

PRÍPADOVÁ PÍ SOMNÁ SPRÁVA Z ENERGETICKÉHO AUDITU

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



Stavba:

**ZNÍŽENIE ENERGETICKEJ NÁROČNOSTI
POLYFUNKČNÉHO DOMU V OBCI MOJMÍROVCE**

Miesto:

p.č. 38/3, k.ú. Mojmirovce

Vypracoval:

Ing. Pavol Fedorčák, PhD.

Dátum:

Február 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 SÚČASTNÉHO STAVU.....	6
3.1	Súčasný stav budovy.....	6
3.2	Energetické vstupy	8
3.3	Spotreba elektrickej energie:.....	9
3.4	Spotreba zemného plynu	9
4	TEPELNOTECHNICKÉ POSÚDENIE BUDOVY, ENERGETICKÉ HODNOTENIE	12
4.1	Miestne a normalizované klimatické podmienky.....	12
4.2	Technické parametre budovy	13
4.3	Geometrická schéma budovy	14
4.4	Skladba a prehľad netransparentných konštrukcií	15
4.5	Skladba a prehľad transparentných konštrukcií	21
5	VÝPOČET ENERGETICKEJ HOSPODÁRNOSTI BUDOVY – SÚČASNÝ STAV	23
5.1	Merná potreba tepla na vykurovanie – Súčasný stav	23
5.2	Výpočet dodanej energie podľa miesta spotreby	24
5.2.1	Potreba energie na vykurovanie objektu budovy– súčasný stav	24
5.2.2	Potreba energie na prípravu teplej vody– súčasný stav.....	24
5.2.3	Potreba energie na osvetlenie– súčasný stav	25
5.2.4	Celková potreba energie – súčasný stav	25
5.2.5	Primárna energia – súčasný stav	25
5.3	Zhodnotenie súčasného stavu a identifikácia nedostatkov.....	26
5.3.1	Tepelná ochrana	26
5.3.2	Vykurovanie a príprava teplej vody.....	26
5.3.3	Osvetlenie.....	26
5.4	Stanovenie východiskového stavu pre výpočet úspor.....	27
6	NÁVRH OPATRENÍ PRE ZNÍŽENIE SPOTREBY ENERGÍÍ	28
6.1	Zlepšenie tepelnotechnických vlastností stavebných konštrukcií.....	29
6.1.1	Technické parametre budovy – navrhovaný stav	29
6.1.2	Skladba a prehľad netransparentných konštrukcií.....	29
6.1.3	Skladba a prehľad transparentných konštrukcií.....	33
6.1.1	Merná potreba tepla na vykurovanie – navrhovaný stav	35
6.1.2	Inštalácia núteného vetrania so spätným získaním tepla	36
6.2	Potreba energie podľa miesta spotreby – navrhovaný stav	37
6.2.1	Potreba energie na vykurovanie – navrhovaný stav	37

6.2.2	Potreba energie na ohrev TV – navrhovaný stav	38
6.2.3	Potreba energie na osvetlenie – navrhovaný stav	38
6.2.1	Inštalácia fotovoltických panelov	39
6.3	Meranie spotreby energie	39
7	REKAPITULÁCIA A POTENCIÁL ÚSPOR PO OPATRENIACH.....	40
7.1	Celková potreba energie – navrhovaný stav	41
7.2	Primárna energia – navrhovaný stav	41
8	EKONOMICKÉ HODNOTENIE	42
9	ENVIRONMENTÁLNE HODNOTENIE	45
10	REALIZÁCIA PROJEKTU PROSTREDNÍCTVOM GARANTOVANEJ ENERGETICKEJ SLUŽBY	46
11	OPATRENIA MERANIA, RIADENIA A REGULÁCIE SPOTREBY TEPLA	51
12	ZÁVER	53
13	SÚHRNÝ INFORMAČNÝ LIST	54
14	SÚBOR ÚDAJOV PRE MONITOROVACÍ SYSTÉM.....	55
15	OSVEDČENIE O ODBORNEJ SPÔSOBILOSTI.....	56
16	FOTODOKUMENTÁCIA	57

1 IDENTIFIKAČNÉ ÚDAJE**Objednávateľ energetického auditu**

Názov:	Obec Mojmírovce
Adresa sídla:	Námestie sv. Ladislava 931/7, 951 15 Mojmírovce
Štatutárny zástupca:	Ing. Martin Palka, starosta obce
IČO:	00308269
DIČ:	2021252739
Kontaktná osoba	Ing. Martin Palka, starosta obce
Telefón:	+421 905 503 828
e-mail:	martin.palka@mojmirovce.sk

Predmet energetického auditu

Názov:	POLYFUNKČNÝ DOM MOJMÍROVCE
Adresa sídla:	Hlavná, 951 15 Mojmírovce
Štatutárny zástupca:	Ing. Martin Palka, starosta obce
Telefón:	+421 905 503 828
IČO:	00308269
DIČ:	2021252739

Spracovateľ energetického auditu

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:	SK 212 034 0167
V zastúpení:	Ing. Pavol Fedorčák, PhD.
Telefón:	+421 949 803 607
E-mail:	pavol.fedorcak@yahoo.com
Údaje z obchodného registra:	Spoločnosť zapísaná v Obchodnom registri Okresného súdu Prešov, oddiel: S.r.o., vložka č. 33249/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 zadavateľa 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, 20121
- 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 Polyfunkčný dom sa nachádza v obci Mojmirovce, v katastrálnom území Mojmirovce, okres Nitra, Nitriansky kraj.



Obrázok 1: Umiestnenie posudzovaného objektu

3 OPIS SÚČASTNÉHO STAVU

Využitie budovy

Budova je využívaná ako polyfunkčný objekt. (nájomné byty a administratívna časť).

Budova nie je pamiatkovo chránená.

3.1 Súčasný stav budovy

Tepelná obálka

Predmetom projektového hodnotenia je znižovanie energetickej náročnosti polyfunkčného domu v obci Mojmirovce. Objekt je zložený z dvoch častí, a to z časti z nájomných bytov a z administratívnej časti. Objekt je trojpodlažný prestrešený sedlovou strechou. Konštrukčný systém je stenový murovaný z CPP tehál. Vo výpočte energetickej hospodárnosti budovy sa uvažuje o objekte ako polyfunkčná budova s rozdelením budovy na dve zóny s rôznym faktorom tvaru a rôznou potrebou tepla na vykurovanie. Potreba tepla bola vypočítaná pre každú zónu nezávisle s použitím postupu pre jednu zónu a s predpokladom adiabatických hraníc medzi zónami. Na stanovenie potreby tepla pre vykurovanie budovy sa vypočítané potreby energie pre jednotlivé zóny spočítajú.

ZÓNA I	:	Administratívna časť	merná plocha: 507,99 m ²	36,5 %
ZÓNA II	:	Bytový dom	merná plocha: 882,75 m ²	63,5 %
Polyfunkčný objekt			merná plocha celkom: 1390,74 m ²	100 %

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

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie ZÓNY II – bytový dom bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s neprerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom prestrašený $D = 3422 \text{ K} \cdot \text{deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu 20°C a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^\circ\text{C}$.

Obvodová stena OP1 je murovaná CPP tehál hr. 450 mm zateplená tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 120 mm.

Obvodová stena OP2 je z Porotherm tehál hr. 450 mm zateplená tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 120 mm.

Strešná konštrukcia do exteriéru S1 je zo stropných panelov hr. 215 mm so škarobetónom hr. 100 mm.

Strop pod nevykurovaným priestorom STR1 je zateplený tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 250 mm.

Strop nad exteriérom STR2 je železobetónová stropná doska hr. 150 mm zateplená tepelnou izoláciou hr. 50 mm s cementovým poterom hr. 60 mm.

Strop nad nevykurovaným suterénom STR3 je železobetónová stropná doska hr. 150 mm zateplená tepelnou izoláciou hr. 50 mm s cementovým poterom hr. 50 mm.

Podlaha na teréne P1 je z podkladného betónu hr. 150 mm zateplená tepelnou izoláciou hr. 50 mm s cementovým poterom hr. 50 mm.

Výplne okenných a dverných otvorov sú plastové s izolačným dvojsklom so súčiniteľom prechodu tepla $U_w = 1,10 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

Technické zariadenia budov

Vykurovanie

Po obhliadke budovy boli zistené nasledovné skutočnosti. Budova je trojpodlažná. Na 1.NP sú administratívne priestory a na 2.NP a 3.NP sú riešené byty. Preto bola budova rozdelená na dve teplotné zóny.

Administratívna časť

V rámci administratívnej časti každá prevádzka má vlastný plynový kotol s meraním plynu.

V jednej prevádzke - Vykurovací systém budovy je konvenčný 65/50. 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 z uhlíkovej ocele. Vykurovacie telesá sú doskové bez termostatických hlavíc. Systém je hydraulicky vyregulovaný. V jednej prevádzke je plynový kondenzačný kotol Vaillant VU INT 126/3.

V druhej prevádzke - Vykurovací systém budovy je konvenčný 65/50. 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 z uhlíkovej ocele. Vykurovacie telesá sú doskové bez termostatických hlavíc. Systém je hydraulicky vyregulovaný. V jednej prevádzke je plynový nízkoteplotný kotol Beretta s výkonom 26 kW.

Bytová časť

Každé podlažie má vlastný plynový kotol - Vykurovací systém budovy je konvenčný 65/50. 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 z PE-X. Vykurovacie telesá sú doskové s termostatickými hlavicami. Systém je hydraulicky vyregulovaný. Podlažie má plynový kondenzačný kotol Imergas Victrix.

Systém prípravy teplej vody

Po obhliadke budovy boli zistené nasledovné skutočnosti. Budova je trojpodlažná. Na 1.NP sú administratívne priestory a na 2.NP a 3.NP sú riešené byty. Preto bola budova rozdelená na dve teplotné zóny.

