

Číslo zakázky:

24060

## **Energetické hodnocení 2023**

**program Nová zelená úsporám**

Adresa: **Bytový dům  
Klatovská třída 1247  
301 00 Plzeň**

Par. č.: **6912**

Energetický specialista: **Ing. Tereza Foukalová**  
Číslo oprávnění: **1695**  
Evidenční číslo:

Datum zpracování: **14.03.2025**

## Obsah

1. ÚČEL ZPRACOVÁNÍ ENERGETICKÉHO HODNOCENÍ .....	3
2. IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE .....	3
2.1 Předmět energetického hodnocení .....	3
2.2 Úkol energetického hodnocení .....	3
2.3 Zadavatel energetického hodnocení .....	3
2.4 Dodavatel energetického hodnocení .....	3
2.5 Vypracoval .....	3
2.6 Spolupracoval .....	3
2.7 Oprávněná osoba .....	3
2.8 Datum zpracování .....	3
3. STANOVISKO OPRÁVNĚNÉ OSOBY .....	4
3.1 Podklady pro zpracování .....	4
3.2 Rozsah zpracování .....	5
3.3. Popis stávajícího stavu objektu .....	6
3.3.1. Architektonické, dispoziční a konstrukční řešení objektu .....	6
3.3.2. Popis technických zařízení budov .....	6
3.4. Popis navrhovaného stavu budovy objektu .....	6
3.4.1. Popis navržených opatření jednotlivých konstrukcí .....	6
3.4.2. Popis technických zařízení budov .....	6
C.4 - VĚTRÁNÍ (VZT) - VZT - systém řízeného větrání se zpětným získáváním tepla .....	6
3.5. Závěrečné vyhodnocení a výčet výsledků .....	6
PŘÍLOHY .....	8
- Kopie dokladu o vydání oprávnění .....	8
- Souhrnná tabulka 2023+ pro stávající stav (protokol) .....	10
- Souhrnná tabulka 2023+ pro stávající stav (souhrnná tabulka) .....	44
- Souhrnná tabulka 2023+ pro návrhový stav (protokol) .....	46
- Souhrnná tabulka 2023+ pro návrhový stav (souhrnná tabulka) .....	111
- Protokol výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla obálkou budovy a výpočtu referenční hodnoty průměrného součinitele prostupu tepla budovy pro stávající stav. ....	114
- Protokol výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla obálkou budovy a výpočtu referenční hodnoty průměrného součinitele prostupu tepla budovy pro návrhový stav. ....	153
- Protokol NZÚ pro stávající stav. ....	190
- Protokol NZÚ pro návrhový stav. ....	246
- Protokol PENB pro stávající stav .....	310
- Protokol PENB pro návrhový stav .....	324
- PENB návrhový stav .....	341

## 1. ÚČEL ZPRACOVÁNÍ ENERGETICKÉHO HODNOCENÍ

Energetické hodnocení je zpracováváno podle § 7a zákona 406/2000 Sb., o hospodaření energií, za účelem posouzení proveditelnosti opatření, která jsou financována v rámci dotačního programu Nová zelená úsporám.

## 2. IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE

<b>2.1 Předmět energetického hodnocení</b>	<b>Bytový dům</b> Klatovská třída 1247 301 00 Plzeň Katastrální území: Plzeň [721981] par. č.: 6912  Vlastník: 1) Klatovská Apartments s.r.o. Zenklova 465, 180 00 Praha 8 Libeň tel: +420 776 661 001 email:
<b>2.2 Úkol energetického hodnocení</b>	Posouzení souladu navrhovaných opatření s požadavky programu Nová zelená úsporám.
<b>2.3 Zadavatel energetického hodnocení</b>	Klatovská Apartments s.r.o. IČ: Zenklova 465 180 00 Praha 8 Libeň  kontaktní osoba: Maroš Breda tel: +420 776 661 001 email:
<b>2.4 Dodavatel energetického hodnocení</b>	Ing. Tereza Foukalová IČ: 02600285 Trnová 363 DIČ: 330 13 Trnová Bankovní spojení: tel: +420 602 828 107 ČSOB tel: 192250775/0300 fax: email: zimovat@seznam.cz
<b>2.5 Vypracoval</b>	Ing. Tereza Foukalová
<b>2.6 Spolupracoval</b>	
<b>2.7 Oprávněná osoba</b>	<b>Ing. Tereza Foukalová</b> číslo autorizace 1695
<b>2.8 Datum zpracování</b>	14.03.2025

### 3. STANOVISKO OPRÁVNĚNÉ OSOBY

#### 3.1 Podklady pro zpracování

- [1] Vyhláška MPO č. 480/2012 Sb., kterou se vydávají podrobnosti náležitostí energetického posudku
- [2] Zákon č. 406/2000 Sb., zákon o hospodaření energií
- [3] Vyhláška MPO č. 78/2013 Sb. o energetické náročnosti budov
- [4] Vyhláška MPO č. 193/2007 Sb., kterou se stanoví podrobnosti účinnosti užití energie při rozvodu tepelné energie a vnitřním rozvodu tepelné energie a chladu
- [5] Vyhláška MPO č. 194/2007 Sb., kterou se stanoví pravidla pro vytápění a dodávku teplé vody, měrné ukazatele spotřeby tepelné energie pro vytápění a pro přípravu teplé vody a požadavky na vybavení vnitřních tepelných zařízení budov přístroji regulujícími dodávku tepelné energie konečným spotřebitelům.
- [6] ČSN EN 15 665 – změna Z1 – Větrání budov – Stanovení výkonových kritérií pro větrací systémy obytných budov
- [7] ČSN 73 0540-1 (73 0540) Tepelná ochrana budov – Část 1: Terminologie
- [8] ČSN 73 0540-2 (73 0540) Tepelná ochrana budov – Část 2: Požadavky
- [9] ČSN 73 0540-3 (73 0540) Tepelná ochrana budov – Část 3: Návrhové hodnoty veličin
- [10] ČSN 73 0540-4 (73 0540) Tepelná ochrana budov – Část 4: Výpočtové metody
- [11] ČSN EN ISO 13789 (73 0565) Tepelné chování budov – Měrná ztráta prostupem tepla – Výpočtová metoda
- [12] ČSN EN ISO 6946 (73 0558) Stavební prvky a stavební konstrukce - Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla - Výpočtová metoda
- [13] ČSN EN ISO 13370 (73 0559) Tepelné chování budov – Přenos tepla zeminou – Výpočtové metody
- [14] ČSN EN ISO 13790 Energetická náročnost budov
- [15] Směrnice MŽP č. 2/2015 o poskytování finančních prostředků z programu Nová zelená úsporám včetně příloh v aktuálním znění
- [16] TNI 73 0331 Energetická náročnost budov – Typické hodnoty pro výpočet
- [17] Projektová dokumentace stavebních úprav

*Pozn.: Všechny uvedené předpisy jsou v aktuálním znění (včetně změn platných ke dni zpracování energetického posudku)*

## 3.2 Rozsah zpracování

Posouzení je provedeno pro níže uvedené podoblasti podpory dotačního programu Nová zelená úsporám.

Tab. 1: Oblasti podpory NZÚ

Oblast podpory		Podoblast podpory
A	A - Památky	<input type="checkbox"/>
	A - Dílčí	<input type="checkbox"/>
	A - Základní	<input type="checkbox"/>
	A - Optimální	<input checked="" type="checkbox"/>
C.1	Kotel-bio (Kotel na biomasu vč. akumulární nádrže nebo kotel na biomasu se samočinnou dodávkou paliva)	<input type="checkbox"/>
	Kamna (Lokální zdroj/zdroje na biomasu se samočinnou dodávkou paliva. Sálavé, teplovzdušné nebo s teplovodním výměníkem)	<input type="checkbox"/>
	TCA (Tepelné čerpadlo vzduch-vzduch)	<input type="checkbox"/>
	TCV/TCV+ (Tepelné čerpadlo vzduch-voda)	<input type="checkbox"/>
	TCK/TCK+ (Tepelné čerpadlo země-voda nebo voda-voda)	<input type="checkbox"/>
	CZT (Napojení na soustavu zásobování teplem)	<input type="checkbox"/>
	Kogenerace (Kombinovaná výroba elektřiny a tepla)	<input type="checkbox"/>
C.2	SOL (Solární termický ohřev vody)	<input type="checkbox"/>
	FV (Solární fotovoltaický ohřev vody)	<input type="checkbox"/>
	TČ-V (Využití tepelného čerpadla pro ohřev vody)	<input type="checkbox"/>
C.3	FVE (Pořízení a instalace nové fotovoltaického systému)	<input type="checkbox"/>
C.4	VZT - systém řízeného větrání se zpětným získáváním tepla	<input checked="" type="checkbox"/>
C.5	Předehřev-C (Centrální systém pro využití tepla z odpadní vody)	<input type="checkbox"/>
	Předehřev (Centrální systém pro využití tepla z odpadní vody)	<input type="checkbox"/>
D.1	Extenzivní zelená střecha	<input type="checkbox"/>
	Polointenzivní zelená střecha	<input type="checkbox"/>
	Intenzivní zelená střecha	<input type="checkbox"/>
	Šikmá zelená střecha	<input type="checkbox"/>
D.2	Zálivka (Systém pro využití akumulované dešťové vody pro zálivku zahrady.)	<input type="checkbox"/>
	Zálivka + WC (Systém pro využití akumulované dešťové vody jako vody užitkové a případně také pro zálivku.)	<input type="checkbox"/>
	Šedá voda (Systém pro využití vyčištěné odpadní vody jako vody užitkové, případně také pro zálivku zahrady.)	<input type="checkbox"/>
D.3	Ekomobilita (Instalace dobíjecích stanic)	<input type="checkbox"/>

### 3.3. Popis stávajícího stavu objektu

#### 3.3.1. Architektonické, dispoziční a konstrukční řešení objektu

Jedná se o samostatně stojící bytový dům, postavený v roce cca 1914. Dům má 4 nadzemní podlaží a podkroví. Je podsklepený. V suterénu se nachází nevytápěné sklady, průjezd do dvora a obchod. V nadzemních podlažích jsou bytové jednotky a temperované chodby. V objektu se nachází 22 bytových jednotek

Bytový dům je zděný, z cihelného zdiva tl. 450 mm a 600 mm. Suterén je zděný z cihel tl. 700 – 900 mm. Podlaha na terénu je tvořena betonovými vrstvami. Podlaha nad suterénem je vynesena cihelnou klenbou se škvárovým násypem a nadbetonávkou. Strop pod půdou a šikmá střechem jsou vyneseny dřevěným krovem, bez tepelné izolace. Strop nad 4.NP je dřevěný trámový, s prkenným záklopem a škvárovým násypem tl. 150 mm.

Okna jsou dřevěná špaletová. Předpoklad  $U_w = 2,35 \text{ W/m}^2\cdot\text{K}$ .

#### 3.3.2. Popis technických zařízení budov

Objekt je vytápěn pomocí CZT Plzeňské teplárenské. Výkon výměňkové stanice umístěné v suterénu je 95 kW. Pro ohřev TUV slouží rovněž dálková dodávka tepla se zásobníkem 300 l. Cirkulace TUV je zavedena, výkon oběhového čerpadla do 200 W. Vytápění je pomocí otopných těles. Osvětlení je zajištěno žárovkovou soustavou.

### 3.4. Popis navrhovaného stavu budovy objektu

#### 3.4.1. Popis navržených opatření jednotlivých konstrukcí

V rámci stavebních úprav dojde ke kompletnímu zateplení obálky budovy a k výměně stávajících oken za nová s tepelněizolačním trojsklem. Je navržena nástavba horních tří uskočených pater, ve kterých jsou navrženy bytové jednotky a jejich zázemí. Celková nová počet bytových jednotek v objektu bude 33 (11 BJ nových)

Suterén je částečně nevytápěný. V severní části se nachází kavárna, s předpokládaným 1 zaměstnancem a cca 70 hostů denně. Ke kavárně přísluší temperované sociální zázemí spojené přes nevytápěnou chodbu.

Obvodové stěny budou zatepleny tepelnou izolací a stěny pod terénem izolací z vnitřní strany. Nová střecha bude tvořena dřevěnou lehkou konstrukcí s minerální vatou. Podlaha na terénu vytápěných částí a nad suterénem bude zateplena tepelnou izolací EPS. Všechna okna budou vyměněna za nová, s tepelněizolačním trojsklem. Bude vybudováno několik nových střešních oken.

Objekt bude vytápěn stávajícím způsobem pomocí CZT. Chlazení v 5.NP a 6.NP je pouze příprava. V kavárně a 10 Bj v 5.NP a 6.NP je navržena VZT jednotka s rekuperací.

#### 3.4.2 Popis technických zařízení budov

Objekt bude vytápěn stávajícím způsobem pomocí CZT. Chlazení v 5.NP a 6.NP je pouze příprava. V kavárně a 10 Bj v 5.NP a 6.NP je navržena VZT jednotka s rekuperací.

### C.4 - VĚTRÁNÍ (VZT) - VZT - systém řízeného větrání se zpětným získáváním tepla

je navržena pro prostory kavárny. Jednotka bude mít min. Účinnost 85% a objem větraného vzduchu 1150 m<sup>3</sup>/hod.

V bytových jednotkách nástavby – celkem 10 BJ jsou navrženy lokální VZT jednotky s min. účinností rekuperace 85% a celkovým objemem větraného vzduchu 1310 m<sup>3</sup>/h. Předehřev vzduchu je elektrický.

VZT jednotka bude instalována i do nevytápěných skladů, předehřev vzduchu není navržen.

### 3.5. Závěrečné vyhodnocení a výčet výsledků

**Tab. 2: Energetické údaje objektu stávajícího a návrhového stavu**

Technické parametry	Jednotka	Stávající stav	Návrhový stav	Procentuální změna
Celková energeticky vztažná plocha	[m <sup>2</sup> ]	1568,28	2262,10	44
Celková podlahová plocha vnitřních rozměrů	[m <sup>2</sup> ]	1254,62	1809,68	44
Měrná roční potřeba tepla na vytápění	[kWh.m <sup>-2</sup> .rok <sup>-1</sup> ]	116	33	72

Tab. 3: Vyhodnocení podoblastí dotace

Podoblast podpory	Sledovaný parametr	Jednotka	Požadavek	Vypočtená hodnota	Splnění podmínek poskytnutí podpory
A - Optimální	Průměrný součinitel prostupu tepla obálkou budovy	[W.m <sup>-2</sup> .K <sup>-1</sup> ]	$\leq 0,84_{U_{em,R}}$ (0,408)	0,332	ANO
	Součinitel prostupu tepla konstrukce na obálce budovy, na které je prováděno opatření (mimo výplní)	[W.m <sup>-2</sup> .K <sup>-1</sup> ]	Splnění požadavků vyhl. č. 264/2020 Sb. a ČSN 73 0540-2	Viz přílohy	ANO
	Součinitel prostupu tepla měněných výplní otvorů svislých konstrukcí na obálce budovy	[W.m <sup>-2</sup> .K <sup>-1</sup> ]	$U \leq 0,6 * U_{Rj} / f_R$	Viz přílohy	ANO
	Procentní snížení průměrného součinitele prostupu tepla obálkou budovy oproti stavu před realizací opatření	[%]	20	71,00	ANO
	Snížení výpočtové hodnoty celkové primární energie z neobnovitelných zdrojů dodané do budovy	[%]	30	50,81	ANO
	Snížení výpočtové hodnoty celkové dodané energie do budovy	[%]	10	47,73	ANO

Navržená opatření pro vybranou podoblast podpory splňují podmínky Směrnice Ministerstva životního prostředí č. 2/2015 o poskytování finančních prostředků v rámci programu Nová zelená úsporám od roku 2015.

## **PŘÍLOHY**

- 1) Kopie dokladu o vydání oprávnění
- 2) Schématické obrázky půdorysů, řezů a situace
- 3) Souhrnná tabulka 2023+ pro stávající stav
- 4) Souhrnná tabulka 2023+ pro návrhový stav
- 5) Protokol výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla obálkou budovy a výpočtu referenční hodnoty průměrného součinitele prostupu tepla budovy pro stávající stav.
- 6) Protokol výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla obálkou budovy a výpočtu referenční hodnoty průměrného součinitele prostupu tepla budovy pro návrhový stav.
- 7) Protokol NZÚ pro stávající stav.
- 8) Protokol NZÚ pro návrhový stav.
- 9) Protokol PENB pro stávající stav
- 10) Protokol PENB pro návrhový stav
- 11) PENB návrhový stav



## ROZHODNUTÍ

V Praze dne 9. března 2017  
č. j.: MPO 68456/16/32300/32000

Ministerstvo průmyslu a obchodu (dále jen „ministerstvo“) jako správní orgán příslušný podle § 11 odst. 1 písm. i) zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, ve znění pozdějších předpisů (dále jen „zákon“), na základě žádosti osoby: **paní Ing. Tereza Zimová, bytem Trnová 276, 33013 Pízeň - sever, narozená dne 3. 6. 1989** (dále jen „žadatel“) **rozhodlo** podle § 10 odst. 2 zákona ve spojení s § 67 odst. 1 zákona č. 500/2004 Sb., správní řád, ve znění pozdějších předpisů (dále jen „správní řád“), **takto:**

**Žadateli je uděleno oprávnění č. 1695 k výkonu činnosti energetického specialisty podle § 10 odst. 1 písm. b) zákona.**

### Odůvodnění

Žadatel předložil žádost o udělení oprávnění energetického specialisty dle § 10 zákona, přičemž odbornou způsobilost prokázal ve smyslu § 10 odst. 4 zákona. Na základě žádosti byl žadatel pozván k absolvování odborné zkoušky, která je jednou z podmínek pro udělení oprávnění k výkonu činnosti energetického specialisty. Podle § 10a odst. 1 písm. a) zákona se odborná zkouška skládá z ústní a písemné části a její obsah a rozsah je stanoven prováděcím právním předpisem (vyhláška č. 118/2013 Sb., o energetických specialistech (dále jen „vyhláška“)). Podle § 2 odst. 2 vyhlášky se písemná část provádí formou písemného testu a její úspěšné složení je podmínkou pro absolvování ústní části. Pro úspěšné složení písemné části je potřebné, aby žadatel dosáhl podle § 2 odst. 6 písm. b) vyhlášky definované % správných odpovědí. Dle § 10a odst. 1 zákona **žadatel úspěšně absolvoval odbornou zkoušku pro oblast činnosti energetického specialisty zpracování průkazu energetické náročnosti budov dne 7. 3. 2017**, čímž splnil všechny podmínky pro udělení oprávnění k výkonu činnosti energetického specialisty.

### Poučení

Proti tomuto rozhodnutí lze podat rozklad podle § 152 odst. 1 správního řádu, a to do 15 dnů ode dne doručení rozhodnutí žadateli.

Ing. Lenka Kovačová, Ph.D.  
náměstkyně ministra



MINISTERSTVO  
PRŮMYSLU A OBCHODU

1

Na Františku 32, 110 15 Praha 1  
+420 224 851 111  
posta@mpo.cz, www.mpo.cz

## Protokol výpočtů součinitelů prostupu tepla konstrukcí U [ $W \cdot m^{-2} \cdot K^{-1}$ ]

Stávající stav

### ZÁKLADNÍ ÚDAJE

#### Výčet norem a metodik

- 1) ČSN 73 0540-1:2005 Tepelná ochrana budov – Část 1: Terminologie
- 2) ČSN 73 0540-2:2011 Tepelná ochrana budov – Část 2: Požadavky
- 3) ČSN 73 0540-3:2005 Tepelná ochrana budov – Část 3: Návrhové hodnoty veličin
- 4) ČSN 73 0540-4:2005 Tepelná ochrana budov – Část 4: Výpočtové metody
- 5) ČSN EN ISO 6946:2008 Stavební prvky a stavební konstrukce – Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla – Výpočtová metoda
- 6) Závazné pokyny pro žadatele a příjemce podpory z podprogramu Nová zelená úsporám - Rodinné domy v rámci 3. výzvy k podávání žádostí a Bytové domy v rámci 2. výzvy k podávání žádostí
- 7) Směrnice MŽP č. 2/2015 o poskytování finančních prostředků z programu Nová zelená úsporám včetně příloh v aktuálním znění


#### Identifikační údaje o zpracovateli


Název zpracovatele:	Ing. Tereza Foukalová
Ulice:	Trnová 276
PSČ:	330 13
Město zpracovatele:	Trnová


Datum zpracování:	14.03.2025
-------------------	------------

#### Informace o použitém výpočetním nástroji


Výpočetní nástroj:	DEKSOFT Tepelná technika 1D
Verze:	3.2.2
Bližší informace na:	<a href="http://www.deksoft.eu">www.deksoft.eu</a>


<b>STN-1: Stávající obvodová stěna CPP 450, S</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{\text{ekv}}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,4500	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{\text{si}}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{\text{se}}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{\text{ai}}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010		W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	0,780		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>1,281</b>		<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30		W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{\text{rec}}$	0,25		W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{\text{pas},20}$	0,18		W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-1: Stávající obvodová stěna CPP 450, S nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


STN-2: Stávající obvodová stěna CPP 600, J						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{\text{ekv}}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,6000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{\text{si}}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{\text{se}}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{\text{ai}}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010		W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	0,972		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>1,029</b>		<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30		W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{\text{rec}}$	0,25		W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{\text{pas},20}$	0,18		W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-2: Stávající obvodová stěna CPP 600, J nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

STN-3: Stávající obvodová stěna CPP 600, V						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{\text{ekv}}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,6000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{\text{si}}$	0,13	$\text{m}^2.\text{K/W}$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{\text{se}}$	0,04	$\text{m}^2.\text{K/W}$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	$^{\circ}\text{C}$	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{\text{ai}}$	21,0	$^{\circ}\text{C}$	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	$^{\circ}\text{C}$	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$\text{W}/(\text{m}^2.\text{K})$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	0,972	$\text{m}^2.\text{K/W}$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>1,029</b>	<b><math>\text{W}/(\text{m}^2.\text{K})</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$\text{W}/(\text{m}^2.\text{K})$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{\text{rec}}$	0,25	$\text{W}/(\text{m}^2.\text{K})$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{\text{pas},20}$	0,18	$\text{W}/(\text{m}^2.\text{K})$	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-3: Stávající obvodová stěna CPP 600, V nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>STN-4: Stávající obvodová stěna CPP 450, Z</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{\text{ekv}}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,4500	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{\text{si}}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{\text{se}}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{\text{ai}}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010		W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	0,780		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>1,281</b>		<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30		W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{\text{rec}}$	0,25		W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{\text{pas},20}$	0,18		W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-4: Stávající obvodová stěna CPP 450, Z nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

<b>STN-5: Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{\text{ekv}}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,3000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{\text{si}}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{\text{se}}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{\text{ai}}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010		W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	0,588		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>1,700</b>		<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30		W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{\text{rec}}$	0,25		W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{\text{pas},20}$	0,18		W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnoční:</b>	Konstrukce STN-5: Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>STN-6: Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{\text{ekv}}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,3000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{\text{si}}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{\text{se}}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{\text{ai}}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010		W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	0,588		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>1,700</b>		<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30		W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{\text{rec}}$	0,25		W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{\text{pas},20}$	0,18		W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-6: Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

<b>STN-7: Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{\text{ekv}}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,3000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{\text{si}}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{\text{se}}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{\text{ai}}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010		W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	0,588		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>1,700</b>		<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30		W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{\text{rec}}$	0,25		W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{\text{pas},20}$	0,18		W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-7: Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>PDL(z)-8: Podlaha na terénu 1.PP, stávající</b>													
Vnitřní konstrukce:										NE			
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:										ANO (podlaha suterénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$								
-	-	d				-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	1,250	-							
2	Podkladní beton	0,2500	1,250	-	1,250	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,00	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období										$\theta_{gr}$	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost zeminy										$\varphi_{gr}$	100	%	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{gr,m}$	[°C]	4,2	3,2	4,1	6,0	8,8	11,0	12,7	13,3	13,2	11,1	8,7	6,0
$\varphi_{gr,m}$	[%]	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{gr,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota v zemině; $\varphi_{gr,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti v zemině; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,407	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,459</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,45	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,22	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce PDL(z)-8: Podlaha na terénu 1.PP, stávající nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


PDL(z)-9: Podlaha na terénu 1.PP, prodejna													
Vnitřní konstrukce:										NE			
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:										ANO (podlaha suterénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$								
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	1,250	-							
2	Podkladní beton	0,2500	1,250	-	1,250	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,00	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období										$\theta_{gr}$	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost zeminy										$\varphi_{gr}$	100	%	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{gr,m}$	[°C]	4,2	3,2	4,1	6,0	8,8	11,0	12,7	13,3	13,2	11,1	8,7	6,0
$\varphi_{gr,m}$	[%]	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{gr,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota v zemině; $\varphi_{gr,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti v zemině; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,407	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,459</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,45	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,22	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce PDL(z)-9: Podlaha na terénu 1.PP, prodejna nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


PDL(z)-10: Podlaha na terénu 1.PP, průjezd													
Vnitřní konstrukce:										NE			
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:										ANO (podlaha na terénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$								
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	1,250	-							
2	Podkladní beton	0,2500	1,250	-	1,250	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,00	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období										$\theta_{gr}$	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost zeminy										$\varphi_{gr}$	100	%	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{gr,m}$	[°C]	4,2	3,2	4,1	6,0	8,8	11,0	12,7	13,3	13,2	11,1	8,7	6,0
$\varphi_{gr,m}$	[%]	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{gr,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota v zemině; $\varphi_{gr,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti v zemině; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,407	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,459</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	-	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	-	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	-	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	-		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			

PDL-11: Podlaha nad suterénem													
Vnitřní konstrukce:										ANO			
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$								
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	1,250	-							
2	Škvára ulehlá	0,0500	0,270	-	1,250	-							
3	Stávající stropní konstrukce	0,2000	1,250	-	1,250	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,17	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,17	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:										$\theta_{i,e}$	21	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:										$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													


Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,720	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,389</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,60	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,40	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-11: Podlaha nad suterénem nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


PDL-12: Podlaha nad průjezdem													
Vnitřní konstrukce:										ANO			
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$								
-	-	d	[m]	[W/(m.K)]			-						
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	1,250	-							
2	Stávající stropní konstrukce	0,2500	1,250	-	1,250	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:										$\theta_{i,e}$	21	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:										$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmožská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,573	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,744</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,60	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,40	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-12: Podlaha nad průjezdem nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-13: Stávající dřevěné špaletové okno, S</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-13: Stávající dřevěné špaletové okno, S nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-14: Stávající dřevěné špaletové okno, J</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-14: Stávající dřevěné špaletové okno, J nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-15: Stávající dřevěné špaletové okno, V</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-15: Stávající dřevěné špaletové okno, V nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-16: Stávající dřevěné špaletové okno, Z</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-	

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-16: Stávající dřevěné špaletové okno, Z nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-17: Stávající vstupní dveře</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,70	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,95	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-17: Stávající vstupní dveře nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-18: Stávající garážová vrata</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m².K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,70	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m².K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,95	W/(m².K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-18: Stávající garážová vrata nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


<b>STN-19: Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			ANO			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,6000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13		m².K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:			$\theta_{i,e}$	21	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:			$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	1,049	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,953</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,60	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,40	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-19: Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


<b>STN(z)-20: Obvodová stěna 1.PP / zemina</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zemínou:			ANO (stěna suterénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,6000	0,770	-	0,170	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,00		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmožská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období			$\theta_{gr}$	5		°C
Návrhová relativní vlhkost zeminy			$\varphi_{gr}$	100		%

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,908	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,102</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,45	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,22	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN(z)-20: Obvodová stěna 1.PP / zemina nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


<b>STN-21: Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zemínou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,6000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,963	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,039</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-21: Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>STN-22: Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,8000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	1,211	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,826</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-22: Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>STN-23: Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,8000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	1,211	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,826</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-23: Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>STN-24: Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	cpp	0,6000	0,770	-	0,170	-
3	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,963	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,039</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-24: Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-25: Stávající dřevěné okno, S 1.PP</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-25: Stávající dřevěné okno, S 1.PP nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-26: Stávající dřevěné okno, J 1.PP</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-26: Stávající dřevěné okno, J 1.PP nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-27: Stávající dřevěné okno, V 1.PP</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-27: Stávající dřevěné okno, V 1.PP nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-28: Stávající dřevěné okno, Z 1.PP</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-


Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:			
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-28: Stávající dřevěné okno, Z 1.PP nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			

PDL-29: Podlaha nad exteriérem													
Vnitřní konstrukce:				NE									
Charakter konstrukce:				Podlaha (tepelný tok dolů)									
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:				NE									
Konstrukce ve styku se zemínou:				NE									
Součinitel prostupu tepla stanoven:				výpočtem									
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	1,250	-							
2	Stávající stropní konstrukce - dřevěné trámy /vzduch	0,2000	1,250	1,100	1,250	-							
3	Dřevěný záklop	0,0200	1,250	0,180	1,250	-							
4	omítka	0,0150	0,880	-	1,250	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce				$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce				$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W							
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota				$\theta_i$	20,0	°C							
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:				$\theta_{ai}$	21,0	°C							
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:				$\varphi_i$	50	%							
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:				$\Delta\varphi_i$	5	%							
Návrhová teplota venkovního vzduchu:				$\theta_e$	-15,0	°C							
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:				$\varphi_e$	84	%							
Nadmořská výška budovy (terénu):				h	311	m.n.m.							
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,557	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,796</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,24	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,16	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce PDL-29: Podlaha nad exteriérem nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STR-30: Strop pod půdou, 4.NP												
Vnitřní konstrukce:				ANO								
Charakter konstrukce:				Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)								
Součinitel prostupu tepla stanoven:				výpočtem								
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód						
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-						
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]						
1	Vnitřní omítka	0,0125	0,880	-	0,170	-						
2	Dřevo rostlé měkké - tepelný tok kolmo k vláknům; desky z rostlého dřeva	0,0150	1,563	0,180	-	-						
3	Dřevěné stropní trámy / vzduch	0,2500	1,563	1,331	-	-						
4	Dřevo rostlé měkké - tepelný tok kolmo k vláknům; desky z rostlého dřeva	0,0150	1,563	0,180	-	-						
5	Škvára ulehlá	0,1500	0,270	-	-	-						
6	Nadbetonávka	0,0500	1,250	-	0,037	-						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce				$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W						
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce				$R_{se}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W						
<b>Okrajové podmínky:</b>												
Návrhová vnitřní teplota				$\theta_i$	20,0	°C						
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:				$\theta_{ai}$	21,0	°C						
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:				$\varphi_i$	50	%						
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:				$\Delta\varphi_i$	5	%						
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:				$\theta_{i,e}$	21	°C						
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:				$\varphi_{i,e}$	55	%						
Návrhová teplota venkovního vzduchu:				$\theta_e$	-15,0	°C						
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:				$\varphi_e$	84	%						
Nadmořská výška budovy (terénu):				h	311	m.n.m.						
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	31
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.												

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	1,151	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,869</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-30: Strop pod půdou, 4.NP nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-31: Výloha prodejny</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,70	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,95	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-31: Výloha prodejny nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-32: Vstupní dveře, prodejna</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,350</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,70	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,95	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-32: Vstupní dveře, prodejna nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-33: Vnitřní dveře VYT / NEVYT</b>				
Vnitřní konstrukce:	ANO			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně fF zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,100</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	3,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	2,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	1,70	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-33: Vnitřní dveře VYT / NEVYT splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

**Souhrnná tabulka 2023+ - součinitel prostupu tepla**  
Stávající stav

Konstrukce		Součinitel prostupu tepla					
		-					
Ozn.	Název	$U_N$	$U_{rec}$	$U_R$ fr = 0,7	$U_R$ fr = 1,0	U	Hod.
[-]	[-]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[-]
STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450, S	0,30	0,25	0,21	0,30	1,281	!
STN-2	Stávající obvodová stěna CPP 600, J	0,30	0,25	0,21	0,30	1,029	!
STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600, V	0,30	0,25	0,21	0,30	1,029	!
STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	0,30	0,25	0,21	0,30	1,281	!
STN-5	Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky	0,30	0,25	0,21	0,30	1,700	!
STN-6	Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky	0,30	0,25	0,21	0,30	1,700	!
STN-7	Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky	0,30	0,25	0,21	0,30	1,700	!
PDL(z)-8	Podlaha na terénu 1.PP, stávající	0,45	0,30	0,32	0,45	2,459	!
PDL(z)-9	Podlaha na terénu 1.PP, prodejna	0,45	0,30	0,32	0,45	2,459	!
PDL(z)-10	Podlaha na terénu 1.PP, průjezd	-	-	-	-	2,459	!
PDL-11	Podlaha nad suterénem	0,60	0,40	0,42	0,60	1,389	!
PDL-12	Podlaha nad průjezdem	0,60	0,40	0,42	0,60	1,744	!
VYP-13	Stávající dřevěné špaletové okno, S	1,50	1,20	1,05	1,50	2,350	!
VYP-14	Stávající dřevěné špaletové okno, J	1,50	1,20	1,05	1,50	2,350	!
VYP-15	Stávající dřevěné špaletové okno, V	1,50	1,20	1,05	1,50	2,350	!
VYP-16	Stávající dřevěné špaletové okno, Z	1,50	1,20	1,05	1,50	2,350	!
VYP-17	Stávající vstupní dveře	1,70	1,20	1,19	1,70	2,350	!
VYP-18	Stávající garážová vrata	1,70	1,20	1,19	1,70	2,350	!
STN-19	Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP	0,60	0,40	0,42	0,60	0,953	!
STN(z)-20	Obvodová stěna 1.PP / zemina	0,45	0,30	0,32	0,45	1,102	!
STN-21	Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	1,039	!
STN-22	Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,826	!
STN-23	Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,826	!
STN-24	Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	1,039	!
VYP-25	Stávající dřevěné okno, S 1.PP	1,50	1,20	1,05	1,50	2,350	!
VYP-26	Stávající dřevěné okno, J 1.PP	1,50	1,20	1,05	1,50	2,350	!

**Souhrnná tabulka 2023+ - součinitel prostupu tepla**  
**Stávající stav**

Konstrukce		Součinitel prostupu tepla					
		-					
Ozn.	Název	$U_N$	$U_{rec}$	$U_R$ fr = 0,7	$U_R$ fr = 1,0	U	Hod.
[-]	[-]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[-]
VYP-27	Stávající dřevěné okno, V 1.PP	1,50	1,20	1,05	1,50	2,350	!
VYP-28	Stávající dřevěné okno, Z 1.PP	1,50	1,20	1,05	1,50	2,350	!
PDL-29	Podlaha nad exteriérem	0,24	0,16	0,17	0,24	1,796	!
STR-30	Strop pod půdou, 4.NP	0,30	0,20	0,21	0,30	0,869	!
VYP-31	Výloha prodejny	1,70	1,20	1,19	1,70	2,350	!
VYP-32	Vstupní dveře, prodejna	1,70	1,20	1,19	1,70	2,350	!
VYP-33	Vnitřní dveře VYT / NEVYT	3,50	2,30	2,45	3,50	2,100	x

Legenda:  
 ! ... nevyhovuje požadované hodnotě součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 + ... vyhovuje požadované hodnotě součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 x ... vyhovuje doporučené hodnotě součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 U ... vypočtená hodnota součinitele prostupu tepla  
 $U_N$  ... požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 $U_{rec}$  ... doporučená hodnota součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 $U_R$  ... referenční hodnota součinitele prostupu tepla pro hodnocení NZU  
 Konstrukce, na které je kladen požadavek NZÚ, jsou zvýrazněny šedým pozadím.

## Protokol výpočtů součinitelů prostupu tepla konstrukcí U [ $W \cdot m^{-2} \cdot K^{-1}$ ]

Návrhový stav

### ZÁKLADNÍ ÚDAJE

#### Výčet norem a metodik

- 1) ČSN 73 0540-1:2005 Tepelná ochrana budov – Část 1: Terminologie
- 2) ČSN 73 0540-2:2011 Tepelná ochrana budov – Část 2: Požadavky
- 3) ČSN 73 0540-3:2005 Tepelná ochrana budov – Část 3: Návrhové hodnoty veličin
- 4) ČSN 73 0540-4:2005 Tepelná ochrana budov – Část 4: Výpočtové metody
- 5) ČSN EN ISO 6946:2008 Stavební prvky a stavební konstrukce – Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla – Výpočtová metoda
- 6) Závazné pokyny pro žadatele a příjemce podpory z podprogramu Nová zelená úsporám - Rodinné domy v rámci 3. výzvy k podávání žádostí a Bytové domy v rámci 2. výzvy k podávání žádostí
- 7) Směrnice MŽP č. 2/2015 o poskytování finančních prostředků z programu Nová zelená úsporám včetně příloh v aktuálním znění


#### Identifikační údaje o zpracovateli

Název zpracovatele:	Ing. Tereza Foukalová
Ulice:	Trnová 276
PSČ:	330 13
Město zpracovatele:	Trnová


Datum zpracování:	14.03.2025
-------------------	------------

#### Informace o použitém výpočetním nástroji

Výpočetní nástroj:	DEKSOFT Tepelná technika 1D
Verze:	3.2.2
Bližší informace na:	<a href="http://www.deksoft.eu">www.deksoft.eu</a>


STN-1: Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,4500	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace minerální vata	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,568	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,219</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnoční:</b>	Konstrukce STN-1: Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

STN-2: Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,6000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace EPS	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,745	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,211</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnoční:</b>	Konstrukce STN-2: Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

STN-3: Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,6000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace EPS	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,745	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,211</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-3: Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>STN-4: Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,4500	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace EPS	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,568	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,219</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnoční:</b>	Konstrukce STN-4: Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

<b>STN-5: Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,3000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace EPS	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,390	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,228</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnoční:</b>	Konstrukce STN-5: Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>STN-6: Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,3000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace EPS	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,390	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,228</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnoční:</b>	Konstrukce STN-6: Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

<b>STN-7: Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,3000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace EPS	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,390	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,228</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnoční:</b>	Konstrukce STN-7: Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>PDL(z)-8: Podlaha na terénu 1.PP, stávající</b>													
Vnitřní konstrukce:										NE			
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE			
Konstrukce ve styku se zemínou:										ANO (podlaha suterénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$								
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	1,250	-							
2	Podkladní beton	0,2500	1,250	-	1,250	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,00	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období										$\theta_{gr}$	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost zeminy										$\varphi_{gr}$	100	%	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{gr,m}$	[°C]	4,2	3,2	4,1	6,0	8,8	11,0	12,7	13,3	13,2	11,1	8,7	6,0
$\varphi_{gr,m}$	[%]	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{gr,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota v zemině; $\varphi_{gr,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti v zemině; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	0,407	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,459</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,45	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,22	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce PDL(z)-8: Podlaha na terénu 1.PP, stávající nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


PDL(z)-9: Podlaha na terénu 1.PP, kavárna													
Vnitřní konstrukce:										NE			
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:										ANO (podlaha suterénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$								
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	1,250	-							
2	EPS 100	0,1000	0,038	-	0,037	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,00	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období										$\theta_{gr}$	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost zeminy										$\varphi_{gr}$	100	%	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{gr,m}$	[°C]	4,2	3,2	4,1	6,0	8,8	11,0	12,7	13,3	13,2	11,1	8,7	6,0
$\varphi_{gr,m}$	[%]	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{gr,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota v zemině; $\varphi_{gr,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti v zemině; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	2,763	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,362</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,45	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,22	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce PDL(z)-9: Podlaha na terénu 1.PP, kavárna splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			

PDL-10: Podlaha nad suterénem													
Vnitřní konstrukce:										ANO			
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
			$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$								
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	-	-							
2	Tepelná izolace EPS 100	0,1000	0,038	-	0,037	-							
3	Stávající stropní konstrukce	0,2000	1,250	-	-	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:										$\theta_{i,e}$	21	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:										$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	3,074	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,325</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,60	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,40	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-10: Podlaha nad suterénem splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


PDL-11: Podlaha nad průjezdem PIR												
Vnitřní konstrukce:											NE	
Charakter konstrukce:											Podlaha (tepelný tok dolů)	
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:											NE	
Konstrukce ve styku se zemí:											NE	
Součinitel prostupu tepla stanoven:											výpočtem	
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód						
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-						
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]						
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	-	-						
2	Stávající stropní konstrukce	0,2500	1,250	-	-	-						
3	Tepelná izolace PIR	0,1000	0,023	-	0,022	-						
4	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W							
<b>Okrajové podmínky:</b>												
Návrhová vnitřní teplota				$\theta_i$	20,0	°C						
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:				$\theta_{ai}$	21,0	°C						
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:				$\varphi_i$	50	%						
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:				$\Delta\varphi_i$	5	%						
Návrhová teplota venkovního vzduchu:				$\theta_e$	-15,0	°C						
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:				$\varphi_e$	84	%						
Nadmořská výška budovy (terénu):				h	311	m.n.m.						
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.												

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	4,594	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,218</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,24	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,16	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce PDL-11: Podlaha nad průjezdem PIR splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-12: Nové plastové okno trojsklo, S</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,830</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-12: Nové plastové okno trojsklo, S splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-13: Nové plastové okno trojsklo, J</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,830</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-13: Nové plastové okno trojsklo, J splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-14: Nové plastové okno trojsklo, V</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,830</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-14: Nové plastové okno trojsklo, V splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-15: Nové plastové okno trojsklo, Z</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,830</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-15: Nové plastové okno trojsklo, Z splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-16: Nové hlavní vstupní dveře, hliník</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,000</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,70	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,95	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-16: Nové hlavní vstupní dveře, hliník splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


STN-17: Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm						
Vnitřní konstrukce:			ANO			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	cpp	0,4500	0,770	-	-	-
3	Multipor tepelněizolační desky	0,1000	0,044	-	0,043	-
4	Vnitřní omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:			$\theta_{i,e}$	21	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:			$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,020	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	2,963	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,338</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,60	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,40	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,30	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-17: Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>STN-18: Vnitřní stěna mezi domy</b>						
Vnitřní konstrukce:			ANO			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	CPP	0,3000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace EPS	0,0500	0,040	-	0,039	-
4	Porotherm 30 Profi	0,3000	0,180	-	-	-
5	Vnitřní omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	$^{\circ}C$	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	$^{\circ}C$	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:			$\theta_{i,e}$	21	$^{\circ}C$	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:			$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	$^{\circ}C$	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b> 						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,020	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	3,357	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,298</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-18: Vnitřní stěna mezi domy splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


STN(z)-19: Obvodová stěna 1.PP / zemina						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			ANO (stěna suterénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	Cihla plná pálená	0,6000	0,770	-	0,170	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,00		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmožská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období			$\theta_{gr}$	5		°C
Návrhová relativní vlhkost zeminy			$\varphi_{gr}$	100		%
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,020		W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	0,908		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>1,102</b>		<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,45		W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,30		W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,22		W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN(z)-19: Obvodová stěna 1.PP / zemina nesplňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>VYP-20: Vstupní dveře do průjezdu</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,100</b>	<b>W/(m².K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	3,50	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	2,30	W/(m².K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	1,70	W/(m².K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-20: Vstupní dveře do průjezdu splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


<b>STN-21: Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Tepelná izolace XPS	0,1600	0,040	-	0,039	-
3	Cihla plná pálená	0,6000	0,770	-	-	-
4	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
5	Multipor tepelněizolační desky	0,1000	0,044	-	0,043	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b> 						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	6,764	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,148</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-21: Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>STN-22: Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Tepelná izolace XPS	0,1600	0,040	-	0,039	-
3	Cihla plná pálená	0,8000	0,770	-	-	-
4	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
5	Multipor tepelněizolační desky	0,1200	0,044	-	0,043	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b> 						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	7,380	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,135</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-22: Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>STN-23: Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Tepelná izolace XPS	0,1600	0,040	-	0,039	-
3	Cihla plná pálená	0,6000	0,770	-	-	-
4	Multipor tepelněizolační desky	0,1200	0,044	-	0,043	-
5	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b> 						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,010	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	7,157	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,140</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnota:</b>	Konstrukce STN-23: Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>VYP-24: Nové plastové okno, S 1.PP</b>			
Vnitřní konstrukce:		NE	
Charakter konstrukce:		Výplň	
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť		Výplň	
Součinitel prostupu tepla stanoven:		hodnotou	
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat		hodnotou	
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně		$f_F$	0,30 -
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,900</b>	<b>W/(m².K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,50	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m².K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,85	W/(m².K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-24: Nové plastové okno, S 1.PP splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


<b>VYP-25: Nové plastové okno, J 1.PP</b>			
Vnitřní konstrukce:		NE	
Charakter konstrukce:		Výplň	
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť		Výplň	
Součinitel prostupu tepla stanoven:		hodnotou	
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat		hodnotou	
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně		$f_F$	0,30 -
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,900</b>	<b>W/(m².K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,50	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m².K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,85	W/(m².K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-25: Nové plastové okno, J 1.PP splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


<b>VYP-26: Nové plastové okno, V 1.PP</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,900</b>	<b>W/(m².K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,50	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m².K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,85	W/(m².K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-26: Nové plastové okno, V 1.PP splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			

<b>VYP-27: Nové plastové okno, Z 1.PP</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,900</b>	<b>W/(m².K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,50	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m².K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,85	W/(m².K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-27: Nové plastové okno, Z 1.PP splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STN-28: Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,6000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace XPS	0,1600	0,040	-	0,039	-
4	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,530	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,221</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-28: Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

STN-29: Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,8000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace XPS	0,1600	0,040	-	0,039	-
4	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,744	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,211</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-29: Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


<b>STN-30: Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,8000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace XPS	0,1600	0,040	-	0,039	-
4	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,020	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,744	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,211</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-30: Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

STN-31: Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zemí:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	Cihla plná pálená	0,6000	0,770	-	-	-
3	Tepelná izolace XPS	0,1600	0,040	-	0,039	-
4	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,020	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	4,530	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,221</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,30	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,25	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,18	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-31: Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						


PDL-32: Podlaha nad exteriérem													
Vnitřní konstrukce:											NE		
Charakter konstrukce:											Podlaha (tepelný tok dolů)		
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:											NE		
Konstrukce ve styku se zeminou:											NE		
Součinitel prostupu tepla stanoven:											výpočtem		
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Betonová mazanina	0,0550	1,250	-	-	-							
2	Kročeje izolace	0,0800	0,047	-	0,044	-							
3	Stávající stropní konstrukce - dřevěné trámy /vzduch	0,2000	1,250	1,100	-	-							
4	Dřevěný záklop	0,0200	1,250	0,180	-	-							
5	Tepelná izolace	0,1600	0,040	-	0,037	-							
6	omítka	0,0150	0,880	-	-	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce				$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce				$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W							
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota				$\theta_i$	20,0	°C							
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:				$\theta_{ai}$	21,0	°C							
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:				$\varphi_i$	50	%							
Bezpečnostní vlhkostní přirážka:				$\Delta\varphi_i$	5	%							
Návrhová teplota venkovního vzduchu:				$\theta_e$	-15,0	°C							
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:				$\varphi_e$	84	%							
Nadmožská výška budovy (terénu):				h	311	m.n.m.							
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	5,897	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,170</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,24	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,16	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce PDL-32: Podlaha nad exteriérem splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STR-33: Šikmá střecha S													
Vnitřní konstrukce:			NE										
Charakter konstrukce:			Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)										
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE										
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE										
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem										
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Minerální vata v dřevěném roštu (Steico)	0,2600	0,040	0,047	0,037	-							
2	CLT panel	0,0800	0,120	-	0,110	-							
3	kovový rošt /minerální vata	0,0400	0,042	0,111	0,039	-							
4	Sádrokarton	0,0125	0,220	-	-	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W								
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W								
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C								
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C								
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%								
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%								
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C								
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%								
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.								
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	6,328	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,158</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,20	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-33: Šikmá střecha S splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STR-34: Šikmá střecha J												
Vnitřní konstrukce:						NE						
Charakter konstrukce:						Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)						
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:						NE						
Konstrukce ve styku se zeminou:						NE						
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem						
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód						
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-						
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]						
1	Minerální vata v dřevěném roštu (Steico)	0,2600	0,040	0,047	0,037	-						
2	CLT panel	0,0800	0,120	-	0,110	-						
3	kovový rošt /minerální vata	0,0400	0,042	0,111	0,039	-						
4	Sádrokarton	0,0125	0,220	-	-	-						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W							
<b>Okrajové podmínky:</b>												
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C							
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C							
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%							
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%							
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C							
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%							
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.							
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.												

