

PRÍPADOVÁ PÍ SOMNÁ SPRÁVA Z ENERGETICKÉHO AUDITU

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



Stavba:

**ZNÍŽENIE ENERGETICKEJ NÁROČNOSTI BUDOVY č.751
KULTÚRNY DOM**

Miesto:

p.č. 3887, k.ú. Oščadnica

Vypracoval:

TERA green s.r.o.

Dátum:

Máj 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	Použité 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	14
4.5	Skladba a prehľad transparentných konštrukcií	24
5	VÝPOČET ENERGETICKEJ HOSPODÁRNOSTI BUDOVY – SÚČASNÝ STAV	27
5.1	Merná potreba tepla na vykurovanie – Súčasný stav	27
5.2	Výpočet dodanej energie podľa miesta spotreby	28
5.2.1	Potreba energie na vykurovanie objektu budovy– súčasný stav	28
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	29
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.....	30
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.....	33
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.....	43
6.1.1	Merná potreba tepla na vykurovanie – navrhovaný stav	45
6.2	Potreba energie podľa miesta spotreby – navrhovaný stav	46

6.2.1	Potreba energie na vykurovanie – navrhovaný stav	46
6.2.2	Potreba energie na ohrev TV – navrhovaný stav	48
6.2.3	Potreba energie na osvetlenie – navrhovaný stav	48
6.2.1	Inštalácia fotovoltaiických panelov	49
6.3	Meranie spotreby energie	49
7	REKAPITULÁCIA A POTENCIÁL ÚSPOR PO OPATRENIACH.....	50
7.1	Celková potreba energie – navrhovaný stav	50
7.2	Primárna energia – navrhovaný stav	51
8	EKONOMICKÉ HODNOTENIE	52
9	ENVIRONMENTÁLNE HODNOTENIE	55
10	REALIZÁCIA PROJEKTU PROSTREDNÍCTVOM GARANTOVANEJ ENERGETICKEJ SLUŽBY	56
11	OPATRENIA MERANIA, RIADENIA A REGULÁCIE SPOTREBY TEPLA	61
12	ZÁVER	63
13	SÚHRNÝ INFORMAČNÝ LIST	64
14	SÚBOR ÚDAJOV PRE MONITOROVACÍ SYSTÉM.....	65
15	OSVEDČENIE O ODBORNEJ SPÔSOBILOSTI.....	66
16	FOTODOKUMENTÁCIA	67

1 IDENTIFIKAČNÉ ÚDAJE

Objednávateľ energetického auditu

Názov spoločnosti:	Obec Oščadnica
Sídlo:	Nám. M. Bernáta 745, Oščadnica 023 01
Štatutárny orgán:	Ing. Marián Plevko, Starosta
IČO:	00314170
DIČ:	2020421513
Kontaktná osoba	Ing. Marián Plevko, Starosta
Telefón:	+421 41 707 94 60
e-mail	marian.plevko@oscadnica.sk

Predmet energetického auditu

Budova:	Budova č. 751 – Kultúrny dom
Adresa sídla:	Oščadnica 751, 023 01 Oščadnica
Kontaktná osoba:	Ing. Marián Plevko, Starosta
Telefón:	+421 41 707 94 60
IČO:	00314170
DIČ:	2020421513

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 nízkouhlíkových 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 nízkouhlíkovými 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 nízkouhlíkové 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

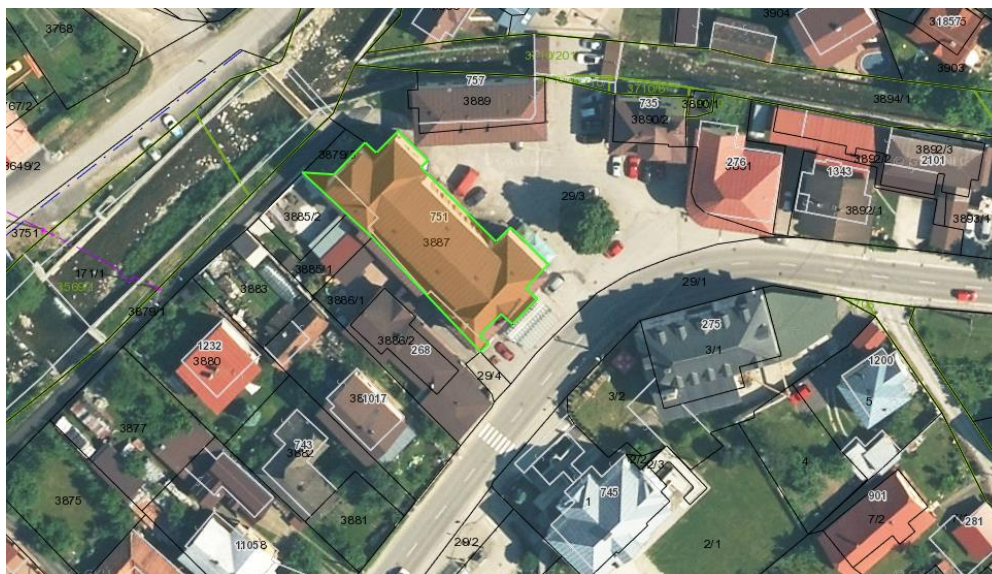
2.3 Použité vyhlášky a súvisiace normy

- 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 č. 751 – Kultúrny dom sa nachádza v obci Oščadnica, v katastrálnom území Oščadnica, okres Čadca, Žilinský kraj.



Obrázok 1: Umiestnenie posudzovaného objektu

3 OPIS SÚČASTNÉHO STAVU

Využitie budovy

Budova je využívaná ako administratívna budova.

Budova nie je pamiatkovo chránená.

3.1 Súčasný stav budovy

Tepelná obálka

Predmetom projektového hodnotenia je zníženie energetickej náročnosti budovy kultúrneho domu v obci Oščadnica. Budova je trojpodlažná s vykurovaným suterénom, s valbovou strechou. Konštrukčný systém je stenový murovaný z CDm tehál.

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 $3,86^\circ\text{C}$.

Obvodové steny OP1a OP2 sú murované z CDm tehál hr. 450 mm bez zateplenia.

Stena do nevykurovaného priestoru OP3 je murovaná z CDm tehál hr. 150 mm bez zateplenia.

Strop pod nevykurovaným priestorom STR1 je zo železobetónu hr. 250 mm so škvara hr. 80 mm.

Strop nad nevykurovaným suterénom STR2 je zo železobetónu hr. 200 mm s cementovým poterom hr. 90 mm.

Strop nad exteriérom STR3 je zo železobetónu hr. 200 mm s cementovým poterom hr. 90 mm.

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

Obvodová stena OP4 je murovaná z CDm tehál hr. 450 mm bez zateplenia.

Obvodová stena pod terénom OP5 je z CDm tehál hr. 450 mm s primurovkou hr. 75 mm.

Podlaha na teréne P2 je z betónu hr. 150 mm s cementovým poterom hr. 100 mm.

Výplne okenných a dverných otvorov sú drevené s dvoma čírymi sklami so súčiniteľom prechodu tepla $U_w = 2,70 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

Technické zariadenia budov

Vykurovanie

Po obhliadke budovy boli zistené nasledovné skutočnosti. Budova je trojpodlažná s nevykurovaným 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 pôvodné oceľové. Vykurovacie telesá sú pôvodné oceľové článkové/doskové s termostatickými hlaviciami. Systém je hydraulicky vyregulovaný. Kotelňa je mimo tepelnej obálky budovy na 1.PP. Teplo je produkované z kaskády dvoch kotlov – 2x Buderus Logamax plus GB 112-60. Kotle sú plynové kondenzačné, účinnosť sa uvažuje 100 percent

Systém prípravy teplej vody

Príprava teplej vody sa uskutočňuje v lokálnych elektrických zásobníkoch a prietokových ohrievačoch TV – 1x Eliz 50 L, 5x prietokový ohrev. Hlavný domový rozvod a jednotlivé odbočky k stúpacím potrubiam sú vedené v stene vo vykurovanom priestore. Distribučná sieť od zásobníka je tvorená z PP - R rúr, ktoré sú tepelné izolované. Cirkulácia teplej vody nie je.

Systém osvetlenia

Jedná sa o budovu kultúrneho domu v obci Oščadnica. Elektroinštalácia je pôvodná, zastaralá a energeticky náročná.

V budove sú inštalované žiarovkové svietidlá a žiarivkové svietidlá s nízkostartovými predradníkmi alebo s kondenzátorom a tlmivkou. Niektoré svietidlá boli vymenené za LED panel. Osvetlenie je ovládané spínačmi.

3.2 Energetické vstupy

Prehľad o energetických vstupoch a nákladoch na energie 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 energie 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.

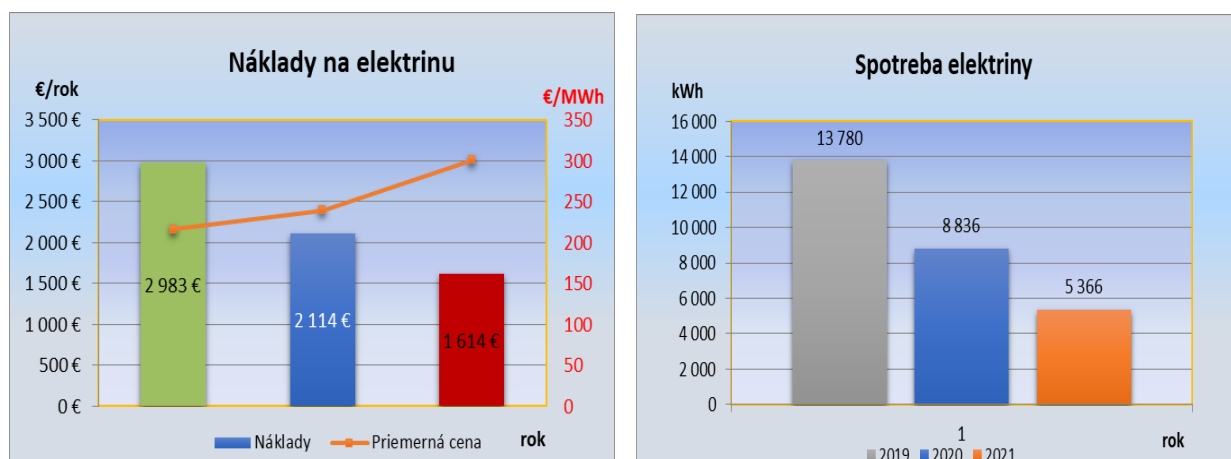
Objemy nakupovaných energonosičov (dodané z obce) boli za ostatné tri roky (uvažovalo sa s rokmi 2019, 2020 a 2021) nasledovné:

<i>Rok</i>	<i>Spotreba (kWh)</i>	<i>Náklady spolu (€)</i>	<i>Priemerná cena (€/kWh)</i>
2019	13 780	2 983 €	0,2165
2020	8 836	2 114 €	0,2393
2021	5 366	1 614 €	0,3007
Priemer	9 327	2 237	0,2398

Tabuľka 1: Súhrnné údaje o spotrebe elektrickej energie

Priemerná spotreba elektrickej energie dosiahla v ostatných troch rokoch hodnotu **9,327 MWh/rok**, čo pri priemernej cene **0,2398 €/kWh** predstavuje ročné náklady na elektrinu na úrovni **2 237 €**.