Administratívna časť

V jednej prevádzke príprava teplej vody sa uskutočňuje v 1x nepriamo vyhrievanom zásobníku s objemom 117 L. Tepelná energia je do neho dotovaná z plynového kotla Vaillant VU INT 126/3. Hlavný domový rozvod a jednotlivé odbočky k stúpacím potrubiam sú vedené v stene/ v podlahe vo vykurovanom priestore. Distribučná sieť od zásobníka je tvorená z plastových rúr, ktoré sú v celej svojej dĺžke tepelne izolované. Cirkulácia teplej vody je zabezpečená cirkulačným čerpadlom.

V druhej prevádzke príprava teplej vody sa uskutočňuje prietokovým ohrevom v kotly. Tepelná energia je do neho dotovaná z plynového kotla Beretta s výkonom 26 kW. Hlavný domový rozvod a jednotlivé odbočky k stúpacím potrubiam sú vedené v stene/ v podlahe vo vykurovanom priestore. Distribučná sieť od kotla je tvorená z plastových rúr, ktoré sú v celej svojej dĺžke tepelne izolované. Cirkulácia teplej vody nie je.

Bytová časť

Každý byt má vlastný elektrický zásobník. Hlavný domový rozvod a jednotlivé odbočky k stúpacím potrubiam sú vedené v stene/ v podlahe vo vykurovanom priestore. Distribučná sieť od zásobníka je tvorená z plastových rúr, ktoré sú v celej svojej dĺžke tepelne izolované. Cirkulácia teplej vody nie je.

Systém osvetlenia

Jedná sa o budovu polyfunkčného objektu v obci Mojmírovce, ktorý pozostáva z kancelárie na 1.NP a bytov na ďalších podlažiach. Z pohľadu osvetlenia a elektro hodnotíme len kancelárske priestory.

Elektroinštalácia a osvetlenie je riešené novšími žiarivkovými svietidlami cca 10 rokov. V budove sú inštalované žiarivkové a žiarovkové svietidlá. 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.

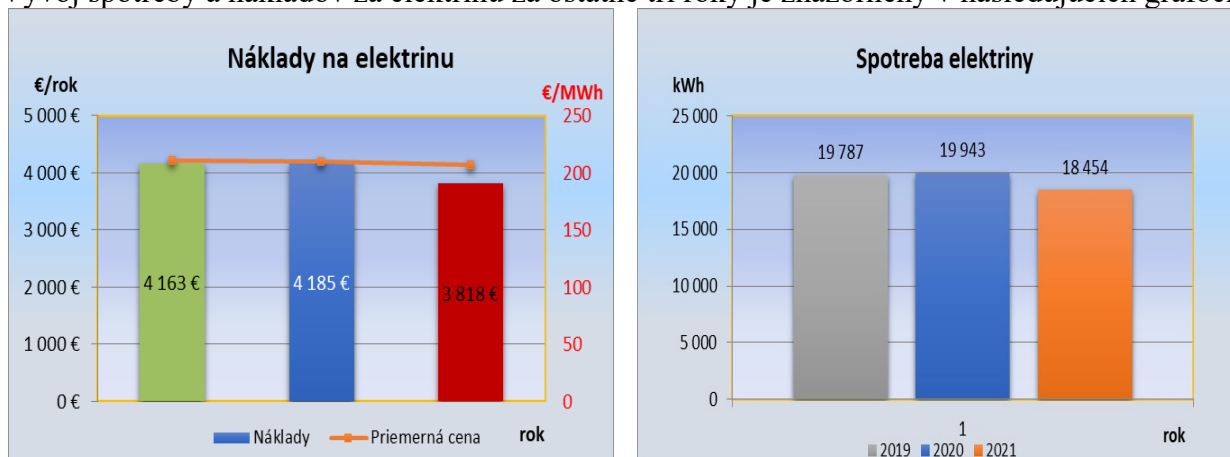
Objemy nakupovaných energonosičov (dodané z obce) boli za ostatné tri roky (uvažovalo sa s rokmi 2019, 2020 a 2021) nasledovné:

Rok	Spotreba (kWh)	Náklady spolu (€)	Priemerná cena (€/kWh)
2019	19 787	4 163 €	0,2104
2020	19 943	4 185 €	0,2098
2021	18 454	3 818 €	0,2069
Priemer	19 395	4 055	0,2091

Tabuľka 1: Súhrnné údaje o spotrebe elektrickej energie

Priemerná spotreba elektrickej energie dosiahla v ostatných troch rokoch hodnotu **19,395 MWh/rok**, čo pri priemernej cene 0,2091 €/kWh predstavuje ročné náklady na elektrinu na úrovni 4055 €.

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.

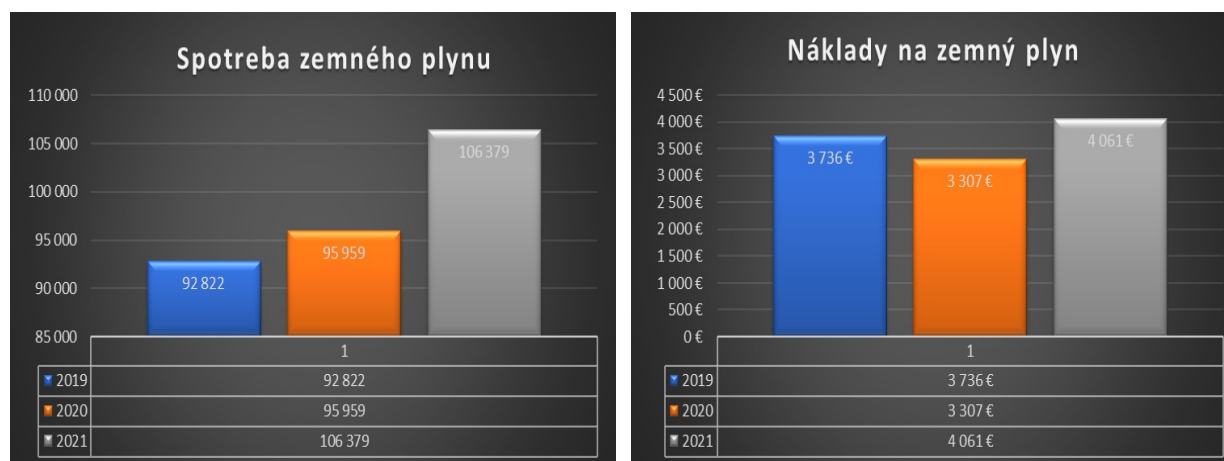
rok	Spotreba (kWh)	Náklady spolu (€)	Priemerná cena (€/kWh)
-----	----------------	-------------------	------------------------

2019	92 822	3 736 €	0,0402
2020	95 959	3 307 €	0,0345
2021	106 379	4 061 €	0,0382
Priemer	98 387	3 701 €	0,0376

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 **98,387 MWh/rok** za cenu **0,0376 €/kWh**.

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



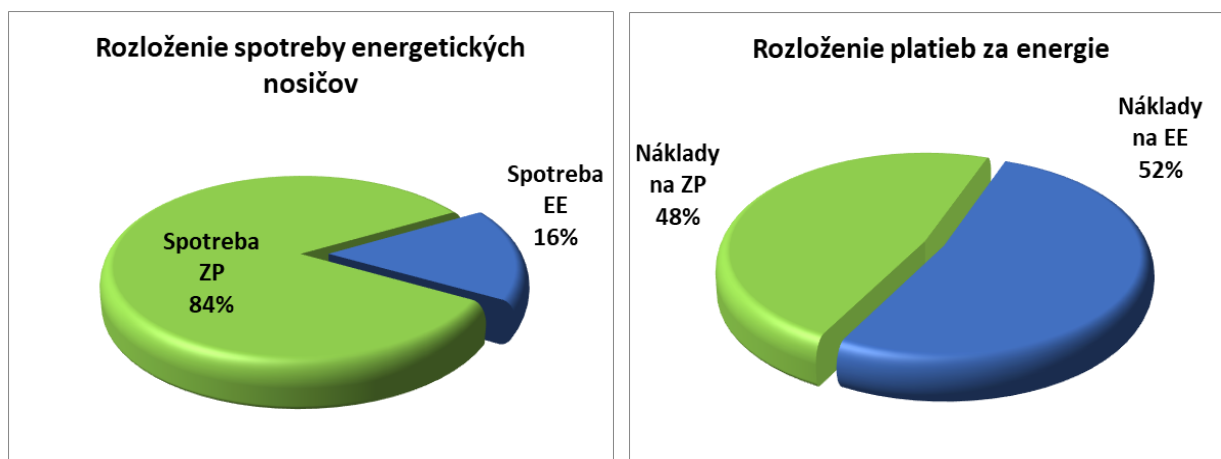
Obrázok 3: Prehľad spotreby a nákladov na zemný plyn v rokoch 2019 – 2021

Celková štruktúra odberu energetických nosičov podľa predložených faktúr je z hľadiska spotreby výrazne prevažovaná spotrebou zemného plynu – na úrovni 84 %, z hľadiska platieb za energiu náklady na elektrickú energiu predstavujú 52 % z celkových nákladov na energiu.

Vstupy palív a energie	Jednotka	Množstvo	Výhrevnosť MWh/jedn.	Obsah energie [MWh]	Ročné náklady [euro]
Nákup elektrickej energie	MWh	19,39		19,39	4 055,06
Nákup tepla	MWh				
Zemný plyn	MWh	98,39		98,39	3 701,35
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		117,78	7 756,42
Zmena stavu zásob palív			
Celkom vstupy palív a energie		117,78	7 756,42

Tabuľka 3: Súhrnná tabuľka energetických vstupov



Obrázok 4: Grafické znázornenie rozloženia spotreby a platieb za energie

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 ZÓNY I – administratívna časť bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s prerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom prestrašený $D = 3104 \text{ K} \cdot \text{deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu $18,5^\circ\text{C}$ a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^\circ\text{C}$.