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	6,328	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,158</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,20	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-34: Šikmá střecha J splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STR-35: Šikmá střecha V												
Vnitřní konstrukce:						NE						
Charakter konstrukce:						Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)						
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:						NE						
Konstrukce ve styku se zeminou:						NE						
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem						
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód						
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-						
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]						
1	Minerální vata v dřevěném roštu (Steico)	0,2600	0,040	0,047	0,037	-						
2	CLT panel	0,0800	0,120	-	0,110	-						
3	kovový rošt /minerální vata	0,0400	0,042	0,111	0,039	-						
4	Sádrokarton	0,0125	0,220	-	-	-						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W							
<b>Okrajové podmínky:</b>												
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C							
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C							
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%							
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%							
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C							
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%							
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.							
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.												

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	6,328	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,158</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-35: Šikmá střecha V splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


STR-36: Šikmá střecha Z													
Vnitřní konstrukce:			NE										
Charakter konstrukce:			Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)										
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE										
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE										
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem										
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Minerální vata v dřevěném roštu (Steico)	0,2600	0,040	0,047	0,037	-							
2	CLT panel	0,0800	0,120	-	0,110	-							
3	kovový rošt /minerální vata	0,0400	0,042	0,111	0,039	-							
4	Sádrokarton	0,0125	0,220	-	-	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,10	$m^2.K/W$								
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	$m^2.K/W$								
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C								
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C								
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%								
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%								
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C								
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%								
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.								
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	6,328	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,158</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,20	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-36: Šikmá střecha Z splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STR-37: Plochá střecha nad 4.NP													
Vnitřní konstrukce:							NE						
Charakter konstrukce:							Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)						
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:							NE						
Konstrukce ve styku se zeminou:							NE						
Součinitel prostupu tepla stanoven:							výpočtem						
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Nová minerální vata	0,1800	0,040	-	0,037	-							
2	Stávající stropní konstrukce	0,2500	1,200	-	-	-							
3	Vnitřní omítka	0,0125	0,880	-	0,170	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce							$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W				
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce							$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W				
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota							$\theta_i$	20,0	°C				
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:							$\theta_{ai}$	21,0	°C				
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:							$\varphi_i$	50	%				
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:							$\Delta\varphi_i$	5	%				
Návrhová teplota venkovního vzduchu:							$\theta_e$	-15,0	°C				
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:							$\varphi_e$	84	%				
Nadmořská výška budovy (terénu):							h	311	m.n.m.				
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	4,637	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,216</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,24	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,16	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-37: Plochá střecha nad 4.NP splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			

STR-38: Plochá střecha nad 5.NP													
Vnitřní konstrukce:							NE						
Charakter konstrukce:							Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)						
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:							NE						
Konstrukce ve styku se zeminou:							NE						
Součinitel prostupu tepla stanoven:							výpočtem						
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Minerální vata	0,1800	0,040	-	0,037	-							
2	Nosná stropní kce	0,2000	1,500	-	-	-							
3	Vnitřní omítka	0,0200	0,880	-	-	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce							$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W				
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce							$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W				
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota							$\theta_i$	20,0	°C				
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:							$\theta_{ai}$	21,0	°C				
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:							$\varphi_i$	50	%				
Bezpečnostní vlhkostní přirážka:							$\Delta\varphi_i$	5	%				
Návrhová teplota venkovního vzduchu:							$\theta_e$	-15,0	°C				
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:							$\varphi_e$	84	%				
Nadmořská výška budovy (terénu):							h	311	m.n.m.				
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	4,577	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,219</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,24	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,16	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-38: Plochá střecha nad 5.NP splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STR-39: Plochá střecha nad 6.NP												
Vnitřní konstrukce:			NE									
Charakter konstrukce:			Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)									
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE									
Konstrukce ve styku se zemí:			NE									
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem									
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód						
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-						
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]						
1	Vnitřní omítka	0,0150	0,880	-	-	-						
2	Stávající stropní konstrukce	0,2000	2,500	-	-	-						
3	Spádové klíny 30 - 200	0,0900	0,036	-	0,035	-						
4	EPS 150	0,2000	0,036	-	0,035	-						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W							
<b>Okrajové podmínky:</b>												
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C							
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C							
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%							
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%							
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C							
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%							
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.							
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.												

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	7,658	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,131</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,24	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,16	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-39: Plochá střecha nad 6.NP splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STR-40: Plochá střecha nad 7.NP, terasa													
Vnitřní konstrukce:										NE			
Charakter konstrukce:										Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE			
Konstrukce ve styku se zeminou:										NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Trapézový plech	0,0030	50,000	-	-	-							
2	Nadbetonávka	0,0600	2,500	-	-	-							
3	Tepelná izolace EPS 160	0,1600	0,040	-	0,039	-							
4	Tepelná izolace EPS 20-240	0,0890	0,040	-	0,039	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	6,005	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,167</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,24	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,16	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STR-40: Plochá střecha nad 7.NP, terasa splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


<b>STN-41: Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			ANO			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	Porotherm 30 Profi	0,3000	0,180	-	0,170	-
3	MV	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmožská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	5,624	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,178</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-41: Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>STN-42: Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			ANO			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	Porotherm 30 Profi	0,3000	0,180	-	0,170	-
3	MV	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmožská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	5,624	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,178</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-42: Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>STN-43: Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			ANO			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	Porotherm 30 Profi	0,3000	0,180	-	0,170	-
3	MV	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmožská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	5,624	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,178</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-43: Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>STN-44: Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			ANO			
Konstrukce ve styku se zeminou:			NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	Porotherm 30 Profi	0,3000	0,180	-	0,170	-
3	MV	0,1600	0,040	-	0,037	-
4	vnější omítka	0,0150	0,880	-	0,500	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13		m <sup>2</sup> .K/W
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0		°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0		°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50		%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5		%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0		°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84		%
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311		m.n.m.


Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	5,624	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,178</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,25	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN-44: Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			

STN-45: Čelní stěna vikýře, J													
Vnitřní konstrukce:			NE										
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)										
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			ANO										
Konstrukce ve styku se zemínou:			NE										
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem										
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Minerální vata v dřevěném roštu (Steico)	0,2000	0,040	-	0,037	-							
2	CLT panel	0,0800	0,120	-	0,110	-							
3	kovový rošt / vzduch	0,0400	0,222	0,270	0,039	-							
4	Sádrokarton	0,0125	0,220	-	-	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W								
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W								
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C								
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C								
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%								
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%								
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C								
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%								
Nadmožská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.								
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													


Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	5,777	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,173</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,20	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-45: Čelní stěna vikýře, J splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			


STN-46: Čelní stěna vikýře, V													
Vnitřní konstrukce:			NE										
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)										
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			ANO										
Konstrukce ve styku se zemínou:			NE										
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem										
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Minerální vata v dřevěném roštu (Steico)	0,2000	0,040	-	0,037	-							
2	CLT panel	0,0800	0,120	-	0,110	-							
3	kovový rošt / vzduch	0,0400	0,222	0,270	0,039	-							
4	Sádrokarton	0,0125	0,220	-	-	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W								
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W								
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C								
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C								
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%								
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%								
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C								
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%								
Nadmožská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.								
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	3,4	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	5,777	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,173</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,18	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce STN-46: Čelní stěna vikýře, V splňuje požadavek pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-47: Nové hliníkové okno trojsklo, J nastavba</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,900</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-47: Nové hliníkové okno trojsklo, J nastavba splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-48: Nové hliníkové okno trojsklo, V nastavba</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,900</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,85	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-48: Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-49: Nové šikmé střešní okno, J</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,000</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>N</sub>	1,40	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U <sub>rec</sub>	1,10	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	U <sub>pas,20</sub>	0,95	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-49: Nové šikmé střešní okno, J splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-50: Nové šikmé střešní okno, V</b>			
Vnitřní konstrukce:	NE		
Charakter konstrukce:	Výplň		
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň		
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně f <sub>F</sub> zadat	hodnotou		
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	f <sub>F</sub>	0,30	-


<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,000</b>	<b>W/(m².K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,40	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,10	W/(m².K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,95	W/(m².K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-50: Nové šikmé střešní okno, V splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>VYP-51: Nové vstupní dveře, plast</b>				
Vnitřní konstrukce:	NE			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>1,000</b>	<b>W/(m².K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	1,70	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	1,20	W/(m².K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,95	W/(m².K)	
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce VYP-51: Nové vstupní dveře, plast splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

STR-52: Strop pod půdou věž													
Vnitřní konstrukce:										ANO			
Charakter konstrukce:										Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>													
č.	Název vrstvy	TLoušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód							
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-							
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]							
1	Minerální vata volně	0,2000	0,040	-	0,037	-							
2	CLT panel	0,0800	0,120	-	0,110	-							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce										$R_{si}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce										$R_{se}$	0,10	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>													
Návrhová vnitřní teplota										$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:										$\theta_{i,e}$	21	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:										$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	311	m.n.m.	
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	53	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	5,542	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,180</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,20	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení</b> :	Konstrukce STR-52: Strop pod půdou věž splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				


<b>VYP-53: Vnitřní dveře VYT / NEVYT</b>				
Vnitřní konstrukce:	ANO			
Charakter konstrukce:	Výplň			
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně $f_F$ zadat	hodnotou			
Podíl plochy neprůsvitných částí výplně ku celkové ploše výplně	$f_F$	0,30	-	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>				
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>2,100</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	3,50	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	2,30	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	1,70	W/(m <sup>2</sup> .K)	
<b>Hodnocení</b> í:	Konstrukce VYP-53: Vnitřní dveře VYT / NEVYT splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>				
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D				

<b>STN-54: Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm</b>						
Vnitřní konstrukce:			ANO			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	-	-
2	cpp	0,4500	0,770	-	-	-
3	Multipor tepelněizolační desky	0,1000	0,044	-	0,043	-
4	Vnitřní omítka	0,0150	0,880	-	-	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	$m^2.K/W$	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,13	$m^2.K/W$	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:			$\theta_{i,e}$	21	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:			$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>						
Korekce součinitele prostupu tepla:			$\Delta U$	0,020	$W/(m^2.K)$	
Odpor při přestupu tepla:			$R_T$	2,963	$m^2.K/W$	
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>			<b>U</b>	<b>0,338</b>	<b><math>W/(m^2.K)</math></b>	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_N$	0,60	$W/(m^2.K)$	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			$U_{rec}$	0,40	$W/(m^2.K)$	
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:			$U_{pas,20}$	0,30	$W/(m^2.K)$	
<b>Hodnoční:</b>	Konstrukce STN-54: Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.					
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>						
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D						

PDL-55: Podlaha nad průjezdem EPS												
Vnitřní konstrukce:			NE									
Charakter konstrukce:			Podlaha (tepelný tok dolů)									
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE									
Konstrukce ve styku se zemínou:			NE									
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem									
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód						
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-						
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]						
1	Betonová mazanina	0,0500	1,250	-	-	-						
2	Stávající stropní konstrukce	0,2500	1,250	-	-	-						
3	Tepelná izolace EPS	0,1600	0,040	-	0,039	-						
4	Vnější omítka	0,0150	0,880	-	-	-						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,17	m <sup>2</sup> .K/W							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,04	m <sup>2</sup> .K/W							
<b>Okrajové podmínky:</b>												
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C							
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C							
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%							
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%							
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C							
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%							
Nadmořská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.							
<b>Okrajové podmínky (průměrné měsíční):</b>												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-2,2	-0,4	3,5	9,0	13,4	16,9	18,0	17,9	13,7	8,8	-0,2
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	74	71	70	70	74	77	79
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	21,7	23,5	24,0	24,0	21,9	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	48	50	54	59	63	67	68	68	64	59	50
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$ ... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$ ... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$ ... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$ ... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.												

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	4,276	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,234</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,24	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,16	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,15	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnocení:</b>	Konstrukce PDL-55: Podlaha nad průjezdem EPS splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			

<b>STN(z)-56: Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO</b>						
Vnitřní konstrukce:			NE			
Charakter konstrukce:			Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:			NE			
Konstrukce ve styku se zemínou:			ANO (stěna suterénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:			výpočtem			
<b>Skladba konstrukce od interiéru:</b>						
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti			SVT kód
-	-	d	$\lambda$	$\lambda_{ekv}$	$\lambda_D$	-
-	-	[m]	[W/(m.K)]			[-]
1	Omítka vápenocementová	0,0150	0,990	-	0,700	-
2	Multipor	0,1000	0,044	-	0,043	-
3	Cihla plná pálená	0,6000	0,770	-	0,170	-
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce			$R_{si}$	0,13	m <sup>2</sup> .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce			$R_{se}$	0,00	m <sup>2</sup> .K/W	
<b>Okrajové podmínky:</b>						
Návrhová vnitřní teplota			$\theta_i$	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:			$\theta_{ai}$	21,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:			$\varphi_i$	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:			$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:			$\theta_e$	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:			$\varphi_e$	84	%	
Nadmožská výška budovy (terénu):			h	311	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období			$\theta_{gr}$	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost zeminy			$\varphi_{gr}$	100	%	

<b>Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:</b>			
Korekce součinitele prostupu tepla:	$\Delta U$	0,010	W/(m <sup>2</sup> .K)
Odpor při přestupu tepla:	$R_T$	3,098	m <sup>2</sup> .K/W
<b>Součinitel prostupu tepla:</b>	<b>U</b>	<b>0,323</b>	<b>W/(m<sup>2</sup>.K)</b>
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_N$	0,45	W/(m <sup>2</sup> .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	$U_{rec}$	0,30	W/(m <sup>2</sup> .K)
Hodnota limitního požadavku pro pasivní domy dle metodického pokynu SFŽP pro NZÚ:	$U_{pas,20}$	0,22	W/(m <sup>2</sup> .K)
<b>Hodnoce ní:</b>	Konstrukce STN(z)-56: Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
<b>Poznámka ke konstrukci:</b>			
Výpočet součinitele prostupu tepla konstrukce v aplikaci 1D			

**Souhrnná tabulka 2023+ - součinitel prostupu tepla**  
Návrhový stav

Konstrukce		Součinitel prostupu tepla					
		-					
Ozn.	Název	$U_N$	$U_{rec}$	$U_R$ fr = 0,7	$U_R$ fr = 1,0	U	Hod.
[-]	[-]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[-]
STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S	0,30	0,25	0,21	0,30	0,219	x
STN-2	Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J	0,30	0,25	0,21	0,30	0,211	x
STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V	0,30	0,25	0,21	0,30	0,211	x
STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z	0,30	0,25	0,21	0,30	0,219	x
STN-5	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky	0,30	0,25	0,21	0,30	0,228	x
STN-6	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky	0,30	0,25	0,21	0,30	0,228	x
STN-7	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky	0,30	0,25	0,21	0,30	0,228	x
PDL(z)-8	Podlaha na terénu 1.PP, stávající	0,45	0,30	0,32	0,45	2,459	!
PDL(z)-9	Podlaha na terénu 1.PP, kavárna	0,45	0,30	0,32	0,45	0,362	+
PDL-10	Podlaha nad suterénem	0,60	0,40	0,42	0,60	0,325	x
PDL-11	Podlaha nad průjezdem PIR	0,24	0,16	0,17	0,24	0,218	+
VYP-12	Nové plastové okno trojsklo, S	1,50	1,20	1,05	1,50	0,830	x
VYP-13	Nové plastové okno trojsklo, J	1,50	1,20	1,05	1,50	0,830	x
VYP-14	Nové plastové okno trojsklo, V	1,50	1,20	1,05	1,50	0,830	x
VYP-15	Nové plastové okno trojsklo, Z	1,50	1,20	1,05	1,50	0,830	x
VYP-16	Nové hlavní vstupní dveře, hliník	1,70	1,20	1,19	1,70	1,000	x
STN-17	Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	0,60	0,40	0,42	0,60	0,338	x
STN-18	Vnitřní stěna mezi domy	0,30	0,25	0,21	0,30	0,298	+
STN(z)-19	Obvodová stěna 1.PP / zemina	0,45	0,30	0,32	0,45	1,102	!
VYP-20	Vstupní dveře do průjezdu	3,50	2,30	2,45	3,50	2,100	x
STN-21	Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,148	x
STN-22	Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,135	x
STN-23	Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,140	x
VYP-24	Nové plastové okno, S 1.PP	1,50	1,20	1,05	1,50	0,900	x

**Souhrnná tabulka 2023+ - součinitel prostupu tepla**  
Návrhový stav

Konstrukce		Součinitel prostupu tepla					
		-					
Ozn.	Název	$U_N$	$U_{rec}$	$U_R$ fr = 0,7	$U_R$ fr = 1,0	U	Hod.
[-]	[-]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[-]
VYP-25	Nové plastové okno, J 1.PP	1,50	1,20	1,05	1,50	0,900	x
VYP-26	Nové plastové okno, V 1.PP	1,50	1,20	1,05	1,50	0,900	x
VYP-27	Nové plastové okno, Z 1.PP	1,50	1,20	1,05	1,50	0,900	x
STN-28	Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,221	x
STN-29	Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,211	x
STN-30	Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,211	x
STN-31	Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	0,30	0,25	0,21	0,30	0,221	x
PDL-32	Podlaha nad exteriérem	0,24	0,16	0,17	0,24	0,170	+
STR-33	Šikmá střecha S	0,30	0,20	0,21	0,30	0,158	x
STR-34	Šikmá střecha J	0,30	0,20	0,21	0,30	0,158	x
STR-35	Šikmá střecha V	0,30	0,20	0,21	0,30	0,158	x
STR-36	Šikmá střecha Z	0,30	0,20	0,21	0,30	0,158	x
STR-37	Plochá střecha nad 4.NP	0,24	0,16	0,17	0,24	0,216	+
STR-38	Plochá střecha nad 5.NP	0,24	0,16	0,17	0,24	0,219	+
STR-39	Plochá střecha nad 6.NP	0,24	0,16	0,17	0,24	0,131	x
STR-40	Plochá střecha nad 7.NP, terasa	0,24	0,16	0,17	0,24	0,167	+
STN-41	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa	0,30	0,25	0,21	0,30	0,178	x
STN-42	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa	0,30	0,25	0,21	0,30	0,178	x
STN-43	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa	0,30	0,25	0,21	0,30	0,178	x
STN-44	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa	0,30	0,25	0,21	0,30	0,178	x
STN-45	Čelní stěna vikýře, J	0,30	0,20	0,21	0,30	0,173	x
STN-46	Čelní stěna vikýře, V	0,30	0,20	0,21	0,30	0,173	x
VYP-47	Nové hliníkové okno trojsklo, J nástavba	1,50	1,20	1,05	1,50	0,900	x
VYP-48	Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba	1,50	1,20	1,05	1,50	0,900	x
VYP-49	Nové šikmé střešní okno, J	1,40	1,10	0,98	1,40	1,000	x

**Souhrnná tabulka 2023+ - součinitel prostupu tepla**  
Návrhový stav

Konstrukce		Součinitel prostupu tepla					
		-					
Ozn.	Název	$U_N$	$U_{rec}$	$U_R$ fr = 0,7	$U_R$ fr = 1,0	U	Hod.
[-]	[-]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[-]
VYP-50	Nové šikmé střešní okno, V	1,40	1,10	0,98	1,40	1,000	x
VYP-51	Nové vstupní dveře, plast	1,70	1,20	1,19	1,70	1,000	x
STR-52	Strop pod půdou věž	0,30	0,20	0,21	0,30	0,180	x
VYP-53	Vnitřní dveře VYT / NEVYT	3,50	2,30	2,45	3,50	2,100	x
STN-54	Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm	0,60	0,40	0,42	0,60	0,338	x
PDL-55	Podlaha nad průjezdem EPS	0,24	0,16	0,17	0,24	0,234	+
STN(z)-56	Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO	0,45	0,30	0,32	0,45	0,323	+

Legenda:  
 ! ... nevyhovuje požadované hodnotě součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 + ... vyhovuje požadované hodnotě součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 x ... vyhovuje doporučené hodnotě součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 U ... vypočtená hodnota součinitele prostupu tepla  
 $U_N$  ... požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 $U_{rec}$  ... doporučená hodnota součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2  
 $U_R$  ... referenční hodnota součinitele prostupu tepla pro hodnocení NZU  
 Konstrukce, na které je kladen požadavek NZÚ, jsou zvýrazněny šedým pozadím.

**PODROBNÝ PROTOKOL K VÝPOČTU  $U_{em}$  dle vyhl. 264/2020 (222/2024) Sb.**

**Základní informace o hodnocené budově**

Identifikační údaje budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Plzeň, Klatovská třída 1247/82, 301 00
Katastrální území:	721981
Parcelní číslo:	6912
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	cca 1914
Vlastník nebo stavebník:	Klatovská Apartments s.r.o.
Adresa:	Zenklova 465/31 180 00 Praha 8 Libeň
IČ:	
Tel./e-mail:	Maroš Breda +420 776 661 001 /

Návrhové teploty		
Parametr	jednotky	hodnota
Venkovní návrhová teplota v zimním období v místě stavby $\theta_e$	[°C]	-15
Z1 - Bytový dům, 1.NP	[°C]	20
Z2 - Bytový dům, 2. - 4.NP	[°C]	20
Z3 - Společné prostory, chodby	[°C]	16
Z4 - Prodejna	[°C]	20
NZ5 - Suterén 1.PP - sklady	[°C]	5,24
NZ6 - Nevytápěný průjezd	[°C]	3,96
NS - Obecný nevytápěný prostor (n=0,33 1/h)	[°C]	-9,00

Podíl prosklených ploch		
Parametr	jednotky	hodnota
$A_w$ : Výplně + prosklené části LOP k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m <sup>2</sup> ]	175,0
$A_f$ : $A_w$ + konstrukce k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m <sup>2</sup> ]	975,3
Poměr: $A_w/A_f$	[%]	17,9

Geometrické charakteristiky budovy		
Parametr	jednotky	hodnota
Objem budovy V (objem částí budovy s upravovaným vnitřním prostředím vymezený vnějšími povrchy konstrukcí obálky budovy)	[m <sup>3</sup> ]	5 800,3
Celková plocha obálky budovy A (součet vnějších ploch konstrukcí ohraničujících objem budovy V)	[m <sup>2</sup> ]	1 789,0
Objemový faktor tvaru budovy A/V	[m <sup>2</sup> /m <sup>3</sup> ]	0,31
Celková energeticky vztažná plocha budovy A <sub>c</sub>	[m <sup>2</sup> ]	1 568,3

### Měrná tepelná ztráta a součinitel prostupu tepla

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z1)	Referenční budova $\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	20,1	0,30	1,00	6,04	20,1	1,28	1,00	25,79
STN-2 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, J	51,4	0,30	1,00	15,41	51,4	1,03	1,00	52,87
STN-3 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	54,2	0,30	1,00	16,26	54,2	1,03	1,00	55,77
STN-4 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	12,8	0,30	1,00	3,85	12,8	1,28	1,00	16,45
VYP-13 1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	3,3	1,50	1,00	4,89	3,3	2,35	1,00	7,66
VYP-14 1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, J	12,6	1,50	1,00	18,84	12,6	2,35	1,00	29,52
VYP-15 1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	12,2	1,50	1,00	18,27	12,2	2,35	1,00	28,62
VYP-16 1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	3,3	1,50	1,00	4,98	3,3	2,35	1,00	7,80
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 169,9$		1,00	3,40	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 \cdot 169,9$		1,00	16,99
PDL-11 1-5 Podlaha nad suterénem	170,9	0,60	0,59	60,80	170,9	1,39	0,42	100,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 170,9$		0,59	2,03	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 \cdot 170,9$		0,42	7,21
PDL-12 1-6 Podlaha nad průjezdem	40,5	0,60	0,72	17,39	40,5	1,74	0,46	32,36

### Měrná tepelná ztráta a součinitel prostupu tepla

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 * 40,5$		0,72	0,58	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 40,5$		0,46	1,86
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>381,3</b>	-	-	166,73	<b>381,3</b>	-	-	356,93
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			6,00	$\Sigma \Delta U_{em}$			26,05
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>172,73</b>	-	-	-	<b>382,97</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	72,6	0,30	1,00	21,78	72,6	1,28	1,00	93,00
STN-2 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, J	166,3	0,30	1,00	49,89	166,3	1,03	1,00	171,12
STN-3 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	159,1	0,30	1,00	47,73	159,1	1,03	1,00	163,71
STN-4 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	46,5	0,30	1,00	13,95	46,5	1,28	1,00	59,57
STN-5 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky	11,2	0,30	1,00	3,36	11,2	1,70	1,00	19,04
STN-6 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky	41,9	0,30	1,00	12,57	41,9	1,70	1,00	71,23
STN-7 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky	65,7	0,30	1,00	19,71	65,7	1,70	1,00	111,69
VYP-13 2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	11,6	1,50	1,00	17,40	11,6	2,35	1,00	27,26
VYP-14 2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, J	40,1	1,50	1,00	60,15	40,1	2,35	1,00	94,24
VYP-15 2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	45,3	1,50	1,00	67,95	45,3	2,35	1,00	106,46
VYP-16 2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	10,5	1,50	1,00	15,75	10,5	2,35	1,00	24,68
PDL-29 2-EXT Podlaha nad exteriérem	6,2	0,24	1,00	1,49	6,2	1,80	1,00	11,14

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 *$ 677,0		1,00	13,54	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 677,0		1,00	67,70
STR-30 2-S Strop pod půdou, 4.NP	328,1	0,30	0,83	81,56	328,1	0,87	0,83	236,24
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 *$ 328,1		0,83	5,44	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 328,1		0,83	27,19
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>1 005,1</b>	-	-	413,28	<b>1 005,1</b>	-	-	1 189,37
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			18,98	$\Sigma \Delta U_{em}$			94,89
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>432,26</b>	-	-	-	<b>1 284,25</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 16\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 16\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	9,5	0,40	1,00	3,78	9,5	1,28	1,00	12,11
STN-3 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	4,3	0,40	1,00	1,72	4,3	1,03	1,00	4,42
STN-4 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	56,8	0,40	1,00	22,72	56,8	1,28	1,00	72,76
VYP-13 3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	6,5	2,00	1,00	12,96	6,5	2,35	1,00	15,23
VYP-15 3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	1,5	2,00	1,00	3,00	1,5	2,35	1,00	3,53
VYP-16 3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	17,1	2,00	1,00	34,20	17,1	2,35	1,00	40,19
VYP-17 3-EXT Stávající vstupní dveře	3,9	2,30	1,00	8,97	3,9	2,35	1,00	9,17
STN-24 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	1,7	0,40	1,00	0,68	1,7	1,04	1,00	1,77
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 101,2$		1,00	2,02	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 101,2$		1,00	10,12
PDL-11 3-5 Podlaha nad suterénem	64,1	0,80	0,54	27,71	64,1	1,39	0,35	30,89
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 64,1$		0,54	0,69	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 64,1$		0,35	2,22
STR-30 3-S Strop pod půdou, 4.NP	43,1	0,40	0,81	13,89	43,1	0,87	0,81	30,17
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 43,1$		0,81	0,69	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 43,1$		0,81	3,47

<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>208,4</b>	-	-	129,63	<b>208,4</b>	-	-	220,22
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			3,41	$\Sigma \Delta U_{em}$			15,82
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>133,04</b>	-	-	-	<b>236,04</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ }^\circ\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ }^\circ\text{C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
VYP-16 4-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	1,7	1,50	1,00	2,49	1,7	2,35	1,00	3,90
STN-21 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	3,8	0,30	1,00	1,14	3,8	1,04	1,00	3,95
STN-23 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	9,3	0,30	1,00	2,80	9,3	0,83	1,00	7,70
STN-24 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	13,1	0,30	1,00	3,93	13,1	1,04	1,00	13,62
VYP-31 4-EXT Výloha prodejny	2,6	1,70	1,00	4,44	2,6	2,35	1,00	6,13
VYP-32 4-EXT Vstupní dveře, prodejna	2,9	1,70	1,00	5,00	2,9	2,35	1,00	6,91
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 33,4$		1,00	0,67	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 33,4$		1,00	3,34
PDL(z)-9 4-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, prodejna	90,0	0,45	0,48	22,18	90,0	2,46	0,19	36,74
STN(z)-20 4-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	17,0	0,45			17,0	1,10		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 107,0$				2,14	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 107,0$		
STN-19 4-5 Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP	50,0	0,60	0,59	17,79	50,0	0,95	0,42	20,09
VYP-33 4-5 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	3,8	3,50	0,59	7,84	3,8	2,10	0,42	3,35
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 53,8$		0,59	0,64	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 53,8$		0,42	2,27

<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>194,2</b>	-	-	67,61	<b>194,2</b>	-	-	102,39
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			3,45	$\Sigma \Delta U_{em}$			16,31
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>71,06</b>	-	-	-	<b>118,70</b>

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z5)	Referenční budova $\theta_u = -0,75 \text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 5,24 \text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru <math>H_{T,ue}</math></b>								
STN-21 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	10,6	1,04	1,00	11,01	10,6	1,04	1,00	11,01
STN-22 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	22,3	0,83	1,00	18,42	22,3	0,83	1,00	18,42
STN-23 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	21,0	0,83	1,00	17,35	21,0	0,83	1,00	17,35
STN-24 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	11,0	1,04	1,00	11,43	11,0	1,04	1,00	11,43
VYP-25 5-EXT Stávající dřevěné okno, S 1.PP	0,7	2,35	1,00	1,74	0,7	2,35	1,00	1,74
VYP-26 5-EXT Stávající dřevěné okno, J 1.PP	1,9	2,35	1,00	4,47	1,9	2,35	1,00	4,47
VYP-27 5-EXT Stávající dřevěné okno, V 1.PP	0,9	2,35	1,00	2,21	0,9	2,35	1,00	2,21
VYP-28 5-EXT Stávající dřevěné okno, Z 1.PP	2,1	2,35	1,00	4,98	2,1	2,35	1,00	4,98
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 70,6$			1,00	7,06	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 70,6$		
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině <math>H_{T,ug}</math></b>								

PDL(z)-8 5-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, stávající	234,6	2,46			234,6	2,46		
STN(z)-20 5-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	60,0	1,10	0,20	105,71	60,0	1,10	0,20	105,71
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 294,6			29,46	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 294,6			29,46
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám H<sub>T,iu</sub></b>								
PDL-11 5-1 Podlaha nad suterénem	170,9	0,60	-0,59	-60,80	170,9	1,39	-0,42	-100,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 *$ 170,9		-0,59	-2,03	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 170,9		-0,42	-7,21
PDL-11 5-3 Podlaha nad suterénem	64,1	0,80	-0,54	-27,71	64,1	1,39	-0,35	-30,89
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 * 64,1$		-0,54	-0,69	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 64,1$		-0,35	-2,22
STN-19 5-4 Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP	50,0	0,60	-0,59	-17,79	50,0	0,95	-0,42	-20,09
VYP-33 5-4 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	3,8	3,50	-0,59	-7,84	3,8	2,10	-0,42	-3,35
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 * 53,8$		-0,59	-0,64	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 53,8$		-0,42	-2,27
<b>větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem H<sub>V,ue</sub></b>								
<b>Větrání</b>	<b>n<sub>R</sub></b>	<b>V</b>	<b>ρ<sub>a</sub>c<sub>p</sub></b>	<b>H<sub>V,ue,R</sub></b>	<b>n</b>	<b>V</b>	<b>ρ<sub>a</sub>c<sub>p</sub></b>	<b>H<sub>V,ue</sub></b>
	<b>(1/h)</b>	<b>(m<sup>3</sup>/h)</b>	<b>Wh/(m<sup>3</sup> .K)</b>	<b>(W/K)</b>	<b>(1/h)</b>	<b>(m<sup>3</sup>/h)</b>	<b>Wh/(m<sup>3</sup> .K)</b>	<b>(W/K)</b>
	0,33	202,5	0,33	66,8	0,33	202,5	0,33	66,8

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z6)	Referenční budova $\theta_u = -5,04 \text{ }^\circ\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 3,96 \text{ }^\circ\text{C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru <math>H_{T,ue}</math></b>								
VYP-18 6-EXT Stávající garážová vrata	10,5	2,35	1,00	24,68	10,5	2,35	1,00	24,68
STN-21 6-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	3,3	1,04	1,00	3,43	3,3	1,04	1,00	3,43
STN-22 6-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	5,4	0,83	1,00	4,49	5,4	0,83	1,00	4,49
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 19,2$		1,00	1,92	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 19,2$		1,00	1,92
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině <math>H_{T,ug}</math></b>								
PDL(z)-10 6-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, průjezd	40,5	2,46	0,16	13,05	40,5	2,46	0,16	13,05
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 40,5$			4,05	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 40,5$			4,05
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám <math>H_{T,iu}</math></b>								
PDL-12 6-1 Podlaha nad průjezdem	40,5	0,60	-0,72	-17,39	40,5	1,74	-0,46	-32,36
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 40,5$		-0,72	-0,58	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 40,5$		-0,46	-1,86
<b>větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem <math>H_{V,ue}</math></b>								
Větrání	$n_R$	$V$	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	$n$	$V$	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m <sup>3</sup> /h)	Wh/(m <sup>3</sup> .K)	(W/K)	(1/h)	(m <sup>3</sup> /h)	Wh/(m <sup>3</sup> .K)	(W/K)
	0,33	35,0	0,33	11,6	0,33	35,0	0,33	11,6

- <sup>1)</sup> Hodnota referenčního součinitele prostupu tepla  $U_R$  těchto konstrukcí byla zastropena maximální hodnotou  $U_{R,max}$  v důsledku podílu zasklení obvodového pláště hodnocené budovy více jak 40%.
- <sup>2)</sup> V případě referenční budovy je vliv tepelných vazeb u obalových konstrukcí stanoven přírážkou  $f_R \cdot 0,02 \text{ W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$ .
- <sup>3)</sup> V případě, že vnitřní návrhová teplota zóny  $\Theta_i$  je mimo interval  $18^\circ\text{C} \leq \Theta_{im} \leq 22^\circ\text{C}$ , přenásobí se (kromě činitelem  $f_R$  dle typu referenční budovy) součinitel prostupu tepla konstrukce  $U_{N,20}$  i činitelem  $e=16/ABS(\Theta_i - 4)$ . Současně platí, že  $e_{MAX}=1,75$  a  $e_{MIN}=0,75$  z důvodu generování reálných referenčních hodnot pro referenční budovu. V případě, že vnitřní návrhová teplota zóny  $\Theta_i$  je v intervalu  $18^\circ\text{C} \leq \Theta_{im} \leq 22^\circ\text{C}$  je činitel  $e=1,00$ . V případě, že u konstrukce byl zvolen normový požadavek na součinitel prostupu tepla  $U_{N,20}$  „z temperovaného prostoru do exteriéru“ nebo „z temperovaného prostoru k nevytápěnému prostoru“, přenásobení požadovaného součinitele prostupu tepla  $U_{N,20}$  činitelem „e“ se neprovádí, resp.  $e=1,00$ . Stejně tak se požadavek nepřepočítává ( $e=1,00$ ), pokud u konstrukce byl zvolen normový požadavek na součinitel prostupu tepla na konstrukci  $U_{N,20}$  „stěna/strop mezi prostory s rozdílem do  $10^\circ\text{C}$ , resp. do  $5^\circ\text{C}$ “. Tento požadavek také není závislý na výši teploty v posuzované zóně, pouze na rozdílu teplot mezi prostory.
- <sup>4)</sup> Plocha a měrná ztráta nebo měrný zisk této vnitřní dělicí konstrukce se nezahrnují dle vyhlášky o ENB do výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla budovy.
- <sup>5)</sup> Plocha a měrný zisk této konstrukce k sousední budově/prostoru se nezahrnují dle vyhlášky o ENB do výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla budovy (platí pro konstrukce s  $H_T \leq 0,00 \text{ W}/\text{K}$ ).
- <sup>6)</sup> Minimální referenční měrná tepelná ztráta konstrukcí přilehlých k zemině byla omezena dle podmínky vyhlášky o ENB:  $H_{T,R,min} = \Sigma (A \cdot U_R \cdot (\theta_i - 5) / (\theta_i - \theta_e))$ .
- <sup>7)</sup> Konstrukce s adiabatickou okrajovou podmínkou se nezapočítává do výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla.

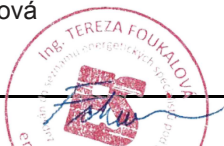
### Průměrný součinitel prostupu tepla budovy

Zóna / budova	$U_{em,Z,R}$	$U_{em,Z}$	Poměr $U_{em}/U_{em,R}$
	$\text{W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$	$\text{W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$	
Z1 - Bytový dům, 1.NP	0,453	1,004	221,71 %
Z2 - Bytový dům, 2. - 4.NP	0,430	1,278	297,10 %
Z3 - Společné prostory, chodby	0,638	1,133	177,42 %
Z4 - Prodejna	0,366	0,611	167,05 %
<b>budova celkem</b>	<b>0,452</b>	<b>1,130</b>	<b>249,91 %</b>
<b>budova splňuje požadavek <math>U_{em,R}</math> vybrané referenční budovy:</b>			<b>NE</b>

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	$U_{em,R,class}$	$U_{em}$	Klasifikační třída
	$\text{W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$	$\text{W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$	
Budova celkem	0,325	1,130	G

Klasifikační třídy	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy	Slovní vyjádření klasifikační třídy
A	$U_{em} \leq 0,70 * U_{em,R,class}$	mimořádně úsporná
B	$0,70 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 0,90 * U_{em,R,class}$	velmi úsporná
C	$0,90 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 1,20 * U_{em,R,class}$	úsporná
D	$1,20 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 1,70 * U_{em,R,class}$	méně úsporná
E	$1,70 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 2,30 * U_{em,R,class}$	nehospodárná
F	$2,30 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 2,90 * U_{em,R,class}$	velmi nehospodárná
G	$U_{em} > 2,90 * U_{em,R,class}$	mimořádně nehospodárná

### **Identifikační údaje osoby, která protokol vypracovala**

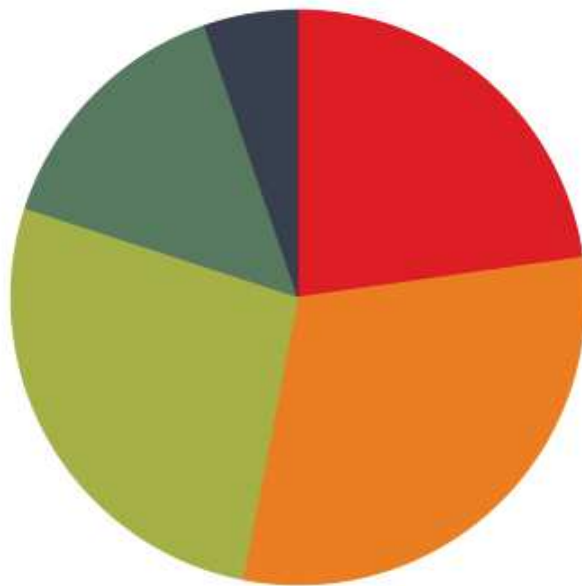
Jméno a příjmení	Ing. Tereza Foukalová
Adresa zpracovatele (ulice, popisné číslo, PSČ):	Ing. Tereza Foukalová Trnová 276 330 13 Trnová
Podpis zpracovatele protokolu	

### **Datum vypracování protokolu průměrného součinitele prostupu tepla**

Datum vypracování protokolu	14.03.2025
-----------------------------	------------

KLASIFIKACE PRŮMĚRNÉHO SOUČINITELE PROSTUPU TEPLA OBÁLKY BUDOVY			
Typ budovy:	Bytový dům	Hodnocení obálky budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Klatovská třída 1247 301 00, Plzeň		
Katastrální území:	721981		
Parcelní číslo:	6912		
Celková podlahová plocha $A_c = 1568,28 \text{ [m}^2\text{]}$		hodnocená	doporučení
<p style="text-align: center;">mimořádně úsporná</p> <p style="text-align: center;">mimořádně nešospodárná</p>		<b>1,130</b>	<b>1,130</b>
KLASIFIKACE		G	G
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em} \text{ [W/(m}^2\text{K)] } U_{em} = H_T/A$		1,130	1,130
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em,R,class}$ $W/(m^2.K)$ typu referenční budovy určené vyhláškou o ENB pro klasifikaci.		0,325	0,325
Platnost štítku do (datum):	14.03.2035 (nebo do změny obálky budovy)		
Jméno a příjmení:	Ing. Tereza Foukalová		

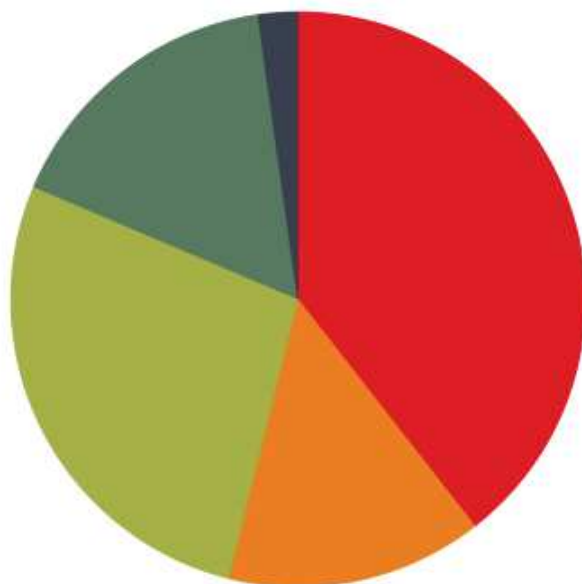
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 1 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 3.93$  kW (22.67 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 5.28$  kW (30.46 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 4.64$  kW (26.74 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 2.58$  kW (14.86 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 0.91$  kW (5.26 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1  $\phi_{H,nd} = 17,33$  kW

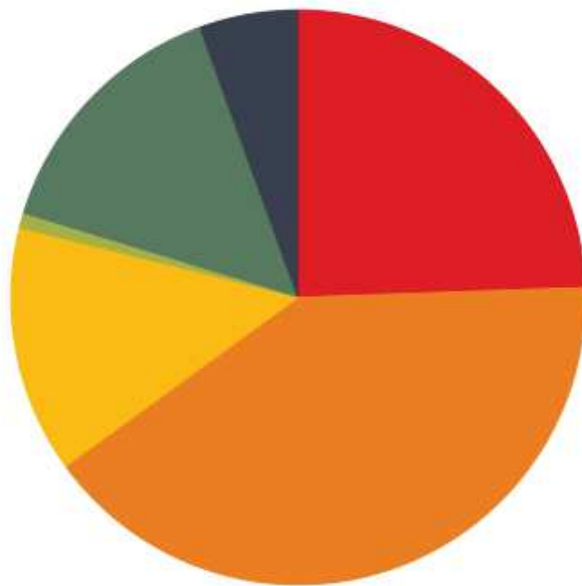
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 1 pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 3.93$  kW (39.40 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 1.45$  kW (14.58 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 2.74$  kW (27.43 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 1.64$  kW (16.48 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 0.21$  kW (2.11 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1  $\phi_{H,nd} = 9,98$  kW

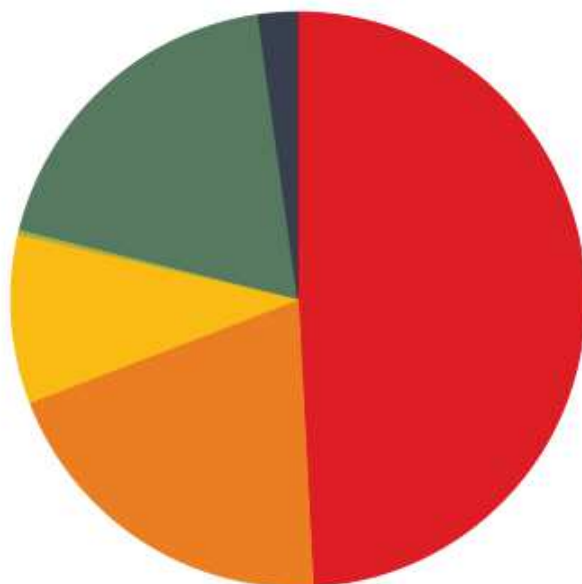
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 2 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 14.63$  kW (24.56 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 24.13$  kW (40.50 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 8.27$  kW (13.88 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 0.39$  kW (0.65 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 8.84$  kW (14.84 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 3.32$  kW (5.57 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2  $\phi_{H,nd} = 59,58$  kW

### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 2 pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 14.63$  kW (49.16 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 5.91$  kW (19.87 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 2.85$  kW (9.59 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 0.05$  kW (0.17 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 5.64$  kW (18.96 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 0.66$  kW (2.23 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2  $\phi_{H,nd} = 29,76$  kW