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).

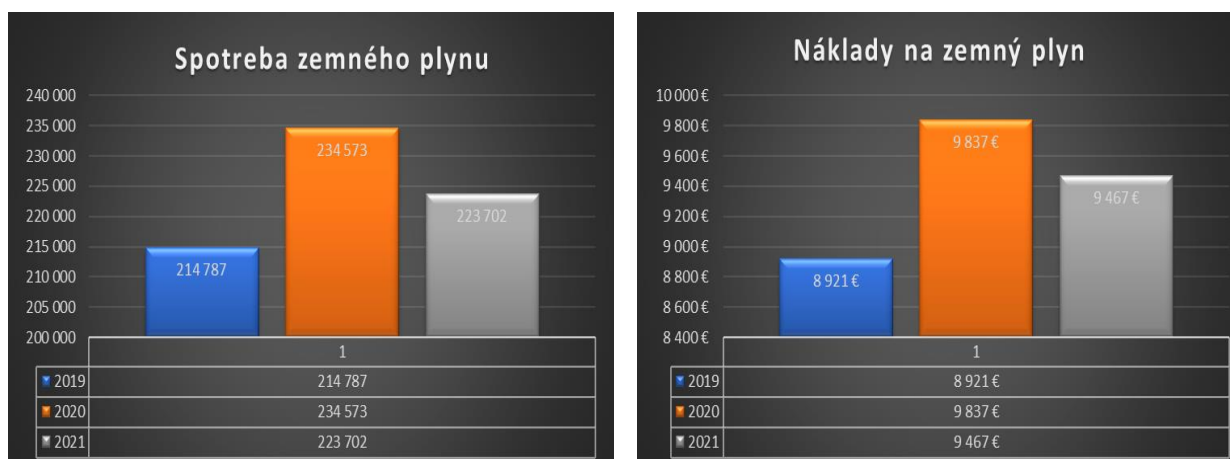
Teplo je v budove vyrábané zo zemného plynu. Prehľad spotreby zemného plynu na vykurovanie vrátane čiastkových nákladov je uvedený v nasledujúcich tabuľkách.

rok	Spotreba (kWh)	Náklady spolu (€)	Priemerná cena (€/kWh)
2019	214 787	8 921 €	0,0415
2020	234 573	9 837 €	0,0419
2021	223 702	9 467 €	0,0423
Priemer	224 354	9 408 €	0,0419

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 **224,354 MWh/rok** za cenu **0,0419 €/kWh**.

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

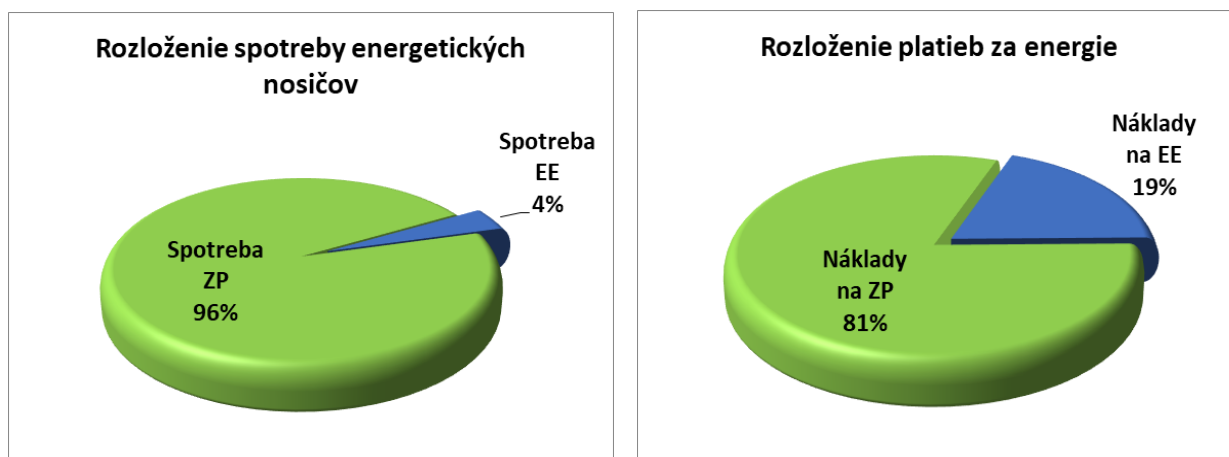


Obrázok 3: Prehľad spotreby a nákladov na zemný plyn v rokoch 2019 – 2021

Celková štruktúra odberu energetických nosičov podľa predložených faktúr je z hľadiska spotreby výrazne prevažovaná spotrebou zemného plynu – na úrovni 96 %, z hľadiska platieb za energiu náklady na zemný plyn predstavujú 81 % z celkových nákladov na energiu.

Vstupy palív a energie	Jednotka	Množstvo	Výhrevnosť MWh/jedn.	Obsah energie [MWh]	Ročné náklady [euro]
Nákup elektrickej energie	MWh	9,33		9,33	2 237,03
Nákup tepla	MWh				
Zemný plyn	MWh	224,35		224,35	9 408,17
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				233,68	11 645,21
Zmena stavu zásob palív					
Celkom vstupy palív a energie				233,68	11 645,21

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 $D = 3104 \text{ K} \cdot \text{deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu $18,5^\circ\text{C}$ a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^\circ\text{C}$.

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	($^\circ\text{C}$)	-16
Veterná oblasť, rýchlosť vetra	v	(m/s)	do 2

Vnútorná výpočtová teplota	q _i	(°C)	18,4
Priemerná vonkajšia teplota vykurovacieho obdobia	q _{ae}	(°C)	1,73
Priemerný počet vykurovacích dní	d		246
Priemerný počet dennostupňov	D		4329

Vykurovací režim budovy v reálnej prevádzke nezodpovedá počtu dennostupňov podľa lokality. Vykurovanie v budove je prispôsobené 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.

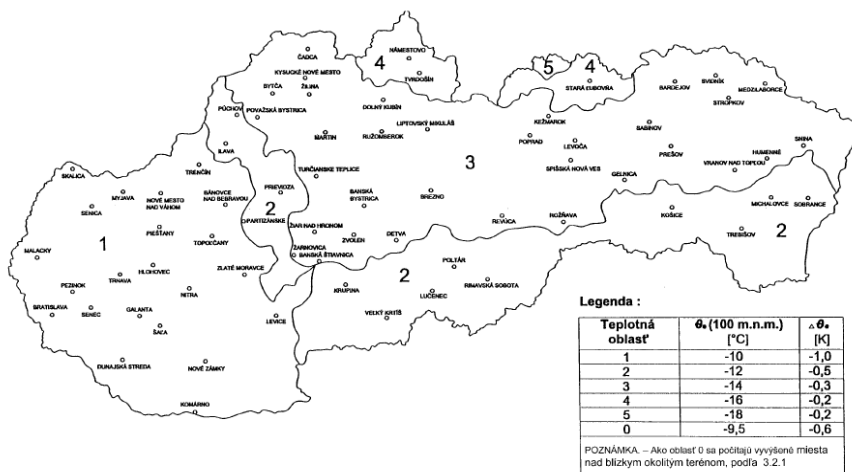
NH - Normalizované hodnoty

			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

$$\begin{aligned}
 &\text{Ošadnica 563 m.n.m, v 3.T.O,} \\
 &(1 \times (-14)) + (4,63 \times (-0,3)) = -14 + (-1,389) = -15,389^\circ\text{C} \\
 &\theta_e = -16^\circ\text{C}
 \end{aligned}$$



Výpočtová relatívna vlhkosť vonkajšieho vzduchu sa určuje pre teplotu vonkajšieho vzduchu

$$\varphi_e = 84 \%$$

Výpočtová teplota vnútorného vzduchu pre administratívne budovy (prerušované vykurovanie) v bode 8.2. z tabuľky 14 STN 73 05 40 – 2

