energie (kWh),

DST - počet dennostupňov v hodnotenom kalendárnom roku.

Nakoľko úspora energie v závislosti na zmene dennostupňov nemá lineárny priebeh, presnú hodnotu prepočítanej garantovanej úspory energie odporúčame stanoviť rovnakým výpočtom ako bola stanovená prvotná výška garantovanej úspory energie. V prípade zmeny intenzity vetrania môže nastať problém, nakoľko výmena vzduchu pri prirodzenom vetraní závisí od správania používateľov budovy a objemový tok vzduchu sa v tomto prípade nedá merať. Riešením môže byť inštalácia mechanického vetracieho systému, ktorým sa bude regulovať výmena vzduchu v závislosti od nastavenia takéhoto systému.

Úsporu energie pri príprave teplej vody medziročne ovplyvňuje objem skutočne spotrebovanej teplej vody, pričom prepočet garantovaných úspor energie je možné realizovať zmluvne dohodnutým vzorcom. V prípade modelového príkladu pre opatrenia energetickej efektívnosti realizované na systéme prípravy teplej vody je spôsob prepočtu garantovaných úspor energie určený lineárnou interpoláciou, pričom nasledovný vzorec sa použije v prípade, ak spotreba teplej vody v hodnotenom roku sa nerovná 150 m³.

$$USP = (11062 - (10031 + (SPTV - 150) * 44.244)) * 0.8,$$

kde:

USP - prepočítaná garantovaná úspora energie (kWh),

SPTV - spotreba teplej vody v hodnotenom kalendárnom roku (m³).

Pre objektívne stanovenie úspor energie pri príprave teplej vody, je potrebné merať spotrebu teplej vody.

Úsporu energie pri realizácii opatrení energetickej efektívnosti na systéme osvetlenia medziročne ovplyvňuje inštalovaný príkon osvetľovacej sústavy a čas používania osvetlenia. Predpokladá sa, že príkon osvetľovacej sústavy bude zhodný s projektom, na základe ktorého sa určovala garantovaná úspora energie pri prevádzke osvetlenia. V tomto prípade jedinou rutinnou zmenou je čas užívania osvetlenia, pričom táto veličina je bežnými technickými prostriedkami ťažko merateľná a závisí od správania používateľov budovy. Priemerný čas využívania osvetlenia je možné určiť podielom nameranej spotreby elektriny na osvetlenie a príkonu osvetľovacej sústavy. V prípade modelového príkladu pre opatrenia energetickej efektívnosti realizované na systéme osvetlenia je spôsob prepočtu garantovaných úspor energie určený lineárnou interpoláciou podľa nasledovného vzorca:

$$USP = (9743 - (7790 + (HOD - 1290) * 6.0362)) * 0.8$$

kde:

USP - prepočítaná garantovaná úspora energie (kWh),

HOD - priemerný počet prevádzkových hodín osvetlenia v hodnotenom roku.

Minimálne garantované úspory

Konštrukcia / systém	Minimálna hodnota úspory	
	Energie (kWh/rok) *	Nákladov (€/rok) *
Komplexná obnova (Obvodový plášť, strecha, okná, podlaha) + rekuperácia	48 829	2 537
Systém UK a TV	1 152	59
Osvetlenie	264	57

* Určené vo výške 80 % z vypočítaných úspor energie a zaokrúhlené na celé desiatky nadol

** Určené na základe cien energie bez DPH ostatného bilancovaného kalendárneho roka v audite



Výpočet GES

Konštrukcia	Dĺžka zmluvného vzťahu	Investícia (€)	Celkové úspory	Kumulatívna hodnota		Mesačná platba za GES
				Platieb za GES	Odmeny za	
Komplexná obnova (Obvodový plášť, strecha, okná, podlaha) + rekuperácia	211,44	402 353,01	536 470,68	536 470,68	134 117,67	211,43
Systém UK a TV	112,63	5 000,00	6 666,67	6 666,67	1 666,67	4,93
Osvetlenie	1 749,22	74 506,25	99 341,67	99 341,67	24 835,42	4,73
Spolu	242,16	481 859,26	642 479,02	642 479,02	160 619,75	221,10

Investičné výdavky a garantované úspory na energie sú vyčíslené bez DPH.
 Celkové garantované úspory sú vyčíslené v stálych cenách základného obdobia, teda nie je zohľadnená inflácia.

Odmena za služby je stanovená vo výške 25% z platby GES.

Úspory energie sú dosahované presne vo výške minimálnej hodnoty úspor energie.

Predpokladaná hodnota zákazky je zhodná s kumulatívnou hodnotou platieb za GES.