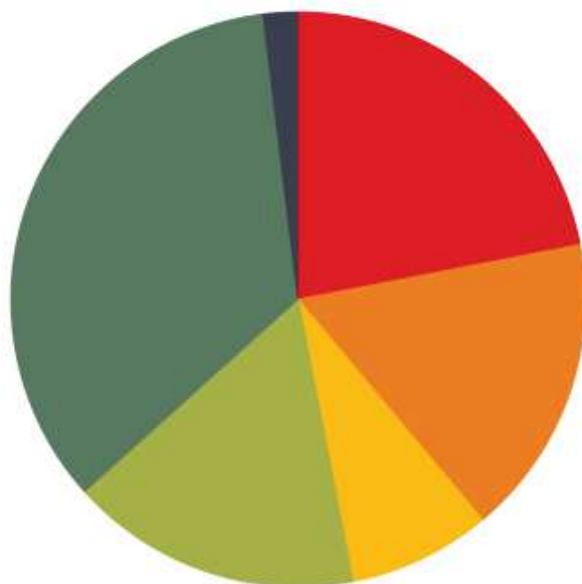
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 3 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 1.16$  kW (13.71 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 2.82$  kW (33.29 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 0.94$  kW (11.03 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 0.96$  kW (11.29 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 2.11$  kW (24.90 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 0.49$  kW (5.78 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 16$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3  $\phi_{H,nd} = 8,48$  kW

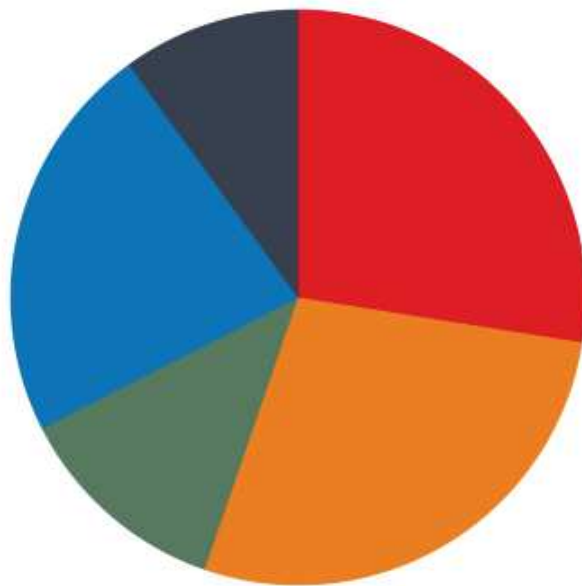
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 3 pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 1.16$  kW (21.99 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 0.90$  kW (16.94 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 0.43$  kW (8.14 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 0.86$  kW (16.25 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 1.83$  kW (34.67 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 0.11$  kW (2.00 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 16$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3  $\phi_{H,nd} = 5,29$  kW

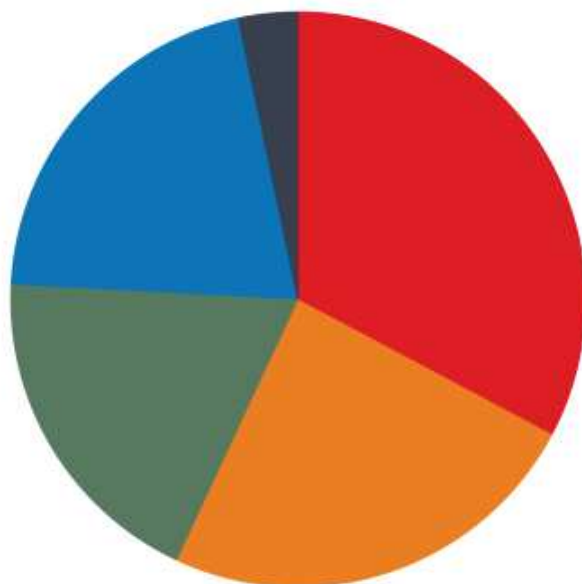
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 4 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 1.58$  kW (27.52 %)
- ztráty - stěny  $\phi_{t,STN} = 1.59$  kW (27.70 %)
- ztráty - výplně  $\phi_{t,VYP} = 0.71$  kW (12.39 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 1.29$  kW (22.43 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.57$  kW (9.96 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 4  $\phi_{H,nd} = 5,73$  kW

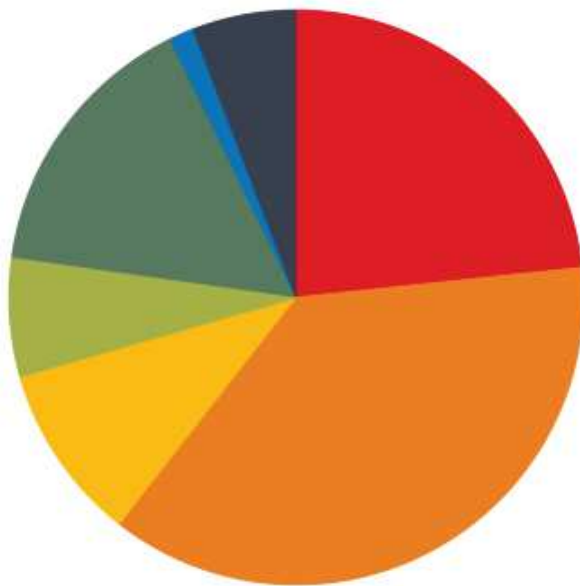
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 4 pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 1.21$  kW (32.76 %)
- ztráty - stěny  $\phi_{t,STN} = 0.90$  kW (24.28 %)
- ztráty - výplně  $\phi_{t,VYP} = 0.69$  kW (18.71 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 0.78$  kW (20.99 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.12$  kW (3.26 %)

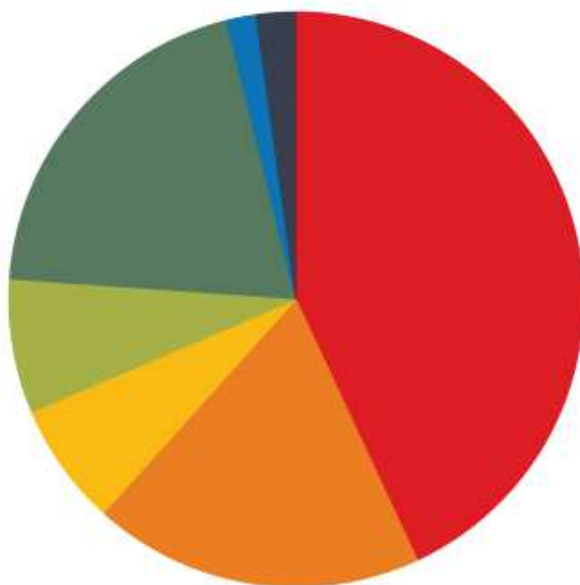
cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 4  $\phi_{H,nd} = 3,70$  kW

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 21.30$  kW (23.38 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 33.82$  kW (37.11 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 9.20$  kW (10.10 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 5.98$  kW (6.57 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 14.24$  kW (15.63 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 1.29$  kW (1.41 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 5.29$  kW (5.81 %)

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 20.94$  kW (42.97 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 9.16$  kW (18.81 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 3.28$  kW (6.74 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 3.65$  kW (7.49 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 9.81$  kW (20.14 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 0.78$  kW (1.59 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 1.10$  kW (2.26 %)

### Posouzení součinitele prostupu tepla konstrukcí

Konstrukce ( ZÓNA Z1) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
STN-1 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	1,28	0,30	NE	0,25	NE
STN-2 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, J	1,03	0,30	NE	0,25	NE
STN-3 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	1,03	0,30	NE	0,25	NE
STN-4 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	1,28	0,30	NE	0,25	NE
VYP-13 Z1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	2,35	1,50	NE	1,20	NE
VYP-14 Z1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, J	2,35	1,50	NE	1,20	NE
VYP-15 Z1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	2,35	1,50	NE	1,20	NE
VYP-16 Z1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	2,35	1,50	NE	1,20	NE
PDL-11 Z1-Z5 Podlaha nad suterénem	1,39	0,60	NE	0,40	NE
PDL-12 Z1-Z6 Podlaha nad průjezdem	1,74	0,60	NE	0,40	NE

Konstrukce ( ZÓNA Z2) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupe tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupe tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupe tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
STN-1 Z2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	1,28	0,30	NE	0,25	NE
STN-2 Z2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, J	1,03	0,30	NE	0,25	NE
STN-3 Z2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	1,03	0,30	NE	0,25	NE
STN-4 Z2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	1,28	0,30	NE	0,25	NE
STN-5 Z2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky	1,70	0,30	NE	0,25	NE
STN-6 Z2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky	1,70	0,30	NE	0,25	NE
STN-7 Z2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky	1,70	0,30	NE	0,25	NE
VYP-13 Z2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	2,35	1,50	NE	1,20	NE
VYP-14 Z2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, J	2,35	1,50	NE	1,20	NE
VYP-15 Z2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	2,35	1,50	NE	1,20	NE
VYP-16 Z2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	2,35	1,50	NE	1,20	NE
PDL-29 Z2-EXT Podlaha nad exteriérem	1,80	0,24	NE	0,16	NE
STR-30 Z2-S Strop pod půdou, 4.NP	0,87	0,30	NE	0,20	NE

Konstrukce ( ZÓNA Z3) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=16^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
STN-1 Z3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	1,28	0,40	NE	0,33	NE
STN-3 Z3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	1,03	0,40	NE	0,33	NE
STN-4 Z3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	1,28	0,40	NE	0,33	NE
VYP-13 Z3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	2,35	2,00	NE	1,60	NE
VYP-15 Z3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	2,35	2,00	NE	1,60	NE
VYP-16 Z3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	2,35	2,00	NE	1,60	NE
VYP-17 Z3-EXT Stávající vstupní dveře	2,35	2,30	NE	1,60	NE
STN-24 Z3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	1,04	0,40	NE	0,33	NE
PDL-11 Z3-Z5 Podlaha nad suterénem	1,39	0,80	NE	0,55	NE
STR-30 Z3-S Strop pod půdou, 4.NP	0,87	0,40	NE	0,27	NE

Konstrukce ( ZÓNA Z4) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-9 Z4-S Podlaha na terénu 1.PP, prodejna	2,46	0,45	NE	0,30	NE
VYP-16 Z4-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	2,35	1,50	NE	1,20	NE
STN(z)-20 Z4-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	1,10	0,45	NE	0,30	NE
STN-21 Z4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	1,04	0,30	NE	0,25	NE
STN-23 Z4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	0,83	0,30	NE	0,25	NE
STN-24 Z4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	1,04	0,30	NE	0,25	NE
VYP-31 Z4-EXT Výloha prodejny	2,35	1,70	NE	1,20	NE
VYP-32 Z4-EXT Vstupní dveře, prodejna	2,35	1,70	NE	1,20	NE
STN-19 Z4-Z5 Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP	0,95	0,60	NE	0,40	NE
VYP-33 Z4-Z5 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	2,10	3,50	ANO	2,30	ANO

Konstrukce ( NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z5) $\theta_{i}=5,24^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-8 Z5-S Podlaha na terénu 1.PP, stávající	2,46	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN(z)-20 Z5-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	1,10	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-21 Z5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	1,04	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-22 Z5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	0,83	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-23 Z5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	0,83	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-24 Z5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	1,04	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-25 Z5-EXT Stávající dřevěné okno, S 1.PP	2,35	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-26 Z5-EXT Stávající dřevěné okno, J 1.PP	2,35	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-27 Z5-EXT Stávající dřevěné okno, V 1.PP	2,35	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-28 Z5-EXT Stávající dřevěné okno, Z 1.PP	2,35	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-11 Z1-Z5 Podlaha nad suterénem	1,39	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-11 Z5-Z3 Podlaha nad suterénem	1,39	0,80	NE	0,55	NE
STN-19 Z5-Z4 Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP	0,95	0,60	NE	0,40	NE
VYP-33 Z5-Z4 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	2,10	3,50	ANO	2,30	ANO

Konstrukce ( NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z6) $\theta_{ei}=3,96^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-10 Z6-S Podlaha na terénu 1.PP, průjezd	2,46	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-18 Z6-EXT Stávající garážová vrata	2,35	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-21 Z6-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	1,04	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-22 Z6-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	0,83	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-12 Z6-Z1 Podlaha nad průjezdem	1,74	0,60	NE	0,40	NE

Zóna / budova	$U_{em,Z,R.class}$	$U_{em,Z}$	Poměr $U_{em}/U_{em,R}$
	W/(m <sup>2</sup> .K)	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Z1 - Bytový dům, 1.NP	0,336	1,004	298,96 %
Z2 - Bytový dům, 2. - 4.NP	0,301	1,278	424,43 %
Z3 - Společné prostory, chodby	0,463	1,133	244,61 %
Z4 - Prodejna	0,283	0,611	216,25 %
<b>budova celkem</b>	<b>0,325</b>	<b>1,130</b>	<b>347,37 %</b>

### Měrná tepelná ztráta a součinitel prostupu tepla

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z1)	Referenční budova $\theta_i = 20 \text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20 \text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	20,1	0,21	1,00	4,23	20,1	1,28	1,00	25,79
STN-2 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, J	51,4	0,21	1,00	10,79	51,4	1,03	1,00	52,87
STN-3 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	54,2	0,21	1,00	11,38	54,2	1,03	1,00	55,77
STN-4 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	12,8	0,21	1,00	2,70	12,8	1,28	1,00	16,45
VYP-13 1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	3,3	1,05	1,00	3,42	3,3	2,35	1,00	7,66
VYP-14 1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, J	12,6	1,05	1,00	13,19	12,6	2,35	1,00	29,52
VYP-15 1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	12,2	1,05	1,00	12,79	12,2	2,35	1,00	28,62
VYP-16 1-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	3,3	1,05	1,00	3,49	3,3	2,35	1,00	7,80
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 \cdot 169,9$		1,00	2,38	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 \cdot 169,9$		1,00	16,99
PDL-11 1-5 Podlaha nad suterénem	170,9	0,42	0,67	48,38	170,9	1,39	0,42	100,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 \cdot 170,9$		0,67	1,61	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 \cdot 170,9$		0,42	7,21
PDL-12 1-6 Podlaha nad průjezdem	40,5	0,42	0,78	13,31	40,5	1,74	0,46	32,36

### Měrná tepelná ztráta a součinitel prostupu tepla

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 40,5$		0,78	0,44	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 40,5$		0,46	1,86
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>381,3</b>	-	-	123,67	<b>381,3</b>	-	-	356,93
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			4,43	$\Sigma \Delta U_{em}$			26,05
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>128,10</b>	-	-	-	<b>382,97</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	72,6	0,21	1,00	15,25	72,6	1,28	1,00	93,00
STN-2 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, J	166,3	0,21	1,00	34,92	166,3	1,03	1,00	171,12
STN-3 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	159,1	0,21	1,00	33,41	159,1	1,03	1,00	163,71
STN-4 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	46,5	0,21	1,00	9,77	46,5	1,28	1,00	59,57
STN-5 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky	11,2	0,21	1,00	2,35	11,2	1,70	1,00	19,04
STN-6 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky	41,9	0,21	1,00	8,80	41,9	1,70	1,00	71,23
STN-7 2-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky	65,7	0,21	1,00	13,80	65,7	1,70	1,00	111,69
VYP-13 2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	11,6	1,05	1,00	12,18	11,6	2,35	1,00	27,26
VYP-14 2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, J	40,1	1,05	1,00	42,11	40,1	2,35	1,00	94,24
VYP-15 2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	45,3	1,05	1,00	47,57	45,3	2,35	1,00	106,46
VYP-16 2-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	10,5	1,05	1,00	11,03	10,5	2,35	1,00	24,68
PDL-29 2-EXT Podlaha nad exteriérem	6,2	0,17	1,00	1,04	6,2	1,80	1,00	11,14

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 *$ 677,0		1,00	9,48	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 677,0		1,00	67,70
STR-30 2-S Strop pod půdou, 4.NP	328,1	0,21	0,83	57,09	328,1	0,87	0,83	236,24
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 *$ 328,1		0,83	3,81	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 328,1		0,83	27,19
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>1 005,1</b>	-	-	289,30	<b>1 005,1</b>	-	-	1 189,37
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			13,28	$\Sigma \Delta U_{em}$			94,89
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>302,58</b>	-	-	-	<b>1 284,25</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 16\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 16\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, S	9,5	0,28	1,00	2,65	9,5	1,28	1,00	12,11
STN-3 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, V	4,3	0,28	1,00	1,20	4,3	1,03	1,00	4,42
STN-4 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	56,8	0,28	1,00	15,90	56,8	1,28	1,00	72,76
VYP-13 3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, S	6,5	1,40	1,00	9,07	6,5	2,35	1,00	15,23
VYP-15 3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, V	1,5	1,40	1,00	2,10	1,5	2,35	1,00	3,53
VYP-16 3-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	17,1	1,40	1,00	23,94	17,1	2,35	1,00	40,19
VYP-17 3-EXT Stávající vstupní dveře	3,9	1,61	1,00	6,28	3,9	2,35	1,00	9,17
STN-24 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	1,7	0,28	1,00	0,48	1,7	1,04	1,00	1,77
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 101,2$		1,00	1,42	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 101,2$		1,00	10,12
PDL-11 3-5 Podlaha nad suterénem	64,1	0,56	0,63	22,68	64,1	1,39	0,35	30,89
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 64,1$		0,63	0,57	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 64,1$		0,35	2,22
STR-30 3-S Strop pod půdou, 4.NP	43,1	0,28	0,81	9,72	43,1	0,87	0,81	30,17
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 43,1$		0,81	0,49	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 43,1$		0,81	3,47

Celkem bez vlivu $\Delta U_{em}$	208,4	-	-	94,03	208,4	-	-	220,22
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,47	$\Sigma \Delta U_{em}$			15,82
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	96,50	-	-	-	236,04

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
VYP-16 4-EXT Stávající dřevěné špaletové okno, Z	1,7	1,05	1,00	1,74	1,7	2,35	1,00	3,90
STN-21 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	3,8	0,21	1,00	0,80	3,8	1,04	1,00	3,95
STN-23 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	9,3	0,21	1,00	1,96	9,3	0,83	1,00	7,70
STN-24 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	13,1	0,21	1,00	2,75	13,1	1,04	1,00	13,62
VYP-31 4-EXT Výloha prodejny	2,6	1,19	1,00	3,11	2,6	2,35	1,00	6,13
VYP-32 4-EXT Vstupní dveře, prodejna	2,9	1,19	1,00	3,50	2,9	2,35	1,00	6,91
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 33,4$		1,00	0,47	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 33,4$		1,00	3,34
PDL(z)-9 4-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, prodejna	90,0	0,32	0,39	18,16	90,0	2,46	0,19	36,74
STN(z)-20 4-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	17,0	0,32			17,0	1,10		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 107,0$				1,50	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 107,0$		
STN-19 4-5 Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP	50,0	0,42	0,67	14,15	50,0	0,95	0,42	20,09
VYP-33 4-5 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	3,8	2,45	0,67	6,24	3,8	2,10	0,42	3,35
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 53,8$		0,67	0,51	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 53,8$		0,42	2,27

Celkem bez vlivu $\Delta U_{em}$	194,2	-	-	52,42	194,2	-	-	102,39
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,47	$\Sigma \Delta U_{em}$			16,31
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	54,89	-	-	-	118,70

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z5)	Referenční budova $\theta_u = -3,59 \text{ }^\circ\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 5,24 \text{ }^\circ\text{C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru <math>H_{T,ue}</math></b>								
STN-21 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	10,6	1,04	1,00	11,01	10,6	1,04	1,00	11,01
STN-22 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	22,3	0,83	1,00	18,42	22,3	0,83	1,00	18,42
STN-23 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	21,0	0,83	1,00	17,35	21,0	0,83	1,00	17,35
STN-24 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	11,0	1,04	1,00	11,43	11,0	1,04	1,00	11,43
VYP-25 5-EXT Stávající dřevěné okno, S 1.PP	0,7	2,35	1,00	1,74	0,7	2,35	1,00	1,74
VYP-26 5-EXT Stávající dřevěné okno, J 1.PP	1,9	2,35	1,00	4,47	1,9	2,35	1,00	4,47
VYP-27 5-EXT Stávající dřevěné okno, V 1.PP	0,9	2,35	1,00	2,21	0,9	2,35	1,00	2,21
VYP-28 5-EXT Stávající dřevěné okno, Z 1.PP	2,1	2,35	1,00	4,98	2,1	2,35	1,00	4,98
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 70,6$			1,00	7,06	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 70,6$		
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině <math>H_{T,ug}</math></b>								

PDL(z)-8 5-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, stávající	234,6	1,72			234,6	2,46		
STN(z)-20 5-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	60,0	0,77	0,20	105,71	60,0	1,10	0,20	105,71
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 294,6			29,46	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 294,6			29,46
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám H<sub>T,iu</sub></b>								
PDL-11 5-1 Podlaha nad suterénem	170,9	0,42	-0,67	-48,38	170,9	1,39	-0,42	-100,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 *$ 170,9		-0,67	-1,61	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 *$ 170,9		-0,42	-7,21
PDL-11 5-3 Podlaha nad suterénem	64,1	0,56	-0,63	-22,68	64,1	1,39	-0,35	-30,89
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 64,1$		-0,63	-0,57	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 64,1$		-0,35	-2,22
STN-19 5-4 Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP	50,0	0,42	-0,67	-14,15	50,0	0,95	-0,42	-20,09
VYP-33 5-4 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	3,8	2,45	-0,67	-6,24	3,8	2,10	-0,42	-3,35
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 53,8$		-0,67	-0,51	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 53,8$		-0,42	-2,27
<b>větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem H<sub>V,ue</sub></b>								
<b>Větrání</b>	<b>n<sub>R</sub></b>	<b>V</b>	<b>ρ<sub>a</sub>c<sub>p</sub></b>	<b>H<sub>V,ue,R</sub></b>	<b>n</b>	<b>V</b>	<b>ρ<sub>a</sub>c<sub>p</sub></b>	<b>H<sub>V,ue</sub></b>
	<b>(1/h)</b>	<b>(m<sup>3</sup>/h)</b>	<b>Wh/(m<sup>3</sup> .K)</b>	<b>(W/K)</b>	<b>(1/h)</b>	<b>(m<sup>3</sup>/h)</b>	<b>Wh/(m<sup>3</sup> .K)</b>	<b>(W/K)</b>
	0,33	202,5	0,33	66,8	0,33	202,5	0,33	66,8

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z6)	Referenční budova $\theta_u = -7,38 \text{ }^\circ\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 3,96 \text{ }^\circ\text{C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru <math>H_{T,ue}</math></b>								
VYP-18 6-EXT Stávající garážová vrata	10,5	2,35	1,00	24,68	10,5	2,35	1,00	24,68
STN-21 6-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	3,3	1,04	1,00	3,43	3,3	1,04	1,00	3,43
STN-22 6-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	5,4	0,83	1,00	4,49	5,4	0,83	1,00	4,49
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 19,2$		1,00	1,92	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 19,2$		1,00	1,92
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině <math>H_{T,ug}</math></b>								
PDL(z)-10 6-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, průjezd	40,5	1,72	0,16	13,05	40,5	2,46	0,16	13,05
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 40,5$			4,05	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 40,5$			4,05
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám <math>H_{T,iu}</math></b>								
PDL-12 6-1 Podlaha nad průjezdem	40,5	0,42	-0,78	-13,31	40,5	1,74	-0,46	-32,36
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 40,5$		-0,78	-0,44	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 40,5$		-0,46	-1,86
<b>větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem <math>H_{V,ue}</math></b>								
Větrání	$n_R$	$V$	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	$n$	$V$	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m <sup>3</sup> /h)	Wh/(m <sup>3</sup> .K)	(W/K)	(1/h)	(m <sup>3</sup> /h)	Wh/(m <sup>3</sup> .K)	(W/K)
	0,33	35,0	0,33	11,6	0,33	35,0	0,33	11,6

### Informace o použitém výpočetním nástroji

výpočetní nástroj	DEKSOFT Energetika
verze	8.0.5
bližší informace	<a href="http://www.deksoft.eu">www.deksoft.eu</a>

**Identifikační označení protokolu**

Identifikační označení protokolu	24060
----------------------------------	-------

**PODROBNÝ PROTOKOL K VÝPOČTU  $U_{em}$  dle vyhl. 264/2020 (222/2024) Sb.**

**Základní informace o hodnocené budově**

Identifikační údaje budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Plzeň, Klatovská třída 1247/82, 301 00
Katastrální území:	721981
Parcelní číslo:	6912
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	cca 2027
Vlastník nebo stavebník:	Klatovská Apartments s.r.o.
Adresa:	Zenklova 465/31 180 00 Praha 8 Libeň
IČ:	
Tel./e-mail:	Maroš Breda +420 776 661 001 /

Návrhové teploty		
Parametr	jednotky	hodnota
Venkovní návrhová teplota v zimním období v místě stavby $\theta_e$	[°C]	-15
Z1 - Bytový dům	[°C]	20
Z2 - Bytový dům - nástavba	[°C]	20
Z3 - Společné prostory, chodby	[°C]	16
Z4 - Kavárna	[°C]	20
NZ5 - Suterén 1.PP - sklady	[°C]	-1,92
NS - Obecný nevytápěný prostor (n=0,33 1/h)	[°C]	5,00

Podíl prosklených ploch		
Parametr	jednotky	hodnota
$A_W$ : Výplně + prosklené části LOP k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m <sup>2</sup> ]	300,5
$A_F$ : $A_W$ + konstrukce k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m <sup>2</sup> ]	1 536,9
Poměr: $A_W/A_F$	[%]	19,6

Geometrické charakteristiky budovy		
Parametr	jednotky	hodnota
Objem budovy V (objem částí budovy s upravovaným vnitřním prostředím vymezený vnějšími povrchy konstrukcí obálky budovy)	[m <sup>3</sup> ]	7 834,3
Celková plocha obálky budovy A (součet vnějších ploch konstrukcí ohraničujících objem budovy V)	[m <sup>2</sup> ]	2 390,2
Objemový faktor tvaru budovy A/V	[m <sup>2</sup> /m <sup>3</sup> ]	0,31
Celková energeticky vztázná plocha budovy $A_c$	[m <sup>2</sup> ]	2 262,1

### Měrná tepelná ztráta a součinitel prostupu tepla

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z1)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S	90,0	0,30	1,00	27,00	90,0	0,22	1,00	19,71
STN-2 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J	216,6	0,30	1,00	64,98	216,6	0,21	1,00	45,70
STN-3 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V	201,8	0,30	1,00	60,54	201,8	0,21	1,00	42,58
STN-4 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z	60,6	0,30	1,00	18,18	60,6	0,22	1,00	13,27
STN-5 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky	17,3	0,30	1,00	5,19	17,3	0,23	1,00	3,94
STN-6 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky	47,4	0,30	1,00	14,22	47,4	0,23	1,00	10,81
STN-7 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky	54,9	0,30	1,00	16,47	54,9	0,23	1,00	12,52
PDL-11 1-EXT Podlaha nad průjezdem PIR	29,4	0,24	1,00	7,06	29,4	0,22	1,00	6,41
VYP-12 1-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	15,9	1,50	1,00	23,85	15,9	0,83	1,00	13,20
VYP-13 1-EXT Nové plastové okno trojsklo, J	54,6	1,50	1,00	81,90	54,6	0,83	1,00	45,32
VYP-14 1-EXT Nové plastové okno trojsklo, V	61,5	1,50	1,00	92,25	61,5	0,83	1,00	51,05

### Měrná tepelná ztráta a součinitel prostupu tepla

VYP-15 1-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	11,6	1,50	1,00	17,46	11,6	0,83	1,00	9,66
PDL-32 1-EXT Podlaha nad exteriérem	6,6	0,24	1,00	1,58	6,6	0,17	1,00	1,12
STR-37 1-EXT Plochá střecha nad 4.NP	40,2	0,24	1,00	9,65	40,2	0,22	1,00	8,68
PDL-55 1-EXT Podlaha nad průjezdem EPS	8,0	0,24	1,00	1,92	8,0	0,23	1,00	1,87
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 * 916,4$		1,00	18,33	$\Delta U_{em} = 0,060$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,060 * 916,4$		1,00	54,99
PDL-10 1-5 Podlaha nad suterénem	149,2	0,60	0,52	46,13	149,2	0,33	0,63	30,37
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 * 149,2$		0,52	1,54	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 149,2$		0,63	9,35
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>1 065,6</b>	-	-	488,38	<b>1 065,6</b>	-	-	316,21
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			19,87	$\Sigma \Delta U_{em}$			64,33
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>508,24</b>	-	-	-	<b>380,55</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
VYP-12 2-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	12,4	1,50	1,00	18,53	12,4	0,83	1,00	10,25
VYP-15 2-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	8,1	1,50	1,00	12,21	8,1	0,83	1,00	6,76
STR-33 2-EXT Šikmá střecha S	15,0	0,30	1,00	4,50	15,0	0,16	1,00	2,37
STR-34 2-EXT Šikmá střecha J	66,1	0,30	1,00	19,83	66,1	0,16	1,00	10,44
STR-35 2-EXT Šikmá střecha V	68,9	0,30	1,00	20,67	68,9	0,16	1,00	10,89
STR-36 2-EXT Šikmá střecha Z	15,6	0,30	1,00	4,68	15,6	0,16	1,00	2,46
STR-38 2-EXT Plochá střecha nad 5.NP	37,9	0,24	1,00	9,10	37,9	0,22	1,00	8,30
STR-39 2-EXT Plochá střecha nad 6.NP	152,6	0,24	1,00	36,62	152,6	0,13	1,00	19,99
STN-41 2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa	51,0	0,30	1,00	15,30	51,0	0,18	1,00	9,08
STN-42 2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa	17,4	0,30	1,00	5,22	17,4	0,18	1,00	3,10
STN-43 2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa	30,7	0,30	1,00	9,21	30,7	0,18	1,00	5,46
STN-44 2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa	36,4	0,30	1,00	10,92	36,4	0,18	1,00	6,48
STN-45 2-EXT Čelní stěna vikýře, J	10,2	0,30	1,00	3,06	10,2	0,17	1,00	1,76

STN-46 2-EXT Čelní stěna vikýře, V	9,1	0,30	1,00	2,73	9,1	0,17	1,00	1,57
VYP-47 2-EXT Nové hliníkové okno trojsklo, J nástavba	28,6	1,50	1,00	42,90	28,6	0,90	1,00	25,74
VYP-48 2-EXT Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba	28,6	1,50	1,00	42,95	28,6	0,90	1,00	25,77
VYP-49 2-EXT Nové šikmé střešní okno, J	11,0	1,40	1,00	15,40	11,0	1,00	1,00	11,00
VYP-50 2-EXT Nové šikmé střešní okno, V	13,5	1,40	1,00	18,90	13,5	1,00	1,00	13,50
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 613,1$		1,00	12,26	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 613,1$		1,00	12,26
STN-18 2-S Vnitřní stěna mezi domy	33,5	0,30	0,83	8,33	33,5	0,30	0,83	8,27
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 33,5$		0,83	0,56	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 33,5$		0,83	0,56
STR-52 2-S Strop pod půdou věž	8,0	0,30	0,74	1,78	8,0	0,18	0,74	1,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 8,0$		0,74	0,12	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 8,0$		0,74	0,12
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>654,6</b>	-	-	302,83	<b>654,6</b>	-	-	184,27
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,94	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,94
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>315,76</b>	-	-	-	<b>197,20</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 16\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 16\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S	8,2	0,40	1,00	3,30	8,2	0,22	1,00	1,80
STN-3 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V	6,2	0,40	1,00	2,46	6,2	0,21	1,00	1,30
STN-4 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z	54,6	0,40	1,00	21,84	54,6	0,22	1,00	11,96
VYP-12 3-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	8,0	2,00	1,00	16,00	8,0	0,83	1,00	6,64
VYP-14 3-EXT Nové plastové okno trojsklo, V	1,5	2,00	1,00	3,00	1,5	0,83	1,00	1,25
VYP-15 3-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	26,8	2,00	1,00	53,68	26,8	0,83	1,00	22,28
VYP-16 3-EXT Nové hlavní vstupní dveře, hliník	4,1	2,30	1,00	9,38	4,1	1,00	1,00	4,08
STR-39 3-EXT Plochá střecha nad 6.NP	3,0	0,32	1,00	0,96	3,0	0,13	1,00	0,39
STR-40 3-EXT Plochá střecha nad 7.NP, terasa	58,9	0,32	1,00	18,85	58,9	0,17	1,00	9,84
STN-41 3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa	26,4	0,40	1,00	10,56	26,4	0,18	1,00	4,70
STN-42 3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa	22,4	0,40	1,00	8,96	22,4	0,18	1,00	3,99
STN-43 3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa	29,1	0,40	1,00	11,64	29,1	0,18	1,00	5,18

STN-44 3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa	48,7	0,40	1,00	19,48	48,7	0,18	1,00	8,67
VYP-51 3-EXT Nové vstupní dveře, plast	4,7	2,30	1,00	10,88	4,7	1,00	1,00	4,73
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 302,6$		1,00	6,05	$\Delta U_{em} = 0,050$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,050 * 302,6$		1,00	15,13
PDL(z)-9 3-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, kavárna	19,5	0,60	0,70	8,36	19,5	0,36	0,81	5,72
STN(z)-56 3-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO	0,8	0,60			0,8	0,32		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 20,3$				0,41	$\Delta U_{em} = 0,050$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,050 * 20,3$		
PDL-10 3-5 Podlaha nad suterénem	55,0	0,80	0,45	19,92	55,0	0,33	0,58	10,34
STN-17 3-5 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	56,5	0,80	0,45	20,46	56,5	0,34	0,58	11,04
VYP-53 3-5 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	2,0	4,70	0,45	4,26	2,0	2,10	0,58	2,43
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 113,5$		0,45	1,03	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 113,5$		0,58	6,56
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>436,4</b>	-	-	243,99	<b>436,4</b>	-	-	116,32
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			7,49	$\Sigma \Delta U_{em}$			22,71
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>251,48</b>	-	-	-	<b>139,03</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
VYP-15 4-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	0,7	1,50	1,00	0,98	0,7	0,83	1,00	0,54
VYP-16 4-EXT Nové hlavní vstupní dveře, hliník	3,8	1,70	1,00	6,43	3,8	1,00	1,00	3,78
STN-21 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP	4,4	0,30	1,00	1,32	4,4	0,15	1,00	0,65
STN-22 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP	12,4	0,30	1,00	3,72	12,4	0,14	1,00	1,67
STN-23 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP	15,0	0,30	1,00	4,50	15,0	0,14	1,00	2,10
VYP-48 4-EXT Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba	2,6	1,50	1,00	3,90	2,6	0,90	1,00	2,34
VYP-51 4-EXT Nové vstupní dveře, plast	2,4	1,70	1,00	4,11	2,4	1,00	1,00	2,42
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 41,3$		1,00	0,83	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 41,3$		1,00	4,13
PDL(z)-9 4-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, kavárna	93,8	0,45	0,58	25,54	93,8	0,36	0,69	21,94
STN(z)-56 4-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO	7,0	0,45			7,0	0,32		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 100,8$				2,02	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 100,8$		
STN-17 4-5 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	48,8	0,60	0,52	15,09	48,8	0,34	0,63	10,33

VYP-53 4-5 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	4,0	3,50	0,52	7,21	4,0	2,10	0,63	5,26
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 * 52,8$		0,52	0,54	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 52,8$		0,63	3,31
STN-54 4-S Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm	38,6	0,60	0,43	9,93	38,6	0,34	0,43	5,59
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,020 * 38,6$		0,43	0,33	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 38,6$		0,43	1,65
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>233,5</b>	-	-	82,72	<b>233,5</b>	-	-	56,63
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			3,72	$\Sigma \Delta U_{em}$			19,17
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>86,44</b>	-	-	-	<b>75,79</b>

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z5)	Referenční budova $\theta_u = 1,97 \text{ }^\circ\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = -1,92 \text{ }^\circ\text{C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_R$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru <math>H_{T,ue}</math></b>								
VYP-20 5-EXT Vstupní dveře do průjezdu	2,2	2,10	1,00	4,62	2,2	2,10	1,00	4,62
VYP-24 5-EXT Nové plastové okno, S 1.PP	0,9	0,90	1,00	0,77	0,9	0,90	1,00	0,77
VYP-25 5-EXT Nové plastové okno, J 1.PP	2,2	0,90	1,00	1,94	2,2	0,90	1,00	1,94
VYP-26 5-EXT Nové plastové okno, V 1.PP	1,1	0,90	1,00	0,97	1,1	0,90	1,00	0,97
VYP-27 5-EXT Nové plastové okno, Z 1.PP	2,5	0,90	1,00	2,22	2,5	0,90	1,00	2,22
STN-28 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	10,3	0,22	1,00	2,28	10,3	0,22	1,00	2,28
STN-29 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	19,8	0,21	1,00	4,18	19,8	0,21	1,00	4,18
STN-30 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	18,7	0,21	1,00	3,95	18,7	0,21	1,00	3,95
STN-31 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	49,0	0,22	1,00	10,83	49,0	0,22	1,00	10,83
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 106,6$		1,00	10,66	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 106,6$		1,00	10,66
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině <math>H_{T,ug}</math></b>								

PDL(z)-8 5-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, stávající	204,3	2,46			204,3	2,46		
STN(z)-19 5-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	60,0	1,10	0,22	102,04	60,0	1,10	0,22	102,04
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 264,3$			26,43	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 264,3$			26,43
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám H<sub>T,iu</sub></b>								
PDL-10 5-1 Podlaha nad suterénem	149,2	0,60	-0,52	-46,13	149,2	0,33	-0,63	-30,37
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 149,2$		-0,52	-1,54	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 149,2$		-0,63	-9,35
PDL-10 5-3 Podlaha nad suterénem	55,0	0,80	-0,45	-19,92	55,0	0,33	-0,58	-10,34
STN-17 5-3 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	56,5	0,80	-0,45	-20,46	56,5	0,34	-0,58	-11,04
VYP-53 5-3 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	2,0	4,70	-0,45	-4,26	2,0	2,10	-0,58	-2,43
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 113,5$		-0,45	-1,03	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 113,5$		-0,58	-6,56
STN-17 5-4 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	48,8	0,60	-0,52	-15,09	48,8	0,34	-0,63	-10,33
VYP-53 5-4 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	4,0	3,50	-0,52	-7,21	4,0	2,10	-0,63	-5,26
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 52,8$		-0,52	-0,54	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 52,8$		-0,63	-3,31
<b>větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem H<sub>V,ue</sub></b>								
<b>Větrání</b>	<b>n<sub>R</sub></b>	<b>V</b>	<b>ρ<sub>a</sub>C<sub>p</sub></b>	<b>H<sub>V,ue,R</sub></b>	<b>n</b>	<b>V</b>	<b>ρ<sub>a</sub>C<sub>p</sub></b>	<b>H<sub>V,ue</sub></b>
	(1/h)	(m <sup>3</sup> /h)	Wh/(m <sup>3</sup> .K)	(W/K)	(1/h)	(m <sup>3</sup> /h)	Wh/(m <sup>3</sup> .K)	(W/K)
	0,33	175,8	0,33	58,0	0,33	175,8	0,33	58,0

- 1) Hodnota referenčního součinitele prostupu tepla  $U_R$  těchto konstrukcí byla zastropena maximální hodnotou  $U_{R,max}$  v důsledku podílu zasklení obvodového pláště hodnocené budovy více jak 40%.
- 2) V případě referenční budovy je vliv tepelných vazeb u obalových konstrukcí stanoven přírážkou  $f_R \cdot 0,02 \text{ W/(m}^2 \cdot \text{K)}$ .
- 3) V případě, že vnitřní návrhová teplota zóny  $\Theta_i$  je mimo interval  $18^\circ\text{C} \leq \Theta_{im} \leq 22^\circ\text{C}$ , přenásobí se (kromě činitelem  $f_R$  dle typu referenční budovy) součinitel prostupu tepla konstrukce  $U_{N,20}$  i činitelem  $e=16/ABS(\Theta_i - 4)$ . Současně platí, že  $e_{MAX}=1,75$  a  $e_{MIN}=0,75$  z důvodu generování reálných referenčních hodnot pro referenční budovu. V případě, že vnitřní návrhová teplota zóny  $\Theta_i$  je v intervalu  $18^\circ\text{C} \leq \Theta_{im} \leq 22^\circ\text{C}$  je činitel  $e=1,00$ . V případě, že u konstrukce byl zvolen normový požadavek na součinitel prostupu tepla  $U_{N,20}$  „z temperovaného prostoru do exteriéru“ nebo „z temperovaného prostoru k nevytápěnému prostoru“, přenásobení požadovaného součinitele prostupu tepla  $U_{N,20}$  činitelem „e“ se neprovádí, resp.  $e=1,00$ . Stejně tak se požadavek nepřepočítává ( $e=1,00$ ), pokud u konstrukce byl zvolen normový požadavek na součinitel prostupu tepla na konstrukci  $U_{N,20}$  „stěna/strop mezi prostory s rozdílem do  $10^\circ\text{C}$ , resp. do  $5^\circ\text{C}$ “. Tento požadavek také není závislý na výši teploty v posuzované zóně, pouze na rozdílu teplot mezi prostory.
- 4) Plocha a měrná ztráta nebo měrný zisk této vnitřní dělící konstrukce se nezahrnují dle vyhlášky o ENB do výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla budovy.
- 5) Plocha a měrný zisk této konstrukce k sousední budově/prostoru se nezahrnují dle vyhlášky o ENB do výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla budovy (platí pro konstrukce s  $H_T \leq 0,00 \text{ W/K}$ ).
- 6) Minimální referenční měrná tepelná ztráta konstrukcí přilehlých k zemině byla omezena dle podmínky vyhlášky o ENB:  $H_{T,R,min} = \Sigma (A \cdot U_R \cdot (\theta_i - 5) / (\theta_i - \theta_e))$ .
- 7) Konstrukce s adiabatickou okrajovou podmínkou se nezapočítává do výpočtu průměrného součinitele prostupu tepla.