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

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

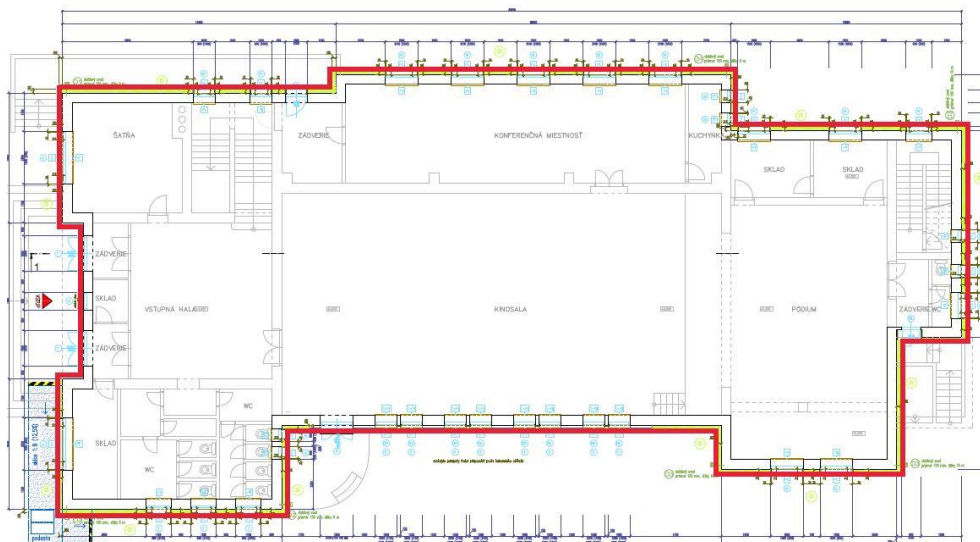
$$\varphi_i = 50 \%$$

4.2 Technické parametre budovy

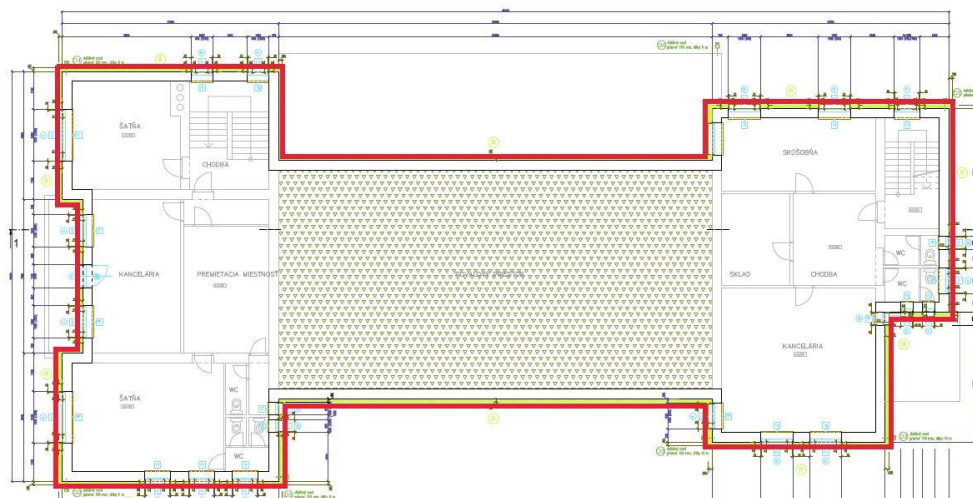
Celková zastavaná plocha [m ²]	A	469,00
Obostavaný vykurovaný objem [m ³]	V _b	5174,19
Merná plocha [m ²]	A _b	1541,11
Ochladzovaná obalová konštrukcia [m ²]	ΣA _i	2510,55
Faktor tvaru budovy [1/m]	ΣA _i /V _b	0,485
Počet podlaží		3
Priemerná konštrukčná výška podlažia [m]	h _{k,pr}	3,36

4.3 Geometrická schéma budovy

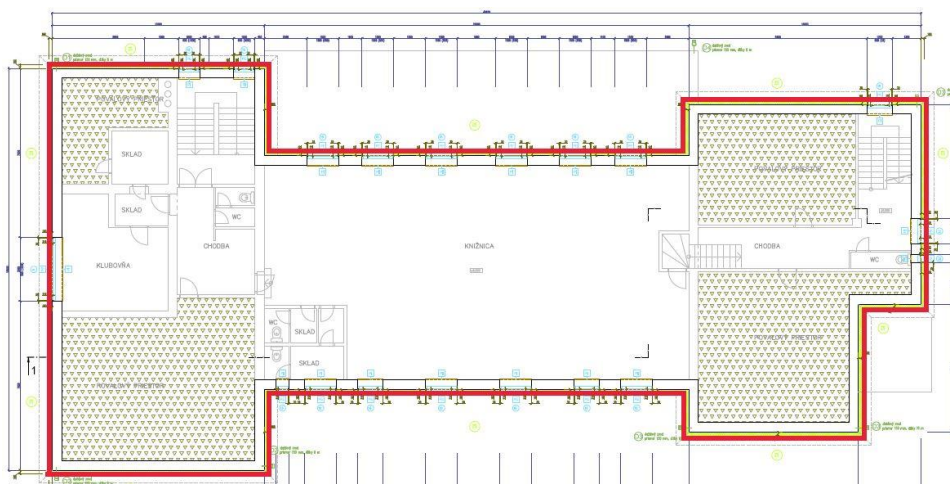
PÔDORYS I. NADZEMNÉ PODLAŽIE



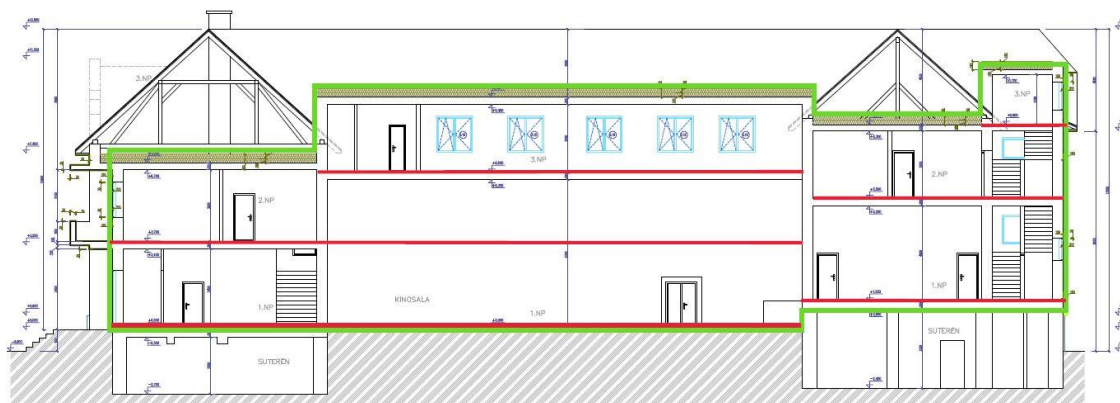
PÔDORYS II. NADZEMNÉ PODLAŽIE



PÔDORYS III. 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 $\varphi \leq 80\%$ 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 °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 $\theta_{ai} = 20$ °C a relatívnej vlhkosti vnútorného vzduchu $\varphi_i = 50\%$ je kritická povrchová teplota na vznik plesní $\theta_{si,80} = 12,6$ °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 $\Delta\theta_{si} = 0,5$ °C a podláh $\Delta\theta_{si} = 1,0$ °C.

OP1 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χi	Plocha konštrukcie (m2)		Cm
1	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	597,98	399452644
2	Tehla CDm	0,450	0,560	7,0	960	1400	604800			
3	Vápennocementová omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600			
Výpočtové okrajové podmienky					HODNOTENIE					
Vonkajšia výpočtová teplota		Θe [°C]	-16							
Priemerná teplota v interiéri		Θi [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψe[%]	84							
Vlhkosť interiériu		Ψi[%]	50							
Odpor konštrukcie		R[m².K/W]	0,84							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		Rse[m².K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		Rsi[m².K/W]	0,13							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		fRsi	0,872							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		Θsi,80 [°C]	12,62							
Bezpečnostná prirážka		ΔΘsi [°C]	0,5							
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U [W/m².K]	0,99	U ≤ UN					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			UN [W/m².K]	0,22	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R [m².K/W]	1,01	R ≥ RN					



Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	15,38	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
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)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χi	Plocha konštrukcie (m2)		Cm
1	Vnútná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	190,95	136694231
2	Tehla CDm	0,450	0,560	7,0	960	1400	604800			
3	Lepiaca malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
4	Kamenný obklad	0,050	0,900	23,0	840	1800	75600			

Výpočtové okrajové podmienky

Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-16
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]	0,88
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
Tepelný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,877
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]	0,95	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	1,05	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	15,56	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

OP3 - 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/m³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m2)		C _m
1	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	145,00	38396000
2	Tehla CDm	0,150	0,560	7,0	960	1400	201600			



3	Vnútna omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600			
Výpočtové okrajové podmienky					HODNOTENIE					
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ _e [°C]	-16							
Priemerná teplota v interiéri		Θ _i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ _e [%]	84							
Vlhkosť interiéru		Ψ _i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R[m².K/W]	0,31							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R _{se} [m².K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R _{si} [m².K/W]	0,13							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f _{Rsi}	0,728							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		Θ _{si,80} [°C]	12,62							
Bezpečnostná prírážka		ΔΘ _{si} [°C]	0,5							
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla		U [W/m².K]	2,09	U ≤ U _N						
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U _N [W/m².K]	0,40	nevyhovuje						
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie		R [m².K/W]	0,48	R ≥ R _N						
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie		R _N [m².K/W]	2,20	nevyhovuje						
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota		Θ _{si} [°C]	10,21	Θ _{si} ≥ Θ _{si,N}						
Najnižšia vnútorná povrchová teplota		Θ _{si,N} [°C]	13,12	nevyhovuje						

STR1 - Strop pod nevykurovaným priestorom

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

Typ: Vnútorná konštrukcia - tepelný tok zvonku 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 (m2)		C _m
1	Vnútna omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	559,90	399824590
2	Železobetón	0,250	1,740	32,0	1020	2500	637500			
3	Škvára	0,080	0,270	3,0	750	750	45000			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-16							
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84							
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R [m².K/W]	0,46							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R_{se} [m².K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R_{si} [m².K/W]	0,10							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f_{Rsi}	0,833							



Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	HODNOTENIE
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	1,67	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,20	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	0,60	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,90	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	14,00	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

STR2 - Strop nad nevykurovaným suterénom

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

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χi	Plocha konštrukcie (m2)		Cm
1	Nášľapna vrstva	0,010	1,160	19,0	840	2000	16800	AB	182,23	119591025
2	Cementový poter	0,090	1,230	17,0	840	1200	90720			
3	Hydroizolácia	0,0054	0,210	6400,0	1470	900	7144			
4	Železobetón	0,200	1,740	32,0	1020	2500	510000			
5	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600			
Výpočtové okrajové podmienky					HODNOTENIE					
Teplota v nevykurovanom suteréne		Θ _e [°C]	0							
Priemerná teplota v interiéri		Θ _i [°C]	20							
Vlhkosť v nevykurovanom suteréne		Ψ _e [%]	70							
Vlhkosť interiéru		Ψ _i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R[m².K/W]	0,24							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R _{se} [m².K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R _{si} [m².K/W]	0,17							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f _{Rsi}	0,624							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		Θ _{si,80} [°C]	12,62							
Bezpečnostná prírážka		ΔΘ _{si} [°C]	0,5							
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U [W/m².K]	2,21	U ≤ U _N					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U _N [W/m².K]	0,30	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R [m².K/W]	0,45	R ≥ R _N					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			R _N [m².K/W]	3,00	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θ _{si} [°C]	12,49	Θ _{si} ≥ Θ _{si,N}					