Pre vyššie uvedený modelový príklad sa predpokladá 100% financovanie so zdrojov poskytovateľa GES a celkové garantované úspory sa rovnajú kumulatívnej hodnote platieb za GES.

Výpočet ročnej platby za GES v prípade úplného financovania poskytovateľom GES prostredníctvom komerčného úveru

Východiskové predpoklady:

Výška úveru [€]:	481 859	Odmena za služby pre poskytovateľa GES (percento z ročnej platby za GES):	25%
Úroková miera:	3,83%		
Trvanie zmluvy - obdobie garantovaných úspor [roky]:	15		
Počet platieb za rok:	1		

Vypočítané hodnoty:

Ročná splátka [€]:	42 831,93	Ročné platby za GES [€]:	53 540
Suma splátok za rok [€]:	42 831,93		
Celkovo splatené [€]:	642 480		

Posúdenie dôsledkov na výšku dlhu verejnej správy

Hodnoty na vyplnenie:



		Spôsob financovania:	
Priemerné ročné náklady na energiu pred realizáciou projektu GES [€]	5 830	Investičné náklady poskytovateľa GES [€]	481 859
Garantované ročné úspory [€]	3 316	Grant (verejné národné zdroje) [€]	
Trvanie zmluvy [rokov]	15	Grant (EÚ) [€]	
Ročné platby za GES [€]	53 540	FN (verejné národné zdroje) [€]	0
		FN (EÚ) [€]	0
Výpočítané hodnoty:			
Garantované úspory [%]	57%	Kapitálové výdavky [€]	481 859
Testy Eurostatu:			
1. Financovanie z verejných zdrojov [%]		→ 0,0%	
(s miernym dôrazom na štatistické posúdenie dôsledkov na výšku dlhu verejnej správy)			
2. Σ garantované úspory \geq Σ platby za GES + nenávratné financovanie z verejných národných zdrojov (grant)		→ nie	

Test č.1 je splnený:

nebolo preukázané financovanie z verejných zdrojov

Test č.2 nie je splnený:

garantované úspory (3316eur za 15 rokov) sú nižšie ako súčet platieb za GES (481859eur za 15 rokov) a nenávratná pôžička z verejných zdrojov (0 eur). Nesplnenie podmienky testu č. 2 znamená, že GES má dôsledok na výšku dlhu verejnej správy.

Tento modelový príklad realizácie projektu GES bol spracovaný na základe investičných nákladov stanovených energetickým audítorom a na základe vyššie uvedených východiskových predpokladov. Víťazná ponuka tendra na realizáciu projektu prostredníctvom GES sa môže od modelového príkladu líšiť, vzhľadom na odlišnosť:

- technického riešenia a s tým súvisiacich investičných nákladov,
- hodnoty garantovanej úspory energie,
- výšky odmeny za služby.

Tieto uvedené faktory spolu so zvoleným zdrojom financovania projektu výrazne vplyvajú na dĺžku trvania zmluvného vzťahu a výšku platieb za GES. **Z toho dôvodu je objektívne vykonanie testov Eurostatu pre nezapočítanie záväzkov GES do verejného dlhu možné až na základe reálneho projektu.**

Vo všeobecnosti je možné konštatovať, že vhodný projekt na financovanie prostredníctvom GES má dĺžku trvania zmluvného vzťahu maximálne 15 rokov.

11 OPATRENIA MERANIA, RIADENIA A REGULÁCIE SPOTREBY TEPLA

Opatrenia merania, riadenia a regulácie spotreby tepla považujeme za nízkonákladové a rýchlejšie návratné, pričom v rámci budov identifikujeme nasledovné opatrenia:

- hydraulické vyváženie vykurovacej sústavy budovy,
- zavedenie zónovej regulácie,
- inštalácia termoregulačných ventilov na vykurovacích telesách,
- inštalácia inteligentných meracích systémov.

Hydraulické vyváženie vykurovacej sústavy budovy

Pre zabezpečenie správnej funkcie vykurovacej sústavy v budove v rôznych prevádzkových stavoch počas vykurovacieho obdobia je nevyhnutné, aby vykurovacia sústava bola hydraulicky stabilná a energeticky efektívna. Realizáciou navrhovaných opatrení v energetickom audite dôjde k zásadnému zásahu do tepelnej ochrany budovy. Vlastník budovy je povinný podľa § 8 zákona č.300/2012 Z.z. po vykonanej obnove budovy zabezpečiť hydraulické vyváženie vykurovacej sústavy budovy.