### Průměrný součinitel prostupu tepla budovy

Zóna / budova	$U_{em,Z,R}$	$U_{em,Z}$	Poměr $U_{em}/U_{em,R}$
	W/(m <sup>2</sup> ·K)	W/(m <sup>2</sup> ·K)	
Z1 - Bytový dům	0,477	0,357	74,88 %
Z2 - Bytový dům - nástavba	0,482	0,301	62,45 %
Z3 - Společné prostory, chodby	0,576	0,319	55,29 %
Z4 - Kavárna	0,370	0,325	87,69 %
<b>budova celkem</b>	<b>0,486</b>	<b>0,332</b>	<b>68,21 %</b>
<b>budova splňuje požadavek <math>U_{em,R}</math> vybrané referenční budovy:</b>			<b>ANO</b>

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	$U_{em,R,class}$	$U_{em}$	Klasifikační třída
	W/(m <sup>2</sup> ·K)	W/(m <sup>2</sup> ·K)	
Budova celkem	0,348	0,332	C

Klasifikační třídy	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy	Slovní vyjádření klasifikační třídy
A	$U_{em} \leq 0,70 * U_{em,R,class}$	mimořádně úsporná
B	$0,70 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 0,90 * U_{em,R,class}$	velmi úsporná
C	$0,90 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 1,20 * U_{em,R,class}$	úsporná
D	$1,20 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 1,70 * U_{em,R,class}$	méně úsporná
E	$1,70 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 2,30 * U_{em,R,class}$	nehospodárná
F	$2,30 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 2,90 * U_{em,R,class}$	velmi nehospodárná
G	$U_{em} > 2,90 * U_{em,R,class}$	mimořádně nehospodárná

### Identifikační údaje osoby, která protokol vypracovala

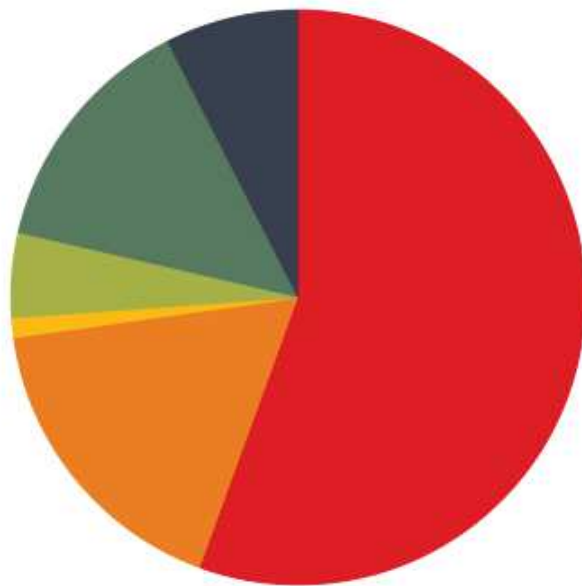
Jméno a příjmení	Ing. Tereza Foukalová
Adresa zpracovatele (ulice, popisné číslo, PSČ):	Ing. Tereza Foukalová Trnová 276 330 13 Trnová
Podpis zpracovatele protokolu	

### Datum vypracování protokolu průměrného součinitele prostupu tepla

Datum vypracování protokolu	14.03.2025
-----------------------------	------------

KLASIFIKACE PRŮMĚRNÉHO SOUČINITELE PROSTUPU TEPLA OBÁLKY BUDOVY				
Typ budovy:	Bytový dům	Hodnocení obálky budovy		
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Klatovská třída 1247 301 00, Plzeň			
Katastrální území:	721981			
Parcelní číslo:	6912			
Celková podlahová plocha $A_c = 2262,1$ [m <sup>2</sup> ]		hodnocená	doporučení	
<p style="text-align: center;">mimořádně úsporná</p> <p style="text-align: center;">mimořádně neekonomická</p>			<div style="border: 2px solid black; padding: 5px; display: inline-block;">0,332</div>	<div style="border: 2px solid black; padding: 5px; display: inline-block;">0,330</div>
KLASIFIKACE		C	C	
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em}$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $U_{em} = H_T/A$		0,332	0,330	
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em,R,class}$ W/(m <sup>2</sup> .K) typu referenční budovy určené vyhláškou o ENB pro klasifikaci.		0,348	0,348	
Platnost štítku do (datum):	14.03.2035 (nebo do změny obálky budovy)			
Jméno a příjmení:	Ing. Tereza Foukalová			

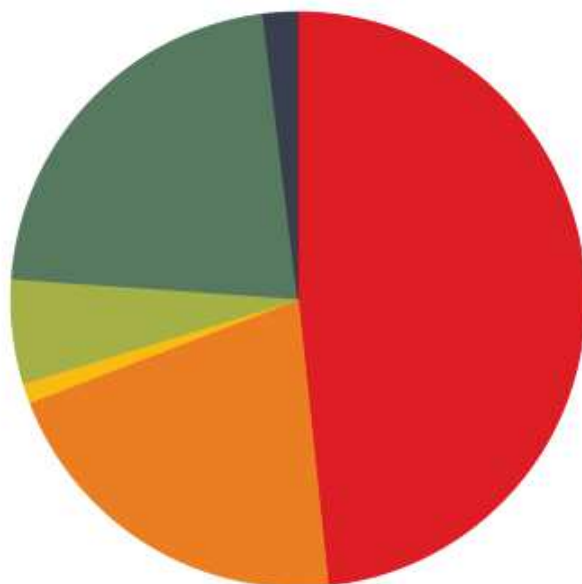
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 1 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 16.59$  kW (55.47 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 5.20$  kW (17.38 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 0.30$  kW (1.02 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 1.39$  kW (4.65 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 4.17$  kW (13.95 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 2.25$  kW (7.53 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1  $\phi_{H,nd} = 29,91$  kW

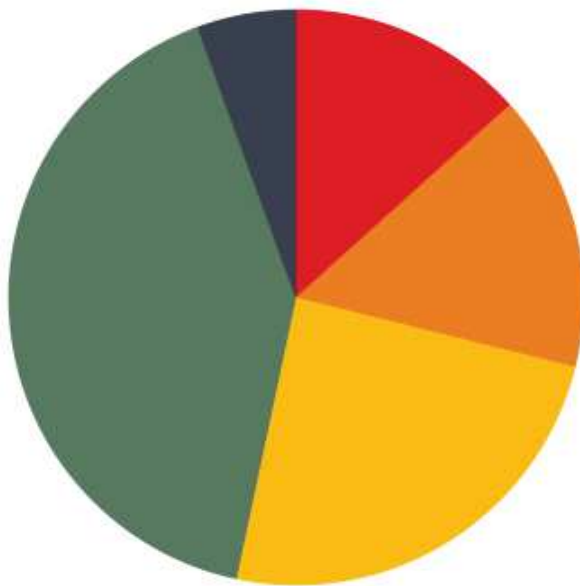
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 1 pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 16.59$  kW (48.26 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 7.23$  kW (21.03 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 0.34$  kW (0.98 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 1.98$  kW (5.77 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 7.54$  kW (21.93 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 0.70$  kW (2.02 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1  $\phi_{H,nd} = 34,38$  kW

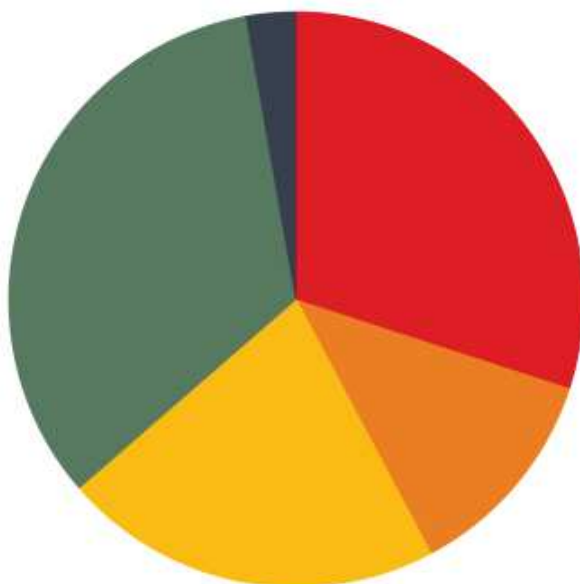
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 2 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 1.06$  kW (13.30 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 1.25$  kW (15.71 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 1.94$  kW (24.41 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 3.26$  kW (40.89 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 0.45$  kW (5.69 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2  $\phi_{H,nd} = 7,96$  kW

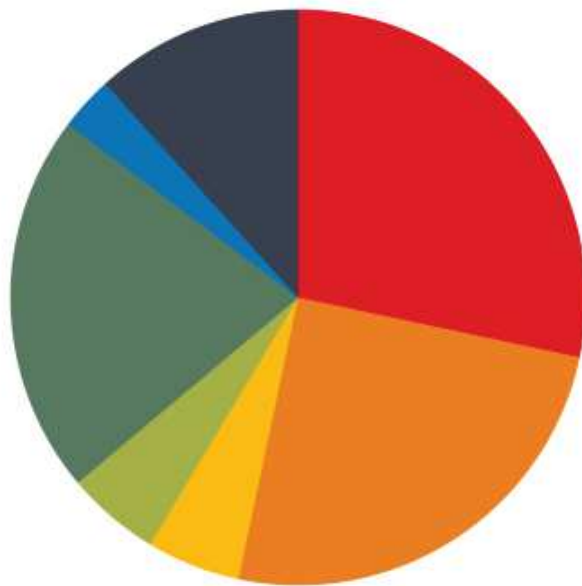
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 2 pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 4.72$  kW (29.95 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 1.92$  kW (12.15 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 3.40$  kW (21.56 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 5.28$  kW (33.47 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 0.45$  kW (2.87 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2  $\phi_{H,nd} = 15,78$  kW

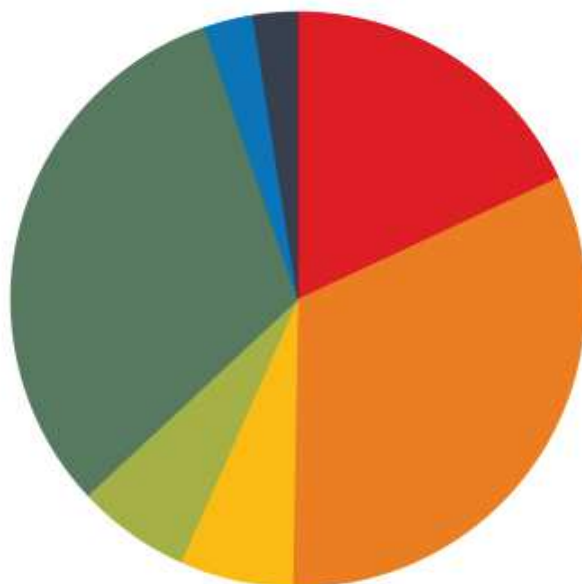
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 3 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 1.71$  kW (28.36 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t,STN = 1.51$  kW (25.06 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t,STR = 0.32$  kW (5.27 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t,PDL = 0.32$  kW (5.33 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t,VYP = 1.28$  kW (21.33 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 0.18$  kW (2.95 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t,\Delta U_{em} = 0.70$  kW (11.70 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 16$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3  $\phi_{H,nd} = 6,02$  kW

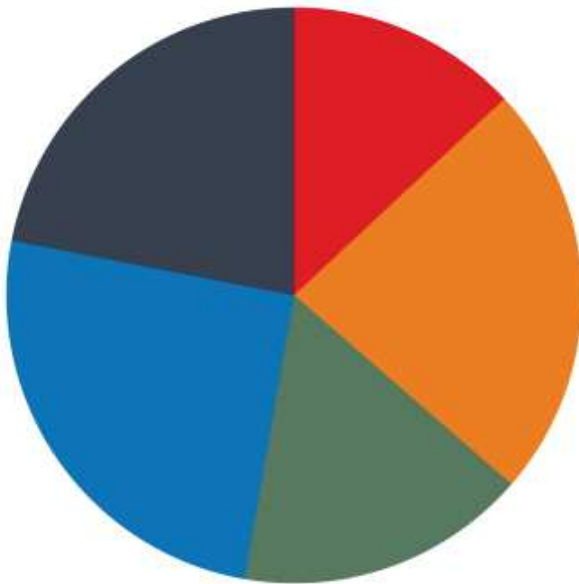
### tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 3 pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 1.71$  kW (17.96 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t,STN = 3.06$  kW (32.20 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t,STR = 0.61$  kW (6.46 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t,PDL = 0.62$  kW (6.50 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t,VYP = 3.01$  kW (31.71 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 0.26$  kW (2.73 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t,\Delta U_{em} = 0.23$  kW (2.44 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 16$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3  $\phi_{H,nd} = 9,50$  kW

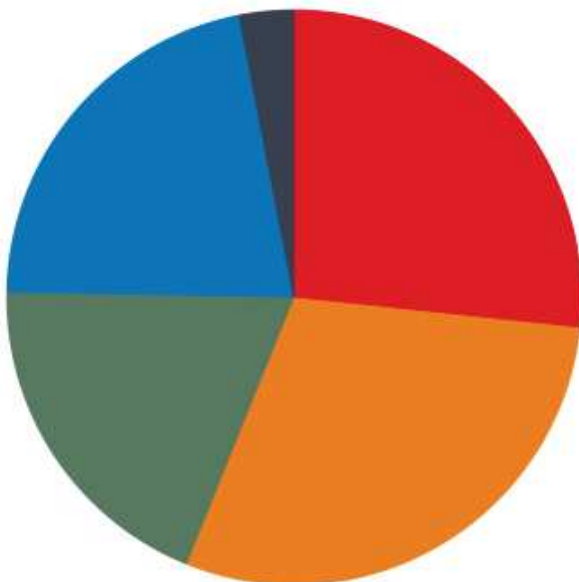
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 4 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 0.40$  kW (13.06 %)
- ztráty - stěny  $\phi_{t,STN} = 0.71$  kW (23.34 %)
- ztráty - výplně  $\phi_{t,VYP} = 0.50$  kW (16.45 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 0.77$  kW (25.16 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.67$  kW (21.99 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 4  $\phi_{H,nd} = 3,05$  kW

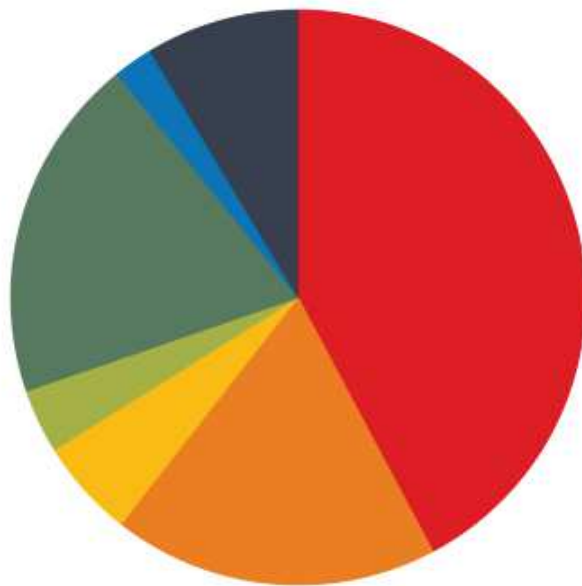
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 4 pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 1.10$  kW (26.68 %)
- ztráty - stěny  $\phi_{t,STN} = 1.21$  kW (29.31 %)
- ztráty - výplně  $\phi_{t,VYP} = 0.79$  kW (19.19 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 0.89$  kW (21.66 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.13$  kW (3.15 %)

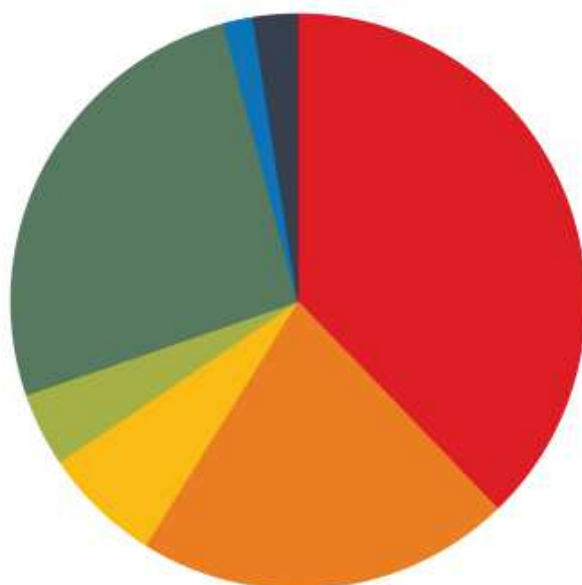
cílová teplota na vytápění v provozní dobu  $\theta_i = 20$  °C,  
extrémní zimní návrhová teplota  $\theta_e = -15$  °C,  
orientační celkové tepelné ztráty zóny 4  $\phi_{H,nd} = 4,13$  kW

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 19.76$  kW (42.09 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 8.67$  kW (18.47 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 2.56$  kW (5.46 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 1.71$  kW (3.65 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 9.21$  kW (19.63 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 0.95$  kW (2.01 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 4.08$  kW (8.69 %)

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro referenční budovu



- ztráty - větrání  $\phi_v = 24.12$  kW (37.82 %)
- ztráty - stěny  $\phi_t, STN = 13.42$  kW (21.03 %)
- ztráty - stropy, střechy  $\phi_t, STR = 4.35$  kW (6.82 %)
- ztráty - podlahy  $\phi_t, PDL = 2.60$  kW (4.08 %)
- ztráty - výplně  $\phi_t, VYP = 16.63$  kW (26.07 %)
- ztráty - konstrukce k zemině  $\phi_g = 1.15$  kW (1.81 %)
- ztráty - tepelné mosty  $\phi_t, \Delta U_{em} = 1.51$  kW (2.37 %)

**Posouzení součinitele prostupu tepla konstrukcí**

Konstrukce ( ZÓNA Z1) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
STN-1 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S	0,22	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-2 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J	0,21	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-3 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V	0,21	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-4 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z	0,22	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-5 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky	0,23	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-6 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky	0,23	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-7 Z1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky	0,23	0,30	ANO	0,25	ANO
PDL-11 Z1-EXT Podlaha nad průjezdem PIR	0,22	0,24	ANO	0,16	NE
VYP-12 Z1-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	0,83	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-13 Z1-EXT Nové plastové okno trojsklo, J	0,83	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-14 Z1-EXT Nové plastové okno trojsklo, V	0,83	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-15 Z1-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	0,83	1,50	ANO	1,20	ANO
PDL-32 Z1-EXT Podlaha nad exteriérem	0,17	0,24	ANO	0,16	NE
STR-37 Z1-S Plochá střecha nad 4.NP	0,22	0,24	ANO	0,16	NE
PDL-55 Z1-EXT Podlaha nad průjezdem EPS	0,23	0,24	ANO	0,16	NE
PDL-10 Z1-Z5 Podlaha nad suterénem	0,33	0,60	ANO	0,40	ANO

Konstrukce ( ZÓNA Z2) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
VYP-12 Z2-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	0,83	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-15 Z2-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	0,83	1,50	ANO	1,20	ANO
STR-33 Z2-S Šikmá střecha S	0,16	0,30	ANO	0,20	ANO
STR-34 Z2-S Šikmá střecha J	0,16	0,30	ANO	0,20	ANO
STR-35 Z2-S Šikmá střecha V	0,16	0,30	ANO	0,20	ANO
STR-36 Z2-S Šikmá střecha Z	0,16	0,30	ANO	0,20	ANO
STR-38 Z2-S Plochá střecha nad 5.NP	0,22	0,24	ANO	0,16	NE
STR-39 Z2-S Plochá střecha nad 6.NP	0,13	0,24	ANO	0,16	ANO
STN-41 Z2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa	0,18	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-42 Z2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa	0,18	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-43 Z2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa	0,18	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-44 Z2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa	0,18	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-45 Z2-S Čelní stěna vikýře, J	0,17	0,30	ANO	0,20	ANO
STN-46 Z2-S Čelní stěna vikýře, V	0,17	0,30	ANO	0,20	ANO
VYP-47 Z2-EXT Nové hliníkové okno trojsklo, J nástavba	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-48 Z2-EXT Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-49 Z2-EXT Nové šikmé střešní okno, J	1,00	1,40	ANO	1,10	ANO
VYP-50 Z2-EXT Nové šikmé střešní okno, V	1,00	1,40	ANO	1,10	ANO

STN-18	Z2-S	0,30	0,30	ANO	0,25	NE
Vnitřní stěna mezi domy						
STR-52	Z2-S	0,18	0,30	ANO	0,20	ANO
Strop pod půdou věž						

Konstrukce ( ZÓNA Z3) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=16^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
STN-1 Z3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S	0,22	0,40	ANO	0,33	ANO
STN-3 Z3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V	0,21	0,40	ANO	0,33	ANO
STN-4 Z3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z	0,22	0,40	ANO	0,33	ANO
PDL(z)-9 Z3-S Podlaha na terénu 1.PP, kavárna	0,36	0,60	ANO	0,40	ANO
VYP-12 Z3-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	0,83	2,00	ANO	1,60	ANO
VYP-14 Z3-EXT Nové plastové okno trojsklo, V	0,83	2,00	ANO	1,60	ANO
VYP-15 Z3-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	0,83	2,00	ANO	1,60	ANO
VYP-16 Z3-EXT Nové hlavní vstupní dveře, hliník	1,00	2,30	ANO	1,60	ANO
STR-39 Z3-S Plochá střecha nad 6.NP	0,13	0,32	ANO	0,21	ANO
STR-40 Z3-S Plochá střecha nad 7.NP, terasa	0,17	0,32	ANO	0,21	ANO
STN-41 Z3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa	0,18	0,40	ANO	0,33	ANO
STN-42 Z3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa	0,18	0,40	ANO	0,33	ANO
STN-43 Z3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa	0,18	0,40	ANO	0,33	ANO
STN-44 Z3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa	0,18	0,40	ANO	0,33	ANO
VYP-51 Z3-EXT Nové vstupní dveře, plast	1,00	2,30	ANO	1,60	ANO
STN(z)-56 Z3-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO	0,32	0,60	ANO	0,40	ANO
PDL-10 Z3-Z5 Podlaha nad suterénem	0,33	0,80	ANO	0,55	ANO

STN-17	Z3-Z5					
Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm		0,34	0,80	ANO	0,55	ANO
VYP-53	Z3-Z5					
Vnitřní dveře VYT / NEVYT		2,10	4,70	ANO	3,10	ANO

Konstrukce ( ZÓNA Z4) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota		
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	
PDL(z)-9	Z4-S					
Podlaha na terénu 1.PP, kavárna		0,36	0,45	ANO	0,30	NE
VYP-15	Z4-EXT					
Nové plastové okno trojsklo, Z		0,83	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-16	Z4-EXT					
Nové hlavní vstupní dveře, hliník		1,00	1,70	ANO	1,20	ANO
STN-21	Z4-EXT					
Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP		0,15	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-22	Z4-EXT					
Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP		0,14	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-23	Z4-EXT					
Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP		0,14	0,30	ANO	0,25	ANO
VYP-48	Z4-EXT					
Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba		0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-51	Z4-EXT					
Nové vstupní dveře, plast		1,00	1,70	ANO	1,20	ANO
STN(z)-56	Z4-ZEM					
Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO		0,32	0,45	ANO	0,30	NE
STN-17	Z4-Z5					
Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm		0,34	0,60	ANO	0,40	ANO
VYP-53	Z4-Z5					
Vnitřní dveře VYT / NEVYT		2,10	3,50	ANO	2,30	ANO
STN-54	Z4-S					
Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm		0,34	0,60	ANO	0,40	ANO

Konstrukce ( NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z5) $\theta_u = -1,92^\circ\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla $U$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla $U_N$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla $U_{rec}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-8 Z5-S Podlaha na terénu 1.PP, stávající	2,46	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN(z)-19 Z5-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	1,10	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-20 Z5-EXT Vstupní dveře do průjezdu	2,10	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-24 Z5-EXT Nové plastové okno, S 1.PP	0,90	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-25 Z5-EXT Nové plastové okno, J 1.PP	0,90	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-26 Z5-EXT Nové plastové okno, V 1.PP	0,90	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-27 Z5-EXT Nové plastové okno, Z 1.PP	0,90	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-28 Z5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	0,22	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-29 Z5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	0,21	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-30 Z5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	0,21	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-31 Z5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	0,22	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-10 Z1-Z5 Podlaha nad suterénem	0,33	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-10 Z5-Z3 Podlaha nad suterénem	0,33	0,80	ANO	0,55	ANO
STN-17 Z5-Z3 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	0,34	0,80	ANO	0,55	ANO
STN-17 Z5-Z4 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	0,34	0,60	ANO	0,40	ANO
VYP-53 Z5-Z3 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	2,10	4,70	ANO	3,10	ANO
VYP-53 Z5-Z4 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	2,10	3,50	ANO	2,30	ANO

Zóna / budova	$U_{em,Z,R.class}$	$U_{em,Z}$	Poměr $U_{em}/U_{em,R}$
	W/(m <sup>2</sup> .K)	W/(m <sup>2</sup> .K)	
Z1 - Bytový dům	0,339	0,357	105,35 %
Z2 - Bytový dům - nástavba	0,338	0,301	89,22 %
Z3 - Společné prostory, chodby	0,420	0,319	75,83 %
Z4 - Kavárna	0,280	0,325	115,88 %
<b>budova celkem</b>	<b>0,348</b>	<b>0,332</b>	<b>95,38 %</b>

### Měrná tepelná ztráta a součinitel prostupu tepla

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z1)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S	90,0	0,21	1,00	18,90	90,0	0,22	1,00	19,71
STN-2 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J	216,6	0,21	1,00	45,49	216,6	0,21	1,00	45,70
STN-3 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V	201,8	0,21	1,00	42,38	201,8	0,21	1,00	42,58
STN-4 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z	60,6	0,21	1,00	12,73	60,6	0,22	1,00	13,27
STN-5 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky	17,3	0,21	1,00	3,63	17,3	0,23	1,00	3,94
STN-6 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky	47,4	0,21	1,00	9,95	47,4	0,23	1,00	10,81
STN-7 1-EXT Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky	54,9	0,21	1,00	11,53	54,9	0,23	1,00	12,52
PDL-11 1-EXT Podlaha nad průjezdem PIR	29,4	0,17	1,00	4,94	29,4	0,22	1,00	6,41
VYP-12 1-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	15,9	1,05	1,00	16,70	15,9	0,83	1,00	13,20
VYP-13 1-EXT Nové plastové okno trojsklo, J	54,6	1,05	1,00	57,33	54,6	0,83	1,00	45,32
VYP-14 1-EXT Nové plastové okno trojsklo, V	61,5	1,05	1,00	64,58	61,5	0,83	1,00	51,05

### Měrná tepelná ztráta a součinitel prostupu tepla

VYP-15 1-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	11,6	1,05	1,00	12,22	11,6	0,83	1,00	9,66
PDL-32 1-EXT Podlaha nad exteriérem	6,6	0,17	1,00	1,11	6,6	0,17	1,00	1,12
STR-37 1-EXT Plochá střecha nad 4.NP	40,2	0,17	1,00	6,75	40,2	0,22	1,00	8,68
PDL-55 1-EXT Podlaha nad průjezdem EPS	8,0	0,17	1,00	1,34	8,0	0,23	1,00	1,87
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 916,4$		1,00	12,83	$\Delta U_{em} = 0,060$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,060 * 916,4$		1,00	54,99
PDL-10 1-5 Podlaha nad suterénem	149,2	0,42	0,60	37,57	149,2	0,33	0,63	30,37
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 149,2$		0,60	1,25	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 149,2$		0,63	9,35
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>1 065,6</b>	-	-	347,14	<b>1 065,6</b>	-	-	316,21
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			14,08	$\Sigma \Delta U_{em}$			64,33
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>361,22</b>	-	-	-	<b>380,55</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
VYP-12 2-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	12,4	1,05	1,00	12,97	12,4	0,83	1,00	10,25
VYP-15 2-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	8,1	1,05	1,00	8,55	8,1	0,83	1,00	6,76
STR-33 2-EXT Šikmá střecha S	15,0	0,21	1,00	3,15	15,0	0,16	1,00	2,37
STR-34 2-EXT Šikmá střecha J	66,1	0,21	1,00	13,88	66,1	0,16	1,00	10,44
STR-35 2-EXT Šikmá střecha V	68,9	0,21	1,00	14,47	68,9	0,16	1,00	10,89
STR-36 2-EXT Šikmá střecha Z	15,6	0,21	1,00	3,28	15,6	0,16	1,00	2,46
STR-38 2-EXT Plochá střecha nad 5.NP	37,9	0,17	1,00	6,37	37,9	0,22	1,00	8,30
STR-39 2-EXT Plochá střecha nad 6.NP	152,6	0,17	1,00	25,64	152,6	0,13	1,00	19,99
STN-41 2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa	51,0	0,21	1,00	10,71	51,0	0,18	1,00	9,08
STN-42 2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa	17,4	0,21	1,00	3,65	17,4	0,18	1,00	3,10
STN-43 2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa	30,7	0,21	1,00	6,45	30,7	0,18	1,00	5,46
STN-44 2-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa	36,4	0,21	1,00	7,64	36,4	0,18	1,00	6,48
STN-45 2-EXT Čelní stěna vikýře, J	10,2	0,21	1,00	2,14	10,2	0,17	1,00	1,76

STN-46 2-EXT Čelní stěna vikýře, V	9,1	0,21	1,00	1,91	9,1	0,17	1,00	1,57
VYP-47 2-EXT Nové hliníkové okno trojsklo, J nástavba	28,6	1,05	1,00	30,03	28,6	0,90	1,00	25,74
VYP-48 2-EXT Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba	28,6	1,05	1,00	30,06	28,6	0,90	1,00	25,77
VYP-49 2-EXT Nové šikmé střešní okno, J	11,0	0,98	1,00	10,78	11,0	1,00	1,00	11,00
VYP-50 2-EXT Nové šikmé střešní okno, V	13,5	0,98	1,00	13,23	13,5	1,00	1,00	13,50
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 613,1$		1,00	8,58	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 613,1$		1,00	12,26
STN-18 2-S Vnitřní stěna mezi domy	33,5	0,21	0,83	5,83	33,5	0,30	0,83	8,27
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 33,5$		0,83	0,39	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 33,5$		0,83	0,56
STR-52 2-S Strop pod půdou věž	8,0	0,21	0,74	1,25	8,0	0,18	0,74	1,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 8,0$		0,74	0,08	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 8,0$		0,74	0,12
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>654,6</b>	-	-	211,98	<b>654,6</b>	-	-	184,27
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			9,06	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,94
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>221,03</b>	-	-	-	<b>197,20</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 16\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 16\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
STN-1 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S	8,2	0,28	1,00	2,31	8,2	0,22	1,00	1,80
STN-3 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V	6,2	0,28	1,00	1,72	6,2	0,21	1,00	1,30
STN-4 3-EXT Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z	54,6	0,28	1,00	15,29	54,6	0,22	1,00	11,96
VYP-12 3-EXT Nové plastové okno trojsklo, S	8,0	1,40	1,00	11,20	8,0	0,83	1,00	6,64
VYP-14 3-EXT Nové plastové okno trojsklo, V	1,5	1,40	1,00	2,10	1,5	0,83	1,00	1,25
VYP-15 3-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	26,8	1,40	1,00	37,58	26,8	0,83	1,00	22,28
VYP-16 3-EXT Nové hlavní vstupní dveře, hliník	4,1	1,61	1,00	6,57	4,1	1,00	1,00	4,08
STR-39 3-EXT Plochá střecha nad 6.NP	3,0	0,22	1,00	0,67	3,0	0,13	1,00	0,39
STR-40 3-EXT Plochá střecha nad 7.NP, terasa	58,9	0,22	1,00	13,19	58,9	0,17	1,00	9,84
STN-41 3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa	26,4	0,28	1,00	7,39	26,4	0,18	1,00	4,70
STN-42 3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa	22,4	0,28	1,00	6,27	22,4	0,18	1,00	3,99
STN-43 3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa	29,1	0,28	1,00	8,15	29,1	0,18	1,00	5,18

STN-44 3-EXT Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa	48,7	0,28	1,00	13,64	48,7	0,18	1,00	8,67
VYP-51 3-EXT Nové vstupní dveře, plast	4,7	1,61	1,00	7,62	4,7	1,00	1,00	4,73
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 302,6$		1,00	4,24	$\Delta U_{em} = 0,050$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,050 * 302,6$		1,00	15,13
PDL(z)-9 3-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, kavárna	19,5	0,42	0,54	6,45	19,5	0,36	0,81	5,72
STN(z)-56 3-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO	0,8	0,42			0,8	0,32		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 20,3$				0,28	$\Delta U_{em} = 0,050$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,050 * 20,3$		
PDL-10 3-5 Podlaha nad suterénem	55,0	0,56	0,55	16,87	55,0	0,33	0,58	10,34
STN-17 3-5 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	56,5	0,56	0,55	17,33	56,5	0,34	0,58	11,04
VYP-53 3-5 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	2,0	3,29	0,55	3,60	2,0	2,10	0,58	2,43
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 113,5$		0,55	0,87	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 113,5$		0,58	6,56
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>436,4</b>	-	-	177,95	<b>436,4</b>	-	-	116,32
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			5,39	$\Sigma \Delta U_{em}$			22,71
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>183,34</b>	-	-	-	<b>139,03</b>

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
VYP-15 4-EXT Nové plastové okno trojsklo, Z	0,7	1,05	1,00	0,68	0,7	0,83	1,00	0,54
VYP-16 4-EXT Nové hlavní vstupní dveře, hliník	3,8	1,19	1,00	4,50	3,8	1,00	1,00	3,78
STN-21 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP	4,4	0,21	1,00	0,92	4,4	0,15	1,00	0,65
STN-22 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP	12,4	0,21	1,00	2,60	12,4	0,14	1,00	1,67
STN-23 4-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP	15,0	0,21	1,00	3,15	15,0	0,14	1,00	2,10
VYP-48 4-EXT Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba	2,6	1,05	1,00	2,73	2,6	0,90	1,00	2,34
VYP-51 4-EXT Nové vstupní dveře, plast	2,4	1,19	1,00	2,88	2,4	1,00	1,00	2,42
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 41,3$		1,00	0,58	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 41,3$		1,00	4,13
PDL(z)-9 4-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, kavárna	93,8	0,32	0,46	20,17	93,8	0,36	0,69	21,94
STN(z)-56 4-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO	7,0	0,32			7,0	0,32		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 100,8$				1,41	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 100,8$		
STN-17 4-5 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	48,8	0,42	0,60	12,29	48,8	0,34	0,63	10,33

VYP-53 4-5 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	4,0	2,45	0,60	5,87	4,0	2,10	0,63	5,26
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 52,8$		0,60	0,44	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 52,8$		0,63	3,31
STN-54 4-S Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm	38,6	0,42	0,43	6,95	38,6	0,34	0,43	5,59
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,014 * 38,6$		0,43	0,23	$\Delta U_{em} = 0,100$ $[W/(m^2K)]$ $\Delta U_{em} = 0,100 * 38,6$		0,43	1,65
<b>Celkem bez vlivu <math>\Delta U_{em}</math></b>	<b>233,5</b>	-	-	62,74	<b>233,5</b>	-	-	56,63
tepelné vazby <sup>2)</sup>	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,66	$\Sigma \Delta U_{em}$			19,17
<b>celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla</b>	-	-	-	<b>65,41</b>	-	-	-	<b>75,79</b>

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z5)	Referenční budova $\theta_u = -0,98 \text{ }^\circ\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = -1,92 \text{ }^\circ\text{C}$			
	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]	Plocha A [m <sup>2</sup> ]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m <sup>2</sup> K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla $H_T$ [W/K]
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru <math>H_{T,ue}</math></b>								
VYP-20 5-EXT Vstupní dveře do průjezdu	2,2	2,10	1,00	4,62	2,2	2,10	1,00	4,62
VYP-24 5-EXT Nové plastové okno, S 1.PP	0,9	0,90	1,00	0,77	0,9	0,90	1,00	0,77
VYP-25 5-EXT Nové plastové okno, J 1.PP	2,2	0,90	1,00	1,94	2,2	0,90	1,00	1,94
VYP-26 5-EXT Nové plastové okno, V 1.PP	1,1	0,90	1,00	0,97	1,1	0,90	1,00	0,97
VYP-27 5-EXT Nové plastové okno, Z 1.PP	2,5	0,90	1,00	2,22	2,5	0,90	1,00	2,22
STN-28 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP	10,3	0,22	1,00	2,28	10,3	0,22	1,00	2,28
STN-29 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP	19,8	0,21	1,00	4,18	19,8	0,21	1,00	4,18
STN-30 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP	18,7	0,21	1,00	3,95	18,7	0,21	1,00	3,95
STN-31 5-EXT Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP	49,0	0,22	1,00	10,83	49,0	0,22	1,00	10,83
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 106,6$		1,00	10,66	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 106,6$		1,00	10,66
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině <math>H_{T,ug}</math></b>								

PDL(z)-8 5-ZEM Podlaha na terénu 1.PP, stávající	204,3	1,72			204,3	2,46		
STN(z)-19 5-ZEM Obvodová stěna 1.PP / zemina	60,0	0,77	0,22	102,04	60,0	1,10	0,22	102,04
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 264,3$			26,43	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 264,3$			26,43
<b>konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám H<sub>T,iu</sub></b>								
PDL-10 5-1 Podlaha nad suterémem	149,2	0,42	-0,60	-37,57	149,2	0,33	-0,63	-30,37
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 149,2$		-0,60	-1,25	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 149,2$		-0,63	-9,35
PDL-10 5-3 Podlaha nad suterémem	55,0	0,56	-0,55	-16,87	55,0	0,33	-0,58	-10,34
STN-17 5-3 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	56,5	0,56	-0,55	-17,33	56,5	0,34	-0,58	-11,04
VYP-53 5-3 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	2,0	3,29	-0,55	-3,60	2,0	2,10	-0,58	-2,43
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 113,5$		-0,55	-0,87	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 113,5$		-0,58	-6,56
STN-17 5-4 Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm	48,8	0,42	-0,60	-12,29	48,8	0,34	-0,63	-10,33
VYP-53 5-4 Vnitřní dveře VYT / NEVYT	4,0	2,45	-0,60	-5,87	4,0	2,10	-0,63	-5,26
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 52,8$		-0,60	-0,44	$\Delta U_{em} = 0,100$ [W/(m <sup>2</sup> K)] $\Delta U_{em} = 0,100 * 52,8$		-0,63	-3,31
<b>větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem H<sub>V,ue</sub></b>								
<b>Větrání</b>	<b>n<sub>R</sub></b>	<b>V</b>	<b>ρ<sub>a</sub>c<sub>p</sub></b>	<b>H<sub>V,ue,R</sub></b>	<b>n</b>	<b>V</b>	<b>ρ<sub>a</sub>c<sub>p</sub></b>	<b>H<sub>V,ue</sub></b>
	(1/h)	(m <sup>3</sup> /h)	Wh/(m <sup>3</sup> .K)	(W/K)	(1/h)	(m <sup>3</sup> /h)	Wh/(m <sup>3</sup> .K)	(W/K)
	0,33	175,8	0,33	58,0	0,33	175,8	0,33	58,0

### Informace o použitém výpočetním nástroji

výpočetní nástroj	DEKSOFT Energetika
verze	8.0.5
bližší informace	<a href="http://www.deksoft.eu">www.deksoft.eu</a>

### Identifikační označení protokolu

Identifikační označení protokolu	24060
----------------------------------	-------

## PROTOKOL MĚRNÉ ROČNÍ POTŘEBY TEPLA NA VYTÁPĚNÍ

Stávající stav

Způsob výpočtu

SFŽP ČR NZÚ – Nová zelená úsporám
-----------------------------------

### Identifikační údaje budovy

Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Plzeň, Klatovská třída 1247/82, 301 00
Katastrální území:	721981
Parcelní číslo:	6912
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	cca 1914
Vlastník nebo stavebník:	Klatovská Apartments s.r.o.
Adresa:	Zenklova 465/31 180 00 Praha 8 Libeň
IČ:	
Tel./e-mail:	Maroš Breda +420 776 661 001 /

### Typ budovy

<input type="checkbox"/> Rodinný dům	<input checked="" type="checkbox"/> Bytový dům	<input type="checkbox"/> Budova pro ubytování a stravování
<input type="checkbox"/> Administrativní budova	<input type="checkbox"/> Budova pro zdravotnictví	<input type="checkbox"/> Budova pro vzdělávání
<input type="checkbox"/> Budova pro sport	<input type="checkbox"/> Budova pro obchodní účely	<input type="checkbox"/> Budova pro kulturu
<input type="checkbox"/> Jiné druhy budovy:		

### 1) Výčet podkladů použitých při výpočtu:

Projektová dokumentace
------------------------

### 2) Jméno zpracovatele protokolu měrné roční potřeby tepla na vytápění a měrné neobnovitelné primární energie, protokolu průměrného součinitele prostupu tepla Uem:

název zpracovatele:	Ing. Tereza Foukalová
ulice zpracovatele:	Trnová
město zpracovatele:	Trnová
jméno oprávněné osoby:	Ing. Tereza Foukalová -
kontakt - telefon:	+420 602 828 107
kontakt - email:	zimovat@seznam.cz

### Identifikační označení protokolu

Identifikační označení protokolu	24060
----------------------------------	-------

### 3) Datum zpracování výpočtu:

14.03.2025
------------

### 4) Okrajové klimatické podmínky:

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
počet dnů	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31	
teplota v exteriéru [°C]	-1,30	-0,10	3,70	8,10	13,30	16,10	18,00	17,90	13,50	8,30	3,20	0,50	
klimadata	ČSN 73 0331-1 (s doplněnou průměrnou rychlostí větru dle ČHMÚ - průměr ČR)												
konstrukce	VYP-13 , VYP-13 , VYP-13												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 180$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	8,2	13,4	25,3	36,0	49,1	51,8	51,3	42,4	28,8	18,6	9,4	6,0	
konstrukce	VYP-14 , VYP-14												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 0$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	34,2	51,0	74,4	85,7	87,0	75,6	78,1	96,0	77,8	74,4	45,4	29,1	
konstrukce	VYP-15 , VYP-16 , VYP-15 , VYP-16 , VYP-15 , VYP-16 , VYP-17 , VYP-16 , VYP-31 , VYP-32												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 90$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	14,1	25,4	46,9	74,2	87,0	90,0	84,0	80,4	53,3	38,7	18,0	11,2	
konstrukce	VYP-25 <sup>1)</sup>												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 180$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	
konstrukce	VYP-26 <sup>1)</sup> , VYP-18 <sup>1)</sup>												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 0$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	
konstrukce	VYP-27 <sup>1)</sup> , VYP-28 <sup>1)</sup>												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 90$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	

Poznámka: Azimut výplně je odklon normály na plochu výplně od jižního směru ( $J=0^\circ$ ,  $JZ=+45^\circ$ ,  $JV=-45^\circ$ ,  $Z=+90^\circ$ ,  $V=-90^\circ$ ,  $SZ=+135^\circ$ ,  $SV=-135^\circ$ ,  $S=\pm 180^\circ$ ). Hodnoty solárního záření pro JZ a JV, pro Z a V, pro SZ a SV jsou shodné.  
Poznámka: Sklon výplně je odklon plochy výplně od vodorovné roviny.  $0^\circ$  = vodorovná výplň,  $90^\circ$  = svislá výplň,  $180^\circ$  = výplň obrácená dolů.

Poznámka: 1) Tyto výplně náleží nevytápěným prostorům, u nichž není v tepelné bilanci uvažováno se solárními tepelnými zisky.

Poznámka: 2) Vzhledem k absenci hodnot intenzity solárního ozáření za měsíc dopadajícího na takto skloněnou výplň, je ve výpočtu použita intenzita ozáření pro sklon  $90^\circ$  s tím, že sběrná solární plocha výplně je přenásobena (snížena) sinem sklonu výplně.

5) Počet zón v budově:

6
---

6) Celková energeticky vztažná podlahová plocha  $A_c$ :

1 568,3
---------

7) Celková podlahová plocha  $A_{f,int}$  z vnitřních rozměrů pro potřeby výpočtu dodané energie ve vztahu k měrným parametrům vyjádřeným k podlahové ploše:

Zóna 1	240,7
Zóna 2	787,5
Zóna 3	154,6
Zóna 4	71,8

### 8) Vnitřní návrhové teploty:

Profil užívání přiřazení k zóně 1

název profilu	Bytový dům - prostor bytu		
<b>teplotní parametry</b>			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	18	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení v provozní době	$\theta_{\text{int,C,set,I}}$	22	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,C,set,II}}$	30	°C

Profil užívání přiřazení k zóně 2

název profilu	Bytový dům - prostor bytu		
<b>teplotní parametry</b>			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	18	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení v provozní době	$\theta_{\text{int,C,set,I}}$	22	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,C,set,II}}$	30	°C

Profil užívání přiřazení k zóně 3

název profilu	Prostory plnící funkci domovní komunikace a domovního vybavení k bytům mimo garáže		
<b>teplotní parametry</b>			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	16	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	16	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení v provozní době	$\theta_{\text{int,C,set,I}}$	-	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,C,set,II}}$	-	°C

Profil užívání přiřazení k zóně 4

název profilu	Budovy pro obchodní účely - prodejní plochy		
<b>teplotní parametry</b>			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	18	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení v provozní době	$\theta_{\text{int,C,set,I}}$	22	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,C,set,II}}$	32	°C

### 9) Vnitřní tepelná kapacita:

Tepelná kapacita zóny 1

tepelná kapacita	velmi těžká		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	$C_m$	370	kJ/m <sup>2</sup> K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$ )	$A_m$	3,5	m <sup>2</sup> /m <sup>2</sup>

Tepelná kapacita zóny 2

tepelná kapacita	velmi těžká		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	$C_m$	370	kJ/m <sup>2</sup> K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$ )	$A_m$	3,5	m <sup>2</sup> /m <sup>2</sup>

Tepelná kapacita zóny 3

tepelná kapacita	velmi těžká		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	$C_m$	370	kJ/m <sup>2</sup> K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$ )	$A_m$	3,5	m <sup>2</sup> /m <sup>2</sup>

Tepelná kapacita zóny 4

tepelná kapacita	velmi těžká		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	$C_m$	370	kJ/m <sup>2</sup> K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$ )	$A_m$	3,5	m <sup>2</sup> /m <sup>2</sup>

### 10) Vnitřní tepelné zisky:

Vnitřní tepelné zisky zóny 1

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	2,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl přítomnosti osob	$F_{Oc}$	0,70	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	3,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	$f_A$	0,20	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
<b>Bytový dům / žárovky</b>			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	240,72	m <sup>2</sup>
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i} / A_{f,int}$	100,0	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	$E_m / E'_m$	111,1111 / 99,99999	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	$\eta_L$	9	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,lx}$	0,033	W/m <sup>2</sup> lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	$t_D$	1 200	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	$t_N$	800	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	$F_D$	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	$F_O$	0,75	-
činitel konstantní osvětlenosti	$F_C$	1,00	-
přímé zadání měrné spotřeby elektřiny na umělé osvětlení		NE	
ztrátová energie pro řídicí systém		NE	
energie na nouzové osvětlení		NE	

Vnitřní tepelné zisky zóny 2

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	2,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl přítomnosti osob	$F_{Oc}$	0,70	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	3,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	$f_A$	0,20	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
<b>Bytový dům, 2. - 4.NP / žárovky</b>			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	787,52	m <sup>2</sup>
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i} / A_{f,int}$	100	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	$E_m / E'_m$	111,1111 / 99,99999	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	$\eta_L$	9	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,lx}$	0,027	W/m <sup>2</sup> lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	$t_D$	1 200	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	$t_N$	800	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	$F_D$	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	$F_O$	0,75	-
činitel konstantní osvětlenosti	$F_C$	1,00	-
přímé zadání měrné spotřeby elektřiny na umělé osvětlení		NE	
ztrátová energie pro řídicí systém		NE	
energie na nouzové osvětlení		NE	

Vnitřní tepelné zisky zóny 3

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	0,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl přítomnosti osob	$F_{Oc}$	0,00	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	0,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	$f_A$	0,00	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
<b>Společné prostory, chodby / žárovky</b>			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	154,56	m <sup>2</sup>
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i} / A_{f,int}$	100,0	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	$E_m / E'_m$	75 / 75	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	$\eta_L$	9	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,ix}$	0,026	W/m <sup>2</sup> lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	$t_D$	700	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	$t_N$	500	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	$F_D$	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	$F_O$	0,40	-
činitel konstantní osvětlenosti	$F_C$	1,00	-
přímé zadání měrné spotřeby elektřiny na umělé osvětlení		NE	
ztrátová energie pro řídicí systém		NE	
energie na nouzové osvětlení		NE	

Vnitřní tepelné zisky zóny 4

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	4,50	W/m <sup>2</sup>
časový podíl přítomnosti osob	$F_{Oc}$	0,32	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	1,0	W/m <sup>2</sup>
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	$f_A$	0,54	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
<b>Prodejna / žárovky</b>			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	71,824	m <sup>2</sup>
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i} / A_{f,int}$	100,0	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	$E_m / E'_m$	322,581 / 300,0003 3	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	$\eta_L$	9	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,lx}$	0,023	W/m <sup>2</sup> lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	$t_D$	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	$t_N$	1745	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	$F_D$	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	$F_O$	1,00	-
činitel konstantní osvětlenosti	$F_C$	1,00	-
přímé zadání měrné spotřeby elektřiny na umělé osvětlení		NE	
ztrátová energie pro řídicí systém		NE	
energie na nouzové osvětlení		NE	

### 11) Počet osob:

Počet osob v zóně 1

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu	$f_{osoba}$	30	m <sup>2</sup> /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu		8	os

Počet osob v zóně 2

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu	$f_{osoba}$	30	m <sup>2</sup> /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu		26,3	os

Počet osob v zóně 3

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu	$f_{osoba}$	0	m <sup>2</sup> /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu		0	os

Počet osob v zóně 4

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu	$f_{osoba}$	17	m <sup>2</sup> /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu		4,2	os

12) Objem vzduchu v zóně  $V_{int}$ :

Objem vzduchu v zóně 1

Objem vzduchu v zóně	$V_{int}$	792,0	m <sup>3</sup>
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 2

Objem vzduchu v zóně	$V_{int}$	3 045,2	m <sup>3</sup>
----------------------	-----------	---------	----------------

Objem vzduchu v zóně 3

Objem vzduchu v zóně	$V_{int}$	568,1	m <sup>3</sup>
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 4

Objem vzduchu v zóně	$V_{int}$	234,9	m <sup>3</sup>
----------------------	-----------	-------	----------------

### 13) Typ větrání:

Typ větrání zóny 1

zóna řízeně větrána	NE		
	Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int}$ )	$V_{nd}$	0,30
faktor zohledňující přesnost požadavku větrání výplněmi	$f_{arg}$	1,00	-
násobnost výměny vzduchu v zóně při tlakovém rozdílu 50 Pa mezi interiérem a exteriérem	$n_{50}$	4,50	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	$h_{zone}$	3,29	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

Typ větrání zóny 2

zóna řízeně větrána	NE		
	Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int}$ )	$V_{nd}$	0,30
faktor zohledňující přesnost požadavku větrání výplněmi	$f_{arg}$	1,00	-
násobnost výměny vzduchu v zóně při tlakovém rozdílu 50 Pa mezi interiérem a exteriérem	$n_{50}$	4,50	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	$h_{zone}$	2,8	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

Typ větrání zóny 3

zóna řízeně větrána	NE		
	Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int}$ )	$V_{nd}$	0,10
faktor zohledňující přesnost požadavku větrání výplněmi	$f_{arg}$	1,00	-
násobnost výměny vzduchu v zóně při tlakovém rozdílu 50 Pa mezi interiérem a exteriérem	$n_{50}$	4,50	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	$h_{zone}$	2,8	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