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

STR3 - Strop nad exteriérom

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

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χi	Plocha konštrukcie (m2)		Cm
1	Nášľapna vrstva	0,010	1,160	19,0	840	2000	16800	AB	6,73	4414952
2	Cementový poter	0,090	1,230	17,0	840	1200	90720			
3	Hydroizolácia	0,0054	0,210	6400,0	1470	900	7144			
4	Železobetón	0,200	1,740	32,0	1020	2500	510000			
5	Vápennocementová omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600			
Výpočtové okrajové podmienky					HODNOTENIE					
Vonkajšia výpočtová teplota		Θe [°C]	-16							
Priemerná teplota v interiéri		Θi [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψe [%]	84							
Vlhkosť interiériu		Ψi [%]	50							
Odpor konštrukcie		R[m².K/W]	0,24							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		Rse[m².K/W]	0,04							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		Rsi[m².K/W]	0,17							
Tepelný faktor na vnútornom povrchu		fRsi	0,624							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		Θsi,80 [°C]	12,62							
Bezpečnostná prirážka		ΔΘsi [°C]	0,5							
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U [W/m².K]	2,21	U ≤ UN					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			UN [W/m².K]	0,15	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R [m².K/W]	0,45	R ≥ RN					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			RN [m².K/W]	6,50	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θsi [°C]	6,48	Θsi ≥ Θsi,N					
Najnižšia vnútorná povrchová teplota			Θsi,N [°C]	13,12	nevyhovuje					

HODNOTENIE

P1 - Podlaha na teréneTyp: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, do zemi

Príklad 1: Plocha na teréne typ: Vodorovná konštrukcia (tepelný tok závisí na dĺžke, ale Zemina)										
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	0,100	1,160	19,0	840	2000	168000	AB	314,53	165324783
2	Hydroizolácia	0,0035	0,210	14480,0	1470	1114	5732			
3	Podkladný betón	0,150	1,360	23,0	1020	2300	351900			
	Zemina		2,000	2,0						

Výpočtové okrajové podmienky			
Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	5	
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20	
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	99	
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50	
Odpor podlahovej konštrukcie	R_f [m².K/W]	0,21	
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m².K/W]	0	
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m².K/W]	0,17	
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,947	
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	1,0	
Podlahová plocha vykurovaného suterénu	A (m2)	314,53	
Exponovaný obvod podlahy vykurovaného suterénu	P (m)	43,85	
Hrúbka steny	w (m)	0,49	
Charakteristický rozmer podlahy	B´(m)	14,35	
Ekvivalentná hrúbka podlahy	dt(m)	1,26	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy bez tepelnej izolácie po okrajoch	U_o [W/m².K]	0,31	
Odpor zvislej okrajovej izolácie	R_d [m².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	
HODNOTENIE			
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy s tepelnou izoláciou po okrajoch	U [W/m².K]	0,31	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m².K]	0,40	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m².K/W]	3,21	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m².K/W]	2,50	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,21	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,62	vyhovuje

Vykurovaný suterén

Plocha vykurovaného priestoru suterénu	A (m ²)	154,48
Exponovaný obvod vykurovaného priestoru	P (m)	52,70
Intenzita výmeny vzduchu vo vykurovanom priestore	n (h ⁻¹)	0,30
Objem vzduchu vykurovaného priestoru	V (m ³)	571,56
Hĺbka podlahy suterénu pod terénom	z (m)	1,85
Výška terénu od podlahy I.nadzemného podlažia	h (m)	1,85
Teplota vo vykurovanom priestore	Θ _u [°C]	20

OP4 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χi	Plocha (m ²)		C _m
1	Vnútna omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	88,87	63615254
2	Tehla CDm	0,450	0,560	7,0	960	1400	604800			
3	Lepiaca malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
4	Kamenný obklad	0,050	0,900	23,0	840	1800	75600			

Výpočtové okrajové podmienky

Vonkajšia výpočtová teplota	Θ _e [°C]	-16
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]	0,88
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}	0,877
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	Θ _{si,80} [°C]	12,62
Bezpečnostná prírážka	ΔΘ _{si} [°C]	0,2

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U _w [W/m ² .K]	0,95	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]	1,05	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]	15,56	Θ _{si} ≥ Θ _{si,N}

Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	12,82	vyhovuje
--------------------------------------	----------------------	-------	----------

OP5 - Obvodová stena pod terénom

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do zemin

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	Omietka vápennocementová	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	97,50	74350960
2	Tehla CDm	0,450	0,610	7,0	960	1400	604800			
3	Hydroizolácia	0,007	0,210	14480,0	1470	1114	11463			
4	Prímurovka	0,075	0,800	9,0	900	1700	114750			
	Zemina		2,000	2,0						
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ_e [°C]	5						
Priemerná teplota v interiéri			Θ_i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ_e [%]	99						
Vlhkosť interiéru			Ψ_i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R [m ² .K/W]	0,88						
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]	0,13						
Ekvivalentná hrúbka steny			dw(m)	2,03						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu			f _{Rsi}	0,931						
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní			$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62						
Bezpečnostná prírážka			$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,2						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U _{bw} [W/m ² .K]	0,53	U ≤ U _N					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U _N [W/m ² .K]	0,50	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R _{bw} [m ² .K/W]	1,89	R ≥ R _N					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			R _N [m ² .K/W]	2,00	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θ_{si} [°C]	18,97	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$					
Najnižšia vnútorná povrchová teplota			$\Theta_{si,N}$ [°C]	12,82	vyhovuje					

HODNOTENIE

P2 - Podlaha na teréne

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

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	154,48	76470986
2	Hydrobit	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_j [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)	154,48	
Exponovaný obvod podlahy na teréne	P (m)	52,70	
Hrúbka steny	w (m)	0,52	
Charakteristický rozmer podlahy	B' (m)	5,86	
Ekvivalentná hrúbka podlahy	dt (m)	1,07	
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,922	
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 podlahy bez tepelnej izolácie po okrajoch	U_{bf} [W/m ² .K]	0,46	
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]	0,46	HODNOTENIE $U \leq U_N$
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]	2,19	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	2,50	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	18,84	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

Porovnanie netransparentných stavebných konštrukcií súčasný stav:

Súčet plôch všetkých pevných stavebných konštrukcií predstavuje 2338,2 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 0,31 W.m⁻².K⁻¹ do 2,21 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy stavebných konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom všetkých pevných stavebných konštrukcií je 2280,4 W/K, čo predstavuje 76,1 % 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	597,98	0,99	0,22	Nevyhovuje
OP2 - Obvodová stena	190,95	0,95	0,22	Nevyhovuje
OP3 - Stena do nevykurovaného priestoru	145,00	2,09	0,40	Nevyhovuje
OP4 - Obvodová stena	88,87	0,95	0,22	Nevyhovuje
OP5 - Obvodová stena pod terénom	97,50	0,53	0,50	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	559,90	1,67	0,20	Nevyhovuje
STR2 - Strop nad nevykurovaným suterénom	182,23	2,21	0,30	Nevyhovuje
STR3 - Strop nad exteriérom	6,73	2,21	0,15	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	314,53	0,31	0,40	Vyhovuje
P2 - Podlaha na teréne	154,48	0,46	0,40	Nevyhovuje

4.5 Skladba a prehľad transparentných konštrukcií

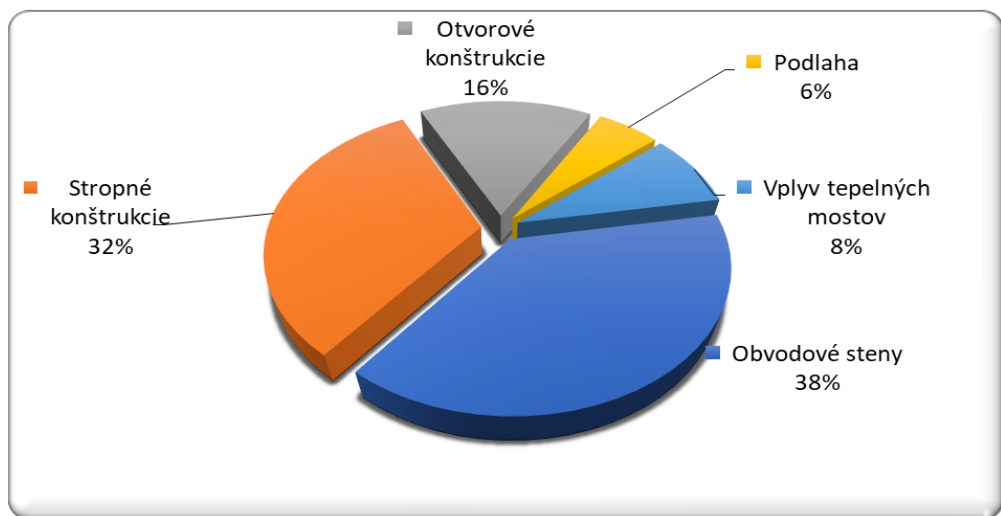
Porovnanie transparentných stavebných konštrukcií súčasný stav:

Súčet plôch všetkých typov otvorových konštrukcií predstavuje 172,4 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 2,70 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 465,5 W.K⁻¹, čo predstavuje 15,5 % 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 okno	4	2,40	1,50	14,40	2,70	38,88	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	2	1,50	1,50	4,50	2,70	12,15	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	1	3,00	0,95	2,85	2,70	7,70	0,85	Nevyhovuje
Drevené okrúhle okno	1	0,80	0,80	0,64	2,70	1,73	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	3	1,15	0,90	3,11	2,70	8,38	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	3	1,20	0,90	3,24	2,70	8,75	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	19	1,50	1,50	42,75	2,70	115,43	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	8	1,00	2,00	16,00	2,70	43,20	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	8	1,00	1,50	12,00	2,70	32,40	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	3	0,60	0,90	1,62	2,70	4,37	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	3	1,20	1,50	5,40	2,70	14,58	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	2	1,20	0,90	2,16	2,70	5,83	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	5	1,20	1,20	7,20	2,70	19,44	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	5	1,50	2,10	15,75	2,70	42,53	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	7	1,00	0,90	6,30	2,70	17,01	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	4	0,60	1,20	2,88	2,70	7,78	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	2	0,60	1,00	1,20	2,70	3,24	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	1	0,40	0,50	0,20	2,70	0,54	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	4	0,60	0,95	2,28	2,70	6,16	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	1	1,70	1,50	2,55	2,70	6,89	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	2	1,50	1,25	3,75	2,70	10,13	0,85	Nevyhovuje
Drevené okno	2	0,55	0,40	0,44	2,70	1,19	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	2	1,60	2,50	8,00	2,70	21,60	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	1	1,10	2,50	2,75	2,70	7,43	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	1	1,50	3,10	4,65	2,70	12,56	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	2	0,90	2,10	3,78	2,70	10,21	0,85	Nevyhovuje
Drevené dvere	1	1,00	2,00	2,00	2,70	5,40	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	1120,3	1149,5	38,4
Stropné konštrukcie	748,9	962,5	32,1
Otvorové konštrukcie	172,4	465,5	15,5
Podlaha	469,0	168,4	5,6
Vplyv tepelných mostov	-	251,1	8,4
Suma	2510,5	2996,9	100
Pevné konštr.	2338,2	2280,4	76,1



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.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
0,485	1,194	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 $D = 3104K.deň$, 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
$Q_{h,nd}$	$\leq$	$Q_{h,nd,N}$
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
158,6	$>$	37,7
	nevyhovuje	
Energetická hospodárnosť budovy	splnenie požiadavky	Normalizovaná energetická hospodárnosť budovy
Q_{EP}	$\leq$	$Q_{EP,N}$
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
140,5	$>$	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** 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}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
154,45	$>$	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}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
6,31	$<$	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}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
21,72	<	30
	B	

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)
182,48	>	94
	E	

5.2.5 Primárna energia – súčasný stav

ŠKÁLA ENERG. 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 primárnej energii
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
233,8	>	45,0
	C	

5.3 Zhodnotenie súčasného stavu a identifikácia nedostatkov

5.3.1 Tepelná ochrana

- obvodový plášť murovaný z CDM tehál 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 dvoch plynových kondenzačných kotlov
- rozvody pôvodné
- radiátory –majú termostatické hlavice
- kotolňa mimo tepelnej obálky

Príprava teplej vody

- teplá voda je pripravovaná v lokálnych elektrických zásobníkoch a prietokových ohrievačoch
- cirkulácia teplej vody nie je

5.3.3 Osvetlenie

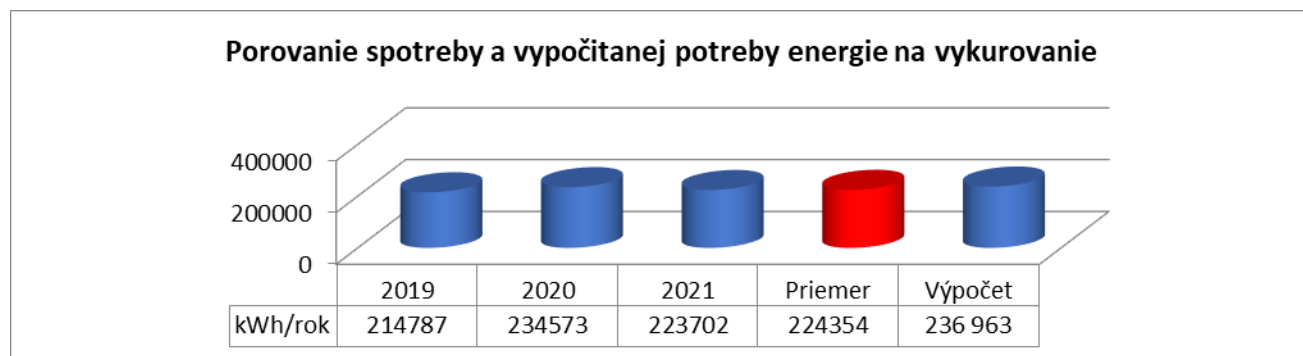
Elektroinštalácia je pôvodná, zastaralá a energetický náročná.

V budove sú inštalované žiarovkové svietidlá a žiarivkové svietidlá s nízkostartovými predradníkmi alebo s kondenzátorom a tlmivkou. Niektoré svietidlá boli vymenené za LED panel. Osvetlenie je ovládané spínačmi.

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

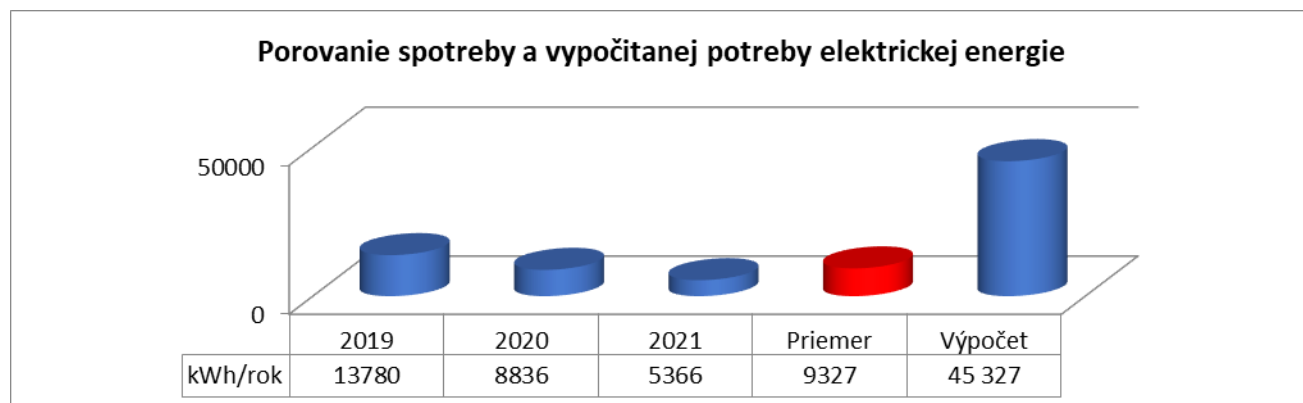
5.4 Stanovenie východiskového stavu pre výpočet úspor

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. zníženie spotreby energie - nútené vetranie so spätným získavaním tepla
4. ohrev TV
5. rekonštrukcia interiérového osvetlenia
6. FV

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 konštrukcií

Predmetom riešenia tejto projektovej dokumentácie je zníženie energetickej náročnosti č. 751 – Kultúrny dom v obci Oščadnica realizáciou, resp.:

- zateplenie obvodových stien tepelnou izoláciou z minerálnej vlny
- zateplenie stropu pod nevykurovaným priestorom tepelnou izoláciou z minerálnej vlny
- zateplenie stropu nad nevykurovaným suterénom lamelami z kamennej vlny s povrchovou úpravou
- zateplenie stropu nad exteriérom tepelnou izoláciou z minerálnej vlny
- zateplením základov obvodových stien tepelnou izoláciou XPS Styrodur
- zateplením obvodovej steny pod terénom tepelnou izoláciou z XPS
- výmenou okenných a dverných výplní otvorov za nové plastové s izolačným trojsklom-

Obvodové steny OP1, OP2, OP3 a OP4 sa zateplia tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 200 mm. Strop pod nevykurovaným priestorom STR1 sa zateplí tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 400 mm.

Strop nad nevykurovaným suterénom STR2 sa zateplí lamelami z kamennej vlny s povrchovou úpravou hr. 120 mm.

Strop nad exteriérom STR3 sa zateplí tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 250 mm.

Podlaha na teréne P1 ostáva pôvodná, zateplí sa základ obvodových stien tepelnou izoláciou XPS hr. 100 mm zvislo nadol pod terén do hĺbky 1,0 metra.

Obvodová stena pod terénom OP5 sa zateplí tepelnou izoláciou z XPS hr. 100 mm.

Výplne okenných a dverných otvorov sa vymenia za plastové s izolačným trojsklom so súčiniteľom prechodu tepla $U_w = 0,85 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

6.1.1 Technické parametre budovy – navrhovaný stav

Celková zastavaná plocha [m^2]	A	488,61
Obostavaný vykurovaný objem [m^3]	V_b	5615,48
Merná plocha [m^2]	A_b	1604,29
Ochladzovaná obalová konštrukcia [m^2]	$\sum A_i$	2598,37
Faktor tvaru budovy [$1/\text{m}$]	$\sum A_i/V_b$	0,463
Počet podlaží		3
Priemerná konštrukčná výška podlažia [m]	$h_{k,pr}$	3,50

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	Vnútna omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	607,42	426440102



2	Tehla CDm	0,450	0,560	7,0	960	1400	604800			
3	Brizolit	0,020	0,900	25,0	800	2000	32000			
4	Lepiaca malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
5	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,200	0,036	1,0	1020	100	20400			
6	Lepiaca armovacia vrstva	0,004	0,840	50,0	920	1800	6624			
7	Fasádna omietka	0,002	0,740	37,0	920	1500	2760			

Výpočtové okrajové podmienky

Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-16
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]	6,41
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}	0,980
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]	0,15	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	6,58	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,29	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

OP2 - Obvodová stenaTyp: 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/m³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m2)		C _m
1	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	193,35	144918145
2	Tehla CDm	0,450	0,560	7,0	960	1400	604800			
3	Lepiaca malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
4	Kamenný obklad	0,050	0,900	23,0	840	1800	75600			
5	Lepiaca malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
6	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,200	0,036	1,0	1020	100	20400			
7	Lepiaca armovacia vrstva	0,004	0,840	50,0	920	1800	6624			

8	Fasádna omietka	0,002	0,740	37,0	920	1500	2760		
Výpočtové okrajové podmienky					HODNOTENIE				
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-16						
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84						
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50						
Odpor konštrukcie		R [m².K/W]	6,45						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R_{se} [m².K/W]	0,04						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R_{si} [m².K/W]	0,13						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f_{Rsi}	0,980						
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/m².K]	0,15	$U \leq U_N$					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U_N [W/m².K]	0,22	vyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie		R [m².K/W]	6,62	$R \geq R_N$					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie		R_N [m².K/W]	4,40	vyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota		Θ_{si} [°C]	19,29	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$					
Najnižšia vnútorná povrchová teplota		$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje					