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie ZÓNY II – bytový dom bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s neprerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom prestrašený $D = 3422 \text{ K} \cdot \text{deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu 20°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	$(^\circ\text{C})$	-11
Veterná oblasť, rýchlosť vetra	v	(m/s)	od 2 do 5
Vnútorná výpočtová teplota	q_i	$(^\circ\text{C})$	19,5
Priemerná vonkajšia teplota vykurovacieho obdobia	q_{ae}	$(^\circ\text{C})$	2,91
Priemerný počet vykurovacích dní	d		216
Priemerný počet dennostupňov	D		3513

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

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

NH - Normalizované hodnoty

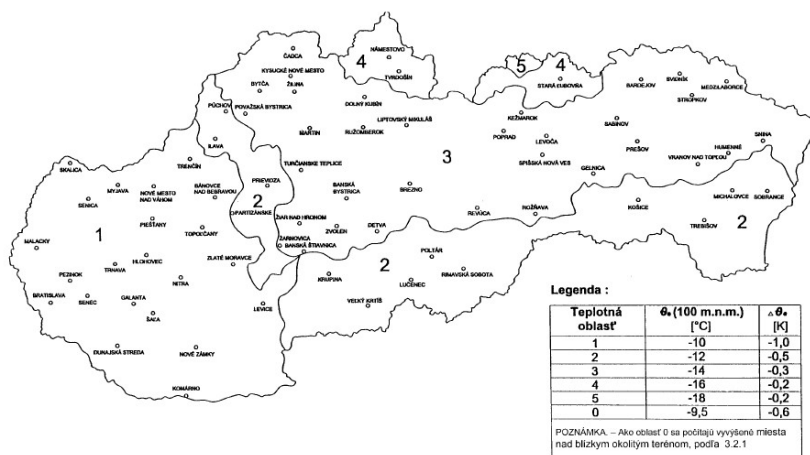
	Hodnoty
--	---------

Vonkajšia výpočtová teplota	q_e	(°C)	-11
Veterná oblasť, rýchlosť vetra	v	(m/s)	-
Upravená vnútorná výpočtová teplota	q_i	(°C)	19,5
Priemerná vonkajšia teplota vykurovacieho obdobia	q_{ac}	(°C)	3,86
Priemerný počet vykurovacích dní	d		212
Priemerný počet dennostupňov	D		3305

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

Mojmírovce, 140 m.n.m, v 1.T.O,
 $(1 \times (-10)) + (1,0 \times (-0,40)) = -10 + (-0,40) = -10,40^\circ\text{C}$
 $\theta_e = -11^\circ\text{C}$



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

Výpočtová relatívna vlhkosť vonkajšieho vzduchu sa určuje pre teplotu vonkajšieho vzduchu

$$\varphi_e = 84 \%$$

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

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

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

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

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	507,99
Obostavaný vykurovaný objem [m ³]	V _b	4536,57
Merná plocha [m ²]	A _b	1390,74

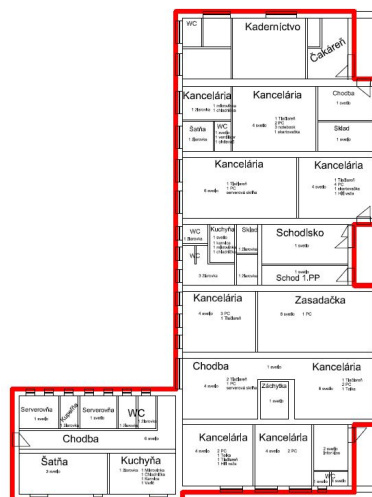
Ochladzovaná obalová konštrukcia [m ²]	ΣA_i	2028,03
Faktor tvaru budovy [1/m]	$\Sigma A_i/V_b$	0,447
Počet podlaží		3
Priemerná konštrukčná výška podlažia [m]	$h_{k,pr}$	3,26

4.3 Geometrická schéma budovy

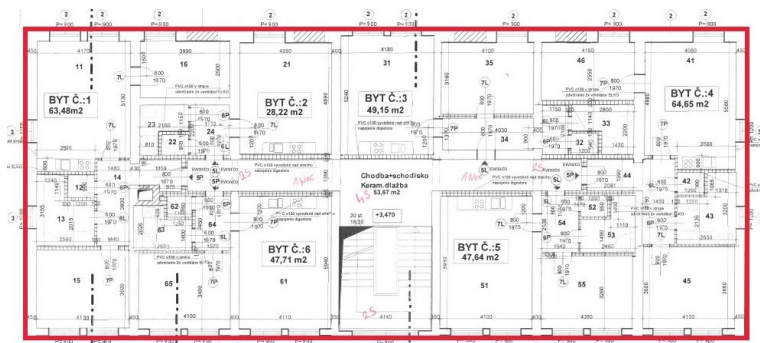
SITUÁCIA



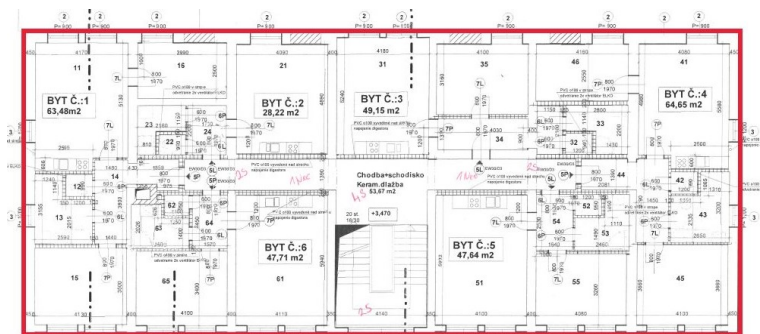
PÔDORYS I. NADZEMNÉ PODLAŽIE



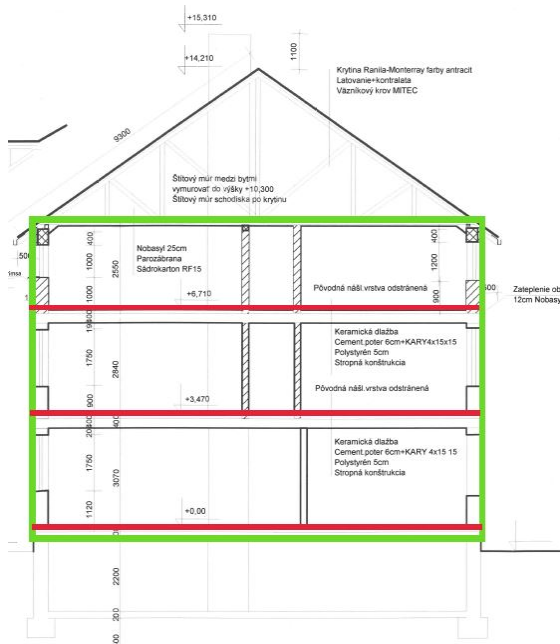
PÔDORYS II. NADZEMNÉ PODLAŽIE



PÔDORYS III. NADZEMNÉ PODLAŽIE



REZ A



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 $\phi_i \leq 80\%$ musia mať taký súčiniteľ prechodu tepla konštrukciou U alebo tepelný odpor konštrukcie R , aby bola splnená požiadavka

$$U \leq U_N$$

$$R \geq R_N$$

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

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

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

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

Bezpečnostná prirážka zohľadňujúca spôsob vykurovania miestnosti a spôsob užívania.

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

OP1 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m ²)	C _m
1	Vnútorná omietka	0,020	0,850	12,0	850	1600	27200	AB	326,71
2	Plná pálená tehla	0,450	0,800	5,0	1000	800	360000	BD	240,13

3	Lepiaci malta	0,005	0,840	18,0	920	1400	6440			
4	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,120	0,039	1,0	1020	108	13219			
5	Lepiaci malta	0,005	0,840	50,0	920	1800	8280			
6	Fasádna omietka	0,002	0,740	37,0	920	1500	2070			

Výpočtové okrajové podmienky				HODNOTENIE	
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-11		
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20		
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84		
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50		
Odpor konštrukcie		R [m².K/W]	3,68		
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}	0,966		
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62		
Bezpečnostná prírážka		$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5		
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla		U [W/m².K]	0,26	$U \leq U_N$	
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla		U_N [W/m².K]	0,22	nevyhovuje	
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie		R [m².K/W]	3,85	$R \geq R_N$	
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie		R_N [m².K/W]	4,40	nevyhovuje	
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota		Θ_{si} [°C]	18,95	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$	
Najnižšia vnútorná povrchová teplota		$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje	

OP2 - Obvodová stena

Typ: Zvislá konštrukcia - tepelný tok vodorovne, do exteriéru

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m²)		C _m
1	Vnútorná omietka	0,020	0,850	12,0	850	1600	27200	BD	221,48	87420194
2	Tehla Porothersm	0,450	0,150	10,0	1000	750	337500			
3	Lepiaci malta	0,005	0,840	18,0	920	1400	6440			
4	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,120	0,039	1,0	1020	108	13219			
5	Lepiaci malta	0,005	0,840	50,0	920	1800	8280			
6	Fasádna omietka	0,002	0,740	37,0	920	1500	2070			

Výpočtové okrajové podmienky			
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-11
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50
Odpor konštrukcie		R [m².K/W]	6,11
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 prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m ² .K]	0,16	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,22	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m ² .K/W]	6,28	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	4,40	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,36	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