Typ větrání zóny 4

zóna řízeně větrána	NE		
	Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int}$ )	$V_{nd}$	0,00
faktor zohledňující přesnost požadavku větrání výplněmi	$f_{arg}$	1,00	-
násobnost výměny vzduchu v zóně při tlakovém rozdílu 50 Pa mezi interiérem a exteriérem	$n_{50}$	4,50	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	$h_{zone}$	3,5	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

Neprůsvitné konstrukce zóny 1

<b>STN</b>	<b>1</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450, S</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	20,13	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,281	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	25,79	W/K
<b>STN</b>	<b>2</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, J</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	51,38	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,029	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	52,87	W/K
<b>STN</b>	<b>3</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, V</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	54,20	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,029	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	55,77	W/K
<b>STN</b>	<b>4</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450, Z</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	12,84	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,281	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	16,45	W/K
<b>PDL</b>	<b>12</b>	<b>Podlaha nad průjezdem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	40,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,744	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	-	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	-	W/K

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

Neprůsvitné konstrukce zóny 2

<b>STN</b>	<b>1</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450, S</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	72,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,281	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	93,00	W/K
<b>STN</b>	<b>2</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, J</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	166,30	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,029	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	171,12	W/K
<b>STN</b>	<b>3</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, V</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	159,10	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,029	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	163,71	W/K
<b>STN</b>	<b>4</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450, Z</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	46,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,281	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	59,57	W/K
<b>STN</b>	<b>5</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	11,20	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,700	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	19,04	W/K

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

<b>STN</b>	<b>6</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	41,90	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,700	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	71,23	W/K
<b>STN</b>	<b>7</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	65,70	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,700	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	111,69	W/K
<b>PDL</b>	<b>29</b>	<b>Podlaha nad exteriérem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	6,20	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,796	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,240	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	11,14	W/K
<b>STR</b>	<b>30</b>	<b>Strop pod půdou, 4.NP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	328,10	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,869	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	-	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	0,00	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 3

<b>STN</b>	<b>1</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450, S</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	9,45	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,281	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	12,11	W/K

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

<b>STN</b>	<b>3</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, V</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	4,30	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,029	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	4,42	W/K
<b>STN</b>	<b>4</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450, Z</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	56,80	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,281	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	72,76	W/K
<b>STN</b>	<b>24</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	1,70	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,039	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	1,77	W/K
<b>PDL</b>	<b>11</b>	<b>Podlaha nad suterénem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	64,10	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,389	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,800	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	-	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	-	W/K
<b>STR</b>	<b>30</b>	<b>Strop pod půdou, 4.NP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	43,05	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,869	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	-	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	0,00	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 4

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

<b>PDL(z)</b>	<b>9</b>	<b>Podlaha na terénu 1.PP, prodejna</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	90,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,459	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,450	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ig</sub></b>	viz 16)	W/K
<b>STN(z)</b>	<b>20</b>	<b>Obvodová stěna 1.PP / zemina</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	17,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,102	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,450	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ig</sub></b>	viz 16)	W/K
<b>STN</b>	<b>21</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	3,80	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,039	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	3,95	W/K
<b>STN</b>	<b>23</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	9,32	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,826	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	7,70	W/K
<b>STN</b>	<b>24</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	13,11	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,039	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	13,62	W/K
<b>STN</b>	<b>19</b>	<b>Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP</b>		

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

plocha konstrukce	<b>A</b>	50,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	0,953	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	NE		
redukční činitel konstrukce	<b>b</b>	0,42	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	47,65	W/K

### 15) Nevytápěné prostory:

Nevytápěná zóna 5

název nevytápěné zóny		Suterén 1.PP - sklady		
název profilu		Obecný nevytápěný prostor (n=0,33 1/h)		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru		$V_{int,u}$	613,68	m <sup>3</sup>
Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int,u}$ ) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		$V_{ue}$	0,33	1/h
<b>výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru</b>				
<b>PDL</b>	<b>11</b>	<b>Podlaha nad suterénem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	170,90	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,389	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	237,38	W/K
<b>PDL</b>	<b>11</b>	<b>Podlaha nad suterénem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	64,10	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,389	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,800	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	89,03	W/K
<b>STN</b>	<b>19</b>	<b>Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	50,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,953	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	47,65	W/K
<b>VYP</b>	<b>33</b>	<b>Vnitřní dveře VYT / NEVYT</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	3,78	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,100	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	3,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	7,94	W/K
<b>výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeminy nebo sousední budovy</b>				
<b>PDL(z)</b>	<b>8</b>	<b>Podlaha na terénu 1.PP, stávající</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	234,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,459	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K

15) Nevytápěné prostory:

měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ug}$	viz 16)	W/K
<b>STN(z)</b>	<b>20</b>	<b>Obvodová stěna 1.PP / zemina</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	60,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	1,102	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ug}$	viz 16)	W/K
<b>STN</b>	<b>21</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	10,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	1,039	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	11,01	W/K
<b>STN</b>	<b>22</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	22,30	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,826	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	18,42	W/K
<b>STN</b>	<b>23</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	21,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,826	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	17,35	W/K
<b>STN</b>	<b>24</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	11,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	1,039	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	11,43	W/K
<b>VYP</b>	<b>25</b>	<b>Stávající dřevěné okno, S 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	0,74	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	1,74	W/K
<b>VYP</b>	<b>26</b>	<b>Stávající dřevěné okno, J 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	1,90	m <sup>2</sup>

15) Nevytápěné prostory:

součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	4,47	W/K
<b>VYP</b>	<b>27</b>	<b>Stávající dřevěné okno, V 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	0,94	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	2,21	W/K
<b>VYP</b>	<b>28</b>	<b>Stávající dřevěné okno, Z 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	2,12	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	4,98	W/K
<b>výpis měrných tepelných toků</b>				
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem <sup>2)</sup>		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	213,83	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		<b>H<sub>v,ue</sub></b>	82,30	W/K

Nevytápěná zóna 6

název nevytápěné zóny		Nevytápěný průjezd		
název profilu		Obecný nevytápěný prostor (n=0,33 1/h)		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru		<b>V<sub>int,u</sub></b>	106,08	m <sup>3</sup>
Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k V <sub>int,u</sub> ) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		<b>V<sub>ue</sub></b>	0,33	1/h
<b>výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru</b>				
<b>PDL</b>	<b>12</b>	<b>Podlaha nad průjezdem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	40,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,744	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	70,63	W/K
<b>výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeminy nebo sousední budovy</b>				
<b>PDL(z)</b>	<b>10</b>	<b>Podlaha na terénu 1.PP, průjezd</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	40,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,459	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K

15) Nevytápěné prostory:

měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ug}$	viz 16)	W/K
<b>VYP</b>	<b>18</b>	<b>Stávající garážová vrata</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	10,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	24,68	W/K
<b>STN</b>	<b>21</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	3,30	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	1,039	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	3,43	W/K
<b>STN</b>	<b>22</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	5,43	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,826	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	4,49	W/K
<b>výpis měrných tepelných toků</b>					
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem <sup>2)</sup>			$H_{tr,ue}$	51,61	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem			$H_{v,ue}$	14,18	W/K

<sup>1)</sup>  $H_{tr,iu}$  - měrný tepelný tok prostupem z vytápěného prostoru do nevytápěného prostoru včetně zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné vazby  $\Delta U$ .  $H_{tr,iu} = \sum_{n=1}^j (H_{tr,iu,n} + \Delta U_n)$ . Index "j" je počet konstrukcí mezi nevytápěným prostorem a konkrétním přilehlým vytápěným prostorem.

<sup>2)</sup>  $H_{tr,ue}$  - měrný tepelný tok prostupem z nevytápěného prostoru do exteriéru včetně zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné vazby  $\Delta U$ .  $H_{tr,ue} = H_{tr,ue} + H_{tr,ug}$ , kde  $H_{tr,ue} = \sum_{n=1}^k (H_{tr,ue,n} + \Delta U_n)$  a  $H_{tr,ug} = H_{tr,ug} + \Delta U_n$ . Index "k" je počet konstrukcí mezi nevytápěným prostorem a exteriérem.

<sup>3)</sup>  $b$  - redukční činitel  $b$  je stanoven bilančním výpočtem podle ČSN EN ISO 13 789 (normativní příloha C). V případě dvou a více prostor (zón) se zadanou odlišnou vnitřní teplotou přilehlých k nevytápěnému prostoru je nutno stanovit redukční činitele "b" vždy pomocí teplotní bilance nevytápěného prostoru.

$\theta_u = [\theta_x * (H_{tr,iu,x} + H_{v,iu,x}) + \theta_y * (H_{tr,iu,y} + H_{v,iu,y}) + \theta_z * (H_{tr,iu,z} + H_{v,iu,z}) + \theta_e * (H_{tr,ue} + H_{v,ue}) + \Phi_m] / (H_{tr,iu,x} + H_{v,iu,x} + H_{tr,iu,y} + H_{v,iu,y} + H_{tr,iu,z} + H_{v,iu,z} + H_{tr,ue} + H_{v,ue})$ ;  $b_{x,u} = (\theta_x - \theta_u) / (\theta_x - \theta_e)$ ;  $b_{y,u} = (\theta_y - \theta_u) / (\theta_y - \theta_e)$ ;  $b_{z,u} = (\theta_z - \theta_u) / (\theta_z - \theta_e)$ . X, Y, Z - prostory (zóny, sousední prostory) s definovanou teplotou přilehlé k nevytápěné zóně. Měrný tepelný tok mezi dvěma nevytápěnými zónami v rámci hodnocené budovy se neuvažuje. **Konkrétní hodnota teplotní redukce „b“ pro měrné tepelné ztráty pro konstrukci přilehlou k nevytápěnému prostoru je uvedena vždy u této konstrukce v tabulce 14).**

### 16) Výpis konstrukcí ve styku se zeminou:

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 1

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zeminou.

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 2

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zeminou.

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 3

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zeminou.

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 4

Tabulka pro konstrukce ve styku se zeminou spadající pod výpočetní postup dle EN ISO 13 1370.

činitel tepelné vodivosti zeminy	$\lambda_{gr}$	2,00	W/mK
Činitel vlivu spodní vody	$G_w$	1,00	-
Výpočet uvažován s kolísáním měrných tepelných toků během roku	ANO		
Měrná objemová tepelná kapacita zeminy	$\rho * c$	2940	kJ/m <sup>3</sup> K

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na zemině suterénu	PDL(z)-9 Podlaha na terénu 1.PP, prodejna		
exponovaný obvod podlahy	$P$	14,00	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	90,00	m <sup>2</sup>
charakteristický rozměr podlahy	$B'$	12,86	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	$w$	0,60	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	$R_f$	0,237	m <sup>2</sup> K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-20 Obvodová stěna 1.PP / zemina		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	$z$	1,21	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	$R_w$	0,777	m <sup>2</sup> K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	$b$	0,15	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	$U'$	0,343	W/m <sup>2</sup> K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	36,74	W/K

*Poznámka: Činitel teplotní redukce  $b$ , ekvivalentní součinitel prostupu tepla  $U'$  a měrná tepelná ztráta  $H_{tr,ig}$  konstrukcemi přilehlých k zemině jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.*

Vnitřní periodický měrný tepelný tok zeminou	$H_{pi}$	68,11	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	$H_{pe}$	13,26	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	45,76	44,34	39,86	34,51	28,33	25,05	22,92	23,01	28,04	34,24	40,35	43,53

## 16) Výpis konstrukcí ve styku se zeminou:

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 5

Tabulka pro konstrukce ve styku se zeminou spadající pod výpočetní postup dle EN ISO 13 1370.

činitel tepelné vodivosti zeminy	$\lambda_{gr}$	2,00	W/mK
Činitel vlivu spodní vody	$G_w$	1,00	-
Výpočet uvažován s kolísáním měrných tepelných toků během roku	NE		

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na zemině suterénu	PDL(z)-8 Podlaha na terénu 1.PP, stávající		
exponovaný obvod podlahy	<b>P</b>	40,00	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	234,60	m <sup>2</sup>
charakteristický rozměr podlahy	<b>B'</b>	11,73	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	<b>w</b>	0,60	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	<b>R<sub>f</sub></b>	0,237	m <sup>2</sup> K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-20 Obvodová stěna 1.PP / zemina		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	<b>z</b>	1,50	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	<b>R<sub>w</sub></b>	0,777	m <sup>2</sup> K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	<b>b</b>	0,16	-
--	----------	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	<b>U'</b>	0,359	W/m <sup>2</sup> K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	<b>H<sub>tr,ug</sub></b>	105,71	W/K

*Poznámka: Činitel teplotní redukce b, ekvivalentní součinitel prostupu tepla U' a měrná tepelná ztráta H<sub>tr,ug</sub> konstrukcemi přilehlých k zemině jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.*

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 6

Tabulka pro konstrukce ve styku se zeminou spadající pod výpočetní postup dle EN ISO 13 1370.

činitel tepelné vodivosti zeminy	$\lambda_{gr}$	2,00	W/mK
Činitel vlivu spodní vody	$G_w$	1,00	-
Výpočet uvažován s kolísáním měrných tepelných toků během roku	NE		

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na terénu	PDL(z)-10 Podlaha na terénu 1.PP, průjezd		
exponovaný obvod podlahy	<b>P</b>	6,10	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	40,50	m <sup>2</sup>
charakteristický rozměr podlahy	<b>B'</b>	13,28	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	<b>w</b>	0,45	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	<b>R<sub>f</sub></b>	0,237	m <sup>2</sup> K/W

**16) Výpis konstrukcí ve styku se zemínou:**

návrhový součinitel tepelné vodivosti použité u svislé okrajové tepelné izolace	$\lambda_u$	-	W/mK
hloubka svislé okrajové tepelné izolace	<b>D</b>	-	m
tloušťka svislé okrajové tepelné izolace	<b>d<sub>n</sub></b>	-	m
návrhový součinitel tepelné vodivosti použité u vodorovné okrajové tepelné izolace	$\lambda_u$	-	W/mK
šířka vodorovné okrajové tepelné izolace	<b>D</b>	-	m
tloušťka vodorovné okrajové tepelné izolace	<b>d<sub>n</sub></b>	-	m
ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině bez zahrnutí vlivu okrajových tepelných izolací	<b>U<sub>o</sub></b>	0,322	W/m <sup>2</sup> K
doplňkový lineární činitel tepelné vodivosti prostupu tepla při umístění okrajové tepelné izolace	<b>ΔΨ</b>	-	W/mK

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	<b>b</b>	0,13	-
--	----------	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině včetně zahrnutí vlivu okrajových tepelných izolací	<b>U</b>	0,322	W/m <sup>2</sup> K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	<b>H<sub>tr,ug</sub></b>	13,05	W/K

*Poznámka: Činitel teplotní redukce  $b$ , ekvivalentní součinitele prostupu tepla podlahy na terénu  $U$  a  $U_o$ , a měrná tepelná ztráta  $H_{tr,ug}$  podlahy na terénu jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.*

### 17) Průsvitné konstrukce:

Průsvitné konstrukce zóny 1

<b>VYP</b>	<b>13</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, S</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		<b>A</b>	3,26	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	7,66	W/K
<b>VYP</b>	<b>14</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, J</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih		
plocha konstrukce		<b>A</b>	12,56	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	29,52	W/K
<b>VYP</b>	<b>15</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, V</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	12,18	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	28,62	W/K
<b>VYP</b>	<b>16</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, Z</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	3,32	m <sup>2</sup>

17) Průsvitné konstrukce:

součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce	<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie	<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)	<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	7,80	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 2

<b>VYP</b>	<b>13</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, S</b>	
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever	
plocha konstrukce		<b>A</b>	11,60 m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350 W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500 W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE	
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00 -
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75 -
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30 -
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	27,26 W/K
<b>VYP</b>	<b>14</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, J</b>	
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih	
plocha konstrukce		<b>A</b>	40,10 m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350 W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500 W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE	
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00 -
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75 -
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30 -
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	94,24 W/K
<b>VYP</b>	<b>15</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, V</b>	
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ	
plocha konstrukce		<b>A</b>	45,30 m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350 W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500 W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE	

17) Průsvitné konstrukce:

redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	106,46	W/K
<b>VYP</b>	<b>16</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, Z</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	10,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	24,68	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 3

<b>VYP</b>	<b>13</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, S</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		<b>A</b>	6,48	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,000	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	15,23	W/K
<b>VYP</b>	<b>15</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, V</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	1,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,000	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-

17) Průsvitné konstrukce:

měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		$H_{tr,ie}$	3,53	W/K
<b>VYP</b>	<b>16</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, Z</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	17,10	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,000	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		$H_{tr,ie}$	40,19	W/K
<b>VYP</b>	<b>17</b>	<b>Stávající vstupní dveře</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	3,90	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		$H_{tr,ie}$	9,17	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 4

<b>VYP</b>	<b>16</b>	<b>Stávající dřevěné špaletové okno, Z</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	1,66	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		$H_{tr,ie}$	3,90	W/K
<b>VYP</b>	<b>31</b>	<b>Výloha prodejny</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		

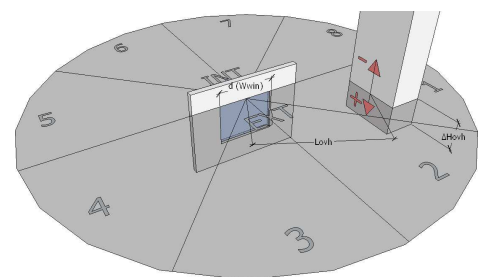
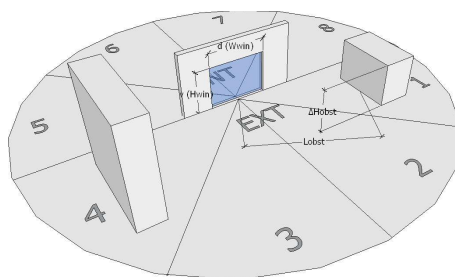
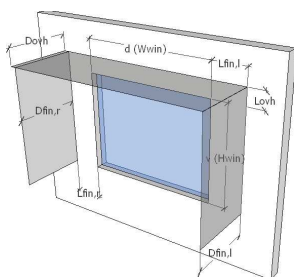
17) Průsvitné konstrukce:

plocha konstrukce	<b>A</b>	2,61	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	1,700	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce	<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie	<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)	<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok vstupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	6,13	W/K
<b>VYP</b>	<b>32</b>	<b>Vstupní dveře, prodejna</b>	
orientace konstrukce ke světovým stranám	východ		
plocha konstrukce	<b>A</b>	2,94	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	2,350	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	1,700	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	NE		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce	<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie	<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,75	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)	<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok vstupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	6,91	W/K

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ HODNOCENÉ BUDOVY

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ - měsíce

-	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----	----



Označení - název výplně, orientace výplně, sklon výplně	segment	6	5	4	3	2	1	8	7
	externí stínící překážky: rozměry (m):	stojící $\Delta H_{\text{obst}}$ $L_{\text{obst}}$							
	externí stínící překážky: rozměry (m):	horní přesahy $\Delta H_{\text{ovh}}$ $L_{\text{ovh}}$							
	pevné objekty na budově: rozměry (m):	horní přesahy $D_{\text{ovh}}$ $L_{\text{ovh}}$	pravé žebro $D_{\text{fin,r}}$ $L_{\text{fin,r}}$	levé žebro $D_{\text{fin,l}}$ $L_{\text{fin,l}}$					
	pohyblivé stínění - režim chlazení: pohyblivé stínění - režim vytápění:	název stínícího prvku název stínícího prvku						$F_{\text{sh,gl,type,C}}$ $F_{\text{sh,gl,type,H}}$	

Zóna Z1 - Bytový dům, 1.NP

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 13 - Stávající dřevěné špaletové okno, S, orientace: sever, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 14 - Stávající dřevěné špaletové okno, J, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 15 - Stávající dřevěné špaletové okno, V, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 16 - Stávající dřevěné špaletové okno, Z, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

#### VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 1 - Stávající obvodová stěna CPP 450, S, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 2 - Stávající obvodová stěna CPP 600, J, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 3 - Stávající obvodová stěna CPP 600, V, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 4 - Stávající obvodová stěna CPP 450, Z, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

#### VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

#### VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 11 - Podlaha nad suterénem, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

PDL 12 - Podlaha nad průjezdem, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

Zóna Z2 - Bytový dům, 2. - 4.NP

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 13 - Stávající dřevěné špaletové okno, S, orientace: sever, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 14 - Stávající dřevěné špaletové okno, J, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 15 - Stávající dřevěné špaletové okno, V, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 16 - Stávající dřevěné špaletové okno, Z, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 1 - Stávající obvodová stěna CPP 450, S, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 2 - Stávající obvodová stěna CPP 600, J, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 3 - Stávající obvodová stěna CPP 600, V, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 4 - Stávající obvodová stěna CPP 450, Z, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 5 - Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 6 - Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 7 - Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH**

PDL 29 - Podlaha nad exteriérem, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH**

STR 30 - Strop pod půdou, 4.NP, orientace: severovýchod, sklon: 30°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

**Zóna Z3 - Společné prostory, chodby**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ**

VYP 13 - Stávající dřevěné špaletové okno, S, orientace: sever, sklon: 90°								režim C:	bez clony		1,000	
								režim H:	bez clony		1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 15 - Stávající dřevěné špaletové okno, V, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:	bez clony		1,000	
								režim H:	bez clony		1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 16 - Stávající dřevěné špaletové okno, Z, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:		bez clony		1,000	
								režim H:		bez clony		1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 17 - Stávající vstupní dveře, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:		bez clony		1,000	
								režim H:		bez clony		1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN**

STN 1 - Stávající obvodová stěna CPP 450, S, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 3 - Stávající obvodová stěna CPP 600, V, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 4 - Stávající obvodová stěna CPP 450, Z, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 24 - Stávající obvodová stěna CPP 600, Z, 1.PP, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH**

PDL 11 - Podlaha nad suterénem, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

STR 30 - Strop pod půdou, 4.NP, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**Zóna Z4 - Prodejna**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ**

VYP 16 - Stávající dřevěné špaletové okno, Z, orientace: západ, sklon: 90°								režim C: bez clony		1,000		
								režim H: bez clony		1,000		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 31 - Výloha prodejny, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:		0,900		
								režim H:		0,900		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675

VYP 32 - Vstupní dveře, prodejna, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:		0,900		
								režim H:		0,900		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675

VYP 33 - Vnitřní dveře VYT / NEVYT, orientace: , sklon: °								režim C:	vlastní clona		-	
								režim H:	vlastní clona		-	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN**

STN 21 - Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP, orientace: sever, sklon: 90°

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 23 - Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP, orientace: východ, sklon: 90°

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 24 - Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP, orientace: západ, sklon: 90°

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 19 - Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP, orientace: , sklon: °

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH**

Zóna Z5 - Suterén 1.PP - sklady

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ**

VYP 25 - Stávající dřevěné okno, S 1.PP, orientace: sever, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000	
								režim H:	bez clony			1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 26 - Stávající dřevěné okno, J 1.PP, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000	
								režim H:	bez clony			1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 27 - Stávající dřevěné okno, V 1.PP, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000	
								režim H:	bez clony			1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 28 - Stávající dřevěné okno, Z 1.PP, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000	
								režim H:	bez clony			1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 33 - Vnitřní dveře VYT / NEVYT, orientace: , sklon: °								režim C:	vlastní clona		-	
								režim H:	vlastní clona		-	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN**

STN 21 - Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP, orientace: sever, sklon: 90°

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 22 - Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP, orientace: jih, sklon: 90°

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 23 - Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP, orientace: východ, sklon: 90°

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 24 - Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP, orientace: západ, sklon: 90°

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 19 - Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP, orientace: , sklon: °

F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH**

PDL 11 - Podlaha nad suterénem, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**Zóna Z6 - Nevytápěný průjezd**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ**

VYP 18 - Stávající garážová vrata, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN**

STN 21 - Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 22 - Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH**

PDL 12 - Podlaha nad průjezdem, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

### 18) Linerární a bodové tepelné vazby

Lineární a bodové tepelné vazby nejsou stanoveny podrobným výpočtem. Ve výpočtu je uvažována paušální přírážka na tepelné vazby. Poznámka: Pokud je hodnota nižší < 0,02 W/m<sup>2</sup>K, je dle požadavku Metodického pokynu pro NZÚ (Metodický pokyn k upřesnění výpočetních postupů a okrajových podmínek pro podprogram Nová zelená úsporám - BYTOVÉ DOMY v rámci 2. Výzvy k podání žádosti pro oblast podpory A) nutno doložit tuto paušální hodnotu podrobným výpočtem tepelných vazeb.

Přirážka na tepelné vazby zóny 1

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,10	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 2

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,10	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 3

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,10	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 4

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,10	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 5

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,10	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 6

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,10	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

### 19) Celkové tepelné ztráty po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	7 546	6 445	5 843	4 235	2 701	1 766	1 237	1 264	2 546	4 312	5 818	6 931
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	27,17	23,20	21,04	15,25	9,72	6,36	4,45	4,55	9,16	15,52	20,95	24,95

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	26 984	22 928	20 332	14 203	8 220	4 615	2 449	2 553	7 694	14 447	20 375	24 585
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	97,14	82,54	73,19	51,13	29,59	16,61	8,81	9,19	27,70	52,01	73,35	88,50

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	3 347	2 799	2 332	1 425	476	0	0	0	422	1 425	2 349	2 975
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	12,05	10,08	8,40	5,13	1,71	0,00	0,00	0,00	1,52	5,13	8,46	10,71

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	2 241	1 924	1 781	1 349	952	697	560	568	906	1 379	1 772	2 078
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	8,07	6,93	6,41	4,86	3,43	2,51	2,01	2,05	3,26	4,96	6,38	7,48

## 20) Celkové solární tepelné zisky po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	86	247	473	696	785	759	731	780	534	418	165	44
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,31	0,89	1,70	2,51	2,83	2,73	2,63	2,81	1,92	1,51	0,59	0,16

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	176	759	1 559	2 381	2 716	2 642	2 529	2 679	1 786	1 352	455	27
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,63	2,73	5,61	8,57	9,78	9,51	9,10	9,65	6,43	4,87	1,64	0,10

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	31	153	358	625	764	801	743	691	425	270	71	0
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,11	0,55	1,29	2,25	2,75	2,88	2,68	2,49	1,53	0,97	0,26	0,00

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	7	39	91	162	195	203	187	178	109	70	18	-1
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,02	0,14	0,33	0,58	0,70	0,73	0,67	0,64	0,39	0,25	0,06	0,00

nevytápěný prostor 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1	37	85	137	159	156	148	155	100	72	18	-8

**20) Celkové solární tepelné zisky po měsících**

solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,00	0,13	0,31	0,49	0,57	0,56	0,53	0,56	0,36	0,26	0,06	-0,03
--	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	-------

nevytápěný prostor 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	93	153	230	270	274	236	244	304	243	230	132	76
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,34	0,55	0,83	0,97	0,99	0,85	0,88	1,09	0,87	0,83	0,48	0,27

## 21) Celkové vnitřní tepelné zisky po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 061	902	839	740	682	647	659	682	749	835	920	1 052
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	3,82	3,25	3,02	2,66	2,46	2,33	2,37	2,46	2,70	3,00	3,31	3,79

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	3 054	2 606	2 460	2 187	2 039	1 939	1 977	2 039	2 211	2 447	2 670	3 029
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	10,99	9,38	8,85	7,87	7,34	6,98	7,12	7,34	7,96	8,81	9,61	10,91

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	85	70	58	48	39	37	37	39	49	58	70	84
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,31	0,25	0,21	0,17	0,14	0,13	0,13	0,14	0,18	0,21	0,25	0,30

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 494	1 237	1 055	878	745	696	699	745	897	1 046	1 235	1 475
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	5,38	4,45	3,80	3,16	2,68	2,51	2,52	2,68	3,23	3,77	4,44	5,31

nevytápěný prostor 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	17	14	12	10	8	7	7	8	10	12	14	17

**21) Celkové vnitřní tepelné zisky po měsících**

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,06	0,05	0,04	0,03	0,03	0,03	0,03	0,03	0,03	0,04	0,04	0,05	0,06
--	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

nevytápěný prostor 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

## 22) Celkové tepelné zisky po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 147	1 149	1 312	1 436	1 467	1 407	1 390	1 462	1 283	1 253	1 085	1 096
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	4,13	4,14	4,72	5,17	5,28	5,07	5,00	5,26	4,62	4,51	3,91	3,95

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	3 230	3 365	4 019	4 568	4 755	4 581	4 506	4 718	3 997	3 800	3 124	3 056
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	11,63	12,11	14,47	16,44	17,12	16,49	16,22	16,98	14,39	13,68	11,25	11,00

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	116	223	416	673	804	837	780	730	474	328	141	85
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,42	0,80	1,50	2,42	2,89	3,01	2,81	2,63	1,71	1,18	0,51	0,31

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 500	1 276	1 147	1 041	940	899	886	922	1 005	1 116	1 252	1 475
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	5,40	4,59	4,13	3,75	3,38	3,24	3,19	3,32	3,62	4,02	4,51	5,31

nevytápěný prostor 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	18	51	97	147	167	163	155	163	110	83	32	9

## 22) Celkové tepelné zisky po měsících

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,06	0,18	0,35	0,53	0,60	0,59	0,56	0,59	0,40	0,30	0,12	0,03
--	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

nevytápěný prostor 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	93	153	230	270	274	236	244	304	243	230	132	76
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,33	0,55	0,83	0,97	0,99	0,85	0,88	1,09	0,87	0,83	0,48	0,27

## 23) Stupeň využití tepelných zisků

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	1,000	0,999	0,998	0,991	0,951	0,852	0,696	0,687	0,960	0,995	0,999	1,000

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	1,000	1,000	0,999	0,995	0,957	0,814	0,524	0,523	0,970	0,997	1,000	1,000

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	1,000	1,000	1,000	0,989	0,578	0,069	0,539	0,545	0,793	1,000	1,000	1,000

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,938	0,939	0,941	0,893	0,786	0,647	0,527	0,521	0,738	0,878	0,923	0,924

## 24) Celkové tepelné ztráty po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	6 332	5 176	4 370	2 655	1 217	524	250	239	1 230	2 905	4 636	5 781
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	22,80	18,63	15,73	9,56	4,38	1,89	0,90	0,86	4,43	10,46	16,69	20,81

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	23 754	19 564	16 317	9 660	3 670	887	0	87	3 817	10 657	17 252	21 529
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	85,51	70,43	58,74	34,77	13,21	3,19	0,00	0,31	13,74	38,36	62,11	77,50

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	3 231	2 576	1 916	760	11	0	0	0	46	1 097	2 208	2 890
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	11,63	9,27	6,90	2,73	0,04	0,00	0,00	0,00	0,16	3,95	7,95	10,40

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	835	726	702	420	214	115	92	87	165	398	616	715
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	3,00	2,62	2,53	1,51	0,77	0,41	0,33	0,31	0,59	1,43	2,22	2,57

### 25) Měrná roční potřeba tepla na vytápění

roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	182327	kWh/rok
roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	656,38	GJ/rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_A$	116	kWh/m <sup>2</sup> rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_A$	0,42	GJ/m <sup>2</sup> rok

### 26a) Celkový tepelný tok prostupem obálky budovy

celkový tepelný tok prostupem obálky budovy	$H_T$	2 021,97	W/K
---	-------	----------	-----

### 26b) Celkový tepelný tok větráním

celkový tepelný tok větráním	$H_V$	612,91	W/K
------------------------------	-------	--------	-----

### 27a) Celková plocha obálky budovy

celková plocha obálky budovy	$A$	1 788,97	m <sup>2</sup>
------------------------------	-----	----------	----------------

### 27b) Objem budovy

objem budovy	$V$	5 800,25	m <sup>3</sup>
--------------	-----	----------	----------------

### 27c) Objemový faktor tvaru budovy

objemový faktor tvaru budovy	$A/V$	0,31	m <sup>2</sup> /m <sup>3</sup>
------------------------------	-------	------	--------------------------------

### 28) Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy

průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	$U_{em}$	1,130	W/m <sup>2</sup> K
--	----------	-------	--------------------

### 29) Referenční průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy dle vyhlášky 264/2020 (222/2024) Sb.

referenční průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	$U_{em,R}$	0,452	W/m <sup>2</sup> K
---	------------	-------	--------------------

### 29b) Referenční měrná potřeba tepla na vytápění

referenční měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_{A,R}$	62	kWh/m <sup>2</sup> rok
--	-----------	----	---------------------------

## PROTOKOL VÝPOČTU MĚRNÉ NEOBNOVITELNÉ PRIMÁRNÍ ENERGIE

Stávající stav

HODNOCENÁ BUDOVA

**30) Dodaná a pomocná energie na vytápění, chlazení, úpravu vlhkosti, nucené větrání, osvětlení, přípravu teplé vody**

výčet dodaných energií	vytápění	chlazení	nucené větrání	úprava vlhkosti vzduchu	příprava teplé vody	osvětlení
	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
dodaná energie pro spotřebu	246 215	0,00	0,00	0,00	42 700	35 361
dodaná energie pro pomocné systémy	535,70	0,00	0,00	0,00	710,27	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	246 751	0,00	0,00	0,00	43 410	35 361
dodaná energie celkem pro objekt	325 522					

výčet dodaných měrných energií	vytápění	chlazení	nucené větrání	úprava vlhkosti vzduchu	příprava teplé vody	osvětlení
	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]
měrná dodaná energie pro spotřebu	157,00	0,00	0,00	0,00	27,23	22,55
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,34	0,00	0,00	0,00	0,45	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	157,34	0,00	0,00	0,00	27,68	22,55
měrná dodaná energie celkem pro objekt	207,57					

**31) Rozdělení dodané energie na vytápění, chlazení, úpravu vlhkosti, nucené větrání, přípravu teplé vody a pomocné energie podle energonositelů, k nim přiřazené faktory primární energie a výsledné hodnoty neobnovitelné primární energie**

účel spotřeby energie	rozdělení dodané energie pro spotřebu a pomocnou energii	energonositel	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]					
vytápění	246 215	účinná SZTE – OZE≤80%	1,30	0,70	320 080	172 351
pomocná energie	535,70	elektřina	2,30	2,10	1 232,1	1 125,0
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	40 037	účinná SZTE – OZE≤80%	1,30	0,70	52 048	28 026
	2 663,1	elektřina	2,30	2,10	6 125,2	5 592,6
pomocná energie	710,27	elektřina	2,30	2,10	1 633,6	1 491,6
osvětlení	35 361	elektřina	2,30	2,10	81 331	74 259
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
<b>celkem</b>	<b>325 522</b>	<b>-</b>	<b>-</b>	<b>-</b>	<b>462 450</b>	<b>282 844</b>

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie / Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]				
elektřina	39 270,49	2,3	2,1	90 322,13	82 468,03
účinná SZTE – OZE≤80%	286 251,92	1,3	0,7	372 127,49	200 376,34
<b>Celkem</b>	<b>325 522,41</b>	<b>x</b>	<b>x</b>	<b>462 449,62</b>	<b>282 844,38</b>

Využití obnovitelných zdrojů energie z hlediska primární energie	[%]	38,84
--	-----	-------

**32) Měrná neobnovitelná primární energie za rok**

Měrná neobnovitelná primární energie	$E_{pN,A}$	180	kWh/m <sup>2</sup> rok
--------------------------------------	------------	-----	------------------------

*Poznámka: Energeticky vztážená podlahová plocha  $A_c$  hodnocené budovy - viz bod 6) Protokolu měrné potřeby tepla na vytápění*

REFERENČNÍ BUDOVA

**33) Dodaná a pomocná energie na vytápění, chlazení, úpravu vlhkosti, nucené větrání, osvětlení, přípravu teplé vody**

výčet dodaných energií	vytápění	chlazení	nucené větrání	úprava vlhkosti vzduchu	příprava teplé vody	osvětlení
	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
dodaná energie pro spotřebu	133 347	0,00	0,00	0,00	42 833	9 882,6
dodaná energie pro pomocné systémy	535,70	0,00	0,00	0,00	710,27	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	133 882	0,00	0,00	0,00	43 543	9 882,6
dodaná energie celkem pro objekt	187 309					

výčet dodaných měrných energií	vytápění	chlazení	nucené větrání	úprava vlhkosti vzduchu	příprava teplé vody	osvětlení
	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]
měrná dodaná energie pro spotřebu	85,03	0,00	0,00	0,00	27,31	6,30
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,34	0,00	0,00	0,00	0,45	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	85,37	0,00	0,00	0,00	27,77	6,30
měrná dodaná energie celkem pro objekt	119,44					

**34) Rozdělení dodané energie na vytápění, chlazení, úpravu vlhkosti, nucené větrání, přípravu teplé vody a pomocné energie podle energonositelů, k nim přiřazené faktory primární energie a výsledné hodnoty neobnovitelné primární energie**

účel spotřeby energie	rozdělení dodané energie pro spotřebu a pomocnou energii	energonositel	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]					
vytápění	133 347	referenční energonositel	-	1,00	-	133 347
pomocná energie	535,70	referenční energonositel	-	2,10	-	1 125,0
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	42 833	referenční energonositel	-	1,00	-	42 833
pomocná energie	710,27	referenční energonositel	-	2,10	-	1 491,6
osvětlení	9 882,6	referenční energonositel	-	2,10	-	20 754
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
<b>celkem</b>	<b>187 309</b>	-	-	-	-	<b>192 668 <sup>1)</sup></b>

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie / Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]				
referenční energonositel	11 128,60	-	2,1	-	22 564,08 <sup>1)</sup>
referenční energonositel	176 179,94	-	1,0	-	170 103,90 <sup>1)</sup>
<b>Celkem</b>	<b>187 308,54</b>	<b>x</b>	<b>x</b>	-	<b>192 667,97 <sup>1)</sup></b>

<sup>1)</sup> Tyto hodnoty jsou uvedeny včetně zahrnutí redukce neobnovitelné primární energie dle druhu budovy a typu referenční budovy dle přílohy 1 vyhlášky o ENB.

**35) Měrná neobnovitelná primární energie za rok**

Měrná neobnovitelná primární energie	$E_{pN,A}$	123	kWh/m <sup>2</sup> rok
--------------------------------------	------------	-----	------------------------

Poznámka: Energeticky vztázná podlahová plocha  $A_c$  hodnocené budovy - viz bod 6) Protokolu měrné potřeby tepla na vytápění

**36) Hodnocení a klasifikace budovy dle vyhlášky 264/2020 (222/2024) Sb.**

**požadavek na průměrný součinitel prostupu tepla**

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	Vypočtená hodnota $U_{em}$ ( $U_{em} = H_T/A$ )	Referenční hodnota $U_{em,R}$ ( $U_{em,R} = H_{T,R}/A$ )	Splněno
	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	(ANO/NE)
Budova celkem	1,130	0,452	NE

Poznámka: Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy, budovy s téměř nulovou spotřebou energie a u větší změny dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. a) a písm. b).

klasifikace průměrného součinitele prostupu tepla	G
---	---

**požadavek na celkovou dodanou energii**

(6)	Referenční budova	[kWh/rok]	187 308,54	Splněno (ANO/NE)	NE
(7)	Hodnocená budova		325 522,41		
(8)	Referenční budova	[kWh/(m <sup>2</sup> rok)]	119,44		
(9)	Hodnocená budova		207,57		

klasifikace celkové dodané energie	F
------------------------------------	---

**požadavek na neobnovitelnou primární energii**

(10)	Referenční budova	[kWh/rok]	192 667,97	Splněno (ANO/NE)	NE
(11)	Hodnocená budova		282 844,38		
(12)	Referenční budova (ř.10 / m <sup>2</sup> )	[kWh/(m <sup>2</sup> rok)]	122,85		
(13)	Hodnocená budova (ř.11 / m <sup>2</sup> )		180,35		

klasifikace neobnovitelné primární energie	E
--	---

## PROTOKOL MĚRNÉ ROČNÍ POTŘEBY TEPLA NA VYTÁPĚNÍ

Návrhový stav

Způsob výpočtu

SFŽP ČR NZÚ – Nová zelená úsporám
-----------------------------------

### Identifikační údaje budovy

Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Plzeň, Klatovská třída 1247/82, 301 00
Katastrální území:	721981
Parcelní číslo:	6912
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	cca 2027
Vlastník nebo stavebník:	Klatovská Apartments s.r.o.
Adresa:	Zenklova 465/31 180 00 Praha 8 Libeň
IČ:	
Tel./e-mail:	Maroš Breda +420 776 661 001 /

### Typ budovy

<input type="checkbox"/> Rodinný dům	<input checked="" type="checkbox"/> Bytový dům	<input type="checkbox"/> Budova pro ubytování a stravování
<input type="checkbox"/> Administrativní budova	<input type="checkbox"/> Budova pro zdravotnictví	<input type="checkbox"/> Budova pro vzdělávání
<input type="checkbox"/> Budova pro sport	<input type="checkbox"/> Budova pro obchodní účely	<input type="checkbox"/> Budova pro kulturu
<input type="checkbox"/> Jiné druhy budovy:		

### 1) Výčet podkladů použitých při výpočtu:

Projektová dokumentace
------------------------

### 2) Jméno zpracovatele protokolu měrné roční potřeby tepla na vytápění a měrné neobnovitelné primární energie, protokolu průměrného součinitele prostupu tepla Uem:

název zpracovatele:	Ing. Tereza Foukalová
ulice zpracovatele:	Trnová
město zpracovatele:	Trnová
jméno oprávněné osoby:	Ing. Tereza Foukalová -
kontakt - telefon:	+420 602 828 107
kontakt - email:	zimovat@seznam.cz

**Identifikační označení protokolu**

Identifikační označení protokolu	24060
----------------------------------	-------

**3) Datum zpracování výpočtu:**

	14.03.2025
--	------------

**4) Okrajové klimatické podmínky:**

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
počet dnů	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31	
teplota v exteriéru [°C]	-1,30	-0,10	3,70	8,10	13,30	16,10	18,00	17,90	13,50	8,30	3,20	0,50	
klimadata	ČSN 73 0331-1 (s doplněnou průměrnou rychlostí větru dle ČHMÚ - průměr ČR)												
konstrukce	VYP-12 , VYP-12 , VYP-12												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 180$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	8,2	13,4	25,3	36,0	49,1	51,8	51,3	42,4	28,8	18,6	9,4	6,0	
konstrukce	VYP-13 , VYP-47 , VYP-16 , VYP-51												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 0$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	34,2	51,0	74,4	85,7	87,0	75,6	78,1	96,0	77,8	74,4	45,4	29,1	
konstrukce	VYP-14 , VYP-15 , VYP-15 , VYP-48 , VYP-14 , VYP-15 , VYP-15 , VYP-16 , VYP-48 , VYP-51												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 90$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	14,1	25,4	46,9	74,2	87,0	90,0	84,0	80,4	53,3	38,7	18,0	11,2	
konstrukce	VYP-49												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 0$	°	sklon výplně				60	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	37,1	57,7	91,5	118,8	132,4	120,1	121,2	136,9	100,8	86,3	48,2	30,5	
konstrukce	VYP-50												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 90$	°	sklon výplně				60	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	17,9	32,3	59,5	94,9	116,1	118,8	113,1	107,1	69,1	48,5	21,6	14,2	
konstrukce	VYP-20 <sup>1)</sup> , VYP-26 <sup>1)</sup> , VYP-27 <sup>1)</sup>												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 90$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	
konstrukce	VYP-24 <sup>1)</sup>												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 180$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	
konstrukce	VYP-25 <sup>1)</sup>												
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{vyp} =$	$\pm 0$	°	sklon výplně				90	°
[kWh/m <sup>2</sup> měs]	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	

Poznámka: Azimut výplně je odklon normály na plochu výplně od jižního směru ( $J=0^\circ$ ,  $JZ=+45^\circ$ ,  $JV=-45^\circ$ ,  $Z=+90^\circ$ ,  $V=-90^\circ$ ,  $SZ=+135^\circ$ ,  $SV=-135^\circ$ ,  $S=\pm 180^\circ$ ). Hodnoty solárního záření pro JZ a JV, pro Z a V, pro SZ a SV jsou shodné.  
Poznámka: Sklon výplně je odklon plochy výplně od vodorovné roviny.  $0^\circ$  = vodorovná výplň,  $90^\circ$  = svislá výplň,  $180^\circ$  = výplň obrácená dolů.

Poznámka: 1) Tyto výplně náleží nevytápěným prostorům, u nichž není v tepelné bilanci uvažováno se solárními tepelnými zisky.

Poznámka: 2) Vzhledem k absenci hodnot intenzity solárního ozáření za měsíc dopadajícího na takto skloněnou výplň, je ve výpočtu použita intenzita ozáření pro sklon  $90^\circ$  s tím, že sběrná solární plocha výplně je přenásobena (snížena) sinem sklonu výplně.