OP3 - Stena do nevykurovaného priestoru

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

Typ: Zvislá konštrukcia Tepelný tok vodorovne, do nevýkurovaného priestoru										
č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m2)		C _m
1	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	167,04	125198484
2	Tehla CDm	0,150	0,560	7,0	960	1400	201600			
3	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600			
4	Lepiaca malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
5	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,200	0,036	1,0	1020	100	20400			
6	Vnútorná omietka	0,010	0,990	19,0	790	2000	15800			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ_e [°C]	-16						
Priemerná teplota v interiéri			Θ_i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ_e [%]	84						
Vlhkosť interiéru			Ψ_i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R[m².K/W]	5,88						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			R _{se} [m².K/W]	0,04						

Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m ² .K/W]	0,13	HODNOTENIE
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,979	
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]	0,17	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,40	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	6,05	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	2,20	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,23	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

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	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	585,77	433249199
2	Železobetón	0,250	1,740	32,0	1020	2500	637500			
3	Škvára	0,080	0,270	3,0	750	750	45000			
4	Parozábrana	0,0002	0,350	144000,0	1470	1100	323			
5	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,400	0,034	1,0	840	75	25200			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-16							
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]	12,23							
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}	0,992							
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]	0,08		$U \leq U_N$					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U_N [W/m ² .K]	0,20		vyhovuje					

VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	$R [m^2.K/W]$	12,37	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	$R_N [m^2.K/W]$	4,90	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si} [^{\circ}C]$	19,71	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N} [^{\circ}C]$	13,12	vyhovuje

STR2 - Strop nad nevykurovaným suterénom

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

Typ: Vodorovná konštrukcia – tepelný tok zvisle nadol, do nevykurovanej priestory										
č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m2)		C _m
1	Nášľapna vrstva	0,010	1,160	19,0	840	2000	16800	AB	188,24	126327964
2	Cementový poter	0,090	1,230	17,0	840	1200	90720			
3	Hydroizolácia	0,0054	0,210	6400,0	1470	900	7144			
4	Železobetón	0,200	1,740	32,0	1020	2500	510000			
5	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600			
6	Lepiaca malta	0,005	0,840	18,0	920	350	1610			
7	Lamela z kamennej vlny s povrchovou úpravou	0,120	0,037	3,0	1020	108	13219			

Výpočtové okrajové podmienky

Teplota v nevykurovanom suteréne	$\Theta_e [^{\circ}C]$	0
Priemerná teplota v interiéri	$\Theta_i [^{\circ}C]$	20
Vlhkosť v nevykurovanom suteréne	$\Psi_e [\%]$	70
Vlhkosť interiéru	$\Psi_i [\%]$	50
Odpor konštrukcie	$R [m^2.K/W]$	3,49
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}	0,954
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80} [^{\circ}C]$	12,62
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si} [^{\circ}C]$	0,5

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	$U [W/m^2.K]$	0,27	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	$U_N [W/m^2.K]$	0,30	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	$R [m^2.K/W]$	3,70	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	$R_N [m^2.K/W]$	3,00	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si} [^{\circ}C]$	19,08	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N} [^{\circ}C]$	13,12	vyhovuje

STR3 - Strop nad exteriérom Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χi	Plocha konštrukcie (m2)		Cm
1	Nášľapna vrstva	0,010	1,160	19,0	840	2000	16800	AB	6,36	4280607
2	Cementový poter	0,090	1,230	17,0	840	1200	90720			
3	Hydroizolácia	0,0054	0,210	6400,0	1470	900	7144			
4	Železobetón	0,200	1,740	32,0	1020	2500	510000			
5	Vnútorná omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600			
6	Lepiaca malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
7	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,250	0,036	1,0	1020	15	3825			
8	Lepiaca armovacia vrstva	0,004	0,840	50,0	920	1800	6624			
9	Fasádna omietka	0,002	0,740	37,0	920	1500	2760			
Výpočtové okrajové podmienky					HODNOTENIE					
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ _e [°C]	-16						
Priemerná teplota v interiéri			Θ _i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ _e [%]	84						
Vlhkosť interiéru			Ψ _i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R[m².K/W]	7,17						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			R _{se} [m².K/W]	0,04						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie			R _{si} [m².K/W]	0,17						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu			f _{Rsi}	0,977						
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní			Θ _{si,80} [°C]	12,62						
Bezpečnostná prirážka			ΔΘ _{si} [°C]	0,5						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U [W/m².K]	0,14	U ≤ U _N					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U _N [W/m².K]	0,15	vyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R [m².K/W]	7,38	R ≥ R _N					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			R _N [m².K/W]	6,67	vyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θ _{si} [°C]	19,17	Θ _{si} ≥ Θ _{si,N}					
Najnižšia vnútorná povrchová teplota			Θ _{si,N} [°C]	13,12	vyhovuje					

P1 - Podlaha na teréne Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, do zemi

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	0,100	1,160	19,0	840	2000	168000	AB	328,82	172840262
2	Hydroizolácia	0,0035	0,210	14480,0	1470	1114	5732			
3	Podkladný betón	0,150	1,360	23,0	1020	2300	351900			
Sokel	Tepelná izolácia z XPS	0,100	0,038	100,0	2060	33				
	Zemina		2,000	2,0						

Výpočtové okrajové podmienky		
Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	5
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	99
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50
Odpor podlahovej konštrukcie	R_f [m².K/W]	0,10
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie	R_{se} [m².K/W]	0
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie	R_{si} [m².K/W]	0,17
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,598
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62
Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	1,0
Podlahová plocha vykurovaného suterénu	A (m²)	328,82
Exponovaný obvod podlahy vykurovaného suterénu	P (m)	43,85
Hrúbka steny	w (m)	0,70
Charakteristický rozmer podlahy	B' (m)	15,00
Ekvivalentná hrúbka podlahy	dt(m)	1,24
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy bez tepelnej izolácie po okrajoch	U_o [W/m².K]	0,30
Odpor zvislej okrajovej izolácie	R_d [m².K/W]	2,63
Prídavná efektívna hrúbka izolácie	d' (m)	5,16
Hĺbka izolácie pod terénom	D(m)	1,00
Korekčný stratový súčiniteľ	$\Delta\Psi$	-0,44
Ustálená tepelná vodivosť	Ls	80,40

Sokel

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy s tepelnou izoláciou po okrajoch	U [W/m².K]	0,24	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m².K]	0,40	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m².K/W]	4,09	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m².K/W]	2,50	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	13,97	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,62	vyhovuje

Vykurovaný suterén

Plocha vykurovaného priestoru suterénu	A (m ²)	159,79
Exponovaný obvod vykurovaného priestoru	P (m)	53,50
Intenzita výmeny vzduchu vo vykurovanom priestore	n (h ⁻¹)	0,30
Objem vzduchu vykurovaného priestoru	V (m ³)	591,21
Hĺbka podlahy suterénu pod terénom	z (m)	1,85
Výška terénu od podlahy I.nadzemného podlažia	h (m)	1,85
Teplota vo vykurovanom priestore	Θ _u [°C]	20

OP4 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χi	Plocha (m ²)		C _m
1	Vnútna omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	90,35	67714662
2	Tehla CDm	0,450	0,560	7,0	960	1400	604800			
3	Lepiaci malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
4	Kamenný obklad	0,050	0,900	23,0	840	1800	75600			
5	Lepiaci malta	0,003	0,840	18,0	920	1400	3864			
6	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,200	0,036	1,0	1020	100	20400			
7	Lepiaci armovacia vrstva	0,004	0,840	50,0	920	1800	6624			
8	Fasádna omietka	0,002	0,740	37,0	920	1500	2760			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ _e [°C]	-16							
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]	6,45							
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}	0,980							

Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	HODNOTENIE
Bezpečnostná prirážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,2	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U_w [W/m².K]	0,15	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m².K]	0,22	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_w [m².K/W]	6,62	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m².K/W]	4,40	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,29	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	12,82	vyhovuje

OP5 - Obvodová stena pod terénom

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do zemi

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χ_i	Plocha (m2)		C _m
1	Omietka vápennocementová	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	98,98	76152460
2	Tehla CDm	0,450	0,610	7,0	960	1400	604800			
3	Hydroizolácia	0,007	0,210	14480,0	1470	1114	11463			
4	Prímurovka	0,075	0,800	9,0	900	1700	114750			
5	Tepelná izolácia z XPS	0,100	0,038	100,0	2060	33	6798			
	Zemina		2,000	2,0						
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	5							
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	99							
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R [m².K/W]	3,52							
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie		R_{se} [m².K/W]	0							
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie		R_{si} [m².K/W]	0,13							
Ekvivalentná hrúbka steny		$dw(m)$	7,29							
Teplotný faktor na vnútornom povrchu		f_{Rsi}	0,976							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62							
Bezpečnostná prirážka		$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,2							
HODNOTENIE										
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla		U_{bw} [W/m².K]	0,19	U ≤ U _N						
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U_N [W/m².K]	0,50	vyhovuje						
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie		R_{bw} [m².K/W]	5,33	R ≥ R _N						



Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	2,00	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,63	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	12,82	vyhovuje

P2 - 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	159,79	79099603
2	Hydrobit	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)	159,79						
Exponovaný obvod podlahy na teréne			P (m)	53,50						
Hrúbka steny			w (m)	0,73						
Charakteristický rozmer podlahy			B' (m)	5,97						
Ekvivalentná hrúbka podlahy			dt(m)	1,28						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu			f _{Rsi}	0,927						
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 podlahy bez tepelnej izolácie po okrajoch			U_{bf} [W/m ² .K]	0,43						
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]	0,43						
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U_N [W/m ² .K]	0,40						
					HODNOTENIE					
					$U \leq U_N$					
					nevyhovuje					

VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_{bf} [m ² .K/W]	2,33	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	2,50	nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	18,90	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

Porovnanie netransparentných stavebných konštrukcií navrhovaný stav:

Súčet plôch všetkých pevných stavebných konštrukcií predstavuje 2426,1 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 0,08 W.m⁻².K⁻¹ do 0,43 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy stavebných konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom všetkých pevných stavebných konštrukcií je 389,1 W/K, čo predstavuje 66,2 % 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	607,42	0,15	0,22	Vyhovuje
OP2 - Obvodová stena	193,35	0,15	0,22	Vyhovuje
OP3 - Stena do nevykurovaného priestoru	167,04	0,17	0,40	Vyhovuje
OP4 - Obvodová stena	90,35	0,15	0,22	Vyhovuje
OP5 - Obvodová stena pod terénom	98,98	0,19	0,50	Vyhovuje
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	585,77	0,08	0,20	Vyhovuje
STR2 - Strop nad nevykurovaným suterénom	188,24	0,27	0,30	Vyhovuje
STR3 - Strop nad exteriérom	6,36	0,14	0,15	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	328,82	0,24	0,40	Vyhovuje
P2 - Podlaha na teréne	159,79	0,43	0,40	Nevyhovuje

6.1.3 Skladba a prehľad transparentných konštrukcií

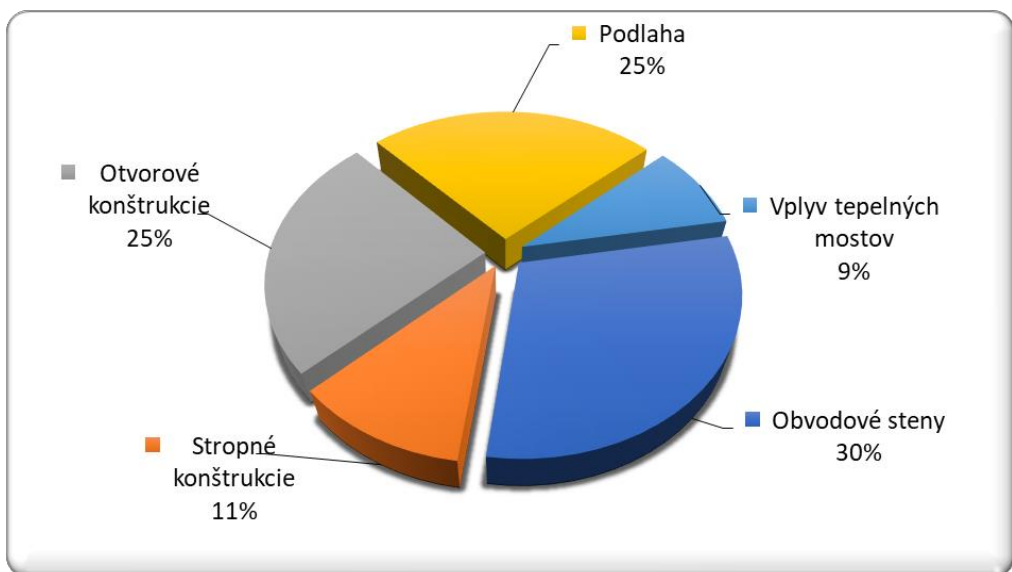
Porovnanie transparentných stavebných konštrukcií navrhovaný stav:

Súčet plôch všetkých typov otvorových konštrukcií predstavuje 172,3 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 146,4 W.K⁻¹, čo predstavuje 24,9 % 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)	
Plastové okno	4	2,40	1,50	14,40	0,85	12,24	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	2	1,50	1,50	4,50	0,85	3,83	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	1	3,00	0,95	2,85	0,85	2,42	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	1	0,80	0,80	0,64	0,85	0,54	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	3	1,15	0,90	3,11	0,85	2,64	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	3	1,20	0,90	3,24	0,85	2,75	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	19	1,50	1,50	42,75	0,85	36,34	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	8	1,00	2,00	16,00	0,85	13,60	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	8	1,00	1,50	12,00	0,85	10,20	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	3	0,60	0,90	1,62	0,85	1,38	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	3	1,20	1,50	5,40	0,85	4,59	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	2	1,20	0,90	2,16	0,85	1,84	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	5	1,20	1,20	7,20	0,85	6,12	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	5	1,50	2,10	15,75	0,85	13,39	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	7	1,00	0,90	6,30	0,85	5,36	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	4	0,60	1,20	2,88	0,85	2,45	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	2	0,60	1,00	1,20	0,85	1,02	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	1	0,40	0,50	0,20	0,85	0,17	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	4	0,60	0,95	2,28	0,85	1,94	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	1	1,70	1,50	2,55	0,85	2,17	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	2	1,50	1,25	3,75	0,85	3,19	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	2	0,55	0,40	0,44	0,85	0,37	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	2	1,60	2,50	8,00	0,85	6,80	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	1	1,10	2,50	2,75	0,85	2,34	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	1	1,50	3,10	4,65	0,85	3,95	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	2	0,90	2,10	3,78	0,85	3,21	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	1	1,00	2,00	2,00	0,85	1,70	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	1157,1	175,8	29,9
Stropné konštrukcie	780,4	64,2	10,9
Otvorové konštrukcie	172,3	146,4	24,9
Podlaha	488,6	149,1	25,4
Vplyv tepelných mostov	-	52,0	8,8
Suma	2598,4	587,5	100
Pevné konštr.	2426,1	389,1	66,2



Faktor tvaru budovy	Priemerný súčiniteľ prechodu tepla	Normalizovaná hodnota	Hodnotenie podľa STN 73 0540-2
	U_{Priem}	$U_{W,N}$	
	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
0,463	0,226	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 neprerušovaným 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 $3,86^\circ\text{C}$.

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)
31,6	$<$	37,5
	vyhovuje	
Energetická hospodárnosť budovy	splnenie požiadavky	Normalizovaná energetická hospodárnosť budovy

Q_{EP}	$\leq$	$Q_{EP,N}$
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
26,2	<	26,8
	vyhovuje	

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

Energetické kritérium maximálnej potreby tepla na vykurovanie budovy **je** splnené, budova **splňa** 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

Meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie

Výmena zdroja tepla

Existujúce kotle sú kondenzačné – ponechať.

Rozvody UK a radiátorov

V rámci obnovy budovy bude vymenený komplet celý vykurovací systém s radiátormi. Po realizácii úsporných opatrení stavebného charakteru je sústavu potrebné vyregulovať, osadiť termostatické ventily s pásmom proporcionality 2 K, a termostatické hlavice na každé vykurovacie teleso. Potrubné rozvody budú z PE-X resp. z uhlíkovej oceli, ktoré budú izolované tepelno-izolačnými trubicami na báze penového polyetylénu podľa vyhlášky 282/2012 Z.z.

Vyhláška stanovuje minimálnu hrúbku tepelnej izolácie rozvodov tepla a teplej vody v budovách pre izolačný materiál s tepelnou vodivosťou 0,035 W/(m.K) pri teplote 0 °C podľa tab. 1.

Tab. 1 Minimálna hrúbka tepelnej izolácie rozvodov tepla a teplej vody v budovách pre izolácie s tepelnou vodivosťou $\lambda = 0,035 \text{ W/(m.K)}$ pri teplote 0 °C [10]		
Č.	Vnútorý priemer potrubia alebo armatúry [mm]	Minimálna hrúbka izolácie $\lambda = 0,035 \text{ W/(m.K)}$ [mm]
1.	do 22	20
2.	od 23 do 35	30
3.	od 36 do 100	rovnaká hrúbka ako vnútorný priemer potrubia
4.	nad 100	100

Hydraulické vyregulovanie vykurovacej sústavy

Pre zabezpečenie správnej funkcie vykurovacej sústavy v budove v rôznych prevádzkových stavoch počas vykurovacieho obdobia je nevyhnutné, aby vykurovací systém bol hydraulicky vyvážený. 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 – vid' projekt UK

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 vykurovací telesá sa zabezpečí automatická regulácia teploty v miestnosti a zabráni sa zbytočnému prekurovaniu. Ventil s termostatickou hlaviciou 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}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
23,93	<	A-28 B-56
	A	

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

6.2.2 Potreba energie na ohrev TV – navrhovaný stav

Teplá voda

V rámci obnovy vymeniť existujúci elektrický zásobník za tepelne čerpadlo napr. Ariston nuos EVO 110 (COP – 3,4)

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)
4,05	<	A-4 B-8
	A	

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

6.2.3 Potreba energie na osvetlenie – navrhovaný stav

Návrh rekonštrukcie osvetlenia

Elektroinštalácia je v havarijnom stave a je potrebné ju kompletne rekonštruovať. V rámci rekonštrukcie je potrebné vymeniť komplet osvetlenie. Inštalovať LED svietidlá.

Navrhované svietidlá :

LED panely - max 36W

Žiarovkové svietidlá s LED žiarovkou 10W vo WC, skladoch a pod.

V chodbách, zádverí, predsieni WC a pod – led panel malý 25W

V skladoch - led prachotes 30W

V navrhovaných opatreniach rátame s inštaláciou núdzových svietidiel 3W/3 hod

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)
5,63	$<$	A-15 B-30
	A	

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

6.2.1 Inštalácia fotovoltických panelov

Inštalácia fotovoltických panelov na streche

Osadenie batérií na uskladnenie elektrickej energie.

Inštalovaný výkon fotovoltických panelov : 9,9 kWp (22 panelov, výkon jedného 450 Wp)

Predpokladaná hodnota vyrobenej elektrickej energie : 10017 kWh / rok

Predpokladaná hodnota spotrebovanej elektrickej energie : 5008 kWh / rok = 3,12 kWh /m².

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	140,50	21,96	118,53	84,37
	Potreba energie :				
8	na vykurovanie	154,45	23,93	130,52	84,51
9	na prípravu teplej vody	6,31	4,05	2,26	35,83
10	na chladenie / vetranie				
11	na osvetlenie	21,72	5,63	16,09	74,09
12	Celková potreba energie kWh/(m ² .a)	182,48	33,60	148,88	81,59
13	Primárna energia kWh/(m².a):	233,8	40,9	192,9	82,50
	Odpočítateľná tepelná a elektrická energia:				
15	Solárna tepelná				
16	Solárna fotovoltaická		3,12		
17	Kogenerácia				
18	Tepelná energia z iného obnoviteľného zdroja		2,21		

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}	≤	Q _N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
33,60	<	94
	A	

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

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	< 45	46-90	91-179	180-269	270-358	359-448	449-537	> 537

Primárna energia	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
40,9	<	A0 – 45
	vyhovuje	
	A0	

V našom prípade budova po obnove z hľadiska primárnej energie bude patriť do energetickej triedy A0.