Nevyhnutnou podmienkou pre zabezpečenie tejto povinnosti je vybavenie sústavy tepelných zariadení slúžiacich na vykurovanie automatickou reguláciou parametrov teploty nosnej látky na každom tepelnom spotrebiči v závislosti od teploty vzduchu vo vykurovaných miestnostiach s trvalým pobytom osôb a ďalších regulačných prvkov inštalovaných na vykurovacej sústave budovy (napr. regulátory diferenčného tlaku, regulačné armatúry).

Zabezpečenie splnenia tohto opatrenia (povinnosti) si vyžaduje spracovanie samostatného projektu hydraulického vyváženia, ktorý zohľadní zmenené parametre teploty nosnej látky zariadenia na výrobu tepla resp. dodávky tepla, režim vykurovania a tepelné straty budovy vyvolané obnovou budovy.

Zavedenie zónovej regulácie

Základom je rozdelenie budovy do vykurovacích zón, pričom každá zóna je vykurovaná samostatnou vetvou. Toto opatrenie umožňuje kontrolovať a nastavovať časovo-tepelné režimy v každej jednej vykurovacej zóne individuálne, na základe skutočných potrieb jej užívateľov. Každá regulovaná zóna je vybavená vlastným snímačom teploty a aktívnym regulačným prvkom. Cieľom tohto opatrenia je zabezpečiť trvale tepelnú pohodu vo všetkých vykurovaných priestoroch za súčasného zníženia spotreby tepla na ich vykurovanie využívajúc individuálne útlmové režimy v jednotlivých zónach a solárne tepelné zisky.

Inštalácia inteligentných meracích systémov

Inteligentný merací systém je súbor zariadení zložený z určeného meradla a ďalších technických prostriedkov, ktorý umožňuje zber, spracovanie a prenos nameraných údajov o výrobe alebo spotrebe energie, alebo energetického média. Ide o elektronický systém, ktorý je schopný merať spotrebu energie a pridávať k tomu viac informácií ako konvenčné meradlo, a ktorý je schopný vysielat' a prijímat' dáta s využitím niektorej formy elektronickej komunikácie.

Pre transparentné monitorovanie spotreby energie navrhujeme, aby poskytovateľ GES prostredníctvom nainštalovaných meračov priebežne a na vlastné náklady monitoroval spotrebu energie v budove a v jednotlivých technických systémoch, aby v súčinnosti s prijímateľom GES mohli priebežne vyhodnocovať dosahované úspory najmenej jedenkrát ročne.

V prípade neprimerane vysokých nákladov na podružné merania vzhľadom na výšku úspory je možné pristúpiť aj k vyhodnoteniu paušálnych úspor, ktoré musia byť hodnoverným spôsobom podložené zo strany poskytovateľa GES pred uzatvorením zmluvy o GES (napr. elektrická energia – čerpadlá, ventilátory, osvetlenie a pod.).

Na vyhodnotenie úspor energie v zmysle metodiky vyhodnotenia úspor, popri štandardnom meraní spotreby energie odporúčame nainštalovať nasledovné podružné meradlá:

- a) meradlo spotreby elektriny vnútornej osvetľovacej sústavy budovy,
- b) meradlo spotreby elektriny na pohon obehových čerpadiel UK,
- c) meradlo spotreby vody v systéme prípravy teplej vody.

12 ZÁVER

Cieľom energetického auditu je poukázať na potenciál energetických úspor v posudzovaných budovách so zohľadnením lokálnych, technických a ekonomických faktorov.

Po zhodnotení výsledkov energetického auditu je možné konštatovať, že navrhované opatrenia prinesú očakávané zmeny, ktoré sa prejavia nielen v úspore energie, ale aj v zlepšení vnútorných hygienických podmienok.

Realizáciou spomínaných navrhovaných opatrení na hodnotenej budove sa pri ich spoločnom hodnotení dosiahne splnenie požiadaviek technickej normy STN 73 0540, ako aj požiadavky na energetickú hospodárnosť budov podľa vyhlášky 364/2020.

Budova po zhotovení návrhových úprav po zatriedení do jednotlivých tried bude patriť na úroveň **ULTRANÍZKOENERGETICKÁ BUDOVA – TRIEDA A1.**

Všetky výpočty, závery a odporúčania vychádzajú z posúdenia spotreby energií v rokoch 2019-2021. Výška investičných nákladov a ekonomické hodnotenie boli stanovené na základe cenníkových cien a kvalifikovaných finančných odhadov.