5) Počet zón v budově:

5
---

6) Celková energeticky vztažná podlahová plocha  $A_c$ :

2 262,1
---------

7) Celková podlahová plocha  $A_{f,int}$  z vnitřních rozměrů pro potřeby výpočtu dodané energie ve vztahu k měrným parametrům vyjádřeným k podlahové ploše:

Zóna 1	1 024,6
Zóna 2	423,4
Zóna 3	286,4
Zóna 4	75,2

### 8) Vnitřní návrhové teploty:

Profil užívání přiřazení k zóně 1

název profilu	Bytový dům - prostor bytu		
<b>teplotní parametry</b>			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	18	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení v provozní době	$\theta_{\text{int,C,set,I}}$	22	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,C,set,II}}$	30	°C

Profil užívání přiřazení k zóně 2

název profilu	Bytový dům - prostor bytu		
<b>teplotní parametry</b>			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	18	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení v provozní době	$\theta_{\text{int,C,set,I}}$	22	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,C,set,II}}$	30	°C

Profil užívání přiřazení k zóně 3

název profilu	Prostory plnící funkci domovní komunikace a domovního vybavení k bytům mimo garáže		
<b>teplotní parametry</b>			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	16	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	16	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení v provozní době	$\theta_{\text{int,C,set,I}}$	-	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,C,set,II}}$	-	°C

Profil užívání přiřazení k zóně 4

název profilu	Budovy pro obchodní účely - prodejní plochy		
<b>teplotní parametry</b>			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	18	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení v provozní době	$\theta_{\text{int,C,set,I}}$	22	°C
požadovaná teplota pro režim chlazení mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,C,set,II}}$	32	°C

### 9) Vnitřní tepelná kapacita:

Tepelná kapacita zóny 1

tepelná kapacita	velmi těžká		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	$C_m$	370	kJ/m <sup>2</sup> K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$ )	$A_m$	3,5	m <sup>2</sup> /m <sup>2</sup>

Tepelná kapacita zóny 2

tepelná kapacita	velmi těžká		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	$C_m$	370	kJ/m <sup>2</sup> K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$ )	$A_m$	3,5	m <sup>2</sup> /m <sup>2</sup>

Tepelná kapacita zóny 3

tepelná kapacita	velmi těžká		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	$C_m$	370	kJ/m <sup>2</sup> K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$ )	$A_m$	3,5	m <sup>2</sup> /m <sup>2</sup>

Tepelná kapacita zóny 4

tepelná kapacita	velmi těžká		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	$C_m$	370	kJ/m <sup>2</sup> K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$ )	$A_m$	3,5	m <sup>2</sup> /m <sup>2</sup>

### 10) Vnitřní tepelné zisky:

Vnitřní tepelné zisky zóny 1

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	2,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl přítomnosti osob	$F_{Oc}$	0,70	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	3,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	$f_A$	0,20	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
<b>Bytový dům / LED</b>			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	1024,64	m <sup>2</sup>
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i} / A_{f,int}$	100,0	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	$E_m / E'_m$	111,1111 / 99,99999	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	$\eta_L$	30	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,lx}$	0,033	W/m <sup>2</sup> lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	$t_D$	1 200	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	$t_N$	800	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	$F_D$	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	$F_O$	0,75	-
činitel konstantní osvětlenosti	$F_C$	1,00	-
přímé zadání měrné spotřeby elektřiny na umělé osvětlení		NE	
ztrátová energie pro řídicí systém		NE	
energie na nouzové osvětlení		NE	

Vnitřní tepelné zisky zóny 2

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	2,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl přítomnosti osob	$F_{Oc}$	0,70	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	3,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	$f_A$	0,20	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
<b>Nástavba BD / LED</b>			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	423,44	m <sup>2</sup>
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i} / A_{f,int}$	100	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	$E_m / E'_m$	111,1111 / 99,99999	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	$\eta_L$	30	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,ix}$	0,027	W/m <sup>2</sup> lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	$t_D$	1 200	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	$t_N$	800	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	$F_D$	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	$F_O$	0,75	-
činitel konstantní osvětlenosti	$F_C$	1,00	-
přímé zadání měrné spotřeby elektřiny na umělé osvětlení		NE	
ztrátová energie pro řídicí systém		NE	
energie na nouzové osvětlení		NE	

Vnitřní tepelné zisky zóny 3

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	0,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl přítomnosti osob	$F_{Oc}$	0,00	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	0,00	W/m <sup>2</sup>
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	$f_A$	0,00	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
<b>Společné prostory, chodby / LED</b>			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	286,4	m <sup>2</sup>
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i} / A_{f,int}$	100,0	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	$E_m / E'_m$	75 / 75	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	$\eta_L$	30	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,ix}$	0,026	W/m <sup>2</sup> lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	$t_D$	700	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	$t_N$	500	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	$F_D$	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	$F_O$	0,40	-
činitel konstantní osvětlenosti	$F_C$	1,00	-
přímé zadání měrné spotřeby elektřiny na umělé osvětlení		NE	
ztrátová energie pro řídicí systém		NE	
energie na nouzové osvětlení		NE	

Vnitřní tepelné zisky zóny 4

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	4,50	W/m <sup>2</sup>
časový podíl přítomnosti osob	$F_{Oc}$	0,32	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	1,0	W/m <sup>2</sup>
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	$f_A$	0,54	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
<b>Kavárna / LED</b>			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	75,2	m <sup>2</sup>
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i} / A_{f,int}$	100,0	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	$E_m / E'_m$	322,581 / 300,0003 3	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	$\eta_L$	30	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,lx}$	0,023	W/m <sup>2</sup> lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	$t_D$	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	$t_N$	1745	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	$F_D$	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	$F_O$	1,00	-
činitel konstantní osvětlenosti	$F_C$	1,00	-
přímé zadání měrné spotřeby elektřiny na umělé osvětlení		NE	
ztrátová energie pro řídicí systém		NE	
energie na nouzové osvětlení		NE	

### 11) Počet osob:

Počet osob v zóně 1

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu	$f_{osoba}$	30	m <sup>2</sup> /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu		34,2	os

Počet osob v zóně 2

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu	$f_{osoba}$	30	m <sup>2</sup> /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu		14,1	os

Počet osob v zóně 3

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu	$f_{osoba}$	0	m <sup>2</sup> /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu		0	os

Počet osob v zóně 4

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu	$f_{osoba}$	17	m <sup>2</sup> /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m <sup>2</sup> ] na jednu osobu		4,4	os

**12) Objem vzduchu v zóně  $V_{int}$ :**

Objem vzduchu v zóně 1

Objem vzduchu v zóně	$V_{int}$	3 793,0	m <sup>3</sup>
----------------------	-----------	---------	----------------

Objem vzduchu v zóně 2

Objem vzduchu v zóně	$V_{int}$	1 244,7	m <sup>3</sup>
----------------------	-----------	---------	----------------

Objem vzduchu v zóně 3

Objem vzduchu v zóně	$V_{int}$	985,3	m <sup>3</sup>
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 4

Objem vzduchu v zóně	$V_{int}$	244,6	m <sup>3</sup>
----------------------	-----------	-------	----------------

### 13) Typ větrání:

Typ větrání zóny 1

zóna řízeně větrána	NE		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int}$ )	$V_{nd}$	0,30	1/h
faktor zohledňující přesnost požadavku větrání výplněmi	$f_{arg}$	1,00	-
násobnost výměny vzduchu v zóně při tlakovém rozdílu 50 Pa mezi interiérem a exteriérem	$n_{50}$	2,50	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	$h_{zone}$	3,5	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

Typ větrání zóny 2

zóna řízeně větrána	ANO		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int}$ )	$V_{nd}$	0,30	1/h
faktor zohledňující přesnost požadavku větrání výplněmi	$f_{arg}$	1,00	-
násobnost výměny vzduchu v zóně při tlakovém rozdílu 50 Pa mezi interiérem a exteriérem	$n_{50}$	1,00	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	$h_{zone}$	3,5	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

Typ větrání zóny 3

zóna řízeně větrána	NE		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int}$ )	$V_{nd}$	0,10	1/h
faktor zohledňující přesnost požadavku větrání výplněmi	$f_{arg}$	1,00	-
násobnost výměny vzduchu v zóně při tlakovém rozdílu 50 Pa mezi interiérem a exteriérem	$n_{50}$	2,50	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	$h_{zone}$	3,5	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

Typ větrání zóny 4

zóna řízeně větrána	ANO		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int}$ )	$V_{nd}$	0,00	1/h
faktor zohledňující přesnost požadavku větrání výplněmi	$f_{arg}$	1,00	-
násobnost výměny vzduchu v zóně při tlakovém rozdílu 50 Pa mezi interiérem a exteriérem	$n_{50}$	2,50	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	$h_{zone}$	3,5	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1,5	m

VZT	1	VZT pro BD		
procento časového úseku s nuceným větráním	-	100	%	
podíl větrání této VZT jednotky z požadovaného objemu větrání zóny	-	100	%	
měrný příkon ventilátorů VZT jednotky	$SFP_{ahu}$	2 620	Ws/m <sup>3</sup>	
elektrický příkon ostatních prvků systému nuceného větrání	$P_{el,V,aux}$	0,00	W	
váhový činitel regulace ventilátorů systému nuceného větrání	$f_{v,vent,ctrl}$	1,00	-	
suchá účinnost rekuperátoru dle EN 308	$\eta_{H,hr,sys}$	-	%	
korekční faktor na zohlednění způsobu kontroly provozu VZT jednotky	$f_{ahu,ctrl}$	1,00	-	
korekční faktor na zohlednění systému distribuce vzduchu VZT jednotkou	$f_{ahu,sys}$	1,00	-	
korekční faktor na zohlednění efektivity větrání VZT jednotkou	$\epsilon_{ahu,V}$	1,00	-	
Popis VZT jednotky:				

VZT	2	VZT pro kavárnu		
procento časového úseku s nuceným větráním	-	100	%	
podíl větrání této VZT jednotky z požadovaného objemu větrání zóny	-	100	%	
měrný příkon ventilátorů VZT jednotky	$SFP_{ahu}$	2 300	Ws/m <sup>3</sup>	
elektrický příkon ostatních prvků systému nuceného větrání	$P_{el,V,aux}$	0,00	W	
váhový činitel regulace ventilátorů systému nuceného větrání	$f_{v,vent,ctrl}$	1,00	-	
suchá účinnost rekuperátoru dle EN 308	$\eta_{H,hr,sys}$	-	%	
korekční faktor na zohlednění způsobu kontroly provozu VZT jednotky	$f_{ahu,ctrl}$	1,00	-	
korekční faktor na zohlednění systému distribuce vzduchu VZT jednotkou	$f_{ahu,sys}$	1,00	-	
korekční faktor na zohlednění efektivity větrání VZT jednotkou	$\epsilon_{ahu,V}$	1,00	-	
Popis VZT jednotky:				

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

Neprůsvitné konstrukce zóny 1

<b>STN</b>	<b>1</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	90,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,219	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	19,71	W/K
<b>STN</b>	<b>2</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	216,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,211	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	45,70	W/K
<b>STN</b>	<b>3</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	201,80	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,211	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	42,58	W/K
<b>STN</b>	<b>4</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	60,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,219	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	13,27	W/K
<b>STN</b>	<b>5</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	17,30	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,228	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	3,94	W/K

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

<b>STN</b>	<b>6</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	47,40	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,228	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	10,81	W/K
<b>STN</b>	<b>7</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	54,90	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,228	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	12,52	W/K
<b>PDL</b>	<b>11</b>	<b>Podlaha nad průjezdem PIR</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	29,40	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,218	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,240	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	6,41	W/K
<b>PDL</b>	<b>32</b>	<b>Podlaha nad exteriérem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	6,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,170	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,240	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	1,12	W/K
<b>STR</b>	<b>37</b>	<b>Plochá střecha nad 4.NP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	40,20	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,216	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,240	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	8,68	W/K
<b>PDL</b>	<b>55</b>	<b>Podlaha nad průjezdem EPS</b>		

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

plocha konstrukce	<b>A</b>	8,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	0,234	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	0,240	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	1,87	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 2

<b>STR</b>	<b>33</b>	<b>Šikmá střecha S</b>			
plocha konstrukce	<b>A</b>	15,00	m <sup>2</sup>		
součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	0,158	W/m <sup>2</sup> K		
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K		
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO				
redukční činitel konstrukce	<b>b</b>	1,00	-		
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	2,37	W/K		
<b>STR</b>	<b>34</b>	<b>Šikmá střecha J</b>			
plocha konstrukce	<b>A</b>	66,10	m <sup>2</sup>		
součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	0,158	W/m <sup>2</sup> K		
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K		
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO				
redukční činitel konstrukce	<b>b</b>	1,00	-		
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	10,44	W/K		
<b>STR</b>	<b>35</b>	<b>Šikmá střecha V</b>			
plocha konstrukce	<b>A</b>	68,90	m <sup>2</sup>		
součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	0,158	W/m <sup>2</sup> K		
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K		
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO				
redukční činitel konstrukce	<b>b</b>	1,00	-		
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	10,89	W/K		
<b>STR</b>	<b>36</b>	<b>Šikmá střecha Z</b>			
plocha konstrukce	<b>A</b>	15,60	m <sup>2</sup>		
součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	0,158	W/m <sup>2</sup> K		
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K		
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO				
redukční činitel konstrukce	<b>b</b>	1,00	-		
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	2,46	W/K		
<b>STR</b>	<b>38</b>	<b>Plochá střecha nad 5.NP</b>			

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

plocha konstrukce			<b>A</b>	37,90	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,219	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,240	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	8,30	W/K
<b>STR</b>	<b>39</b>	<b>Plochá střecha nad 6.NP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	152,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,131	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,240	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	19,99	W/K
<b>STN</b>	<b>41</b>	<b>Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	51,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,178	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	9,08	W/K
<b>STN</b>	<b>42</b>	<b>Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	17,40	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,178	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	3,10	W/K
<b>STN</b>	<b>43</b>	<b>Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	30,70	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,178	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	5,46	W/K
<b>STN</b>	<b>44</b>	<b>Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	36,40	m <sup>2</sup>

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,178	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	6,48	W/K
<b>STN</b>	<b>45</b>	<b>Čelní stěna vikýře, J</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	10,20	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,173	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	1,76	W/K
<b>STN</b>	<b>46</b>	<b>Čelní stěna vikýře, V</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	9,10	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,173	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	1,57	W/K
<b>STN</b>	<b>18</b>	<b>Vnitřní stěna mezi domy</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	33,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,298	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	-	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	0,00	W/K
<b>STR</b>	<b>52</b>	<b>Strop pod půdou věž</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	8,02	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,180	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	-	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	0,00	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 3

<b>STN</b>	<b>1</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	8,24	m <sup>2</sup>

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,219	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	1,80	W/K
<b>STN</b>	<b>3</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	6,15	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,211	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	1,30	W/K
<b>STN</b>	<b>4</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	54,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,219	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	11,96	W/K
<b>PDL(z)</b>	<b>9</b>	<b>Podlaha na terénu 1.PP, kavárna</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	19,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,362	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ig</sub></b>	viz 16)	W/K
<b>STR</b>	<b>39</b>	<b>Plochá střecha nad 6.NP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	3,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,131	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,320	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	0,39	W/K
<b>STR</b>	<b>40</b>	<b>Plochá střecha nad 7.NP, terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	58,90	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,167	W/m <sup>2</sup> K

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,320	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	9,84	W/K
<b>STN</b>	<b>41</b>	<b>Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	26,40	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,178	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	4,70	W/K
<b>STN</b>	<b>42</b>	<b>Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	22,40	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,178	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	3,99	W/K
<b>STN</b>	<b>43</b>	<b>Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	29,10	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,178	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	5,18	W/K
<b>STN</b>	<b>44</b>	<b>Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	48,70	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,178	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	8,67	W/K
<b>STN(z)</b>	<b>56</b>	<b>Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	0,80	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,323	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ig}$	viz 16)	W/K
<b>STN</b>	<b>17</b>	<b>Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	56,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,338	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,800	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	0,63	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,iu}$	16,49	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 4

<b>PDL(z)</b>	<b>9</b>	<b>Podlaha na terénu 1.PP, kavárna</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	93,80	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,362	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,450	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ig}$	viz 16)	W/K
<b>STN</b>	<b>21</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	4,40	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,148	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	0,65	W/K
<b>STN</b>	<b>22</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	12,40	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,135	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	1,67	W/K
<b>STN</b>	<b>23</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	15,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,140	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,300	W/m <sup>2</sup> K

**14) Neprůsvitné konstrukce:**

splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	2,10	W/K
<b>STN(z)</b>	<b>56</b>	<b>Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	7,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,323	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,450	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ig}$	viz 16)	W/K
<b>STN</b>	<b>17</b>	<b>Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	48,80	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,338	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	0,63	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,iu}$	16,49	W/K
<b>STN</b>	<b>54</b>	<b>Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	38,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,338	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			<b>b</b>	-	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	0,00	W/K

### 15) Nevytápěné prostory:

Nevytápěná zóna 5

název nevytápěné zóny		Suterén 1.PP - sklady		
název profilu		Obecný nevytápěný prostor (n=0,33 1/h)		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru		$V_{int,u}$	532,8	m <sup>3</sup>
Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int,u}$ ) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		$V_{ue}$	0,33	1/h
<b>výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru</b>				
<b>PDL</b>	<b>10</b>	<b>Podlaha nad suterénem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	149,20	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,325	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	48,49	W/K
<b>PDL</b>	<b>10</b>	<b>Podlaha nad suterénem</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	55,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,325	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,800	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	17,88	W/K
<b>STN</b>	<b>17</b>	<b>Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	56,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,338	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,800	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	19,10	W/K
<b>STN</b>	<b>17</b>	<b>Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	48,80	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,338	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	0,600	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,iu</sub></b>	16,49	W/K
<b>VYP</b>	<b>53</b>	<b>Vnitřní dveře VYT / NEVYT</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	2,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	2,100	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	4,700	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

**15) Nevytápěné prostory:**

měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,iu}$	4,20	W/K
<b>VYP</b>	<b>53</b>	<b>Vnitřní dveře VYT / NEVYT</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	4,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	2,100	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	3,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,iu}$	8,40	W/K
<b>výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeměny nebo sousední budovy</b>					
<b>PDL(z)</b>	<b>8</b>	<b>Podlaha na terénu 1.PP, stávající</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	204,30	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	2,459	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ug}$	viz 16)	W/K
<b>STN(z)</b>	<b>19</b>	<b>Obvodová stěna 1.PP / zemina</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	60,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	1,102	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ug}$	viz 16)	W/K
<b>VYP</b>	<b>20</b>	<b>Vstupní dveře do průjezdu</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	2,20	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	2,100	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	4,62	W/K
<b>VYP</b>	<b>24</b>	<b>Nové plastové okno, S 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	0,86	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,900	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	0,77	W/K
<b>VYP</b>	<b>25</b>	<b>Nové plastové okno, J 1.PP</b>			
plocha konstrukce			<b>A</b>	2,16	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce			<b>U</b>	0,900	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	1,94	W/K

15) Nevytápěné prostory:

<b>VYP</b>	<b>26</b>	<b>Nové plastové okno, V 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	1,08	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,900	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	0,97	W/K
<b>VYP</b>	<b>27</b>	<b>Nové plastové okno, Z 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	2,47	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,900	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	2,22	W/K
<b>STN</b>	<b>28</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	10,30	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,221	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	2,28	W/K
<b>STN</b>	<b>29</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	19,80	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,211	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	4,18	W/K
<b>STN</b>	<b>30</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	18,70	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,211	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	3,95	W/K
<b>STN</b>	<b>31</b>	<b>Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP</b>		
plocha konstrukce		<b>A</b>	49,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,221	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	Bez požadavku	W/m <sup>2</sup> K
měrný tepelný tok prostupem tepla		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	10,83	W/K
<b>výpis měrných tepelných toků</b>				
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem <sup>2)</sup>		<b>H<sub>tr,ue</sub></b>	170,89	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		<b>H<sub>V,ue</sub></b>	27,30	W/K

- <sup>1)</sup>  $H_{tr,iu}$  - měrný tepelný tok prostupem z vytápěného prostoru do nevytápěného prostoru včetně zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné vazby  $\Delta U$ .  $H_{tr,iu} = \sum_{n=1}^j (H_{tr,iu,n} + \Delta U_n)$ . Index "j" je počet konstrukcí mezi nevytápěným prostorem a konkrétním přilehlým vytápěným prostorem.
- <sup>2)</sup>  $H_{tr,ue}$  - měrný tepelný tok prostupem z nevytápěného prostoru do exteriéru včetně zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné vazby  $\Delta U$ .  $H_{tr,ue} = H_{tr,ue} + H_{tr,ug}$ , kde  $H_{tr,ue} = \sum_{n=1}^k (H_{tr,ue,n} + \Delta U_n)$  a  $H_{tr,ug} = H_{tr,ug} + \Delta U_n$ . Index "k" je počet konstrukcí mezi nevytápěným prostorem a exteriérem.
- <sup>3)</sup>  $b$  - redukční činitel  $b$  je stanoven bilančním výpočtem podle ČSN EN ISO 13 789 (normativní příloha C). V případě dvou a více prostor (zón) se zadanou odlišnou vnitřní teplotou přilehlých k nevytápěnému prostoru je nutno stanovit redukční činitele "b" vždy pomocí teplotní bilance nevytápěného prostoru.
- $\theta_u = [\theta_x * (H_{tr,iu,x} + H_{v,iu,x}) + \theta_y * (H_{tr,iu,y} + H_{v,iu,y}) + \theta_z * (H_{tr,iu,z} + H_{v,iu,z}) + \theta_e * (H_{tr,ue} + H_{v,ue}) + \Phi_m] / (H_{tr,iu,x} + H_{v,iu,x} + H_{tr,iu,y} + H_{v,iu,y} + H_{tr,iu,z} + H_{v,iu,z} + H_{tr,ue} + H_{v,ue})$ ;  $b_{x,u} = (\theta_x - \theta_u) / (\theta_x - \theta_e)$ ;  $b_{y,u} = (\theta_y - \theta_u) / (\theta_y - \theta_e)$ ;  $b_{z,u} = (\theta_z - \theta_u) / (\theta_z - \theta_e)$ . X, Y, Z - prostory (zóny, sousední prostory) s definovanou teplotou přilehlé k nevytápěné zóně. Měrný tepelný tok mezi dvěma nevytápěnými zónami v rámci hodnocené budovy se neuvažuje. **Konkrétní hodnota teplotní redukce „b“ pro měrné tepelné ztráty pro konstrukci přilehlou k nevytápěnému prostoru je uvedena vždy u této konstrukce v tabulce 14).**

### 16) Výpis konstrukcí ve styku se zeminou:

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 1

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zeminou.

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 2

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zeminou.

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 3

Tabulka pro konstrukce ve styku se zeminou spadající pod výpočetní postup dle EN ISO 13 1370.

činitel tepelné vodivosti zeminy	$\lambda_{gr}$	2,00	W/mK
Činitel vlivu spodní vody	$G_w$	1,00	-
Výpočet uvažován s kolísáním měrných tepelných toků během roku	ANO		
Měrná objemová tepelná kapacita zeminy	$\rho * c$	2940	kJ/m <sup>3</sup> K

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na zemině suterénu	PDL(z)-9 Podlaha na terénu 1.PP, kavárna		
exponovaný obvod podlahy	$P$	20,00	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	19,50	m <sup>2</sup>
charakteristický rozměr podlahy	$B'$	1,95	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	$w$	0,60	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	$R_f$	2,592	m <sup>2</sup> K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	-		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	$z$	0,04	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	$R_w$	0,777	m <sup>2</sup> K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	$b$	0,78	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	$U'$	0,282	W/m <sup>2</sup> K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	5,72	W/K

*Poznámka: Činitel teplotní redukce  $b$ , ekvivalentní součinitel prostupu tepla  $U'$  a měrná tepelná ztráta  $H_{tr,ig}$  konstrukcemi přilehlých k zemině jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.*

Vnitřní periodický měrný tepelný tok zeminou	$H_{pi}$	5,32	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	$H_{pe}$	5,28	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	12,59	11,75	9,08	5,99	2,34	0,45	0,46	0,46	2,20	5,85	9,43	11,33

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 4

Tabulka pro konstrukce ve styku se zeminou spadající pod výpočetní postup dle EN ISO 13 1370.

činitel tepelné vodivosti zeminy	$\lambda_{gr}$	2,00	W/mK
----------------------------------	----------------	------	------

16) Výpis konstrukcí ve styku se zeminou:

Činitel vlivu spodní vody	$G_w$	1,00	-
Výpočet uvažován s kolísáním měrných tepelných toků během roku	ANO		
Měrná objemová tepelná kapacita zeminy	$\rho * c$	2940	kJ/m <sup>3</sup> K
konstrukce podlahy charakterizující podlahu na zemině suterénu	PDL(z)-9 Podlaha na terénu 1.PP, kavárna		
exponovaný obvod podlahy	$P$	27,00	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	93,80	m <sup>2</sup>
charakteristický rozměr podlahy	$B'$	6,95	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	$w$	0,60	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	$R_f$	2,592	m <sup>2</sup> K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-56 Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	$z$	0,26	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	$R_w$	2,966	m <sup>2</sup> K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	$b$	0,61	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	$U'$	0,218	W/m <sup>2</sup> K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	21,94	W/K

*Poznámka: Činitel teplotní redukce  $b$ , ekvivalentní součinitel prostupu tepla  $U'$  a měrná tepelná ztráta  $H_{tr,ig}$  konstrukcemi přilehlých k zemině jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.*

Vnitřní periodický měrný tepelný tok zeminou	$H_{pi}$	26,43	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	$H_{pe}$	7,67	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	27,16	26,31	23,66	20,61	17,06	15,18	13,95	14,01	16,95	20,51	24,04	25,91

Výpis konstrukcí ve styku se zeminou zóny 5

Tabulka pro konstrukce ve styku se zeminou spadající pod výpočetní postup dle EN ISO 13 1370.

činitel tepelné vodivosti zeminy	$\lambda_{gr}$	2,00	W/mK
Činitel vlivu spodní vody	$G_w$	1,00	-
Výpočet uvažován s kolísáním měrných tepelných toků během roku	NE		
konstrukce podlahy charakterizující podlahu na zemině suterénu	PDL(z)-8 Podlaha na terénu 1.PP, stávající		
exponovaný obvod podlahy	$P$	40,00	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	204,30	m <sup>2</sup>
charakteristický rozměr podlahy	$B'$	10,22	m

16) Výpis konstrukcí ve styku se zemínou:

průměrná tloušťka obvodové stěny	<b>w</b>	0,60	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	<b>R<sub>f</sub></b>	0,237	m <sup>2</sup> K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-19 Obvodová stěna 1.PP / zemina		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	<b>z</b>	1,50	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	<b>R<sub>w</sub></b>	0,777	m <sup>2</sup> K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	<b>b</b>	0,18	-
--	----------	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	<b>U'</b>	0,386	W/m <sup>2</sup> K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	<b>H<sub>tr,ug</sub></b>	102,04	W/K

*Poznámka: Činitel teplotní redukce b, ekvivalentní součinitel prostupu tepla U' a měrná tepelná ztráta H<sub>tr,ug</sub> konstrukcemi přilehlých k zemině jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.*

17) Průsvitné konstrukce:

Průsvitné konstrukce zóny 1

<b>VYP</b>	<b>12</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, S</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		<b>A</b>	15,90	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	13,20	W/K
<b>VYP</b>	<b>13</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, J</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih		
plocha konstrukce		<b>A</b>	54,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	45,32	W/K
<b>VYP</b>	<b>14</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, V</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	61,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	51,05	W/K
<b>VYP</b>	<b>15</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, Z</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	11,64	m <sup>2</sup>

17) Průsvitné konstrukce:

součinitel prostupu tepla konstrukce	<b>U</b>	0,830	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce	<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie	<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)	<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	9,66	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 2

<b>VYP</b>	<b>12</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, S</b>	
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever	
plocha konstrukce		<b>A</b>	12,35 m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830 W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500 W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO	
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00 -
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54 -
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30 -
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	10,25 W/K
<b>VYP</b>	<b>15</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, Z</b>	
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ	
plocha konstrukce		<b>A</b>	8,14 m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830 W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500 W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO	
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00 -
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54 -
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30 -
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	6,76 W/K
<b>VYP</b>	<b>47</b>	<b>Nové hliníkové okno trojsklo, J nástavba</b>	
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih	
plocha konstrukce		<b>A</b>	28,60 m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,900 W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500 W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO	

17) Průsvitné konstrukce:

redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	25,74	W/K
<b>VYP</b>	<b>48</b>	<b>Nové hliníkové okno trojsklo, V nastavba</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	28,63	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,900	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	25,77	W/K
<b>VYP</b>	<b>49</b>	<b>Nové šikmé střešní okno, J</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih		
plocha konstrukce		<b>A</b>	11,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,000	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	11,00	W/K
<b>VYP</b>	<b>50</b>	<b>Nové šikmé střešní okno, V</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	13,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,000	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,400	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	13,50	W/K

17) Průsvitné konstrukce:

Průsvitné konstrukce zóny 3

<b>VYP</b>	<b>12</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, S</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		<b>A</b>	8,00	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,000	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok vstupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	6,64	W/K
<b>VYP</b>	<b>14</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, V</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	1,50	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,000	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok vstupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	1,25	W/K
<b>VYP</b>	<b>15</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, Z</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	26,84	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,000	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok vstupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	22,28	W/K
<b>VYP</b>	<b>16</b>	<b>Nové hlavní vstupní dveře, hliník</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih		
plocha konstrukce		<b>A</b>	4,08	m <sup>2</sup>

17) Průsvitné konstrukce:

součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,000	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,55	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	4,08	W/K
<b>VYP</b>	<b>51</b>	<b>Nové vstupní dveře, plast</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih		
plocha konstrukce		<b>A</b>	4,73	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,000	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	2,300	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	4,73	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 4

<b>VYP</b>	<b>15</b>	<b>Nové plastové okno trojsklo, Z</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	0,65	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,830	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,54	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	0,54	W/K
<b>VYP</b>	<b>16</b>	<b>Nové hlavní vstupní dveře, hliník</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	3,78	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,000	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,700	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

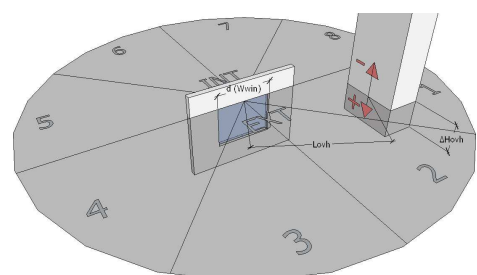
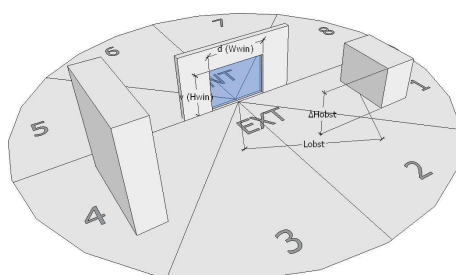
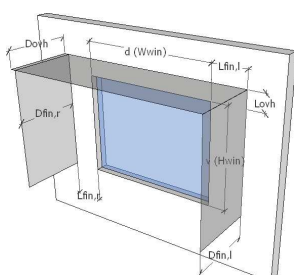
17) Průsvitné konstrukce:

redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,55	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	3,78	W/K
<b>VYP</b>	<b>48</b>	<b>Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	2,60	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	0,900	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,500	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	2,34	W/K
<b>VYP</b>	<b>51</b>	<b>Nové vstupní dveře, plast</b>		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		<b>A</b>	2,42	m <sup>2</sup>
součinitel prostupu tepla konstrukce		<b>U</b>	1,000	W/m <sup>2</sup> K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		<b>U<sub>N</sub></b>	1,700	W/m <sup>2</sup> K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		<b>b</b>	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		<b>g<sub>gl, kolmá</sub></b>	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		<b>f<sub>F</sub></b>	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		<b>H<sub>tr,ie</sub></b>	2,42	W/K

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ HODNOCENÉ BUDOVY

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ - měsíce

-	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----	----



Označení - název výplně, orientace výplně, sklon výplně	segment	6	5	4	3	2	1	8	7	
	externí stínící překážky: rozměry (m):	stojící $\Delta H_{\text{obst}}$ $L_{\text{obst}}$								
	externí stínící překážky: rozměry (m):	horní přesahy $\Delta H_{\text{ovh}}$ $L_{\text{ovh}}$								
	pevné objekty na budově: rozměry (m):	horní přesahy $D_{\text{ovh}}$ $L_{\text{ovh}}$	pravé žebro $D_{\text{fin,r}}$ $L_{\text{fin,r}}$	levé žebro $D_{\text{fin,l}}$ $L_{\text{fin,l}}$						
	pohyblivé stínění - režim chlazení: pohyblivé stínění - režim vytápění:	název stínícího prvku název stínícího prvku						$F_{\text{sh,gl,type,C}}$ $F_{\text{sh,gl,type,H}}$		

Zóna Z1 - Bytový dům

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 12 - Nové plastové okno trojsklo, S, orientace: sever, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 13 - Nové plastové okno trojsklo, J, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 14 - Nové plastové okno trojsklo, V, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 15 - Nové plastové okno trojsklo, Z, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

#### VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 1 - Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 2 - Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 3 - Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 4 - Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 5 - Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 6 - Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 7 - Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH**

PDL 11 - Podlaha nad průjezdem PIR, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

PDL 32 - Podlaha nad exteriérem, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

PDL 55 - Podlaha nad průjezdem EPS, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH**

STR 37 - Plochá střecha nad 4.NP, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

PDL 10 - Podlaha nad suterénem, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**Zóna Z2 - Bytový dům - nástavba**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ**

VYP 12 - Nové plastové okno trojsklo, S, orientace: sever, sklon: 90°								režim C:		1,000		
								režim H:		1,000		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 15 - Nové plastové okno trojsklo, Z, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:		1,000		
								režim H:		1,000		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 47 - Nové hliníkové okno trojsklo, J nástavba, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:		1,000		
								režim H:		1,000		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 48 - Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:		1,000		
								režim H:		1,000		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 49 - Nové šikmé střešní okno, J, orientace: jih, sklon: 60°								režim C:		bez clony		1,000	
								režim H:		bez clony		1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 50 - Nové šikmé střešní okno, V, orientace: východ, sklon: 60°								režim C:		bez clony		1,000	
								režim H:		bez clony		1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN**

STN 41 - Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 42 - Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 43 - Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 44 - Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 45 - Čelní stěna vikýře, J, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 46 - Čelní stěna vikýře, V, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 18 - Vnitřní stěna mezi domy, orientace: severovýchod, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 33 - Šikmá střecha S, orientace: sever, sklon: 60°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 34 - Šikmá střecha J, orientace: jih, sklon: 60°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 35 - Šikmá střecha V, orientace: východ, sklon: 60°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 36 - Šikmá střecha Z, orientace: západ, sklon: 60°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 38 - Plochá střecha nad 5.NP, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 39 - Plochá střecha nad 6.NP, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 52 - Strop pod půdou věž, orientace: východ, sklon: 60°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

Zóna Z3 - Společné prostory, chodby

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 12 - Nové plastové okno trojsklo, S, orientace: sever, sklon: 90°								režim C:		1,000		
								režim H:		1,000		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 14 - Nové plastové okno trojsklo, V, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:		1,000		
								režim H:		1,000		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 15 - Nové plastové okno trojsklo, Z, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:		1,000		
								režim H:		1,000		
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 16 - Nové hlavní vstupní dveře, hliník, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000	
								režim H:	bez clony			1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 51 - Nové vstupní dveře, plast, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000	
								režim H:	bez clony			1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 53 - Vnitřní dveře VYT / NEVYT, orientace: severovýchod, sklon: 90°								režim C:	vlastní clona			-	
								režim H:	vlastní clona			-	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	

#### VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 1 - Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 3 - Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 4 - Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 41 - Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 42 - Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 43 - Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 44 - Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 17 - Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm, orientace: severovýchod, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH**

STR 39 - Plochá střecha nad 6.NP, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 40 - Plochá střecha nad 7.NP, terasa, orientace: jih, sklon: 0°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

PDL 10 - Podlaha nad suterénem, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

Zóna Z4 - Kavárna

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 15 - Nové plastové okno trojsklo, Z, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000
								režim H:	bez clony			1,000
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 16 - Nové hlavní vstupní dveře, hliník, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:				0,900
								režim H:				0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675

VYP 48 - Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000
								režim H:	bez clony			1,000
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 51 - Nové vstupní dveře, plast, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:					0,900
								režim H:					0,900
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	0,900	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	0,675	

VYP 53 - Vnitřní dveře VYT / NEVYT, orientace: , sklon: °								režim C:	vlastní clona				-
								režim H:	vlastní clona				-
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN**

STN 21 - Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 22 - Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 23 - Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 17 - Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

STN 54 - Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm, orientace: , sklon: °												
$F_{sh,O,C} (-)$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$F_{sh,C} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
$F_{sh,O,H} (-)$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$F_{sh,H} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH
------------------------

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH
------------------------

Zóna Z5 - Suterén 1.PP - sklady
---------------------------------

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ
------------------------

VYP 20 - Vstupní dveře do průjezdu, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:		bez clony		1,000	
								režim H:		bez clony		1,000	
$sh_C (%)$	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$sh_H (%)$	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$F_{sh,gl,H} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 24 - Nové plastové okno, S 1.PP, orientace: sever, sklon: 90°								režim C:		bez clony		1,000	
								režim H:		bez clony		1,000	
$sh_C (%)$	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$sh_H (%)$	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$F_{sh,gl,H} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 25 - Nové plastové okno, J 1.PP, orientace: jih, sklon: 90°								režim C:		bez clony		1,000	
								režim H:		bez clony		1,000	
$sh_C (%)$	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$sh_H (%)$	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$F_{sh,gl,H} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 26 - Nové plastové okno, V 1.PP, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000	
								režim H:	bez clony			1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 27 - Nové plastové okno, Z 1.PP, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:	bez clony			1,000	
								režim H:	bez clony			1,000	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	

VYP 53 - Vnitřní dveře VYT / NEVYT, orientace: , sklon: °								režim C:	vlastní clona			-	
								režim H:	vlastní clona			-	
sh <sub>C</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
sh <sub>H</sub> (%)	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
F <sub>sh,gl,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	

#### VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 28 - Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP, orientace: sever, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 29 - Stávající obvodová stěna CPP 800, J 1.PP, orientace: jih, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 30 - Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP, orientace: východ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 31 - Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP, orientace: západ, sklon: 90°												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 17 - Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH**

**VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH**

PDL 10 - Podlaha nad suterénem, orientace: , sklon: °												
F <sub>sh,O,C</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,C</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
F <sub>sh,O,H</sub> (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
F <sub>sh,H</sub> (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

**18) Linerární a bodové tepelné vazby**

Lineární a bodové tepelné vazby nejsou stanoveny podrobným výpočtem. Ve výpočtu je uvažována paušální přírážka na tepelné vazby. Poznámka: Pokud je hodnota nižší < 0,02 W/m<sup>2</sup>K, je dle požadavku Metodického pokynu pro NZÚ (Metodický pokyn k upřesnění výpočetních postupů a okrajových podmínek pro podprogram Nová zelená úsporám - BYTOVÉ DOMY v rámci 2. Výzvy k podání žádosti pro oblast podpory A) nutno doložit tuto paušální hodnotu podrobným výpočtem tepelných vazeb.

Přirážka na tepelné vazby zóny 1

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,06	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 2

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,02	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 3

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,05	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 4

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,10	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

Přirážka na tepelné vazby zóny 5

paušální přírážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	$\Delta U_{em}$	0,10	W/m <sup>2</sup> K
---	-----------------	------	--------------------

### 19) Celkové tepelné ztráty po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	13 353	11 335	10 038	7 017	4 086	2 387	1 382	1 429	3 836	7 135	10 052	12 148
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	48,07	40,81	36,14	25,26	14,71	8,59	4,98	5,15	13,81	25,68	36,19	43,73

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	3 605	3 067	2 739	1 919	1 104	618	325	341	1 036	1 948	2 731	3 292
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	12,98	11,04	9,86	6,91	3,98	2,22	1,17	1,23	3,73	7,01	9,83	11,85

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	2 304	1 926	1 627	1 013	403	66	0	0	365	1 018	1 623	2 046
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	8,29	6,93	5,86	3,65	1,45	0,24	0,00	0,00	1,31	3,67	5,84	7,37

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	1 087	938	888	699	536	425	372	375	510	714	878	1 013
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	3,91	3,38	3,20	2,52	1,93	1,53	1,34	1,35	1,84	2,57	3,16	3,65

## 20) Celkové solární tepelné zisky po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	520	984	1 704	2 394	2 692	2 612	2 530	2 664	1 887	1 529	747	392
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,87	3,54	6,14	8,62	9,69	9,40	9,11	9,59	6,79	5,50	2,69	1,41

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	421	793	1 393	1 995	2 300	2 236	2 173	2 251	1 564	1 231	590	316
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,51	2,86	5,02	7,18	8,28	8,05	7,82	8,10	5,63	4,43	2,12	1,14

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	136	280	522	787	921	926	883	874	591	442	196	97
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,49	1,01	1,88	2,83	3,32	3,33	3,18	3,15	2,13	1,59	0,71	0,35

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	22	48	95	155	183	190	177	169	109	76	31	15
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,08	0,17	0,34	0,56	0,66	0,69	0,64	0,61	0,39	0,27	0,11	0,06

nevytápěný prostor 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	22	54	104	160	185	185	175	177	118	89	36	14

**20) Celkové solární tepelné zisky po měsících**

solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,08	0,20	0,38	0,58	0,67	0,67	0,63	0,64	0,43	0,32	0,13	0,05
--	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

## 21) Celkové vnitřní tepelné zisky po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 834	1 632	1 736	1 649	1 667	1 608	1 657	1 667	1 653	1 734	1 728	1 830
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	6,60	5,87	6,25	5,93	6,00	5,79	5,97	6,00	5,95	6,24	6,22	6,59

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	735	655	702	668	678	654	675	678	670	701	695	733
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	2,64	2,36	2,53	2,41	2,44	2,36	2,43	2,44	2,41	2,52	2,50	2,64

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	16	13	11	9	8	7	7	8	9	11	13	16
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,06	0,05	0,04	0,03	0,03	0,03	0,03	0,03	0,03	0,04	0,05	0,06

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	261	224	214	191	180	171	175	180	193	213	230	259
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,94	0,80	0,77	0,69	0,65	0,62	0,63	0,65	0,70	0,77	0,83	0,93

nevytápěný prostor 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	3	3	2	2	1	1	1	1	2	2	3	3

**21) Celkové vnitřní tepelné zisky po měsících**

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
---	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

## 22) Celkové tepelné zisky po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	2 354	2 615	3 441	4 042	4 359	4 220	4 187	4 331	3 540	3 263	2 475	2 222
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	8,47	9,41	12,39	14,55	15,69	15,19	15,07	15,59	12,74	11,75	8,91	8,00

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 156	1 448	2 095	2 663	2 978	2 890	2 848	2 929	2 233	1 932	1 285	1 049
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	4,16	5,21	7,54	9,59	10,72	10,40	10,25	10,54	8,04	6,96	4,63	3,78

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	153	294	533	797	929	933	890	882	600	453	210	113
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,55	1,06	1,92	2,87	3,34	3,36	3,20	3,18	2,16	1,63	0,76	0,41

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	283	271	308	347	363	362	352	349	302	289	260	274
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,02	0,98	1,11	1,25	1,31	1,30	1,27	1,26	1,09	1,04	0,94	0,99

nevytápěný prostor 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	25	57	106	162	186	186	177	178	120	91	39	17

## 22) Celkové tepelné zisky po měsících

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,09	0,21	0,38	0,58	0,67	0,67	0,64	0,64	0,43	0,33	0,14	0,06
--	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

## 23) Stupeň využití tepelných zisků

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	1,000	1,000	1,000	0,998	0,868	0,561	0,330	0,330	0,934	1,000	1,000	1,000

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	1,000	1,000	0,994	0,718	0,371	0,214	0,114	0,117	0,464	0,937	1,000	1,000

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	1,000	1,000	1,000	0,982	0,416	1,000	0,168	0,152	0,583	1,000	1,000	1,000

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	1,000	1,000	1,000	0,996	0,953	0,862	0,767	0,779	0,974	0,999	1,000	1,000

## 24) Celkové tepelné ztráty po měsících

zóna 1

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	10 993	8 704	6 570	2 942	263	0	0	0	499	3 850	7 566	9 922
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	39,57	31,33	23,65	10,59	0,95	0,00	0,00	0,00	1,80	13,86	27,24	35,72

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	2 449	1 619	657	0	0	0	0	0	0	138	1 446	2 243
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	8,82	5,83	2,36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,50	5,20	8,07

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	2 146	1 619	1 072	197	0	0	0	0	0	547	1 405	1 929
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	7,72	5,83	3,86	0,71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,97	5,06	6,95

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	801	659	567	334	169	103	100	102	202	415	613	737
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	2,88	2,37	2,04	1,20	0,61	0,37	0,36	0,37	0,73	1,49	2,21	2,65

### 25) Měrná roční potřeba tepla na vytápění

roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	73578	kWh/rok
roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	264,88	GJ/rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_A$	33	kWh/m <sup>2</sup> rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_A$	0,12	GJ/m <sup>2</sup> rok

### 26a) Celkový tepelný tok prostupem obálky budovy

celkový tepelný tok prostupem obálky budovy	$H_T$	792,58	W/K
---	-------	--------	-----

### 26b) Celkový tepelný tok větráním

celkový tepelný tok větráním	$H_V$	570,76	W/K
------------------------------	-------	--------	-----

### 27a) Celková plocha obálky budovy

celková plocha obálky budovy	$A$	2 390,17	m <sup>2</sup>
------------------------------	-----	----------	----------------

### 27b) Objem budovy

objem budovy	$V$	7 834,33	m <sup>3</sup>
--------------	-----	----------	----------------

### 27c) Objemový faktor tvaru budovy

objemový faktor tvaru budovy	$A/V$	0,31	m <sup>2</sup> /m <sup>3</sup>
------------------------------	-------	------	--------------------------------

### 28) Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy

průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	$U_{em}$	0,332	W/m <sup>2</sup> K
--	----------	-------	--------------------

### 29) Referenční průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy dle vyhlášky 264/2020 (222/2024) Sb.

referenční průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	$U_{em,R}$	0,486	W/m <sup>2</sup> K
---	------------	-------	--------------------

### 29b) Referenční měrná potřeba tepla na vytápění

referenční měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_{A,R}$	52	kWh/m <sup>2</sup> rok
--	-----------	----	------------------------

## PROTOKOL VÝPOČTU MĚRNÉ NEOBNOVITELNÉ PRIMÁRNÍ ENERGIE

Návrhový stav

HODNOCENÁ BUDOVA

**30) Dodaná a pomocná energie na vytápění, chlazení, úpravu vlhkosti, nucené větrání, osvětlení, přípravu teplé vody**

výčet dodaných energií	vytápění	chlazení	nucené větrání	úprava vlhkosti vzduchu	příprava teplé vody	osvětlení
	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
dodaná energie pro spotřebu	99 335	0,00	1 487,3	0,00	61 044	6 578,3
dodaná energie pro pomocné systémy	748,66	0,00	0,00	0,00	947,03	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	100 084	0,00	1 487,3	0,00	61 991	6 578,3
dodaná energie celkem pro objekt	170 140					

výčet dodaných měrných energií	vytápění	chlazení	nucené větrání	úprava vlhkosti vzduchu	příprava teplé vody	osvětlení
	[kWh/m²rok]	[kWh/m²rok]	[kWh/m²rok]	[kWh/m²rok]	[kWh/m²rok]	[kWh/m²rok]
měrná dodaná energie pro spotřebu	43,91	0,00	0,66	0,00	26,99	2,91
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,33	0,00	0,00	0,00	0,42	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	44,24	0,00	0,66	0,00	27,40	2,91
měrná dodaná energie celkem pro objekt	75,21					

**31) Rozdělení dodané energie na vytápění, chlazení, úpravu vlhkosti, nucené větrání, přípravu teplé vody a pomocné energie podle energonositelů, k nim přiřazené faktory primární energie a výsledné hodnoty neobnovitelné primární energie**

účel spotřeby energie	rozdělení dodané energie pro spotřebu a pomocnou energii	energonositel	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]					
vytápění	98 586	účinná SZTE – OZE≤80%	1,30	0,70	128 161	69 010
	749,32	elektřina	2,30	2,10	1 723,4	1 573,6
pomocná energie	748,66	elektřina	2,30	2,10	1 721,9	1 572,2
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	1 487,3	elektřina	2,30	2,10	3 420,8	3 123,4
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	57 237	účinná SZTE – OZE≤80%	1,30	0,70	74 408	40 066
	3 807,2	elektřina	2,30	2,10	8 756,6	7 995,2
pomocná energie	947,03	elektřina	2,30	2,10	2 178,2	1 988,8
osvětlení	6 578,3	elektřina	2,30	2,10	15 130	13 814
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
<b>celkem</b>	<b>170 140</b>	-	-	-	<b>235 500</b>	<b>139 143</b>

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie / Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]				
elektřina	14 317,90	2,3	2,1	32 931,17	30 067,59
účinná SZTE – OZE≤80%	155 822,23	1,3	0,7	202 568,90	109 075,56
<b>Celkem</b>	<b>170 140,13</b>	<b>x</b>	<b>x</b>	<b>235 500,07</b>	<b>139 143,15</b>

Využití obnovitelných zdrojů energie z hlediska primární energie	[%]	40,92
--	-----	-------

**32) Měrná neobnovitelná primární energie za rok**

Měrná neobnovitelná primární energie	$E_{pN,A}$	62	kWh/m <sup>2</sup> rok
--------------------------------------	------------	----	------------------------

*Poznámka: Energeticky vztážená podlahová plocha  $A_c$  hodnocené budovy - viz bod 6) Protokolu měrné potřeby tepla na vytápění*

REFERENČNÍ BUDOVA

**33) Dodaná a pomocná energie na vytápění, chlazení, úpravu vlhkosti, nucené větrání, osvětlení, přípravu teplé vody**

výčet dodaných energií	vytápění	chlazení	nucené větrání	úprava vlhkosti vzduchu	příprava teplé vody	osvětlení
	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
dodaná energie pro spotřebu	161 611	0,00	3 326,7	0,00	69 706	12 959
dodaná energie pro pomocné systémy	748,66	0,00	0,00	0,00	947,03	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	162 359	0,00	3 326,7	0,00	70 653	12 959
dodaná energie celkem pro objekt	249 298					

výčet dodaných měrných energií	vytápění	chlazení	nucené větrání	úprava vlhkosti vzduchu	příprava teplé vody	osvětlení
	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]	[kWh/m <sup>2</sup> rok]
měrná dodaná energie pro spotřebu	71,44	0,00	1,47	0,00	30,81	5,73
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,33	0,00	0,00	0,00	0,42	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	71,77	0,00	1,47	0,00	31,23	5,73
měrná dodaná energie celkem pro objekt	110,21					

**34) Rozdělení dodané energie na vytápění, chlazení, úpravu vlhkosti, nucené větrání, přípravu teplé vody a pomocné energie podle energonositelů, k nim přiřazené faktory primární energie a výsledné hodnoty neobnovitelné primární energie**

účel spotřeby energie	rozdělení dodané energie pro spotřebu a pomocnou energii	energonositel	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]					
vytápění	161 611	referenční energonositel	-	1,00	-	161 611
pomocná energie	748,66	referenční energonositel	-	2,10	-	1 572,2
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	3 326,7	referenční energonositel	-	2,10	-	6 986,1
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	69 706	referenční energonositel	-	1,00	-	69 706
pomocná energie	947,03	referenční energonositel	-	2,10	-	1 988,8
osvětlení	12 959	referenční energonositel	-	2,10	-	27 214
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
<b>celkem</b>	<b>249 298</b>	-	-	-	-	<b>260 276 <sup>1)</sup></b>

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie / Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]				
referenční energonositel	17 981,31	-	2,1	-	36 525,62 <sup>1)</sup>
referenční energonositel	231 317,08	-	1,0	-	223 750,83 <sup>1)</sup>
<b>Celkem</b>	<b>249 298,38</b>	<b>x</b>	<b>x</b>	-	<b>260 276,44 <sup>1)</sup></b>

<sup>1)</sup> Tyto hodnoty jsou uvedeny včetně zahrnutí redukce neobnovitelné primární energie dle druhu budovy a typu referenční budovy dle přílohy 1 vyhlášky o ENB.