S1 - Strešná konštrukcia do exteriéru

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nahor, 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	66,62	50007482
2	Stropný panel	0,215	1,740	32,0	1020	2500	548250			
3	Lepenka	0,002	0,210	12000,0	1470	1400	4116			
4	Škvárobetón	0,100	1,010	8,0	830	2000	166000			
5	Plechová krytina	0,0001	50,000	1720,0	870	7850	683			
Výpočtové okrajové podmienky					HODNOTENIE					
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ _e [°C]	-11						
Priemerná teplota v interiéri			Θ _i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ _e [%]	84						
Vlhkosť interiériu			Ψ _i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R [m².K/W]	0,25						
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}	0,745						
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]	2,55	U ≤ U _N					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U _N [W/m².K]	0,15	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R [m².K/W]	0,39	R ≥ R _N					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			R _N [m².K/W]	6,50	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θ _{si} [°C]	12,10	Θ _{si} ≥ Θ _{si,N}					

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

STR1 - Strop pod nevykurovaným priestorom

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

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m2)		C_m
1	Sadrokartónový podhľad	0,015	0,220	9,0	1060	750	11925	BD	441,38	72295018
2	Uzavretá vzduchová dutina	0,100	0,625	1,0	1010	1300	131300			
3	Parozábrana	0,015	0,140	50,0	1700	650	16575			
4	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,250	0,039	1,0	940	17	3995			

Výpočtové okrajové podmienky

Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-11
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50
Odpor konštrukcie	R[m².K/W]	6,75
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}	0,985
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/m².K]	0,15	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m².K]	0,20	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m².K/W]	6,89	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m².K/W]	4,90	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,55	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

STR2 - Strop nad exteriérom

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, 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	Keramická dlažba	0,010	0,950	200,0	840	1600	13440	BD	21,88	11115462
2	Cementový poter	0,060	1,160	19,0	840	2000	100800			
3	Tepelná izolácia	0,050	0,040	40,0	1270	15	953			
4	Železobetónová stropná doska	0,150	1,740	32,0	1020	2500	382500			
5	Lepiaca malta	0,005	0,840	50,0	920	1800	8280			

ICC: 30 444 020; DIC: 2120340107; Komárany 39; 095 01 Vianoň II/1										
6	Fasádna omietka	0,002	0,740	37,0	920	1500	2070			
Výpočtové okrajové podmienky					HODNOTENIE					
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-11							
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84							
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R [m².K/W]	1,41							
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}	0,895							
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]	0,62	$U \leq U_N$					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U_N [W/m².K]	0,15	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R [m².K/W]	1,62	$R \geq R_N$					
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie			R_N [m².K/W]	6,50	nevyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota			Θ_{si} [°C]	16,74	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$					
Najnižšia vnútorná povrchová teplota			$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje					

STR3 - Strop nad nevykurovaným suterénom

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

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m ³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m2)		C _m
1	Keramická dlažba	0,010	0,950	200,0	840	1600	13440	AB	218,47	107587924
2	Cementový poter	0,050	1,160	19,0	840	2000	84000			
3	Tepelná izolácia	0,050	0,040	40,0	1270	15	953			
4	Hydroizolácia	0,007	0,210	14480,0	1470	1125	11576			
5	Železobetónová stropná doska	0,150	1,740	32,0	1020	2500	382500			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	-11							
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84							
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R [m².K/W]	1,42							
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}	0,896							
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/m².K]	0,61	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m².K]		nevyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m².K/W]	1,63	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m².K/W]		vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	16,77	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

P1 - Podlaha na teréne

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

Typ: Podlahová konštrukcia - tepelný tok závisí na dĺžke, do Zemin										
č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χi	Plocha konštrukcie (m2)		Cm
1	Keramická dlažba	0,010	0,950	200,0	840	1600	13440	AB	289,53	142583246
2	Cementový poter	0,050	1,160	19,0	840	2000	84000			
3	Tepelná izolácia	0,050	0,040	40,0	1270	15	953			
4	Hydroizolácia	0,007	0,210	14480,0	1470	1125	11576			
5	Podkladný betón	0,150	1,740	32,0	1020	2500	382500			
	Zemina		2,000	2,0						
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θe [°C]	5						
Priemerná teplota v interiéri			Θi [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψe [%]	99						
Vlhkosť interiéru			Ψi [%]	50						
Odpor podlahovej konštrukcie			Rj[m².K/W]	1,34						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			Rse[m².K/W]	0						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie			Rsi[m².K/W]	0,17						
Plocha podlahy na teréne			A (m2)	289,53						
Exponovaný obvod podlahy na teréne			P (m)	79,50						
Hrúbka steny			w (m)	0,60						
Charakteristický rozmer podlahy			B'(m)	7,28						
Ekvivalentná hrúbka podlahy			dt(m)	3,62						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu			fRsi	0,949						
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní			Θsi,80 [°C]	12,62						
Bezpečnostná prirážka			ΔΘsi [°C]	1,0						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy bez tepelnej izolácie po okrajoch			Ubr [W/m².K]	0,30						
Odpor zvislej okrajovej izolácie			Rd[m².K/W]	0,00						
Prídavná efektívna hrúbka izolácie			d'(m)	0,00						
Hĺbka izolácie pod terénom			D(m)	0,00						
Korekčný stratový súčiniteľ			ΔΨ	0,00						

Ustálená tepelná vodivosť	Ls	0,00	HODNOTENIE
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy s tepelnou izoláciou po okrajoch	U_{bf} [W/m ² .K]	0,30	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m ² .K]	0,40	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_{bf} [m ² .K/W]	3,33	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	2,50	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]	13,62	vyhovuje

Porovnanie netransparentných stavebných konštrukcií súčasť stav:

Súčet plôch všetkých pevných stavebných konštrukcií predstavuje 1826,2 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 0,15 W.m⁻².K⁻¹ do 2,55 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy stavebných konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom všetkých pevných stavebných konštrukcií je 606,5 W/K, čo predstavuje 65,2 % 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	566,83	0,26	0,22	Nevyhovuje
OP2 - Obvodová stena	221,48	0,16	0,22	Vyhovuje
Stavebná konštrukcia	Plocha	U	U _{W,N}	Hodnotenie
	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Strešné konštrukcie				
ST1 - Strešná konštrukcia do exteriéru	66,62	2,55	0,15	Nevyhovuje
STR1 - Strop pod nevykurovaným priestorom	441,38	0,15	0,20	Vyhovuje
STR2 - Strop nad exteriérom	21,88	0,62	0,15	Nevyhovuje
STR3 - Strop nad nevykurovaným suterénom	218,47	0,61	0,60	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	289,53	0,30	0,40	Vyhovuje

4.5 Skladba a prehľad transparentných konštrukcií

Porovnanie transparentných stavebných konštrukcií súčasť stav:

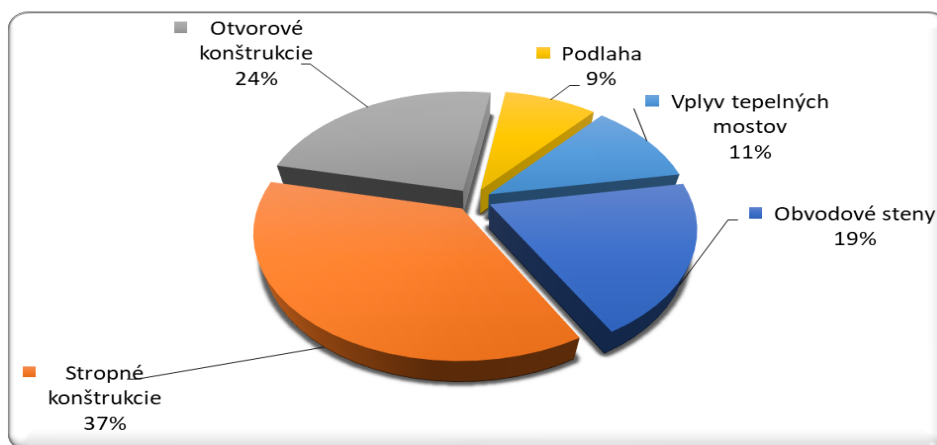
Súčet plôch všetkých typov otvorových konštrukcií predstavuje 201,9 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 1,10 W.m⁻².K⁻¹ do 1,10 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy otvorových konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom otvorových konštrukcií je 323,4 W.K⁻¹, čo predstavuje 34,8 % z celkovej mernej tepelnej straty prechodom.

Otvorová konštrukcia	Počet			Plocha	U	Merná tep. strata	U _{W,N}	Hodnotenie
	n	a	b	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Plastové okno	4	4,00	1,75	28,00	1,10	30,80	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	1	1,60	1,75	2,80	1,10	3,08	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	2	2,10	1,50	6,30	1,10	6,93	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	1	1,90	1,75	3,33	1,10	3,66	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	9	1,50	1,75	23,63	1,10	25,99	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	9	0,90	1,00	8,10	1,10	8,91	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	8	0,60	0,60	2,88	1,10	3,17	0,85	Nevyhovuje
Plastové dvere	1	1,10	2,10	2,31	1,10	2,54	0,85	Nevyhovuje
Plastové dvere	1	0,90	2,10	1,89	1,10	2,08	0,85	Nevyhovuje
Plastové dvere	2	1,50	2,10	6,30	1,10	6,93	0,85	Nevyhovuje
Plastové dvere	1	1,00	2,10	2,10	1,10	2,31	0,85	Nevyhovuje
Plastové dvere	1	1,00	2,70	2,70	1,10	2,97	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	22	1,40	1,75	53,90	1,10	59,29	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	8	1,00	1,00	8,00	1,10	8,80	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	31	1,00	1,20	37,20	1,10	40,92	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	4	0,90	2,20	7,92	1,10	8,71	0,85	Nevyhovuje
Plastové okno	1	3,00	1,50	4,50	1,10	4,95	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	788,3	182,6	19,6
Stropné konštrukcie	748,3	341,6	36,7
Otvorové konštrukcie	201,9	222,0	23,9
Podlaha	289,5	82,3	8,8
Vplyv tepelných mostov	-	101,4	10,9

Suma	2028,0	930,0	100
Pevné konštr.	1826,2	606,5	65,2



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)	
0,447	0,459	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.