Budova po zhotovení návrhových úprav po zatriedení do jednotlivých tried bude patriť na úroveň **BUDOVA S TAKMER NULOVOU POTREBOU ENERGIE – TRIEDA A0.**

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	Súčasnosc'	Po opatreniach	Úspora
na palivo MWh/r	224,35	45,51	178,85
na elektrinu MWh/r	9,33	5,06	4,27
spolu MWh/r	233,68	50,57	183,11

Ukazovateľ	Súčasnosc'	Po opatreniach	Úspora
Náklady na palivo €/r	9408,17	1908,27	7499,90
Náklady na elektrinu €/r	2237,03	1214,02	1023,01
Náklady na energie €/r	11645,21	3122,29	8522,91

V nasledujúcich tabuľkách sú zobrazené normalizované bilancie podľa využívania budovy :

Ukazovateľ	Súčasnosc'	Po opatreniach	Úspora
na palivo MWh/r	236,96	38,12	198,841
na elektrinu MWh/r	45,33	10,78	34,5470
spolu MWh/r	282,29	48,90	233,39

Ukazovateľ	Súčasnosc'	Po opatreniach	Úspora
Náklady na palivo €/r	9936,91	1598,60	8338,30
Náklady na elektrinu €/r	10870,96	2585,34	8285,62
Náklady na energie €/r	20807,87	4183,94	16623,92

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 vyhodnotené 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

$$NPV = \sum_{t=1}^{T_2} CF_t \cdot (1+r)^{-t} - IN$$

4. Vnútorne výnosové percento IRR bolo vypočítané z podmienky:

$$\sum_{t=1}^{T_2} CF_t \cdot (1+IRR)^{-t} - IN = 0$$

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	€	810317,77
Ročná úspora energie	kWh	183113,40
Miera úspory energie	%	78,36
Ročná úspora nákladov na energiu	€	8522,91
Dĺžka morálnej živostnosti opatrenia	r	30

Diskontný faktor	-	0,02
Jednoduchá doba návratnosti T_S	r	95,1
Reálna doba návratnosti T_{sd}	r	-
Čistá súčasná hodnota NPV	€	-619434,7
Vnútorne výnosové percento IRR	%	-6%

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

Ukazovateľ	Jednotka	Hodnota
Náklady na realizáciu súboru opatrení	€	810317,77
Ročná úspora energie	kWh	233388,12
Miera úspory energie	%	82,68
Ročná úspora nákladov na energiu	€	16623,92
Dĺžka morálnej živostnosti opatrenia	r	30
Diskontný faktor	-	0,02
Jednoduchá doba návratnosti T_S	r	48,7
Reálna doba návratnosti T_{sd}	r	-
Čistá súčasná hodnota NPV	€	-438000,8
Vnútorne výnosové percento IRR	%	-3%

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	CO ₂	TZL	SO ₂	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	Súčasnoscť			Po opatreniach			Zmena %
	z paliva	z elektriny	spolu	z paliva	z elektriny	spolu	
CO ₂ t/r	49,358	1,558	50,916	10,011	0,845	10,857	-78,7
TZL kg/r	1,885	1,660	3,545	0,382	0,901	1,283	-63,8
SO ₂ kg/r	0,226	8,301	8,527	0,046	4,505	4,551	-46,6
CO kg/r	14,844	4,197	19,041	3,011	2,278	5,289	-72,2
NO _x kg/r	36,756	9,122	45,878	7,455	4,951	12,406	-73,0

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

Ukazovateľ	Súčasnoscť			Po opatreniach			Zmena %
	z paliva	z elektriny	spolu	z paliva	z elektriny	spolu	
CO ₂ t/r	52,13	7,57	59,70	8,387	1,800	10,187	-82,9
TZL kg/r	1,99	8,07	10,06	0,320	1,919	2,239	-77,7
SO ₂ kg/r	0,24	40,34	40,58	0,038	9,594	9,632	-76,3
CO kg/r	15,68	20,40	36,08	2,522	4,851	7,373	-79,6
NO _x kg/r	38,82	44,33	83,15	6,245	10,542	16,788	-79,8

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 vyčíslieť 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)	236 963	0	0	0
elektrina (kWh)	1 066	9718	0	33477

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	233 681	56 350	177 331	7 561	525 306	69,48	-
Systém UK a TV	233 681	231 531	2 150	90	43 000	477,57	-
Osvetlenie	233 681	230 671	3 010	724	217 012	299,77	-
FV	233 681	233 061	620	148	25 000	168,6	-
Spolu	233 681	50 568	183 113	8 523	810 318	95,08	-

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
FV	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	141 865	6 049
Systém UK a TV	1 720	72
Osvetlenie	2 408	579
FV	496	119

* 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	115,80	525 306,06	700 408,08	700 408,08	175 102,02	504,04
Systém UK a TV	795,94	43 000,00	57 333,33	57 333,33	14 333,33	6,00
Osvetlenie	499,62	217 011,71	289 348,94	289 348,94	72 337,24	48,26
FV	280,94	25 000,00	33 333,33	33 333,33	8 333,33	9,89
Spolu	158,46	810 317,77	1 080 423,69	1 080 423,69	270 105,92	568,19

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 <u>ročnej platby za GES</u> v prípade úplneho financovania poskytovateľom GES prostredníctvom komerčného úveru				
Východiskové predpoklady:				
Výška úveru [€]:	810 318	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 [€]:	72 028,25	Ročné platby za GES [€]:	90 036	
Suma splátok za rok [€]:	72 028,25			
Celkovo splatené [€]:	1 080 424			

Posúdenie dôsledkov na výšku dlhu verejnej správy

Hodnoty na vyplnenie:			
		Spôsob financovania:	
Priemerné ročné náklady na energiu pred realizáciou projektu GES [€]	11 645	Investičné náklady poskytovateľa GES [€]	810 318
Garantované ročné úspory [€]	8 523	Grant (verejné národné zdroje) [€]	
Trvanie zmluvy [rokov]	15	Grant (EÚ) [€]	
Ročné platby za GES [€]	90 036	FN (verejné národné zdroje) [€]	0
		FN (EÚ) [€]	0
Výpočítané hodnoty:			
Garantované úspory [%]	73%	Kapitálové výdavky [€]	810 318
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 $\geq \Sigma$ 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 (8523eur za 15 rokov) sú nižšie ako súčet platieb za GES (810318eur 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 vplývajú 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 využijúc 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 prijímať 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.

Administratívna budova po zhotovení návrhových úprav po zatriedení do jednotlivých tried bude patriť na úroveň **BUDOVA S TAKMER NULOVOU POTREBOU ENERGIE – TRIEDA A0.**

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

Názov spoločnosti: Obec Oščadnica Sídlo: Nám. M. Bernáta 745, Oščadnica 023 01 Štatutárny orgán: Ing. Marián Plevko, Starosta obce IČO: 00314170 DIČ: 2020421513 Kontaktná osoba: Ing. Marián Plevko, Starosta obce Telefón: +421 41 707 94 60 e-mail: marian.plevko@oscadnica.sk Budova: Budova č. 751 - Kultúrny dom Adresa sídla: Oščadnica 751, 023 01 Oščadnica	
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	
Zoznam opatrení na zlepšenie energetickej efektívnosti: 1. zníženie energetickej náročnosti budov opatreniami stavebného charakteru 2. meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie 3. zníženie spotreby energie - nútené vetranie so spätným získavaním tepla 4. ohrev TV 5. Osvetlenie 6. FV	
Predpokladané úspory energie dosiahnuté opatreniami:	
Predpokladaná úspora paliva kWh/rok	178847,9
Predpokladaná úspora kWh/rok	
Predpokladaná úspora elektrickej energie kWh/rok	4265,5
Celková úspora kWh/rok	183113,4
Predpokladané finančné náklady na realizáciu opatrení: eur	810317,765
Iné údaje:	

14 SÚBOR ÚDAJOV PRE MONITOROVACÍ SYSTÉM

Identifikačné údaje : BUDOVA č. 751 - KULTÚRNY DOM			
Zatriedenie podľa SK NACE (podľa hlavnej činnosti objednávateľa energetického auditu)			84110
Celkový potenciál úspor energie (MWh)			233,39
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. zníženie spotreby energie - nútené vetranie so spätným získavaním tepla 4. ohrev TV 5. Osvetlenie 6. FV		
Náklady na technológie pre premenu a distribúciu energie (v tisícoch eur)			285,01
Náklady na výrobné technológie (v tisícoch eur)			0,00
Náklady na znižovanie energetickej náročnosti budov (v tisícoch eur)			525,31
Iné náklady (v tisícoch eur)			
Celkové náklady na realizáciu súboru odporúčaných opatrení (v tisícoch eur)			810,32
Sumárne bilančné údaje			
	Pred realizáciou súboru opatrení	Po realizácii súboru opatrení	Rozdiel
Spotreba energie (MWh/r)	233,68	50,57	-183,11
Náklady na energiu v aktuálnych cenách (v tisícoch eur)	11,65	3,12	-8,52
Prínosy z hľadiska ochrany životného prostredia			
Znečisťujúca látka/skleníkový plyn	Pred realizáciou súboru opatrení	Po realizácii súboru opatrení	Rozdiel
Tuhé znečisťujúce látky (t/r)	3,545	1,283	-2,262
SO ₂ (t/r)	8,527	4,551	-3,977
NO _x (t/r)	45,878	4,951	-40,928
CO (t/r)	19,041	5,289	-13,753
CO ₂ (t/r)	50,916	10,857	-40,059
Ekonomické vyhodnotenie			
Cash - Flow projektu (v tisícoch eur/r)	8,52	Doba hodnotenia (roky)	30
Jednoduchá doba návratnosti (roky)	95,1	Diskontná sadzba (%)	0,02
Reálna doba návratnosti (roky)	-	NPV (v tisícoch eur)	-619,43
		IRR (%)	-6%
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
STEFANKOVA

V Banskej Bystrici, 11.12.2015


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

16 FOTODOKUMENTÁCIA





TERA green s.r.o.