**35) Měrná neobnovitelná primární energie za rok**

Měrná neobnovitelná primární energie	$E_{pN,A}$	115	kWh/m <sup>2</sup> rok
--------------------------------------	------------	-----	------------------------

Poznámka: Energeticky vztázná podlahová plocha  $A_c$  hodnocené budovy - viz bod 6) Protokolu měrné potřeby tepla na vytápění

**36) Hodnocení a klasifikace budovy dle vyhlášky 264/2020 (222/2024) Sb.**

**požadavek na průměrný součinitel prostupu tepla**

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	Vypočtená hodnota $U_{em} (U_{em} = H_T/A)$	Referenční hodnota $U_{em,R} (U_{em,R} = H_{T,R}/A)$	Splněno
	[W/(m <sup>2</sup> K)]	[W/(m <sup>2</sup> K)]	(ANO/NE)
Budova celkem	0,332	0,486	ANO

Poznámka: Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy, budovy s téměř nulovou spotřebou energie a u větší změny dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. a) a písm.b).

klasifikace průměrného součinitele prostupu tepla	C
---	---

**požadavek na celkovou dodanou energii**

(6)	Referenční budova	[kWh/rok]	249 298,38	Splněno (ANO/NE)	ANO
(7)	Hodnocená budova		170 140,13		
(8)	Referenční budova	[kWh/(m <sup>2</sup> rok)]	110,21		
(9)	Hodnocená budova		75,21		

klasifikace celkové dodané energie	B
------------------------------------	---

**požadavek na neobnovitelnou primární energii**

(10)	Referenční budova	[kWh/rok]	260 276,44	Splněno (ANO/NE)	ANO
(11)	Hodnocená budova		139 143,15		
(12)	Referenční budova (ř.10 / m <sup>2</sup> )	[kWh/(m <sup>2</sup> rok)]	115,06		
(13)	Hodnocená budova (ř.11 / m <sup>2</sup> )		61,51		

klasifikace neobnovitelné primární energie	B
--	---

# PRŮKAZ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, a vyhlášky č. 264/2020 (222/2024) Sb., o energetické náročnosti budov

## A IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE

### ÚDAJE O BUDOVĚ / MÍSTĚ STAVBY

Obec:	Plzeň	Část obce:	
Ulice:	Klatovská třída	Č.p. / č. or. (č.ev.)	1247/82
Katastrální území:	Plzeň (721981)	Převládající typ využití:	Bytový dům
Parcelní číslo pozemku:	6912	Památková ochrana budovy:	Bez památkové ochrany
Orientační období výstavby:	cca 1914	Památková ochrana území:	Bez památkové ochrany

### POPIS HODNOCENÉ BUDOVY

Základní členění budovy a hospodaření s energiemi, stavební konstrukce obálky, technické systémy budovy, významné rekonstrukce, využití objektu.

#### Stručný popis budovy:

Jedná se o samostatně stojící bytový dům, postavený v roce cca 1914. Dům má 4 nadzemní podlaží a podkroví. Je podsklepený. V suterénu se nachází nevytápěné sklady, průjezd do dvora a obchod. V nadzemních podlažích jsou bytové jednotky a temperované chodby. V objektu se nachází 22 bytových jednotek

Bytový dům je zděný, z cihelného zdiva tl. 450 mm a 600 mm. Suterén je zděný z cihel tl. 700 – 900 mm. Podlaha na terénu je tvořena betonovými vrstvami. Podlaha nad suterénem je vynesena cihelnou klenbou se škvárovým násypem a nadbetonávkou. Strop pod půdou a šikmá střechou jsou vyneseny dřevěným krovem, bez tepelné izolace. Strop nad 4.NP je dřevěný trámový, s prkenným záklopem a škvárovým násypem tl. 150 mm.

Okna jsou dřevěná špaletová. Předpoklad  $U_w = 2,35 \text{ W/m}^2\text{K}$ .

#### Stručný popis technických systémů:

Objekt je vytápěn pomocí CZT Plzeňské teplárenské. Výkon výměňkové stanice umístěné v suterénu je 95 kW. Pro ohřev TUV slouží rovněž dálková dodávka tepla. Cirkulace TUV je zavedena, výkon oběhového čerpadla do 200 W. Vytápění je pomocí otopných těles. Osvětlení je zajištěno žárovkovou soustavou.

### GEOMETRICKÉ CHARAKTERISTIKY

Parametr	Jednotky	Hodnota
Objem budovy s upravovaným vnitřním prostředím	$\text{m}^3$	5 800,3
Celková plocha hodnocené obálky budovy	$\text{m}^2$	1 789,0
Objemový faktor tvaru budovy	$\text{m}^2/\text{m}^3$	0,31
Celková energeticky vztažná plocha budovy	$\text{m}^2$	1 568,3
Podíl průsvitných konstrukcí v ploše svislých konstrukcí	%	17,9

**VÝPOČTOVÉ ZÓNY**

Energetická náročnost budovy a hodnocení obálky je vypočteno pro budovu jako celek, která se při výpočtu může členit do dílčích zón. Budova je členěna na zóny s upravovaným vnitřním prostředím (vytápění, chlazení), které mají definovanou návrhovou vnitřní teplotu dle ČSN 730540 a na zóny nevytápěné. Zónám jsou přiřazeny profily typického užívání.

Ozn.	Označení zóny	Typ zóny dle ČSN 73 0331-1	Úprava vnitřního prostředí		Návrhová vnitřní teplota pro vytápění	Energ. vztažná plocha
			Vytápění	Chlazení	°C	m <sup>2</sup>
Z1	Bytový dům, 1.NP	Bytový dům - prostor bytu	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	300,9
Z2	Bytový dům, 2. - 4.NP	Bytový dům - prostor bytu	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	984,4
Z3	Společné prostory, chodby	Prostory plnící funkci domovní komunikace a domovního vybavení k bytům mimo garáže	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	16	193,2
Z4	Prodejna	Budovy pro obchodní účely -prodejní plochy	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	89,8
NZ5	Suterén 1.PP - sklady	Obecný nevytápěný prostor (n=0,33 1/h)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	-	-
NZ6	Nevytápěný průjezd	Obecný nevytápěný prostor (n=0,33 1/h)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	-	-

**B CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE**

Dodaná energie je dle §4 Vyhlášky součtem vypočtené spotřeby energie a pomocné energie (čerpadla, regulace apod.) pro daný účel. Vypočtená spotřeba energie vychází z potřeby energie pro zajištění typického užívání budovy se zahrnutím účinností technického systému. Do dodané energie se v souladu s Vyhláškou neuvažují technologie nesouvisející se zajištěním uvedených účelů, ale vstupují do výpočtu ve formě tepelných zisků.

Energonositel	Vytápění	Chlazení	Nucené větrání	Úprava vlhkosti	Příprava teplé vody	Osvětlení vnitřního prostoru budovy	Ostatní	Celkem
	% pokrytí							
	Dodaná energie v MWh/rok							

**PALIVA**

Za paliva jsou pro účely průkazu považovány elektrická energie odebíraná z veřejné distribuční sítě, paliva pro spalování (uhlí, dřevo, zemní plyn apod.) a energie dodaná ve formě tepla nebo chladu ze soustavy zásobování tepelnou energií (SZTE).

elektrřina	0,2%	---	---	---	1,0%	10,9%	---	12,1%
	0.54	---	---	---	3.37	35.4	---	39.3
účinná SZTE – OZE≤80%	75,6%	---	---	---	12,3%	---	---	87,9%
	246	---	---	---	40.0	---	---	286

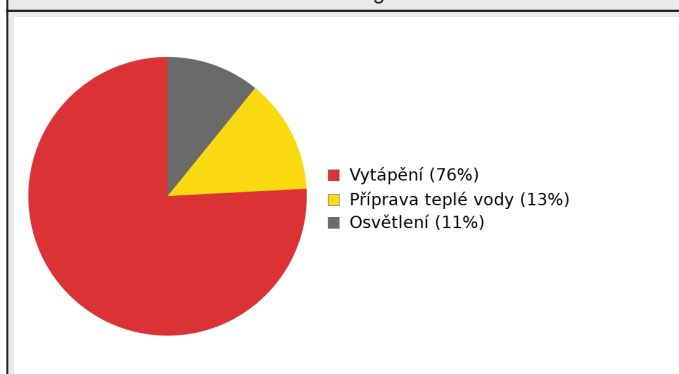
**ENERGIE OKOLNÍHO PROSTŘEDÍ**

Za energii okolního prostředí je pro účely průkazu považována energie získaná ze Slunce, Země, vody, vzduchu nebo větru dodaná pomocí technického zařízení (solární kolektory, tepelné čerpadlo apod.). Dále je sem zařazeno využití odpadního tepla z technologie.

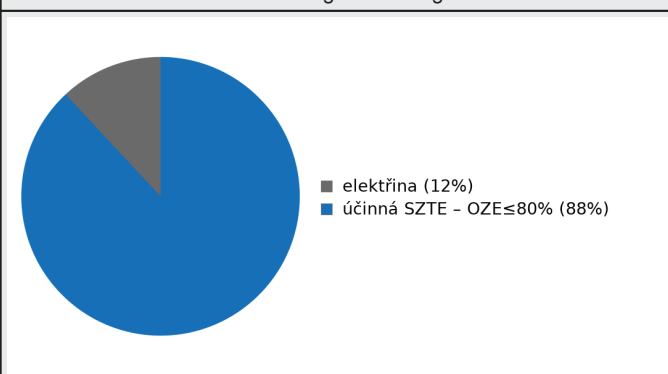
**CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE**

procentuální podíl	75,8%	---	---	---	13,3%	10,9%	---	100,0%
kWh/m <sup>2</sup> rok	157,3	---	---	---	27,7	22,5	---	207,6
MWh/rok	247	---	---	---	43.4	35.4	---	326

Podíl dodané energie dle účelu



Podíl dodané energie dle energonositele



**C PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE**

Primární energie z neobnovitelných zdrojů energie zobrazuje ekologickou stopu provozu budovy z pohledu spotřeby energie v primárních zdrojích (např. elektrárny, teplárny apod.) se zohledněním účinnosti výroby a distribuce pro užití v hodnocené budově. Faktorem primární energie z neobnovitelných zdrojů energie se násobí složky dodané energie po jednotlivých energonositelích.

Energonositel	Faktor primární energie z neobnovitelných zdrojů energie	Vytápění	Chlazení	Nucené větrání	Úprava vlhkosti	Příprava teplé vody	Osvětlení vnitřního prostoru budovy	Ostatní	Celkem
		% pokrytí							
Dodaná energie v MWh/rok									

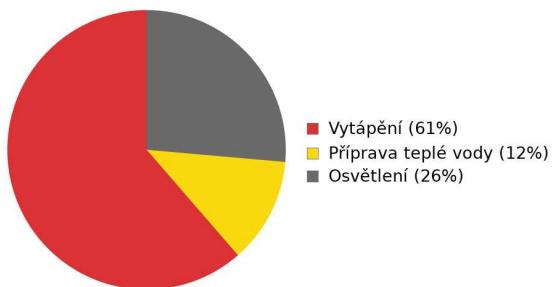
**ENERGONOSITELE**

elektřina	2,1	0,4%	---	---	---	2,5%	26,3%	---	29,2%
		1.12	---	---	---	7.08	74.3	---	82.5
účinná SZTE – OZE≤80%	0,7	60,9%	---	---	---	9,9%	---	---	70,8%
		172	---	---	---	28.0	---	---	200

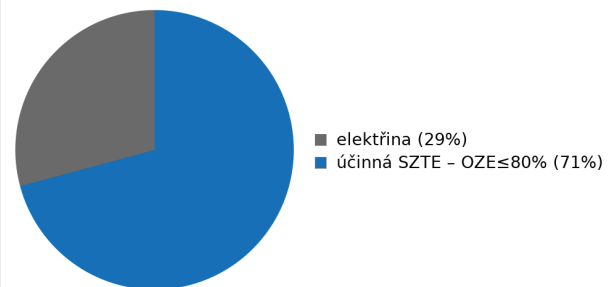
**PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE**

procentuální podíl	61,3%	---	---	---	12,4%	26,3%	---	100,0%
kWh/m²rok	110,6	---	---	---	22,4	47,4	---	180,4
MWh/rok	173	---	---	---	35.1	74.3	---	283

Podíl dodané energie dle účelu

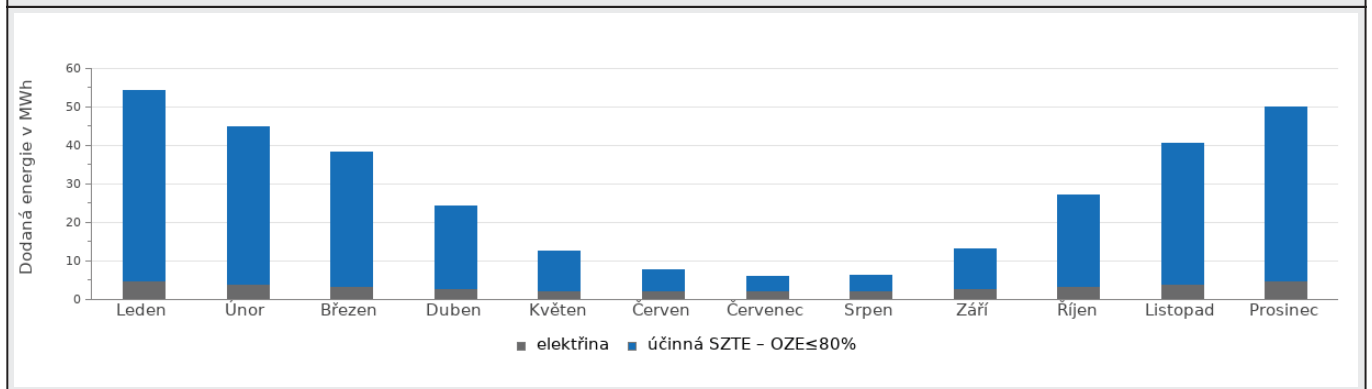


Podíl dodané energie dle energonositele

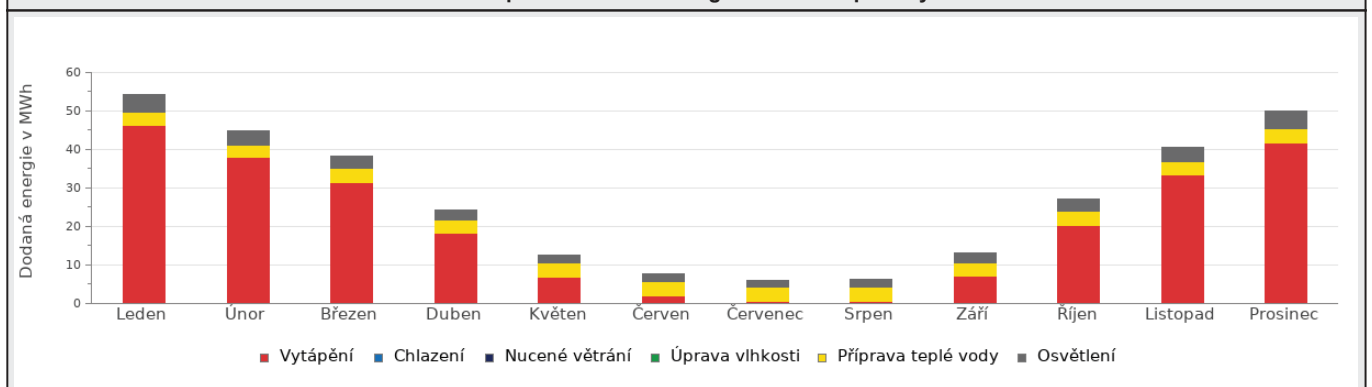


**D ROČNÍ PRŮBĚH DODANÉ ENERGIE****BILANCE PODLE ENERGOSONITELŮ**

	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	54.3	44.9	38.3	24.3	12.7	7.59	6.11	6.35	13.3	27.1	40.6	49.9
elektrína	4.81	3.98	3.40	2.83	2.39	2.24	2.25	2.39	2.88	3.37	3.98	4.75
účinná SZTE – OZE≤80%	49.5	40.9	34.9	21.5	10.3	5.35	3.86	3.96	10.4	23.7	36.7	45.1

**Roční průběh dodané energie podle energonositelů****BILANCE PODLE ÚČELŮ SPOTŘEBY**

	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	54.3	44.9	38.3	24.3	12.7	7.59	6.11	6.35	13.3	27.1	40.6	49.9
Vytápění	46.2	37.9	31.5	18.3	6.95	2.11	0.51	0.60	7.14	20.4	33.4	41.8
Chlazení	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Nucené větrání	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Úprava vlhkosti	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Příprava teplé vody	3.69	3.33	3.69	3.57	3.69	3.57	3.69	3.69	3.57	3.69	3.57	3.69
Osvětlení	4.48	3.68	3.06	2.50	2.06	1.92	1.92	2.06	2.56	3.04	3.65	4.42

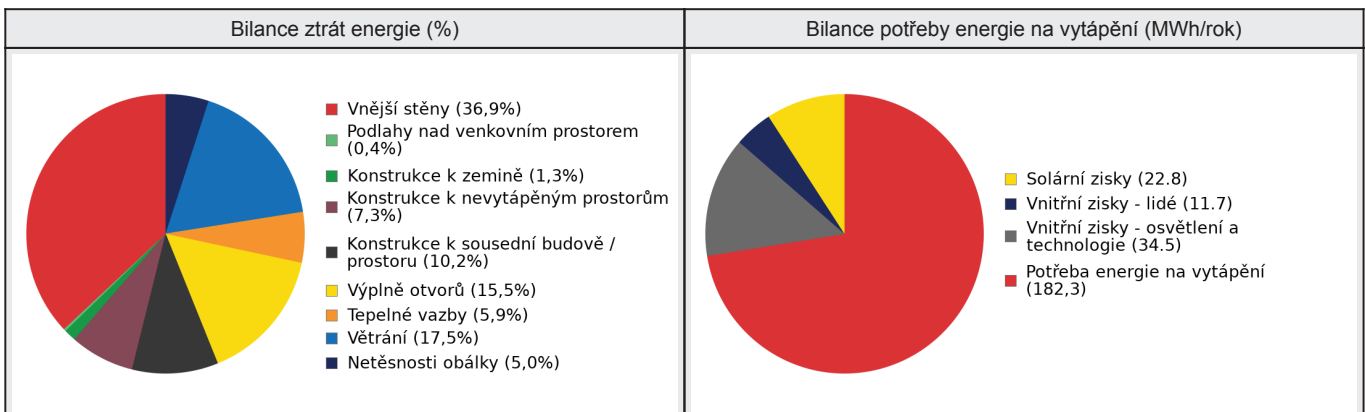
**Roční průběh dodané energie dle účelů spotřeby**

**E BILANCE TEPELNÝCH TOKŮ****BILANCE PRO REŽIM VYTÁPĚNÍ**

Celkové tepelné ztráty budovy jsou tvořeny prostupem tepla přes konstrukce obálky budovy, cíleným větráním a neřízeným větráním netěsnostmi - infiltrací. Tepelné ztráty jsou z části pokryty využitelnými solárními a vnitřními zisky. Výsledná bilance představuje potřebu energie na vytápění budovy, kterou je nutné dodat soustavou vytápění.

ZTRÁTY ENERGIE			VYUŽITELNÉ ZISKY ENERGIE PRO REŽIM VYTÁPĚNÍ		
Prostup tepla obálkou budovy	MWh/rok	195	Solární zisky	MWh/rok	22.8
Větrání		44.0	Vnitřní zisky - lidé		11.7
Netěsnosti obálky - infiltrace		12.5	Vnitřní zisky - osvětlení a technologie a z přilehlých nevytápěných prostor		34.5
Celkem		251	Celkem		69.0

POTŘEBA ENERGIE NA VYTÁPĚNÍ	MWh/rok	182,3	kWh/m <sup>2</sup> .rok	116,3
-----------------------------	---------	-------	-------------------------	-------

**BILANCE PRO REŽIM CHLAZENÍ**

Budova neobsahuje technický systém chlazení, není proto sestavena bilance pro režim chlazení. V rámci průkazu není prováděn výpočet tepelné stability v letním období, existuje tedy riziko přehřívání budovy.

<b>F</b>	<b>OBÁLKA BUDOVY</b>
----------	----------------------

Obálkou budovy je soubor všech teplosměnných konstrukcí na systémové hranici celé budovy, které jsou vystaveny přilehlému prostředí, jež tvoří venkovní vzduch (EXT), přilehlá zemina (ZEM), vnitřní vzduch v přilehlém nevytápěném prostoru (NEVYT) nebo sousední budově (SOUS). Budova může být rozdělena na teplotní zóny o různých návrhových vnitřních teplotách s různými požadavky na obalové konstrukce. Hodnocené konstrukce jsou porovnávány s referenční hodnotou, která odpovídá platnému požadavku pro novostavby.

Přehled stavebních prvků a konstrukcí na obálce budovy		Návrhová vnitřní teplota zóny	Přilehlající prostředí	Plocha konstrukce	Součinitel prostupu tepla konstrukce			
					Vypočtená hodnota	Požadavek ČSN 730540-2	Referenční hodnota	Dosažená úroveň - vypočtená / referenční hodnota
					$\Theta_i$	---	$A_j$	
Ozn.	Název	°C	---	m <sup>2</sup>	W/m <sup>2</sup> .K			

VNĚJŠÍ STĚNY				800,3				
STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450, S (Z1)	20	EXT	20,1	1,281	0,30	0,30	427%
STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450, S (Z2)	20	EXT	72,6	1,281	0,30	0,30	427%
STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450, S (Z3)	16	EXT	9,5	1,281	0,40	0,40	320%
STN-2	Stávající obvodová stěna CPP 600, J (Z1)	20	EXT	51,4	1,029	0,30	0,30	343%
STN-2	Stávající obvodová stěna CPP 600, J (Z2)	20	EXT	166,3	1,029	0,30	0,30	343%
STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600, V (Z1)	20	EXT	54,2	1,029	0,30	0,30	343%
STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600, V (Z2)	20	EXT	159,1	1,029	0,30	0,30	343%
STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600, V (Z3)	16	EXT	4,3	1,029	0,40	0,40	257%
STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450, Z (Z1)	20	EXT	12,8	1,281	0,30	0,30	427%
STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450, Z (Z2)	20	EXT	46,5	1,281	0,30	0,30	427%
STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450, Z (Z3)	16	EXT	56,8	1,281	0,40	0,40	320%
STN-5	Stávající obvodová stěna CPP 300, S výklenky (Z2)	20	EXT	11,2	1,700	0,30	0,30	567%
STN-6	Stávající obvodová stěna CPP 300, J výklenky (Z2)	20	EXT	41,9	1,700	0,30	0,30	567%
STN-7	Stávající obvodová stěna CPP 300, V výklenky (Z2)	20	EXT	65,7	1,700	0,30	0,30	567%
STN-21	Stávající obvodová stěna CPP 600, S 1.PP (Z4)	20	EXT	3,8	1,039	0,30	0,30	346%
STN-23	Stávající obvodová stěna CPP 800, V 1.PP (Z4)	20	EXT	9,3	0,826	0,30	0,30	275%
STN-24	Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP (Z3)	16	EXT	1,7	1,039	0,40	0,40	260%
STN-24	Stávající obvodová stěna CPP 600, Z 1.PP (Z4)	20	EXT	13,1	1,039	0,30	0,30	346%

PODLAHY NAD VENKOVNÍM PROSTOREM				6,2				
PDL-29	Podlaha nad exteriérem (Z2)	20	EXT	6,2	1,796	0,24	0,24	748%

KONSTRUKCE K ZEMINĚ				107,0				
PDL(z)-9	Podlaha na terénu 1.PP, prodejna (Z4)	20	ZEM	90,0	2,459	0,45	0,45	546%
STN(z)-20	Obvodová stěna 1.PP / zemina (Z4)	20	ZEM	17,0	1,102	0,45	0,45	245%
KONSTRUKCE K NEVYTÁPĚNÝM PROSTORŮM				329,3				
PDL-11	Podlaha nad suterénem (Z1-Z5)	20	NZ5	170,9	1,389	0,60	0,60	232%
PDL-11	Podlaha nad suterénem (Z3-Z5)	16	NZ5	64,1	1,389	0,80	0,80	174%
PDL-12	Podlaha nad průjezdem (Z1-Z6)	20	NZ6	40,5	1,744	0,60	0,60	291%
STN-19	Vnitřní stěna VYT / NEVYT, 1.PP (Z4-Z5)	20	NZ5	50,0	0,953	0,60	0,60	159%
VYP-33	Vnitřní dveře VYT / NEVYT (Z4-Z5)	20	NZ5	3,8	2,100	3,50	3,50	60%
KONSTRUKCE K SOUSEDNÍ BUDOVĚ / PROSTORU				371,2				
STR-30	Strop pod půdou, 4.NP (Z2)	20	SOUS	328,1	0,869	0,30	0,30	290%
STR-30	Strop pod půdou, 4.NP (Z3)	16	SOUS	43,1	0,869	0,40	0,40	217%
VÝPLNĚ OTVORŮ				175,0				
VYP-13	Stávající dřevěné špaletové okno, S (Z1)	20	EXT	3,3	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-13	Stávající dřevěné špaletové okno, S (Z2)	20	EXT	11,6	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-13	Stávající dřevěné špaletové okno, S (Z3)	16	EXT	6,5	2,350	2,00	2,00	118%
VYP-14	Stávající dřevěné špaletové okno, J (Z1)	20	EXT	12,6	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-14	Stávající dřevěné špaletové okno, J (Z2)	20	EXT	40,1	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-15	Stávající dřevěné špaletové okno, V (Z1)	20	EXT	12,2	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-15	Stávající dřevěné špaletové okno, V (Z2)	20	EXT	45,3	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-15	Stávající dřevěné špaletové okno, V (Z3)	16	EXT	1,5	2,350	2,00	2,00	118%
VYP-16	Stávající dřevěné špaletové okno, Z (Z1)	20	EXT	3,3	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-16	Stávající dřevěné špaletové okno, Z (Z2)	20	EXT	10,5	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-16	Stávající dřevěné špaletové okno, Z (Z3)	16	EXT	17,1	2,350	2,00	2,00	118%
VYP-16	Stávající dřevěné špaletové okno, Z (Z4)	20	EXT	1,7	2,350	1,50	1,50	157%
VYP-17	Stávající vstupní dveře (Z3)	16	EXT	3,9	2,350	2,30	2,30	102%

VYP-31	Výloha prodejny (Z4)	20	EXT	2,6	2,350	<b>1,70</b>	<b>1,70</b>	138%
VYP-32	Vstupní dveře, prodejna (Z4)	20	EXT	2,9	2,350	<b>1,70</b>	<b>1,70</b>	138%

**TEPELNÉ VAZBY**

*Vliv tepelných vazeb zobrazuje úroveň řešení konstrukčních detailů - styků mezi dvěma a více konstrukcemi.*

Vliv tepelných vazeb $\Delta U_{tb}$		---		<b>0,100</b>	---	<b>0,020</b>	500%
--------------------------------------	--	-----	--	--------------	-----	--------------	------

**G TECHNICKÉ SYSTÉMY BUDOVY****VYTÁPĚNÍ**

V případě, že je zdrojem tepla zařízení pro kombinovanou výrobu tepla a elektřiny nebo solární systém jsou bilance uvedeny v samostatné tabulce.

Ozn.	Zdroj tepla <sup>1</sup>	Systém vytápění uvnitř budovy							
		Celkový jmenovitý tepelný výkon	Palivo	Spotřeba energie na vytápění v palivu	Sezónní účinnost výroby tepla		Sezónní účinnost distribuce a akumulace tepla	Sezónní účinnost sdílení tepla	Potřeba energie na vytápění
					%	COP			
		kW		MWh/rok					% pokrytí MWh/rok
CZT-1	CZT Plzeňská teplárenská	95	---	---	99	---	Z1: 85% Z2: 85% Z3: 85% Z4: 85%	Z1: 88% Z2: 88% Z3: 88% Z4: 88%	100% 182

Ozn.	Zdroj tepla <sup>1</sup>	Systém vytápění mimo budovu - bilance dodávky energie pro hodnocenou budovu						
		Celkový jmenovitý tepelný výkon	Palivo	Spotřeba energie na vytápění v palivu	Sezónní účinnost výroby tepla		Sezónní účinnost distribuce a akumulace tepla	Ztráty ve vnějších rozvodech
					%	COP		
		kW		MWh/rok				MWh/rok
CZT-1	CZT Plzeňská teplárenská	95	účinná SZTE – OZE≤80%	246	99	---	100	0.00

**PŘÍPRAVA TEPLÉ VODY**

V případě, že je zdrojem tepla zařízení pro kombinovanou výrobu tepla a elektřiny nebo solární systém jsou bilance uvedeny v samostatné tabulce.

Ozn.	Zdroj pro přípravu teplé vody	Systém přípravy teplé vody uvnitř budovy							
		Celkový jmenovitý tepelný výkon	Palivo	Spotřeba energie na přípravu teplé vody v palivu	Sezónní účinnost výroby tepla		Sezónní účinnost distribuce teplé vody	Sezónní potřeba teplé vody	Potřeba energie ohřev teplé vody
					%	---			
		kW		MWh				% pokrytí MWh/rok	
CZT-1	CZT Plzeňská teplárenská	95	---	---	99	---	TVsys 1: 68,1	424,93 94,0 39,6	
K-2	El spirála (bojler)	2	elektřina	2.66	95	---	TVsys 1: 68,1	27,12 6,0 2,53	

Ozn.	Zdroj pro přípravu teplé vody	Soustava přípravy teplé vody mimo budovu - bilance dodávky pro hodnocenou budovu						
		Celkový jmenovitý tepelný výkon	Palivo	Spotřeba energie na přípravu teplé vody v palivu	Sezónní účinnost výroby tepla		Sezónní účinnost distribuce a akumulace teplé vody	Ztráty ve vnějších rozvodech
					%	COP		
		kW		MWh/rok				MWh/rok
CZT-1	CZT Plzeňská teplárenská	95	účinná SZTE – OZE≤80%	40.0	99	---	100	0.00

OSVĚTLENÍ								
Ozn.	Osvětlovací soustava / zóna	Převažující typ světelných zdrojů	Odpovídající energeticky vztahná plocha	Průměrná požadovaná osvětlenost	Průměrné korekční činitele soustavy			
					Typ světelných zdrojů	Řízení soustavy	Konstantní osvětlenost	Závislost na denním světle
					---	---	---	---
Z1 (L1)	Bytový dům / žárovky	obyčejná žárovka	240,72	100	6,40	1,00	1,00	1,00
Z2 (L1)	Bytový dům, 2. - 4.NP / žárovky	obyčejná žárovka	787,52	100	6,40	1,00	1,00	1,00
Z3 (L1)	Společné prostory, chodby / žárovky	obyčejná žárovka	154,56	75	6,40	1,00	1,00	1,00
Z4 (L1)	Prodejna / žárovky	obyčejná žárovka	71,82	300	6,40	1,00	1,00	1,00
NZ5 (L1)	Suterén / žárovky	obyčejná žárovka	187,68	30	6,40	1,00	1,00	1,00

H

## DOPORUČENÍ PRO SNÍŽENÍ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI A ZVÝŠENÍ VYUŽITÍ ALTERNATIVNÍCH SYSTÉMŮ DODÁVEK ENERGIE

Je navržen soubor opatření, která oproti hodnocenému stavu budovy dále snižují její energetickou náročnost a zvyšují podíl alternativních systémů dodávky energie. V postupných krocích jsou navržena jednotlivá opatření, která jsou následně hodnocena jako soubor opatření včetně zahrnutí synergických vlivů (úsporná opatření se navzájem ovlivňují).

### SNÍŽENÍ CELKOVÉ DODANÉ ENERGIE

V prvním kroku návrhu je doporučeno snížení potřeby energie. Typicky se jedná o snížení ztrát obálkou budovy zateplením nebo snížení tepelné zátěže v letním období instalací stínících prvků. Následně je vyhodnocena možnost zpětného získávání energie (odpadní vody vody nebo vzduchu, odpadní teplo z chlazení) a možnost využití odpadního tepla z technologií. V kroku tři jsou navržena opatření ke zvýšení energetické účinnosti výroby, distribuce, akumulace a sdílení energie technickými systémy.



Úsporné opatření		Popis návrhu
KROK 1	Zlepšení konstrukce a prvků obálky budovy vč. stínění	V této kategorii není navrhováno žádné opatření.
KROK 2	Využití zařízení pro zpětné získávání tepla	V této kategorii není navrhováno žádné opatření.
KROK 3	Zlepšení účinnosti technických systémů budovy	V této kategorii není navrhováno žádné opatření.

### POSOUZENÍ PROVEDITELNOSTI ALTERNATIVNÍCH SYSTÉMŮ DODÁVEK ENERGIE

Hodnocení alternativních systémů dodávek energie je provedeno na stavu budovy po realizaci navržených kroků 1-3, tedy po snížení celkové dodané energie.

Alternativní systém dodávky energie	Proveditelnost	Proveditelnost			Popis návrhu
		Technická	Ekonomická	Ekologická	
KROK 4	Místní systémy využívající energie z OZE	ANO	ANO	ANO	Doporučuji instalaci FVE panelů na střechu objektu. Zvláště výhodné při využití dotací v rámci NZU.
KROK 4	Kombinovaná výroba elektřiny a tepla	NE	NE	NE	Není dostupné
KROK 4	Soustava zásobování tepelnou energií	ANO	ANO	ANO	CZT je již instalováno
KROK 4	Tepelná čerpadla	NE	NE	NE	V objektu je instalováno CZT od Plzeňské Teplárny. Instalace tepelných čerpadel není ekonomická.

### NAVRŽENÝ SOUBOR OPATŘENÍ

Popis souboru opatření	V rámci stavebních úprav je navrženo kompletní zateplení obálky budovy, výměna oken a nástavba tří pater. Výsledky jsou přílohou tohoto dokumentu.			
	Potřeba energie na vytápění, chlazení a přípravu teplé vody	Celková dodaná energie	Neobnovitelná primární energie	Klasifikační třída neobnovitelné primární energie
	kWh/m <sup>2</sup> .rok	kWh/m <sup>2</sup> .rok	kWh/m <sup>2</sup> .rok	
	MWh/rok	MWh/rok	MWh/rok	
Hodnocená budova	131,82	207,57	180,35	
	<b>207</b>	<b>326</b>	<b>283</b>	
Soubor navržených opatření	131,82	207,57	180,35	
	<b>207</b>	<b>326</b>	<b>283</b>	
Dosažená úspora energie	0,00	0,00	0,00	-
	<b>0.00</b>	<b>0.00</b>	<b>0.00</b>	

**I PŘEHLED PLNĚNÍ ZÁVAZNÝCH POŽADAVKŮ VYHLÁŠKY****CELKOVÉ HODNOCENÍ PLNĚNÍ POŽADAVKŮ VYHLÁŠKY**

Požadavek vyhlášky dle:	Požadavek vyhlášky na energetickou náročnost	Splněno:	není stanoven
-------------------------	--	----------	---------------

**REFERENČNÍ BUDOVA**

Úroveň referenční budovy:	dokončená budova a její změna od 1.1.2022			
Snižení referenční hodnoty neobnovitelné primární energie	Druh budovy nebo zóny	Energetická vztázná plocha	Měrná potřeba na vytápění referenční budovy	Míra snížení
		m <sup>2</sup>	kWh/m <sup>2</sup> .rok	%
	Z1 - Bytový dům, 1.NP (obytná zóna)	300,9	62,0	3
	Z2 - Bytový dům, 2. - 4.NP (obytná zóna)	984,4		3
	Z3 - Společné prostory, chodby (obytná zóna)	193,2		3
Z4 - Prodejna (ostatní zóna)	89,8	3		

**PŘEHLED PLNĚNÍ ZÁVAZNÝCH POŽADAVKŮ VYHLÁŠKY**

V případě, že pro danou oblast vyhláška nestanovuje požadavek, tabulka se nevyplňuje - symbol X

Hodnocený parametr	Jednotka	Ozn.	Hodnocený prvek budovy	Návrhová vnitřní teplota zóny	Přílehlající prostředí	Vypočtená hodnota	Referenční hodnota	Splněno
--------------------	----------	------	------------------------	-------------------------------	------------------------	-------------------	--------------------	---------

**MĚNĚNÉ/ NOVÉ STAVEBNÍ PRKY A KONSTRUKCE**

Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c)

Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	Ozn.	Hodnocený prvek budovy	Návrhová vnitřní teplota zóny	Přílehlající prostředí	Vypočtená hodnota	Referenční hodnota	Splněno
		STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450, S	20 (Z1)	EXT	1,281	0,250	NE
		STN-2	Stávající obvodová stěna CPP 600, J	20 (Z1)	EXT	1,029	0,250	NE
		STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600, V	20 (Z1)	EXT	1,029	0,250	NE
		STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450, Z	20 (Z1)	EXT	1,281	0,250	NE
		STR-30	Strop pod půdou, 4.NP	20 (Z2)	S	0,869	0,200	NE

**MĚNĚNÉ/ NOVÉ TECHNICKÉ SYSTÉMY**

Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. d)

X	---	---	---	---	---	---	---
---	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----

**OBÁLKA BUDOVY**

Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy a u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. a) a písm. b)

Průměrný součinitel prostupu tepla budovy	W/m <sup>2</sup> .K	Budova jako celek	Vypočtená hodnota	Referenční hodnota	Splněno
			1,13	0,45	NE

**CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE**

Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy a u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. b)

Celková dodaná energie	kWh/m <sup>2</sup> .rok	Budova jako celek	Vypočtená hodnota	Referenční hodnota	Splněno
			207,57	119,44	NE

NEOBNOVITELNÁ PRIMÁRNÍ ENERGIE					
<i>Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy a u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. a)</i>					
Neobnovitelná primární energie	kWh/m <sup>2</sup> .rok	Budova jako celek	180,35	122,85	NE

## J OSTATNÍ ÚDAJE

METODA VÝPOČTU			
Použitý software:	IIIIDEKSOFT® - ENERGETIKA	Verze software:	8.0.5 (264/2020 (222/2024) Sb.)
Klimatická data:	ČSN 73 0331-1 (s doplněnou průměrnou rychlostí větru dle ČHMÚ - průměr ČR)	Metoda výpočtu:	Měsíční krok


ÚDAJE O PROJEKTOVÉ DOKUMENTACI STAVBY
Průkaz není součástí projektové dokumentace stavebního záměru.

DALŠÍ ZDROJE INFORMACÍ	
Bezplatná poradenská služba:	<a href="https://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis">https://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis</a>
Katalog úspor energie:	<a href="http://uspornaopatreni.cz">http://uspornaopatreni.cz</a>

## K ENERGETICKÝ SPECIALISTA

ENERGETICKÝ SPECIALISTA			
Jméno / obchodní firma:	Ing. Tereza Foukalová	Číslo oprávnění:	1695
Telefon:	+420 602 828 107	E-mail:	zimovat@seznam.cz

URČENÁ OSOBA			
<i>V případě, že je energetickým specialistou právnická osoba, musí být v souladu s §10 odst. 2 písm. b) určena fyzická osoba, která je držitelem oprávnění k výkonu činnosti energetického specialisty.</i>			
Jméno a příjmení:	-	Číslo oprávnění:	-

PLATNOST PRŮKAZU			
<i>Dle zákona č. 406/2000 Sb. §7a odst. 4 je platnost průkazu 10 let ode dne jeho vyhotovení nebo do větší změny dokončené budovy anebo do změny způsobu vytápění, chlazení nebo přípravy teplé vody.</i>			
Evidenční číslo průkazu:	704080.0	Podpis energetického specialisty:	
Datum vyhotovení průkazu:	14.03.2025		
Platnost průkazu do:	14.03.2035		

# PRŮKAZ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, a vyhlášky č. 264/2020 (222/2024) Sb., o energetické náročnosti budov

## A IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE

### ÚDAJE O BUDOVĚ / MÍSTĚ STAVBY

Obec:	Plzeň	Část obce:	
Ulice:	Klatovská třída	Č.p. / č. or. (č.ev.)	1247/82
Katastrální území:	Plzeň (721981)	Převládající typ využití:	Bytový dům
Parcelní číslo pozemku:	6912	Památková ochrana budovy:	Bez památkové ochrany
Orientační období výstavby:	cca 2027	Památková ochrana území:	Bez památkové ochrany

### POPIS HODNOCENÉ BUDOVY

Základní členění budovy a hospodaření s energiemi, stavební konstrukce obálky, technické systémy budovy, významné rekonstrukce, využití objektu.

#### Stručný popis budovy:

V rámci stavebních úprav dojde ke kompletnímu zateplení obálky budovy a k výměně stávajících oken za nová s tepelněizolačním trojsklem. Je navržena nástavba horních tří uskočených pater, ve kterých jsou navrženy bytové jednotky a jejich zázemí. Celková nová počet bytových jednotek v objektu bude 33 (11 BJ nových)

Suterén je částečně nevytápěný. V severní části se nachází kavárna, s předpokládaným 1 zaměstnancem a cca 70 hostů denně. Ke kavárně přísluší temperované sociální zázemí spojené přes nevytápěnou chodbu.

Obvodové stěny budou zatepleny tepelnou izolací a stěny pod terénem izolací z vnitřní strany. Nová střecha bude tvořena dřevěnou lehkou konstrukcí s minerální vatou. Podlaha na terénu vytápěných částí a nad suterénem bude zateplena tepelnou izolací EPS. Všechna okna budou vyměněna za nová, s tepelněizolačním trojsklem. Bude vybudováno několik nových střešních oken.

Objekt bude vytápěn stávajícím způsobem pomocí CZT. Chlazení v 5.NP a 6.NP je pouze příprava. V kavárně a 10 Bj v 5.NP a 6.NP je navržena VZT jednotka s rekuperací.

### GEOMETRICKÉ CHARAKTERISTIKY

Parametr	Jednotky	Hodnota
Objem budovy s upravovaným vnitřním prostředím	m <sup>3</sup>	7 834,3
Celková plocha hodnocené obálky budovy	m <sup>2</sup>	2 390,2
Objemový faktor tvaru budovy	m <sup>2</sup> /m <sup>3</sup>	0,31
Celková energeticky vztažná plocha budovy	m <sup>2</sup>	2 262,1
Podíl průsvitných konstrukcí v ploše svislých konstrukcí	%	19,6

### VÝPOČTOVÉ ZÓNY

Energetická náročnost budovy a hodnocení obálky je vypočteno pro budovu jako celek, která se při výpočtu může členit do dílčích zón. Budova je členěna na zóny s upravovaným vnitřním prostředím (vytápění, chlazení), které mají definovanou návrhovou vnitřní teplotu dle ČSN 730540 a na zóny nevytápěné. Zónám jsou přiřazeny profily typického užívání.