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

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie ZÓNY II – bytový dom bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s neprerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom prestrašený $D = 3422 \text{ K.deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu 20°C a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^\circ\text{C}$.

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)
55,6	$>$	30,2
	nevyhovuje	
Energetická hospodárnosť budovy	splnenie požiadavky	Normalizovaná energetická hospodárnosť budovy
Q_{EP}	$\leq$	$Q_{EP,N}$
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
51,3	$>$	27,2
	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 - OSTATNÉ BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 27	28-54	55-81	82-108	109-136	137-162	> 162

Potreba energie na vykurovanie	splnenie požiadavky	Odporúčaná požiadavka potreby energie na vykurovanie
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
60,24	$>$	54
	C	

5.2.2 Potreba energie na prípravu teplej vody– súčasný stav

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA PRÍPRAVU TEPLEJ VODY - OSTATNÉ BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 10	11-19	20-29	30-39	40-49	50-58	> 58

Potreba energie na prípravu teplej vody	splnenie požiadavky	Odporúčaná požiadavka potreby energie na prípravu teplej vody
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
18,15	$<$	19,0
	B	

5.2.3 Potreba energie na osvetlenie- súčasný stav**ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA OSVETLENIE - OSTATNÉ BUDOVY**

Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 5	06-11	12-16	17-22	23-27	28-33	> 33

Potreba energie na osvetlenie	splnenie požiadavky	Odporúčaná požiadavka potreby energie na osvetlenie
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
6,41	>	11
	B	

5.2.4 Celková potreba energie - súčasný stav**ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED CELKOVÁ POTREBA ENERGIE - OSTATNÉ BUDOVY**

Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 43	44-84	85-127	128-169	170-212	213-253	> 253

Celkova potreba energie	splnenie požiadavky	Odporúčaná požiadavka celkovej potreby energie
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
84,8	>	84,0
	C	

5.2.5 Primárna energia - súčasný stav**ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED PRIMÁRNA ENERGIA - OSTATNÉ BUDOVY**

Energetická trieda	A0	A1	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 36	37-73	74-145	146-218	219-291	292-363	364-436	> 436

Primárna energia	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka primárnej energii
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
115,0	>	36,0
	nevyhovuje	
	B	

5.3 Zhodnotenie súčasného stavu a identifikácia nedostatkov

5.3.1 Tepelná ochrana

- obvodový plášť murovaný z CP so zateplením. Stavebné konštrukcie nevyhovujú súčasným požiadavkám normy STN 73 0540
- strešné konštrukcie budov sú zateplené. Stavebné konštrukcie vyhovujú 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

- 1x kotolňa – nízkoteplotný kotol – nízka účinnosť
- 2x kotolňa – kondenzačné kotle - vyhovujúce
- rozvody uhlíková oceľ / PE-X
- radiátory – majú termostatické hlavice

Príprava teplej vody

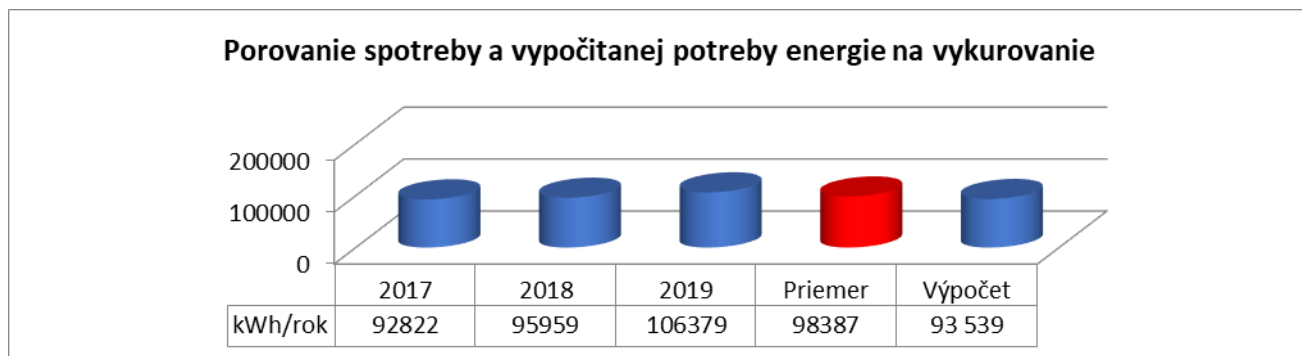
- teplá voda je pripravovaná elektrickým ohrevom/ plynovým ohrevom – bez výrazných nedostatkov.

5.3.3 Osvetlenie

- Elektroinštalácia a osvetlenie je riešené novšími žiarivkovými svietidlami cca 10 rokov. V budove sú inštalované žiarivkové a žiarovkové svietidlá. Osvetlenie je ovládané spínačmi.
- absencia regulácie osvetlenia
- absencia merania spotreby elektrickej energie na osvetlenie

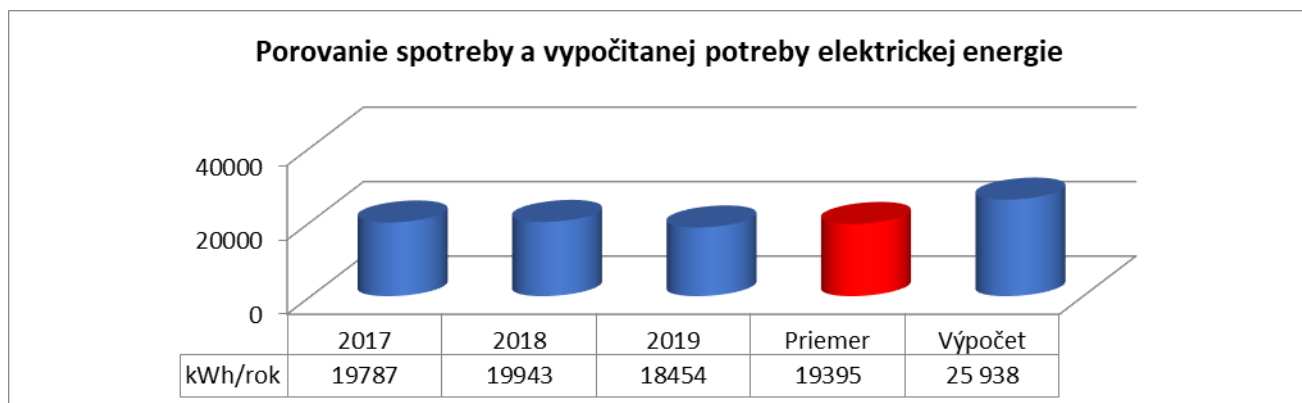
5.4 Stanovenie východiskového stavu pre výpočet úspor

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. Vykurovací teplo 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. zníženie spotreby energie - nútené vetranie so spätným získavaním tepla
3. meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie
4. Ohrev TV
5. rekonštrukcia interiérového osvetlenia, zásuvkového rozvodu
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 polyfunkčného domu v obci Mojmírovce realizáciou, resp.:

- zateplením strešnej konštrukcie do exteriéru tepelnou izoláciou EPS a XPS
- dodatočným zateplením stropu nad exteriérom tepelnou izoláciou z minerálnej vlny
- dodatočným zateplením stropu nad nevykurovaným suterénom tepelnou izoláciou z minerálnej vlny
- zateplením sokla tepelnou izoláciou XPS Styrodur
- výmena výplní okenných a dverných otvorov

Strešná konštrukcia do exteriéru S1 sa zateplí tepelnou izoláciou EPS hr. 200 mm a XPS hr. 100 mm. Strop nad exteriérom sa dodatočne zateplí tepelnou izoláciou z minerálnej vlny hr. 260 mm.

Strop nad nevykurovaným suterénom STR3 sa dodatočne zateplí lamelami z kamennej vlny s povrchovou úpravou hr. 120 mm.

Podlaha na teréne P1 a P2 ostáva v pôvodnom stave, zateplí sa len sokel tepelnou izoláciou XPS Styrodur hr. 200 mm zvislo nadol pod terén do hĺbky 0,25 metra.

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

6.1.1 Technické parametre budovy – navrhovaný stav

Celková zastavaná plocha [m ²]	A	507,99
Obostavaný vykurovaný objem [m ³]	V _b	4536,57
Merná plocha [m ²]	A _b	1390,74
Ochladzovaná obalová konštrukcia [m ²]	ΣA _i	2028,03
Faktor tvaru budovy [1/m]	ΣA _i /V _b	0,447
Počet podlaží		3
Priemerná konštrukčná výška podlažia [m]	h _{k,pr}	3,26

6.1.2 Skladba a prehľad netransparentných konštrukcií

S1 - Strešná konštrukcia do exteriéru

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nahor, 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	Vnútnorá omietka	0,020	0,990	19,0	790	2000	31600	AB	66,62	50914467
2	Stropný panel	0,215	1,740	32,0	1020	2500	548250			
3	Lepenka	0,002	0,210	12000,0	1470	1400	4116			
4	Škvárobetón	0,100	1,010	8,0	830	2000	166000			
5	Plechová krytina	0,0001	50,000	1720,0	870	7850	683			
6	PE fólia	0,0001	0,350	144000,0	1470	1100	162			
7	Tepelná izolácia EPS	0,200	0,038	70,0	1270	19	4826			
8	Tepelná izolácia XPS	0,100	0,038	100,0	2060	33	6798			
9	Geotextília	0,0001	0,000	0,0	0	0	0			
10	Hydroizolácia	0,0015	0,160	21000,0	960	1270	1829			

Výpočtové okrajové podmienky			HODNOTENIE
Vonkajšia výpočtová teplota	Θ_e [°C]	-11	
Priemerná teplota v interiéri	Θ_i [°C]	20	
Vlhkosť exteriéru	Ψ_e [%]	84	
Vlhkosť interiéru	Ψ_i [%]	50	
Odpor konštrukcie	R [m².K/W]	8,16	
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}	0,988	
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]	0,12	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m².K]	0,15	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m².K/W]	8,30	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m².K/W]	6,50	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]	13,12	vyhovuje

STR2 - Strop nad exteriérom

Typ: Vodorovná konštrukcia - tepelný tok zvislo nadol, 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	Keramická dlažba	0,010	0,950	200,0	840	1600	13440	BD	21,88	11883012
2	Cementový poter	0,060	1,160	19,0	840	2000	100800			
3	Tepelná izolácia	0,050	0,040	40,0	1270	15	953			
4	Železobetónová stropná doska	0,150	1,740	32,0	1020	2500	382500			
5	Lepiaca malta	0,005	0,840	18,0	920	1400	6440			
6	Tepelná izolácia z minerálnej vlny	0,260	0,039	1,0	1020	108	28642			
7	Lepiaca malta	0,005	0,840	50,0	920	1800	8280			
8	Fasádna omietka	0,002	0,740	37,0	920	1500	2070			
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θ_e [°C]	-11						
Priemerná teplota v interiéri			Θ_i [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψ_e [%]	84						
Vlhkosť interiéru			Ψ_i [%]	50						
Odpor konštrukcie			R[m².K/W]	6,69						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			R _{se} [m².K/W]	0,04						
Odpor na vnútornej strane stavebnej			R _{si} [m².K/W]	0,17						

konštrukcie			HODNOTENIE
Teplotný faktor na vnútornom povrchu	f_{Rsi}	0,975	
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní	$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62	
Bezpečnostná prírážka	$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5	
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla	U [W/m².K]	0,14	$U \leq U_N$
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla	U_N [W/m².K]	0,15	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R [m².K/W]	6,90	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m².K/W]	6,50	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,24	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

STR3 - Strop nad nevykurovaným suterénom

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

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μ_i	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χ_i	Plocha konštrukcie (m2)		C_m
1	Keramická dlažba	0,010	0,950	200,0	840	1600	13440	AB	218,47	110827608
2	Cementový poter	0,050	1,160	19,0	840	2000	84000			
3	Tepelná izolácia	0,050	0,040	40,0	1270	15	953			
4	Hydroizolácia	0,007	0,210	14480,0	1470	1125	11576			
5	Železobetónová stropná doska	0,150	1,740	32,0	1020	2500	382500			
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					HODNOTENIE					
Vonkajšia výpočtová teplota		Θ_e [°C]	5							
Priemerná teplota v interiéri		Θ_i [°C]	20							
Vlhkosť exteriéru		Ψ_e [%]	84							
Vlhkosť interiéru		Ψ_i [%]	50							
Odpor konštrukcie		R [m².K/W]	4,67							
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}	0,979							
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní		$\Theta_{si,80}$ [°C]	12,62							
Bezpečnostná prírážka		$\Delta\Theta_{si}$ [°C]	0,5							
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla			U [W/m².K]	0,21	$U \leq U_N$					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U_N [W/m².K]	0,60	vyhovuje					
VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie			R [m².K/W]	4,81	$R \geq R_N$					

Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	1,67	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,69	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,12	vyhovuje

P1 - Podlaha na teréne

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

č.	Vrstva stavebnej konštrukcie	d (m)	λ (W/m.K)	μi	c (J/kg.K)	ρ (kg/m³)	χi	Plocha konštrukcie (m2)		Cm
1	Keramická dlažba	0,010	0,950	200,0	840	1600	13440	AB	289,53	142583246
2	Cementový poter	0,050	1,160	19,0	840	2000	84000			
3	Tepelná izolácia	0,050	0,040	40,0	1270	15	953			
4	Hydroizolácia	0,007	0,210	14480,0	1470	1125	11576			
5	Podkladný betón	0,150	1,740	32,0	1020	2500	382500			
Sokel	XPS Styrodur	0,200	0,038	100,0	HODNOTENIE					
	Zemina		2,000	2,0						
Výpočtové okrajové podmienky										
Vonkajšia výpočtová teplota			Θe [°C]	5						
Priemerná teplota v interiéri			Θi [°C]	20						
Vlhkosť exteriéru			Ψe [%]	99						
Vlhkosť interiéru			Ψi [%]	50						
Odpor podlahovej konštrukcie			Rj[m².K/W]	1,34						
Odpor na vonkajšej strane stavebnej konštrukcie			Rse[m².K/W]	0						
Odpor na vnútornej strane stavebnej konštrukcie			Rsi[m².K/W]	0,17						
Plocha podlahy na teréne			A (m2)	289,53						
Exponovaný obvod podlahy na teréne			P (m)	79,50						
Hrúbka steny			w (m)	0,60						
Charakteristický rozmer podlahy			B'(m)	7,28						
Ekvivalentná hrúbka podlahy			dt(m)	3,62						
Teplotný faktor na vnútornom povrchu			fRsi	0,952						
Kritická povrchová teplota pre vznik plesní			Θsi,80 [°C]	12,62						
Bezpečnostná prirážka			ΔΘsi [°C]	1,0						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy bez tepelnej izolácie po okrajoch			U _{bf} [W/m².K]	0,30						
Odpor zvislej okrajovej izolácie			R _D [m².K/W]	5,26						
Prídavná efektívna hrúbka izolácie			d'(m)	10,33						
Hĺbka izolácie pod terénom			D(m)	0,25						
Korekčný stratový súčiniteľ			ΔΨ	-0,06						
Ustálená tepelná vodivosť			Ls	82,30						
VÝSLEDOK VÝPOČTU súčiniteľ prechodu tepla podlahy s tepelnou izoláciou po okrajoch			U _{bf} [W/m².K]	0,28	U ≤ U _N					
Normalizovaná hodnota súčiniteľa prechodu tepla			U _N [W/m².K]	0,40	vyhovuje					

HODNOTENIE

VÝSLEDOK VÝPOČTU tepelný odpor konštrukcie	R_{bf} [m ² .K/W]	3,52	$R \geq R_N$
Normalizovaná hodnota tepelného odporu konštrukcie	R_N [m ² .K/W]	2,50	vyhovuje
VÝSLEDOK VÝPOČTU vnútorná povrchová teplota	Θ_{si} [°C]	19,28	$\Theta_{si} \geq \Theta_{si,N}$
Najnižšia vnútorná povrchová teplota	$\Theta_{si,N}$ [°C]	13,62	vyhovuje

Porovnanie netransparentných stavebných konštrukcií navrhovaný stav:

Súčet plôch všetkých pevných stavebných konštrukcií predstavuje 1826,2 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 0,12 W.m⁻².K⁻¹ do 0,28 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy stavebných konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom všetkých pevných stavebných konštrukcií je 363,7 W/K, čo predstavuje 63,2 % 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	566,83	0,26	0,22	Nevyhovuje
OP2 - Obvodová stena	221,48	0,16	0,22	Vyhovuje
Stavebná konštrukcia	Plocha	U	U _{W,N}	Hodnotenie
	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Strešné konštrukcie				
ST1 - Strešná konštrukcia do exteriéru	66,62	0,12	0,15	Vyhovuje
STR1 - Strop pod nevykurovaným priestorom	441,38	0,15	0,20	Vyhovuje
STR2 - Strop nad exteriérom	21,88	0,14	0,15	Vyhovuje
STR3 - Strop nad nevykurovaným suterénom	218,47	0,21	0,60	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	289,53	0,28	0,40	Vyhovuje

6.1.3 Skladba a prehľad transparentných konštrukcií

Porovnanie transparentných stavebných konštrukcií navrhovaný stav:

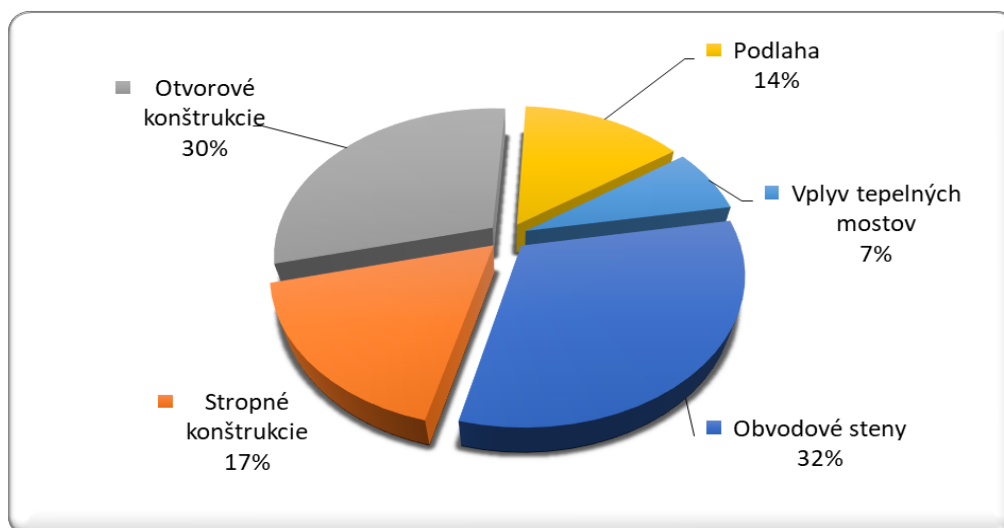
Súčet plôch všetkých typov otvorových konštrukcií predstavuje 201,9 m². Súčiniteľ prechodu tepla týchto stavebných konštrukcií je od 0,85 W.m⁻².K⁻¹ do 0,85 W.m⁻².K⁻¹. Jednotlivé typy otvorových konštrukcií sú uvedené v nasledujúcej tabuľke. Merná tepelná strata prechodom otvorových konštrukcií je 212,1 W.K⁻¹, čo predstavuje 36,8 % z celkovej mernej tepelnej straty prechodom.

Otvorová konštrukcia	Počet			Plocha	U	Merná tep. strata	U _{W,N}	Hodnotenie
	n	a	b	(m ²)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	(W.K ⁻¹)	(W.m ⁻² .K ⁻¹)	
Plastové okno	4	4,00	1,75	28,00	0,85	23,80	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	1	1,60	1,75	2,80	0,85	2,38	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	2	2,10	1,50	6,30	0,85	5,36	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	1	1,90	1,75	3,33	0,85	2,83	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	9	1,50	1,75	23,63	0,85	20,08	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	9	0,90	1,00	8,10	0,85	6,89	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	8	0,60	0,60	2,88	0,85	2,45	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	1	1,10	2,10	2,31	0,85	1,96	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	1	0,90	2,10	1,89	0,85	1,61	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	2	1,50	2,10	6,30	0,85	5,36	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	1	1,00	2,10	2,10	0,85	1,79	0,85	Vyhovuje
Plastové dvere	1	1,00	2,70	2,70	0,85	2,30	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	22	1,40	1,75	53,90	0,85	45,82	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	8	1,00	1,00	8,00	0,85	6,80	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	31	1,00	1,20	37,20	0,85	31,62	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	4	0,90	2,20	7,92	0,85	6,73	0,85	Vyhovuje
Plastové okno	1	3,00	1,50	4,50	0,85	3,83	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	788,3	182,6	31,7
Stropné konštrukcie	748,3	98,8	17,2
Otvorové konštrukcie	201,9	171,6	29,8
Podlaha	289,5	82,3	14,3
Vplyv tepelných mostov	-	40,6	7,0

Suma	2028,0	575,8	100
Pevné konštr.	1826,2	363,7	63,2



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)	
0,447	0,284	0,325	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 ZÓNY I – administratívna časť bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s prerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom prestrašený $D = 3104 \text{ K.deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu $18,5^\circ\text{C}$ a priemernej teploty vonkajšieho vzduchu v zimnom období $3,86^\circ\text{C}$.

Na výpočet potreby tepla na vykurovanie ZÓNY II – bytový dom bola použitá mesačná metóda, uvažuje sa s neprerušovaným vykurovaním s počtom vykurovacích dní 212, normalizovaným počtom prestrašený $D = 3422 \text{ K.deň}$, porovnávacím rozdielom teploty vnútorného vzduchu 20°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)
34,7	$>$	30,2
	nevyhovuje	
Energetická hospodárnosť budovy	splnenie požiadavky	Normalizovaná energetická hospodárnosť budovy
Q_{EP}	$\leq$	$Q_{EP,N}$
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
31,9	$>$	27,2
	nevyhovuje	

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

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

6.1.2 Inštalácia núteného vetrania so spätným získaním tepla

Pre zlepšenie parametrov vnútorného prostredia a pre dosiahnutie úspor energie spojených s vetraním priestorov sa navrhuje inštalácia núteného vetrania s rekuperáciou.

Pre splnenie energetického kritéria a zároveň aj podľa súčasného využívania budovy návrh núteného vetrania so spätným získavaním tepla bude inštalované

Administratívna časť :

(účinnosť – 70 %, pokrytie v rámci AB – min. na 50%).

Bytová časť :

(účinnosť – 70 %, pokrytie v rámci BD – min. na 50%).

- inštalácia lokálnych jednotiek (vid' PD)

- inštalácia regulačného systému pre vetracie jednotky

- zabezpečenie vzduchotesnosti objektu vhodnými technickými opatreniami (potreba riešenia v projekte ASR a VZT)

- minimálna účinnosť núteného vetrania so spätným získavaním tepla na úrovni 70 %

- kontrola vzduchotesnosti objektu tzv. „Blower door testom“

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)
23,2	<	30,2
	vyhovuje	
Energetická hospodárnosť budovy	splnenie požiadavky	Normalizovaná energetická hospodárnosť budovy
Q_{EP}	$\leq$	$Q_{EP,N}$
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
21,1	<	27,2
	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 pre obidve, budova spĺňa 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**

Zdroj energie – plynový kotol ostáva. Nízko-teplotný kotol vymeniť za kondenzačný.

Rozvody UK a radiátorov

Po realizácii úsporných opatrení stavebného charakteru je sústavu potrebné vyregulovať.

Hydraulické vyregulovanie vykurovacej sústavy

Pre zabezpečenie správnej funkcie vykurovacej sústavy v budove v rôznych prevádzkových stavoch počas vykurovacieho obdobia je nevyhnutné, aby vykurovacia sústava bola hydraulicky vyvážená. Realizáciou návrhových opatrení v tepelnej ochrane dôjde k zásadnému zásahu, ktorý má veľký vplyv na vykurovaciu sústavu. Vlastník podľa § 8 zákona 300/2012 po vykonanej obnove musí zabezpečiť hydraulické vyváženie vykurovacej sústavy budovy. Nevyhnutnou podmienkou pre zabezpečenie plynulej regulácie vykurovacej sústavy je inštalácia automatickej regulácie parametrov teplotnosného 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 – existujúce.

Toto opatrenie umožňuje kontrolovať a nastavovať časovo – tepelné režimy v každej vykurovacej zóne individuálne, na základe skutočných potrieb jej užívateľov. Cieľom tohto opatrenia je zabezpečiť trvale tepelnú pohodu vo všetkých vykurovaných priestoroch za súčasného zníženia spotreby tepla na ich vykurovanie využívajúc útlmové režimy v jednotlivých zónach.

Inštalácia termostatických hlavíc na radiátoroch

Hlavice namontovať na radiátory kde nie su.

Potreba energie na vykurovanie po navrhovaných úpravách ukazuje nasledujúca tabuľka :

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA VYKUROVANIE - OSTATNÉ BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 27	28-54	55-81	82-108	109-136	137-162	> 162

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)

21,39	<	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 časti administratíva – ohrev TV ostáva nezmenený. V časti bytov sa existujúce elektrické zásobníky vymenia za lokálne tepelné čerpadlá. Rozvody existujúce. COP -3,4

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA PRÍPRAVU TEPLEJ VODY - OSTATNÉ BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 10	11-19	20-29	30-38	39-48	49-58	> 58

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

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)
9,76	<	A-4 B-8
	A	

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

6.2.3 Potreba energie na osvetlenie – navrhovaný stav

Návrh rekonštrukcie osvetlenia

V rámci úsporných opatrení je potrebné čiastočne rekonštruovať elektroinštalácia vrátane osvetlenia s inštaláciou LED svietidiel na mieste pôvodných žiarivkových svietidiel a prípadným doplnením osvetlenia na normou požadované hodnoty osvetlenosti.

Potrebu energie na osvetlenie po navrhovaných úpravách ukazuje nasledujúca tabuľka :

ŠKÁLA ENERGETICKÝCH TRIED NA OSVETLENIE - OSTATNÉ BUDOVY							
Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 5	06-11	12-16	17-22	23-27	28-33	> 33

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

Inštalovaný výkon fotovoltických panelov : 10 kWp (29 panelov, výkon jedného 345 Wp)
 Predpokladaná hodnota vyrobenej elektrickej energie : 11287 kWh / rok
 Predpokladaná hodnota spotrebovanej elektrickej energie : 6772 kWh / rok = 4,87 kWh / m².

- meranie spotreby elektrickej energie pre každú 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	55,58	21,10	34,49	62,05
Potreba energie :					
8	na vykurovanie	60,24	21,39	38,85	64,50
9	na prípravu teplej vody	18,15	9,76	8,40	46,25
10	na chladenie / vetranie				
11	na osvetlenie	6,41	3,46	2,96	46,10
12	Celková potreba energie kWh/(m ² .a)	84,80	34,60	50,20	59,20
13	Primárna energia kWh/(m².a):	115,0	35,3	79,8	69,34
Odpočítateľná tepelná a elektrická energia:					
15	Solárna tepelná				
16	Solárna fotovoltická		4,87		
17	Kogenerácia				
18	Tepelná energia z iného obnoviteľného zdroja		8,27		

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 - OSTATNÉ BUDOVY

Energetická trieda	A	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 42	43-84	85-126	127-168	169-210	211-252	> 252

Celková potreba energie	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
34,6	<	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 - OSTATNÉ BUDOVY

Energetická trieda	A0	A1	B	C	D	E	F	G
Referenčné hodnoty	< 36	37-72	73-144	145-216	217-287	288-359	360-431	> 431

Primárna energia	splnenie požiadavky	Minimálna požiadavka
Q_{nd}	$\leq$	Q_N
kWh/(m ² .a)		kWh/(m ² .a)
35,3	<	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	98,39	43,00	55,39
na elektrinu MWh/r	19,39	12,60	6,79
spolu MWh/r	117,78	55,61	62,18

Ukazovateľ	Súčasnosc'	Po opatreniach	Úspora
Náklady na palivo €/r	3701,35	1617,74	2083,61
Náklady na elektrinu €/r	4055,06	2635,25	1079,06
Náklady na energie €/r	7756,42	4252,99	3162,67

V nasledujúcich tabuľkách sú zobrazené normalizované bilancie podľa využívania budovy :

Ukazovateľ	Súčasnosc'	Po opatreniach	Úspora
na palivo MWh/r	93,54	38,11	55,427
na elektrinu MWh/r	25,94	3,23	22,7046
spolu MWh/r	119,48	41,34	78,13

Ukazovateľ	Súčasnosc'	Po opatreniach	Úspora
Náklady na palivo €/r	3518,97	1433,77	2085,20
Náklady na elektrinu €/r	5423,21	676,10	4747,11
Náklady na energie €/r	8942,18	2109,86	6832,31

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

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

4. Vnútorne výnosové percento IRR bolo vypočítané z podmienky:

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

Výsledky ekonomického hodnotenia

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

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

Ukazovateľ	Jednotka	Hodnota
Náklady na realizáciu súboru opatrení	€	498623,28
Ročná úspora energie	kWh	62175,77
Miera úspory energie	%	52,79
Ročná úspora nákladov na energiu	€	3162,67
Dĺžka morálnej živostnosti opatrenia	r	30
Diskontný faktor	-	0,02
Jednoduchá doba návratnosti T_s	r	157,7
Reálna doba návratnosti T_{sd}	r	-
Čistá súčasná hodnota NPV	€	-643461,7
Vnútorne výnosové percento IRR	%	-9%

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

Ukazovateľ	Jednotka	Hodnota
Náklady na realizáciu súboru opatrení	€	498623,28
Ročná úspora energie	kWh	78131,94
Miera úspory energie	%	65,39
Ročná úspora nákladov na energiu	€	6832,31
Dĺžka morálnej živostnosti opatrenia	r	30
Diskontný faktor	-	0,02
Jednoduchá doba návratnosti T_s	r	73,0
Reálna doba návratnosti T_{sd}	r	-
Čistá súčasná hodnota NPV	€	-345603,7
Vnútorne výnosové percento IRR	%	-5%

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

9 ENVIRONMENTÁLNE HODNOTENIE

Pri environmentálnom hodnotení boli použité emisné faktory:

Ukazovateľ	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	21,645	3,239	24,884	9,460	2,105	11,565	-53,5
TZL kg/r	0,826	3,452	4,279	0,361	2,244	2,605	-39,1
SO ₂ kg/r	0,099	17,261	17,360	0,043	11,218	11,261	-35,1
CO kg/r	6,510	8,728	15,237	2,845	5,672	8,517	-44,1
NO _x kg/r	16,119	18,968	35,087	7,045	12,327	19,372	-44,8

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	20,58	4,33	24,91	8,384	0,540	8,925	-64,2
TZL kg/r	0,79	4,62	5,40	0,320	0,576	0,896	-83,4
SO ₂ kg/r	0,09	23,09	23,18	0,038	2,878	2,916	-87,4
CO kg/r	6,19	11,67	17,86	2,522	1,455	3,977	-77,7
NO _x kg/r	15,32	25,37	40,69	6,244	3,163	9,406	-76,9

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 príjemca 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 vyčíslíť 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)	83 153	9138	0	0
elektrina (kWh)	625	16397	0	8917

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	117 781	64 470	53 311	2 016	250 991	124,50	-
Systém UK a TV	117 781	112 171	5 610	629	37 000	58,82	-
Osvetlenie	117 781	116 551	1 230	195	185 632	951,96	-
FV	117 781	115 761	2 020	322	25 000	77,6	-
Spolu	117 781	55 606	62 176	3 163	498 623	157,66	-

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 pratrenia 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 medziročne 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	42 649	1 613
Systém UK a TV	4 488	503
Osvetlenie	984	156
FV	1 616	258

* 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	207,50	250 991,00	334 654,67	334 654,67	83 663,67	134,40
Systém UK a TV	98,04	37 000,00	49 333,33	49 333,33	12 333,33	41,93
Osvetlenie	1 586,60	185 632,00	247 509,33	247 509,33	61 877,33	13,00
FV	129,40	25 000,00	33 333,33	33 333,33	8 333,33	21,47
Spolu	262,76	498 623,28	664 831,04	664 831,04	166 207,76	210,84

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 [€]:	498 623	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 [€]:	44 322,07	Ročné platby za GES [€]:	55 403	
Suma splátok za rok [€]:	44 322,07			
Celkovo splatené [€]:	664 832			

Posúdenie dôsledkov na výšku dlhu verejnej správy	
<i>Hodnoty na vyplnenie:</i>	
	Spôsob financovania:

Priemerné ročné náklady na energiu pred realizáciou projektu GES [€]	7 756	Investičné náklady poskytovateľa GES [€]	498 623
Garantované ročné úspory [€]	3 163	Grant (verejné národné zdroje) [€]	
Trvanie zmluvy [rokov]	15	Grant (EÚ) [€]	
Ročné platby za GES [€]	55 403	FN (verejné národné zdroje) [€]	0
		FN (EÚ) [€]	0
<i>Výpočítané hodnoty:</i>			
Garantované úspory [%]	41%	Kapitálové výdavky [€]	498 623
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 (3163eur za 15 rokov) sú nižšie ako súčet platieb za GES (498623 eur 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 využívajúc individuálne útlmové režimy v jednotlivých zónach a solárne tepelné zisky.

Inštalácia inteligentných meracích systémov

Inteligentný merací systém je súbor zariadení zložený z určeného meradla a ďalších technických prostriedkov, ktorý umožňuje zber, spracovanie a prenos nameraných údajov o výrobe alebo spotrebe energie, alebo energetického média. Ide o elektronický systém, ktorý je schopný merať spotrebu energie a pridávať k tomu viac informácií ako konvenčné meradlo, a ktorý je schopný vysílať 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 2017 – 2020. Výška investičných nákladov a ekonomické hodnotenie boli stanovené na základe cenníkových cien a kvalifikovaných finančných odhadov.

13 SÚHRNÝ INFORMAČNÝ LIST

Názov spoločnosti: Obec Mojmírovce Sídlo: Námestie sv. Ladislava 931/7, 951 15 Mojmírovce Štatutárny orgán: Ing. Martin Palka, starosta obce IČO: 00308269 DIČ: 2021252739 Kontaktná osoba: Ing. Martin Palka, starosta obce Telefón: +421 905 503 828 e-mail: martin.palka@mojmirovce.sk Budova: POLYFUNKČNÝ DOM MOJMÍROVCE Adresa sídla: Hlavná, Mojmírovce 951 15													
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: pavol.fedorcak@yahoo.com													
Zoznam opatrení na zlepšenie energetickej efektívnosti: 1. zníženie energetickej náročnosti budov opatreniami stavebného charakteru 2. zníženie spotreby energie - nútené vetranie so spätným získavaním tepla 3. meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie 4. Ohrev TV 5. Osvetlenie a elektroinštalácia 6. FV													
Predpokladané úspory energie dosiahnuté opatreniami: <table border="1"> <tr> <td>Predpokladaná úspora paliva kWh/rok</td> <td>55385,1</td> </tr> <tr> <td>Predpokladaná úspora kWh/rok</td> <td></td> </tr> <tr> <td>Predpokladaná úspora elektrickej energie kWh/rok</td> <td>6790,7</td> </tr> <tr> <td>Celková úspora kWh/rok</td> <td>62175,8</td> </tr> <tr> <td>Predpokladané finančné náklady na realizáciu opatrení: eur</td> <td>498623,279</td> </tr> <tr> <td>Iné údaje:</td> <td></td> </tr> </table>		Predpokladaná úspora paliva kWh/rok	55385,1	Predpokladaná úspora kWh/rok		Predpokladaná úspora elektrickej energie kWh/rok	6790,7	Celková úspora kWh/rok	62175,8	Predpokladané finančné náklady na realizáciu opatrení: eur	498623,279	Iné údaje:	
Predpokladaná úspora paliva kWh/rok	55385,1												
Predpokladaná úspora kWh/rok													
Predpokladaná úspora elektrickej energie kWh/rok	6790,7												
Celková úspora kWh/rok	62175,8												
Predpokladané finančné náklady na realizáciu opatrení: eur	498623,279												
Iné údaje:													

14 SÚBOR ÚDAJOV PRE MONITOROVACÍ SYSTÉM

Identifikačné údaje : POLYFUNKČNÝ DOM V OBCI MOJMIROVCE			
Zatriedenie podľa SK NACE (podľa hlavnej činnosti objednávateľa energetického auditu)			84110
Celkový potenciál úspor energie (MWh)			78,13
Súbor odporúčaných opatrení na zníženie spotreby energie			
Stručný popis súboru odporúčaných opatrení	1. zníženie energetickej náročnosti budov opatreniami stavebného charakteru 2. zníženie spotreby energie - nútené vetranie so spätným získavaním tepla 3. meranie, riadenie a regulácia spotreby energie na vykurovanie 4. Ohrev TV 5. Osvetlenie a elektroinštalácia 6. FV		
Náklady na technológie pre premenu a distribúciu energie (v tisícoch eur)			298032,33
Náklady na výrobné technológie (v tisícoch eur)			0,00
Náklady na znižovanie energetickej náročnosti budov (v tisícoch eur)			200590,95
Iné náklady (v tisícoch eur)			
Celkové náklady na realizáciu súboru odporúčaných opatrení (v tisícoch eur)			498623,28
Sumárne bilančné údaje			
	Pred realizáciou súboru opatrení	Po realizácii súboru opatrení	Rozdiel
Spotreba energie (MWh/r)	117,78	55,61	-62,18
Náklady na energiu v aktuálnych cenách (v tisícoch eur)	7756,42	4252,99	-3503,42
Prínosy z hľadiska ochrany životného prostredia			
Znečisťujúca látka/skleníkový plyn	Pred realizáciou súboru opatrení	Po realizácii súboru opatrení	Rozdiel
Tuhé znečisťujúce látky (t/r)	4,279	2,605	-1,674
SO ₂ (t/r)	17,360	11,261	-6,100
NO _x (t/r)	35,087	12,327	-22,760
CO (t/r)	15,237	8,517	-6,720
CO ₂ (t/r)	24,884	11,565	-13,319
Ekonomické vyhodnotenie			
Cash - Flow projektu (v tisícoch eur/r)	3162,67	Doba hodnotenia (roky)	30
Jednoduchá doba návratnosti (roky)	157,7	Diskontná sadzba (%)	0,02
Reálna doba návratnosti (roky)	-	NPV (v tisícoch eur)	-643461,71
		IRR (%)	-9%
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 INOVAČNA
A ENERGETICKÁ AGENTÚRA
BRATISLAVA

V Banskej Bystrici, 11.12.2015


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

16 FOTODOKUMENTÁCIA