13 SÚHRNÝ INFORMAČNÝ LIST

<p>Názov spoločnosti: Obec Spišský Hrušov Sídlo: Spišský Hrušov 216, 053 63 Spišský Hrušov Štatutárny orgán: JUDr. Adriana Tkáčová IČO: 00329606 DIČ: 2020717864 Kontaktná osoba: JUDr. Adriana Tkáčová Telefón: 0911 592 122 e-mail: sphrusov@levonetmail.sk Budova: Kaštieľ Spišský Hrušov Adresa sídla: Spišský Hrušov 216, 053 63 Spišský Hrušov</p>	
<p>Meno, priezvisko a adresa trvalého pobytu alebo obdobného pobytu energetického auditóra: Názov spoločnosti: ENAU s.r.o. Sídlo: Komárany 59, 093 01 Vranov nad Topľou Kancelária / poštová adresa: Komárany 59, 093 01 Vranov nad Topľou IČO: 50444026 DIČ: 212 034 0167 IČ DPH: neplatca DPH V zastúpení: Ing. Pavol Fedorčák, PhD. Telefón: +421 949 803 607 E-mail: fedorcak@enau.sk</p>	
<p>Zoznam opatrení na zlepšenie energetickej efektívnosti: 1. zníženie energetickej náročnosti budov opatreniami stavebného charakteru 2. meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie 3. Osvetlenie</p>	
<p>Predpokladané úspory energie dosiahnuté opatreniami:</p>	
Predpokladaná úspora paliva kWh/rok	62119,0
Predpokladaná úspora kWh/rok	
Predpokladaná úspora elektrickej energie kWh/rok	687,4
Celková úspora kWh/rok	62806,4
Predpokladané finančné náklady na realizáciu opatrení: eur	481859,262
Iné údaje:	

14 SÚBOR ÚDAJOV PRE MONITOROVACÍ SYSTÉM

Identifikačné údaje : Kaštieľ Spišský Hrušov			
Zatriedenie podľa SK NACE (podľa hlavnej činnosti objednávateľa energetického auditu)		84110	
Celkový potenciál úspor energie (MWh)		112,75	
Súbor odporúčaných opatrení na zníženie spotreby energie			
Stručný popis súboru odporúčaných opatrení	1. zníženie energetickej náročnosti budov opatreniami stavebného charakteru 2. meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie 3. Osvetlenie		
Náklady na technológie pre premenu a distribúciu energie (v tisícoch eur)		79,51	
Náklady na výrobné technológie (v tisícoch eur)		0,00	
Náklady na znižovanie energetickej náročnosti budov (v tisícoch eur)		402,35	
Iné náklady (v tisícoch eur)			
Celkové náklady na realizáciu súboru odporúčaných opatrení (v tisícoch eur)		481,86	
Sumárne bilančné údaje			
	Pred realizáciou súboru opatrení	Po realizácii súboru opatrení	Rozdiel
Spotreba energie (MWh/r)	95,62	32,81	-62,81
Náklady na energiu v aktuálnych cenách (v tisícoch eur)	5,83	2,51	-3,32
Prínosy z hľadiska ochrany životného prostredia			
Znečisťujúca látka/skleníkový plyn	Pred realizáciou súboru opatrení	Po realizácii súboru opatrení	Rozdiel
Tuhé znečisťujúce látky (t/r)	1,790	1,145	-0,644
SO ₂ (t/r)	5,267	4,592	-0,674
NO _x (t/r)	20,400	5,016	-15,384
CO (t/r)	8,559	4,139	-4,419
CO ₂ (t/r)	20,727	6,946	-13,781
Ekonomické vyhodnotenie			
Cash - Flow projektu (v tisícoch eur/r)	3,32	Doba hodnotenia (roky)	30
Jednoduchá doba návratnosti (roky)	145,3	Diskontná sadzba (%)	0,02
Reálna doba návratnosti (roky)	-	NPV (v tisícoch eur)	-407,58
		IRR (%)	-8%
Energetický audítor	Ing. Pavol Fedorčák, PhD.		
Podpis		Dátum	

15 OSVEDČENIE O ODBORNEJ SPÔSOBILOSTI

SLOVENSKÁ REPUBLIKA
Slovenská inovačná a energetická agentúra

OSVEDČENIE

číslo: 321/2014 - 0050


o odbornej spôsobilosti na výkon činnosti energetického audítora

podľa § 12 ods. 8 zákona č. 321/2014 Z. z. o energetickej efektívnosti a o zmene a doplnení niektorých zákonov

FEDORČÁK Pavol Ing., PhD.
25.4.1985

SLOVENSKÁ INOVAČNÁ
A ENERGETICKÁ AGENTÚRA
ŠTEFANKOVA

V Banskej Bystrici, 11.12.2015


Dr. Ing. Kvetoslava Šoltésová, CSc.
predseda skúšobnej komisie

16 FOTODOKUMENTÁCIA