Ozn.	Označení zóny	Typ zóny dle ČSN 73 0331-1	Úprava vnitřního prostředí		Návrhová vnitřní teplota pro vytápění °C	Energ. vztažná plocha m <sup>2</sup>
			Vytápění	Chlazení		
Z1	Bytový dům	Bytový dům - prostor bytu	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	1 280,8
Z2	Bytový dům - nástavba	Bytový dům - prostor bytu	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	529,3
Z3	Společné prostory, chodby	Prostory plnící funkci domovní komunikace a domovního vybavení k bytům mimo garáže	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	16	358,0
Z4	Kavárna	Budovy pro obchodní účely -prodejní plochy	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	94,0
NZ5	Suterén 1.PP - sklady	Obecný nevytápěný prostor (n=0,33 1/h)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	-	-

**B CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE**

Dodaná energie je dle §4 Vyhlášky součtem vypočtené spotřeby energie a pomocné energie (čerpadla, regulace apod.) pro daný účel. Vypočtená spotřeba energie vychází z potřeby energie pro zajištění typického užívání budovy se zahrnutím účinností technického systému. Do dodané energie se v souladu s Vyhláškou neuvažují technologie nesouvisející se zajištěním uvedených účelů, ale vstupují do výpočtu ve formě tepelných zisků.

Energonositel	Vytápění	Chlazení	Nucené větrání	Úprava vlhkosti	Příprava teplé vody	Osvětlení vnitřního prostoru budovy	Ostatní	Celkem
	% pokrytí							
	Dodaná energie v MWh/rok							

**PALIVA**

Za paliva jsou pro účely průkazu považovány elektrická energie odebíraná z veřejné distribuční sítě, paliva pro spalování (uhlí, dřevo, zemní plyn apod.) a energie dodaná ve formě tepla nebo chladu ze soustavy zásobování tepelnou energií (SZTE).

elektřina	0,9%	---	0,9%	---	2,8%	3,9%	---	8,4%
	1.50	---	1.49	---	4.75	6.58	---	14.3
účinná SZTE – OZE≤80%	57,9%	---	---	---	33,6%	---	---	91,6%
	98.6	---	---	---	57.2	---	---	156

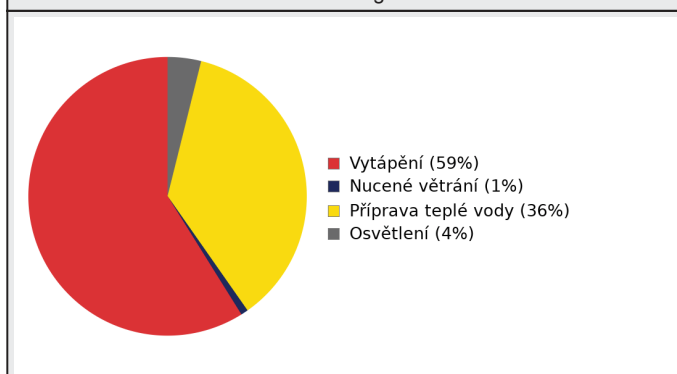
**ENERGIE OKOLNÍHO PROSTŘEDÍ**

Za energii okolního prostředí je pro účely průkazu považována energie získaná ze Slunce, Země, vody, vzduchu nebo větru dodaná pomocí technického zařízení (solární kolektory, tepelné čerpadlo apod.). Dále je sem zařazeno využití odpadního tepla z technologie.

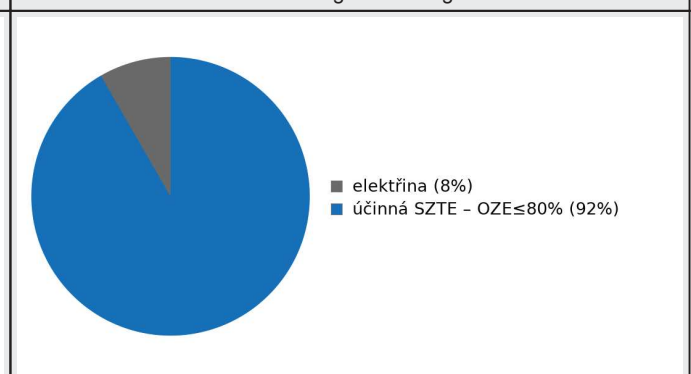
**CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE**

procentuální podíl	58,8%	---	0,9%	---	36,4%	3,9%	---	100,0%
kWh/m <sup>2</sup> rok	44,2	---	0,7	---	27,4	2,9	---	75,2
MWh/rok	100	---	1.49	---	62.0	6.58	---	170

Podíl dodané energie dle účelu



Podíl dodané energie dle energonositele



**C PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE**

Primární energie z neobnovitelných zdrojů energie zobrazuje ekologickou stopu provozu budovy z pohledu spotřeby energie v primárních zdrojích (např. elektrárny, teplárny apod.) se zohledněním účinnosti výroby a distribuce pro užití v hodnocené budově. Faktorem primární energie z neobnovitelných zdrojů energie se násobí složky dodané energie po jednotlivých energonositelích.

Energonositel	Faktor primární energie z neobnovitelných zdrojů energie	Vytápění	Chlazení	Nucené větrání	Úprava vlhkosti	Příprava teplé vody	Osvětlení vnitřního prostoru budovy	Ostatní	Celkem
		% pokrytí							
Dodaná energie v MWh/rok									

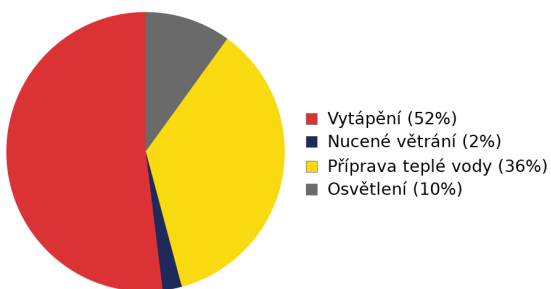
**ENERGONOSITELE**

elektřina	2,1	2,3%	---	2,2%	---	7,2%	9,9%	---	21,6%
		3.15	---	3.12	---	9.98	13.8	---	30.1
účinná SZTE – OZE≤80%	0,7	49,6%	---	---	---	28,8%	---	---	78,4%
		69.0	---	---	---	40.1	---	---	109

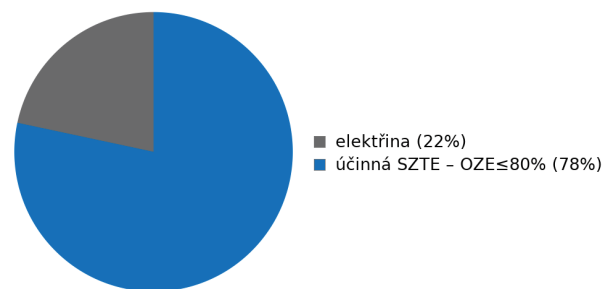
**PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE**

procentuální podíl	51,9%	---	2,2%	---	36,0%	9,9%	---	100,0%
kWh/m²rok	31,9	---	1,4	---	22,1	6,1	---	61,5
MWh/rok	72.2	---	3.12	---	50.0	13.8	---	139

Podíl dodané energie dle účelu

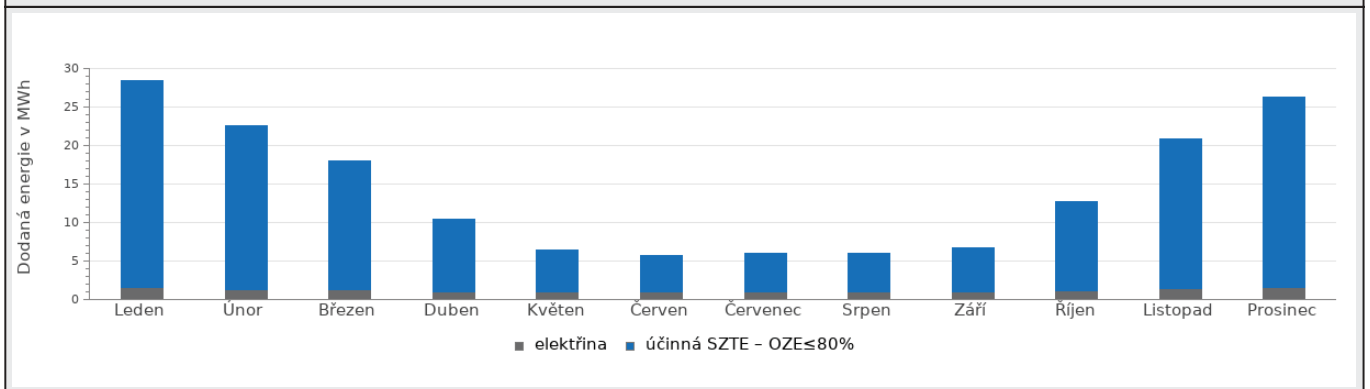


Podíl dodané energie dle energonositele

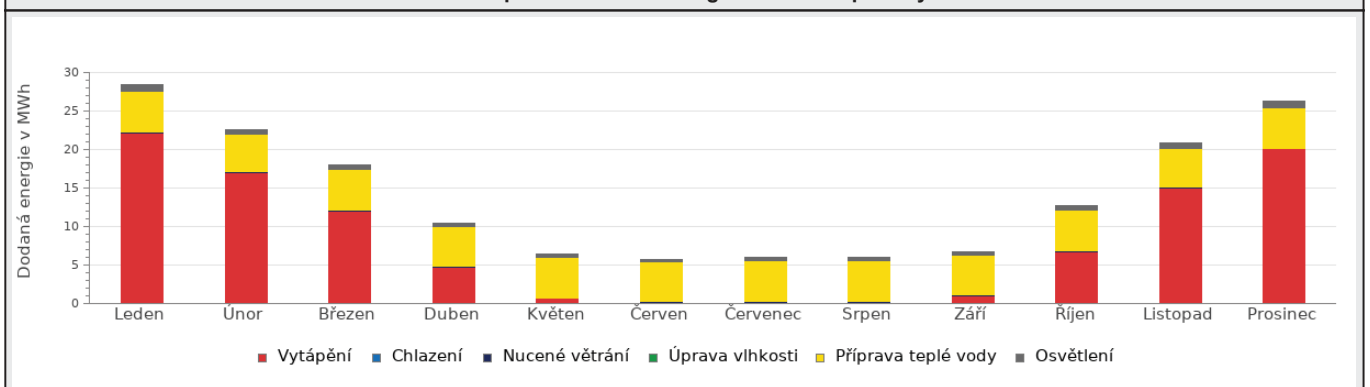


**D ROČNÍ PRŮBĚH DODANÉ ENERGIE****BILANCE PODLE ENERGOSONITELŮ**

	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	28.4	22.6	18.0	10.4	6.42	5.77	5.95	5.98	6.70	12.7	20.8	26.3
elektrina	1.61	1.35	1.23	1.06	0.99	0.94	0.96	0.98	1.06	1.19	1.37	1.58
účinná SZTE – OZE≤80%	26.8	21.3	16.8	9.38	5.43	4.84	4.99	4.99	5.64	11.5	19.5	24.7

**Roční průběh dodané energie podle energosonitelů****BILANCE PODLE ÚČELŮ SPOTŘEBY**

	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	28.4	22.6	18.0	10.4	6.42	5.77	5.95	5.98	6.70	12.7	20.8	26.3
Vytápění	22.2	17.1	12.0	4.75	0.65	0.20	0.20	0.20	1.01	6.75	15.0	20.1
Chlazení	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Nucené větrání	0.13	0.11	0.13	0.12	0.13	0.12	0.13	0.13	0.12	0.13	0.12	0.13
Úprava vlhkosti	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Příprava teplé vody	5.26	4.76	5.26	5.10	5.26	5.10	5.26	5.26	5.10	5.26	5.10	5.26
Osvětlení	0.83	0.69	0.57	0.47	0.38	0.36	0.36	0.38	0.48	0.56	0.68	0.82

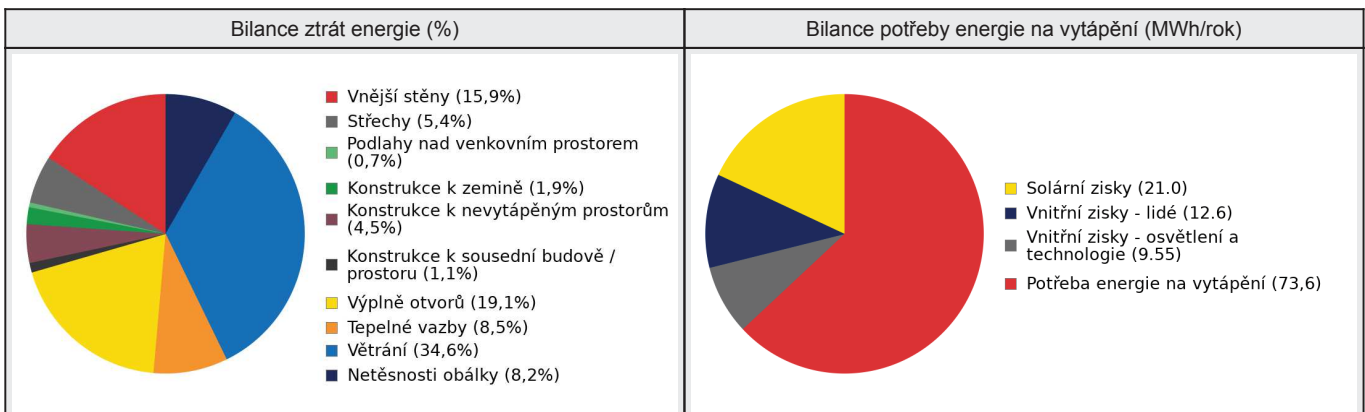
**Roční průběh dodané energie dle účelů spotřeby**

**E BILANCE TEPELNÝCH TOKŮ****BILANCE PRO REŽIM VYTÁPĚNÍ**

Celkové tepelné ztráty budovy jsou tvořeny prostupem tepla přes konstrukce obálky budovy, cíleným větráním a neřízeným větráním netěsnostmi - infiltrací. Tepelné ztráty jsou z části pokryty využitelnými solárními a vnitřními zisky. Výsledná bilance představuje potřebu energie na vytápění budovy, kterou je nutné dodat soustavou vytápění.

ZTRÁTY ENERGIE			VYUŽITELNÉ ZISKY ENERGIE PRO REŽIM VYTÁPĚNÍ		
Prostup tepla obálkou budovy	MWh/rok	66.7	Solární zisky	MWh/rok	21.0
Větrání		40.4	Vnitřní zisky - lidé		12.6
Netěsnosti obálky - infiltrace		9.62	Vnitřní zisky - osvětlení a technologie a z přilehlých nevytápěných prostor		9.55
Celkem		117	Celkem		43.2

POTŘEBA ENERGIE NA VYTÁPĚNÍ	MWh/rok	73,6	kWh/m <sup>2</sup> .rok	32,5
-----------------------------	---------	------	-------------------------	------

**BILANCE PRO REŽIM CHLAZENÍ**

Budova neobsahuje technický systém chlazení, není proto sestavena bilance pro režim chlazení. V rámci průkazu není prováděn výpočet tepelné stability v letním období, existuje tedy riziko přehřívání budovy.

**F OBÁLKA BUDOVY**

Obálkou budovy je soubor všech teplosměnných konstrukcí na systémové hranici celé budovy, které jsou vystaveny přilehlému prostředí, jež tvoří venkovní vzduch (EXT), přilehlá zemina (ZEM), vnitřní vzduch v přilehlém nevytápěném prostoru (NEVYT) nebo sousední budově (SOUS). Budova může být rozdělena na teplotní zóny o různých návrhových vnitřních teplotách s různými požadavky na obalové konstrukce. Hodnocené konstrukce jsou porovnávány s referenční hodnotou, která odpovídá platnému požadavku pro novostavby.

Přehled stavebních prvků a konstrukcí na obálce budovy		Návrhová vnitřní teplota zóny	Přiléhající prostředí	Plocha konstrukce	Součinitel prostupu tepla konstrukce			
					Vypočtená hodnota	Požadavek ČSN 730540-2	Referenční hodnota	Dosažená úroveň - vypočtená / referenční hodnota
					$U_i$	$U_{Nj}$	$U_{Rj}$	
Ozn.	Název	°C	---	m <sup>2</sup>	W/m <sup>2</sup> .K			

VNĚJŠÍ STĚNY				1 070,8				
STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S (Z1)	20	EXT	90,0	0,219	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	73%
STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S (Z3)	16	EXT	8,2	0,219	<b>0,40</b>	<b>0,40</b>	55%
STN-2	Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J (Z1)	20	EXT	216,6	0,211	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	70%
STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V (Z1)	20	EXT	201,8	0,211	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	70%
STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V (Z3)	16	EXT	6,2	0,211	<b>0,40</b>	<b>0,40</b>	53%
STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z (Z1)	20	EXT	60,6	0,219	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	73%
STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z (Z3)	16	EXT	54,6	0,219	<b>0,40</b>	<b>0,40</b>	55%
STN-5	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky (Z1)	20	EXT	17,3	0,228	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	76%
STN-6	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky (Z1)	20	EXT	47,4	0,228	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	76%
STN-7	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky (Z1)	20	EXT	54,9	0,228	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	76%
STN-21	Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, S 1.PP (Z4)	20	EXT	4,4	0,148	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	49%
STN-22	Stávající obvodová stěna CPP 800 + IZO, V 1.PP (Z4)	20	EXT	12,4	0,135	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	45%
STN-23	Stávající obvodová stěna CPP 600 + IZO, Z 1.PP (Z4)	20	EXT	15,0	0,140	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	47%
STN-41	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa (Z2)	20	EXT	51,0	0,178	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	59%
STN-41	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa (Z3)	16	EXT	26,4	0,178	<b>0,40</b>	<b>0,40</b>	45%
STN-42	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa (Z2)	20	EXT	17,4	0,178	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	59%

STN-42	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa (Z3)	16	EXT	22,4	0,178	<b>0,40</b>	<b>0,40</b>	45%
STN-43	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa (Z2)	20	EXT	30,7	0,178	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	59%
STN-43	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa (Z3)	16	EXT	29,1	0,178	<b>0,40</b>	<b>0,40</b>	45%
STN-44	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa (Z2)	20	EXT	36,4	0,178	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	59%
STN-44	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa (Z3)	16	EXT	48,7	0,178	<b>0,40</b>	<b>0,40</b>	45%
STN-45	Čelní stěna vikýře, J (Z2)	20	EXT	10,2	0,173	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	58%
STN-46	Čelní stěna vikýře, V (Z2)	20	EXT	9,1	0,173	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	58%

STŘECHY				458,2				
STR-33	Šikmá střecha S (Z2)	20	EXT	15,0	0,158	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	53%
STR-34	Šikmá střecha J (Z2)	20	EXT	66,1	0,158	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	53%
STR-35	Šikmá střecha V (Z2)	20	EXT	68,9	0,158	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	53%
STR-36	Šikmá střecha Z (Z2)	20	EXT	15,6	0,158	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	53%
STR-37	Plochá střecha nad 4.NP (Z1)	20	EXT	40,2	0,216	<b>0,24</b>	<b>0,24</b>	90%
STR-38	Plochá střecha nad 5.NP (Z2)	20	EXT	37,9	0,219	<b>0,24</b>	<b>0,24</b>	91%
STR-39	Plochá střecha nad 6.NP (Z2)	20	EXT	152,6	0,131	<b>0,24</b>	<b>0,24</b>	55%
STR-39	Plochá střecha nad 6.NP (Z3)	16	EXT	3,0	0,131	<b>0,32</b>	<b>0,32</b>	41%
STR-40	Plochá střecha nad 7.NP, terasa (Z3)	16	EXT	58,9	0,167	<b>0,32</b>	<b>0,32</b>	52%

PODLAHY NAD VENKOVNÍM PROSTOREM				44,0				
PDL-11	Podlaha nad průjezdem PIR (Z1)	20	EXT	29,4	0,218	<b>0,24</b>	<b>0,24</b>	91%
PDL-32	Podlaha nad exteriérem (Z1)	20	EXT	6,6	0,170	<b>0,24</b>	<b>0,24</b>	71%
PDL-55	Podlaha nad průjezdem EPS (Z1)	20	EXT	8,0	0,234	<b>0,24</b>	<b>0,24</b>	98%

KONSTRUKCE K ZEMĚ				121,1				
PDL(z)-9	Podlaha na terénu 1.PP, kavárna (Z3)	16	ZEM	19,5	0,362	<b>0,60</b>	<b>0,60</b>	60%
PDL(z)-9	Podlaha na terénu 1.PP, kavárna (Z4)	20	ZEM	93,8	0,362	<b>0,45</b>	<b>0,45</b>	80%
STN(z)-56	Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO (Z3)	16	ZEM	0,8	0,323	<b>0,60</b>	<b>0,60</b>	54%
STN(z)-56	Obvodová stěna 1.PP / zemina IZO (Z4)	20	ZEM	7,0	0,323	<b>0,45</b>	<b>0,45</b>	72%

KONSTRUKCE K NEVYTÁPĚNÝM PROSTORŮM				315,5				
PDL-10	Podlaha nad suterénem (Z1-Z5)	20	NZ5	149,2	0,325	<b>0,60</b>	<b>0,60</b>	54%
PDL-10	Podlaha nad suterénem (Z3-Z5)	16	NZ5	55,0	0,325	<b>0,80</b>	<b>0,80</b>	41%

STN-17	Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm (Z3-Z5)	16	NZ5	56,5	0,338	<b>0,80</b>	<b>0,80</b>	42%
STN-17	Vnitřní stěna VYT / NEVYT CPP tl. 450 mm (Z4-Z5)	20	NZ5	48,8	0,338	<b>0,60</b>	<b>0,60</b>	56%
VYP-53	Vnitřní dveře VYT / NEVYT (Z3-Z5)	16	NZ5	2,0	2,100	<b>4,70</b>	<b>4,70</b>	45%
VYP-53	Vnitřní dveře VYT / NEVYT (Z4-Z5)	20	NZ5	4,0	2,100	<b>3,50</b>	<b>3,50</b>	60%

<b>KONSTRUKCE K SOUSEDNÍ BUDOVĚ / PROSTORU</b>				<b>80,1</b>				
STN-18	Vnitřní stěna mezi domy (Z2)	20	SOUS	33,5	0,298	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	99%
STR-52	Strop pod půdou věž (Z2)	20	SOUS	8,0	0,180	<b>0,30</b>	<b>0,30</b>	60%
STN-54	Vnitřní stěna VYT / NEVYT sousední CPP tl. 450 mm (Z4)	20	SOUS	38,6	0,338	<b>0,60</b>	<b>0,60</b>	56%

<b>VÝPLNĚ OTVORŮ</b>				<b>300,5</b>				
VYP-12	Nové plastové okno trojsklo, S (Z1)	20	EXT	15,9	0,830	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	55%
VYP-12	Nové plastové okno trojsklo, S (Z2)	20	EXT	12,4	0,830	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	55%
VYP-12	Nové plastové okno trojsklo, S (Z3)	16	EXT	8,0	0,830	<b>2,00</b>	<b>2,00</b>	42%
VYP-13	Nové plastové okno trojsklo, J (Z1)	20	EXT	54,6	0,830	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	55%
VYP-14	Nové plastové okno trojsklo, V (Z1)	20	EXT	61,5	0,830	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	55%
VYP-14	Nové plastové okno trojsklo, V (Z3)	16	EXT	1,5	0,830	<b>2,00</b>	<b>2,00</b>	42%
VYP-15	Nové plastové okno trojsklo, Z (Z1)	20	EXT	11,6	0,830	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	55%
VYP-15	Nové plastové okno trojsklo, Z (Z2)	20	EXT	8,1	0,830	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	55%
VYP-15	Nové plastové okno trojsklo, Z (Z3)	16	EXT	26,8	0,830	<b>2,00</b>	<b>2,00</b>	42%
VYP-15	Nové plastové okno trojsklo, Z (Z4)	20	EXT	0,7	0,830	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	55%
VYP-16	Nové hlavní vstupní dveře, hliník (Z3)	16	EXT	4,1	1,000	<b>2,30</b>	<b>2,30</b>	43%
VYP-16	Nové hlavní vstupní dveře, hliník (Z4)	20	EXT	3,8	1,000	<b>1,70</b>	<b>1,70</b>	59%
VYP-47	Nové hliníkové okno trojsklo, J nástavba (Z2)	20	EXT	28,6	0,900	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	60%
VYP-48	Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba (Z2)	20	EXT	28,6	0,900	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	60%
VYP-48	Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba (Z4)	20	EXT	2,6	0,900	<b>1,50</b>	<b>1,50</b>	60%
VYP-49	Nové šikmé střešní okno, J (Z2)	20	EXT	11,0	1,000	<b>1,40</b>	<b>1,40</b>	71%
VYP-50	Nové šikmé střešní okno, V (Z2)	20	EXT	13,5	1,000	<b>1,40</b>	<b>1,40</b>	71%
VYP-51	Nové vstupní dveře, plast (Z3)	16	EXT	4,7	1,000	<b>2,30</b>	<b>2,30</b>	43%
VYP-51	Nové vstupní dveře, plast (Z4)	20	EXT	2,4	1,000	<b>1,70</b>	<b>1,70</b>	59%

TEPELNÉ VAZBY						
<i>Vliv tepelných vazeb zobrazuje úroveň řešení konstrukčních detailů - styků mezi dvěma a více konstrukcemi.</i>						
Vliv tepelných vazeb $\Delta U_{tb}$		---	<b>0,056</b>	---	<b>0,020</b>	280%

**G TECHNICKÉ SYSTÉMY BUDOVY****VYTÁPĚNÍ**

V případě, že je zdrojem tepla zařízení pro kombinovanou výrobu tepla a elektřiny nebo solární systém jsou bilance uvedeny v samostatné tabulce.

Ozn.	Zdroj tepla <sup>1</sup>	Systém vytápění uvnitř budovy							
		Celkový jmenovitý tepelný výkon	Palivo	Spotřeba energie na vytápění v palivu	Sezónní účinnost výroby tepla		Sezónní účinnost distribuce a akumulace tepla	Sezónní účinnost sdílení tepla	Potřeba energie na vytápění
					%	COP			
kW	MWh/rok	%	COP	%	%	% pokrytí			
CZT-1	CZT Plzeňská teplárenská	95	---	---	99	---	Z1: 85% Z2: 85% (90%) Z3: 85% Z4: 85% (90%)	Z1: 88% Z2: 88% (90%) Z3: 88% Z4: 88% (90%)	99% 73.0
K-3	El předeheřev vzduchu (VZT)	16	elektřina	0.75	95	---	Z2: 85% (90%) Z4: 85% (90%)	Z2: 88% (90%) Z4: 88% (90%)	1% 0.53

Ozn.	Zdroj tepla <sup>1</sup>	Systém vytápění mimo budovu - bilance dodávky energie pro hodnocenou budovu						
		Zdroj tepla mimo budovu				Vnější rozvody		
		Celkový jmenovitý tepelný výkon	Palivo	Spotřeba energie na vytápění v palivu	Sezónní účinnost výroby tepla		Sezónní účinnost distribuce a akumulace tepla	Ztráty ve vnějších rozvodech
kW		MWh/rok	%	COP	%	MWh/rok		
CZT-1	CZT Plzeňská teplárenská	95	účinná SZTE – OZE≤80%	98.6	99	---	100	0.00

**NUCENÉ VĚTRÁNÍ**

Ozn.	Systém nuceného větrání	Jmenovitý objemový průtok větracího vzduchu	Průměrný objemový průtok při provozu systému	Spotřeba energie pro provoz systému nuceného větrání	Časový podíl provozu systému nuceného větrání	Sezónní účinnost zařízení zpětného získávání tepla	Jmenovitý měrný příkon systému nuceného větrání	Vážený činitel regulace systému nuceného větrání
		m <sup>3</sup> /hod	m <sup>3</sup> /hod	MWh/rok	%	%	W.s/m <sup>3</sup>	%
VZT-1	VZT pro BD	1 000	373	0.83	100	85	2 620	34,8
VZT-2	VZT pro kavárnu	1 000	111	0.27	100	85	2 300	44,2
VZT-3	VZT pro sklady	1 000	167	0.39	100	85	2 400	39,6

PŘÍPRAVA TEPLÉ VODY									
V případě, že je zdrojem tepla zařízení pro kombinovanou výrobu tepla a elektřiny nebo solární systém jsou bilance uvedeny v samostatné tabulce.									
Ozn.	Zdroj pro přípravu teplé vody	Systém přípravy teplé vody uvnitř budovy							
		Celkový jmenovitý tepelný výkon	Palivo	Spotřeba energie na přípravu teplé vody v palivu	Sezónní účinnost výroby tepla		Sezónní účinnost distribuce teplé vody	Sezónní potřeba teplé vody	Potřeba energie ohřev teplé vody
					%	---			
kW	MWh	%	---	%	m <sup>3</sup> /rok	% pokrytí MWh/rok			
CZT-1	CZT Plzeňská teplárenská	95	---	---	99	---	TVsys 1: 86,9	774,89	94,0 56,7
K-2	EI spirála (bojler)	2	elektřina	3,81	95	---	TVsys 1: 86,9	49,46	6,0 3,62

Soustava přípravy teplé vody mimo budovu - bilance dodávky pro hodnocenou budovu								
Ozn.	Zdroj pro přípravu teplé vody	Zdroj tepla mimo budovu					Vnější rozvody	
		Celkový jmenovitý tepelný výkon	Palivo	Spotřeba energie na přípravu teplé vody v palivu	Sezónní účinnost výroby tepla		Sezónní účinnost distribuce a akumulace teplé vody	Ztráty ve vnějších rozvodech
					%	COP		
kW	MWh/rok	%	COP	%	MWh/rok			
CZT-1	CZT Plzeňská teplárenská	95	účinná SZTE – OZE≤80%	57,2	99	---	100	0,00

OSVĚTLENÍ								
Ozn.	Osvětlovací soustava / zóna	Převažující typ světelných zdrojů	Odpovídající energeticky vztahná plocha	Průměrná požadovaná osvětlenost	Průměrné korekční činitele soustavy			
					Typ světelných zdrojů	Řízení soustavy	Konstantní osvětlenost	Závislost na denním světle
m <sup>2</sup>	lux	---	---	---	---			
Z1 (L1)	Bytový dům / LED	LED - bez uvedení měrného výkonu	1 024,64	100	0,86	1,00	1,00	1,00
Z2 (L1)	Nástavba BD / LED	LED - bez uvedení měrného výkonu	423,44	100	0,86	1,00	1,00	1,00
Z3 (L1)	Společné prostory, chodby / LED	LED - bez uvedení měrného výkonu	286,40	75	0,86	1,00	1,00	1,00
Z4 (L1)	Kavárna / LED	LED - bez uvedení měrného výkonu	75,20	300	0,86	1,00	1,00	1,00
NZ5 (L1)	Suterén / zářivky	kompaktní zářivka	163,44	30	1,50	1,00	1,00	1,00

H

## DOPORUČENÍ PRO SNÍŽENÍ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI A ZVÝŠENÍ VYUŽITÍ ALTERNATIVNÍCH SYSTÉMŮ DODÁVEK ENERGIE

Je navržen soubor opatření, která oproti hodnocenému stavu budovy dále snižují její energetickou náročnost a zvyšují podíl alternativních systémů dodávky energie. V postupných krocích jsou navržena jednotlivá opatření, která jsou následně hodnocena jako soubor opatření včetně zahrnutí synergických vlivů (úsporná opatření se navzájem ovlivňují).

### SNÍŽENÍ CELKOVÉ DODANÉ ENERGIE



V prvním kroku návrhu je doporučeno snížení potřeby energie. Typicky se jedná o snížení ztrát obálkou budovy zateplením nebo snížení tepelné zátěže v letním období instalací stínících prvků. Následně je vyhodnocena možnost zpětného získávání energie (odpadní vody vody nebo vzduchu, odpadní teplo z chlazení) a možnost využití odpadního tepla z technologií. V kroku tři jsou navržena opatření ke zvýšení energetické účinnosti výroby, distribuce, akumulace a sdílení energie technickými systémy.

Úsporné opatření		Popis návrhu
KROK 1	Zlepšení konstrukcí a prvků obálky budovy vč. stínění	V této kategorii není navrhováno žádné opatření.
KROK 2	Využití zařízení pro zpětné získávání tepla	V této kategorii není navrhováno žádné opatření.
KROK 3	Zlepšení účinnosti technických systémů budovy	<b>Vytápění:</b> OP <sub>T-1</sub> - FVE panely  <b>Větrání:</b> OP <sub>T-1</sub> - FVE panely  <b>Příprava TV:</b> OP <sub>T-1</sub> - FVE panely  <b>Osvětlení:</b> OP <sub>T-1</sub> - FVE panely

### POSOUZENÍ PROVEDITELNOSTI ALTERNATIVNÍCH SYSTÉMŮ DODÁVEK ENERGIE

Hodnocení alternativních systémů dodávek energie je provedeno na stavu budovy po realizaci navržených kroků 1-3, tedy po snížení celkové dodané energie.

Alternativní systém dodávky energie		Proveditelnost			Popis návrhu
		Technická	Ekonomická	Ekologická	
KROK 4	Místní systémy využívající energie z OZE	ANO	ANO	ANO	Doporučuji instalaci FVE panelů na střechu objektu. Zvláště výhodné při využití dotací v rámci NZU.
KROK 4	Kombinovaná výroba elektřiny a tepla	NE	NE	NE	Není dostupné
KROK 4	Soustava zásobování tepelnou energií	ANO	ANO	ANO	CZT je již instalováno
KROK 4	Tepelná čerpadla	NE	NE	NE	V objektu je instalováno CZT od Plzeňské Teplárny. Instalace tepelných čerpadel není ekonomická.

NAVRŽENÝ SOUBOR OPATŘENÍ				
Popis souboru opatření	Pro zlepšení primární neobnovitelné energie doporučuji instalaci FVE panelů na střechu objektu. Bylo uvažováno s 10 kWp.			
	Potřeba energie na vytápění, chlazení a přípravu teplé vody	Celková dodaná energie	Neobnovitelná primární energie	Klasifikační třída neobnovitelné primární energie
	kWh/m <sup>2</sup> .rok	kWh/m <sup>2</sup> .rok	kWh/m <sup>2</sup> .rok	
	MWh/rok	MWh/rok	MWh/rok	
Hodnocená budova	52,20	75,21	61,51	
	<b>118</b>	<b>170</b>	<b>139</b>	
Soubor navržených opatření	52,20	74,80	51,50	
	<b>118</b>	<b>169</b>	<b>116</b>	
Dosažená úspora energie	0,00	0,41	10,01	-
	<b>0.00</b>	<b>0.93</b>	<b>22.6</b>	

**I PŘEHLED PLNĚNÍ ZÁVAZNÝCH POŽADAVKŮ VYHLÁŠKY****CELKOVÉ HODNOCENÍ PLNĚNÍ POŽADAVKŮ VYHLÁŠKY**

<b>Požadavek vyhlášky dle:</b>	§6 odst. 2 §6 odst. 2 písm. a): §6 odst. 2 písm. b): §6 odst. 2 písm. c): §6 odst. 2 písm. d):	<b>Splněno:</b>	ANO ANO ANO NE -
--------------------------------	--	-----------------	------------------------------

**REFERENČNÍ BUDOVA**

<b>Úroveň referenční budovy:</b>	dokončená budova a její změna od 1.1.2022			
<b>Snížení referenční hodnoty neobnovitelné primární energie</b>	<b>Druh budovy nebo zóny</b>	<b>Energetická vztahná plocha</b>	<b>Měrná potřeba na vytápění referenční budovy</b>	<b>Míra snížení</b>
		m <sup>2</sup>	kWh/m <sup>2</sup> .rok	%
	Z1 - Bytový dům (obytná zóna)	1 280,8	52,1	3
	Z2 - Bytový dům - nástavba (obytná zóna)	529,3		3
	Z3 - Společné prostory, chodby (obytná zóna)	358,0		3
Z4 - Kavárna (ostatní zóna)	94,0	3		

**PŘEHLED PLNĚNÍ ZÁVAZNÝCH POŽADAVKŮ VYHLÁŠKY**

*V případě, že pro danou oblast vyhláška nestanovuje požadavek, tabulka se nevyplňuje - symbol X*

Hodnocený parametr	Jednotka	Ozn.	Hodnocený prvek budovy	Návrhová vnitřní teplota zóny	Přiléhající prostředí	Vypočtená hodnota	Referenční hodnota	Splněno
--------------------	----------	------	------------------------	-------------------------------	-----------------------	-------------------	--------------------	---------

MĚNĚNÉ/ NOVÉ STAVEBNÍ PRKY A KONSTRUKCE								
Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c)								
Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	STN-1	Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, S	20 (Z1)	EXT	0,219	0,250	ANO
		STN-2	Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, J	20 (Z1)	EXT	0,211	0,250	ANO
		STN-3	Stávající obvodová stěna CPP 600 + MV 160, V	20 (Z1)	EXT	0,211	0,250	ANO
		STN-4	Stávající obvodová stěna CPP 450 + MV 160, Z	20 (Z1)	EXT	0,219	0,250	ANO
		STN-5	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, S výklenky	20 (Z1)	EXT	0,228	0,250	ANO
Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	STN-6	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, J výklenky	20 (Z1)	EXT	0,228	0,250	ANO
		STN-7	Stávající obvodová stěna CPP 300 + MV 160, V výklenky	20 (Z1)	EXT	0,228	0,250	ANO
		PDL-10	Podlaha nad suterénem	20 (Z1)	NZ5	0,325	0,400	ANO
		PDL-11	Podlaha nad průjezdem PIR	20 (Z1)	EXT	0,218	0,160	NE
		VYP-12	Nové plastové okno trojsklo, S	20 (Z2)	EXT	0,830	1,200	ANO
Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	VYP-12	Nové plastové okno trojsklo, S	20 (Z1)	EXT	0,830	1,200	ANO
		VYP-13	Nové plastové okno trojsklo, J	20 (Z1)	EXT	0,830	1,200	ANO
		VYP-14	Nové plastové okno trojsklo, V	20 (Z1)	EXT	0,830	1,200	ANO
		VYP-15	Nové plastové okno trojsklo, Z	20 (Z1)	EXT	0,830	1,200	ANO
		VYP-15	Nové plastové okno trojsklo, Z	20 (Z2)	EXT	0,830	1,200	ANO
Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	STN-18	Vnitřní stěna mezi domy	20 (Z2)	S	0,298	0,250	NE
		PDL-32	Podlaha nad exteriérem	20 (Z1)	EXT	0,170	0,160	NE
		STR-33	Šikmá střecha S	20 (Z2)	EXT	0,158	0,200	ANO
		STR-34	Šikmá střecha J	20 (Z2)	EXT	0,158	0,200	ANO
		STR-35	Šikmá střecha V	20 (Z2)	EXT	0,158	0,200	ANO
Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	STR-36	Šikmá střecha Z	20 (Z2)	EXT	0,158	0,200	ANO
		STR-37	Plochá střecha nad 4.NP	20 (Z1)	EXT	0,216	0,160	NE
		STR-38	Plochá střecha nad 5.NP	20 (Z2)	EXT	0,219	0,160	NE
		STR-39	Plochá střecha nad 6.NP	20 (Z2)	EXT	0,131	0,160	ANO
		STN-41	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, S terasa	20 (Z2)	EXT	0,178	0,250	ANO

Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	STN-42	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, J terasa	20 (Z2)	EXT	0,178	0,250	ANO
		STN-43	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, V terasa	20 (Z2)	EXT	0,178	0,250	ANO
		STN-44	Nová obvodová stěna PTH 30 + EPS 160, Z terasa	20 (Z2)	EXT	0,178	0,250	ANO
		STN-45	Čelní stěna vikýře, J	20 (Z2)	EXT	0,173	0,200	ANO
		STN-46	Čelní stěna vikýře, V	20 (Z2)	EXT	0,173	0,200	ANO
Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	VYP-47	Nové hliníkové okno trojsklo, J nástavba	20 (Z2)	EXT	0,900	1,200	ANO
		VYP-48	Nové hliníkové okno trojsklo, V nástavba	20 (Z2)	EXT	0,900	1,200	ANO
		VYP-49	Nové šikmé střešní okno, J	20 (Z2)	EXT	1,000	1,100	ANO
		VYP-50	Nové šikmé střešní okno, V	20 (Z2)	EXT	1,000	1,100	ANO
		STR-52	Strop pod půdou věž	20 (Z2)	S	0,180	0,200	ANO
Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m <sup>2</sup> .K	PDL-55	Podlaha nad průjezdem EPS	20 (Z1)	EXT	0,234	0,160	NE

**MĚNĚNÉ/ NOVÉ TECHNICKÉ SYSTÉMY**

Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. d)

X	---	---	---	---	---	---
---	-----	-----	-----	-----	-----	-----

**OBÁLKA BUDOVY**

Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy a u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. a) a písm. b)

Průměrný součinitel prostupu tepla budovy	W/m <sup>2</sup> .K	Budova jako celek	0,33	0,49	ANO
---	---------------------	-------------------	------	------	-----

**CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE**

Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy a u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. b)

Celková dodaná energie	kWh/m <sup>2</sup> .rok	Budova jako celek	75,21	110,21	ANO
------------------------	-------------------------	-------------------	-------	--------	-----

**NEOBNOVITELNÁ PRIMÁRNÍ ENERGIE**

Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy a u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. a)

Neobnovitelná primární energie	kWh/m <sup>2</sup> .rok	Budova jako celek	61,51	115,06	ANO
--------------------------------	-------------------------	-------------------	-------	--------	-----

**J OSTATNÍ ÚDAJE****METODA VÝPOČTU**

Použitý software:	<b>IIIIDEKSOFT®</b> - ENERGETIKA	Verze software:	8.0.5 (264/2020 (222/2024) Sb.)
Klimatická data:	ČSN 73 0331-1 (s doplněnou průměrnou rychlostí větru dle ČHMÚ - průměr ČR)	Metoda výpočtu:	Měsíční krok

**ÚDAJE O PROJEKTOVÉ DOKUMENTACI STAVBY**

Průkaz není součástí projektové dokumentace stavebního záměru.

**DALŠÍ ZDROJE INFORMACÍ**

Bezplatná poradenská služba:	<a href="https://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis">https://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis</a>
Katalog úspor energie:	<a href="http://uspornaopatreni.cz">http://uspornaopatreni.cz</a>

**K ENERGETICKÝ SPECIALISTA****ENERGETICKÝ SPECIALISTA**

Jméno / obchodní firma:	Ing. Tereza Foukalová	Číslo oprávnění:	1695
Telefon:	+420 602 828 107	E-mail:	zimovat@seznam.cz


**URČENÁ OSOBA**

V případě, že je energetickým specialistou právnická osoba, musí být v souladu s §10 odst. 2 písm. b) určena fyzická osoba, která je držitelem oprávnění k výkonu činnosti energetického specialisty.

Jméno a příjmení:	-	Číslo oprávnění:	-
-------------------	---	------------------	---

**PLATNOST PRŮKAZU**

Dle zákona č. 406/2000 Sb. §7a odst. 4 je platnost průkazu 10 let ode dne jeho vyhotovení nebo do větší změny dokončené budovy anebo do změny způsobu vytápění, chlazení nebo přípravy teplé vody.

Evidenční číslo průkazu:	704080.1	Podpis energetického specialisty:	
Datum vyhotovení průkazu:	14.03.2025		
Platnost průkazu do:	14.03.2035		

# PRŮKAZ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, a vyhlášky č. 264/2020 Sb., o energetické náročnosti budov

Ulice, číslo: Klatovská třída, 1247 / 82

PSČ, místo: 301 00, Plzeň

K.ú., parcelní č.: Plzeň (721981), 6912

Typ budovy: Bytový dům

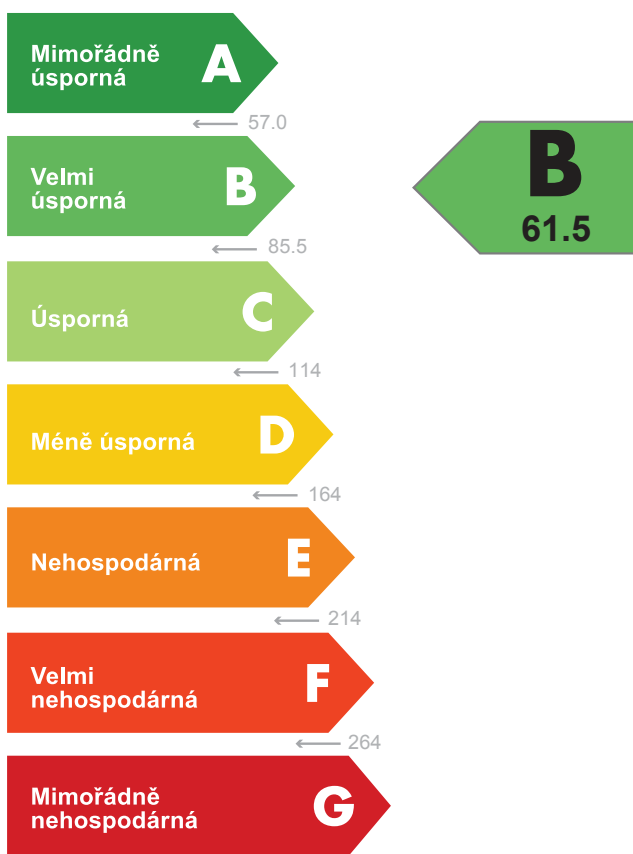
Celková energeticky vztázná plocha: 2262

m<sup>2</sup>



## KLASIFIKAČNÍ TŘÍDA

Primární energie z neobnovitelných zdrojů  
kWh/(m<sup>2</sup>·rok)



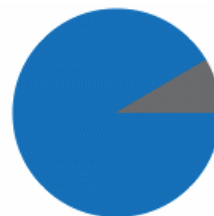
Požadavky pro změnu dokončené budovy

jsou SPLNĚNY

## ROZDĚLENÍ DODANÉ ENERGIE

MWh/rok

■ účinná SZTE – OZE ≤ 80%: 155.8  
■ elektřina: 14.3



## UKAZATELE ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI

Průměrný součinitel prostupu tepla budovy	0.33 W/(m <sup>2</sup> ·K)	C
Měrná potřeba tepla na vytápění	32.5 kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)	
<b>Celková dodaná energie</b>	<b>75.2 kWh/(m<sup>2</sup>·rok)</b>	<b>B</b>
Vytápění	44.2 kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)	C
Chlazení	-	
Nucené větrání	0.66 kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)	A
Úprava vlhkosti	-	
Příprava teplé vody	27.4 kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)	C
Osvětlení	2.91 kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)	B

Energetický specialista: Ing. Tereza Foukalová

Osvědčení č.: 1695

Kontakt: zimovat@seznam.cz

Ev. č. průkazu: 704080.1

Vyhotoveno dne: 14.03.2025

Podpis:

