

Příloha č.1

Průkaz energetické náročnosti budovy – návrhový stav,
Varianta 1

Studie proveditelnosti adaptačních opatření u budov MSK 1

hodnocení dle metodiky vyhlášky o ENB, ale nejedná se o oficiální PENB !

Ulice, číslo: Masarykova, 607

PSČ, místo: 742 58, Příbor

K.ú., parcelní č.: Příbor (735329), 3211

Typ budovy: Budova pro ubytování a stravování

Celková energeticky vztažná plocha: 1119

m²



KLASIFIKAČNÍ TŘÍDA

Primární energie z neobnovitelných zdrojů
kWh/(m²·rok)

Mimořádně
úsporná

A

← 83.4

Velmi
úsporná

B

← 125

Úsporná

C

← 167

Méně úsporná

D

← 240

Nehospodárná

E

← 313

Velmi
nehospodárná

F

← 386

Mimořádně
nehospodárná

G

B
85.9

Požadavek vyhlášky na energetickou
náročnost

není stanoven

ROZDĚLENÍ DODANÉ ENERGIE

MWh/rok

■ energie okolního prostředí: 106.5
■ elektřina: 45.8



UKAZATELE ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI



Průměrný součinitel
prostupu tepla budovy

0.29 W/(m²·K)

C



Měrná potřeba tepla
na vytápění

72.7 kWh/(m²·rok)



Vytápění

90.1 kWh/(m²·rok)

C



Chlazení

-



Nucené větrání

0.20 kWh/(m²·rok)

A



Úprava vlhkosti

-



Příprava teplé vody

33.6 kWh/(m²·rok)

C



Osvětlení

12.1 kWh/(m²·rok)

C

Vypracoval: Ing. Jan Martínek

Kontakt:

Ozn. dokumentu:

Vyhotoveno dne:

Podpis:

Studie proveditelnosti adaptačních opatření u budov MSK 1

hodnocení dle metodiky vyhlášky o ENB, ale nejedná se o oficiální PENB !

A IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE

ÚDAJE O BUDOVĚ / MÍSTĚ STAVBY

Obec:	Příbor	Část obce:	
Ulice:	Masarykova	Č.p. / č. or. (č.ev.)	607
Katastrální území:	Příbor (735329)	Převládající typ využití:	Budova pro ubytování a stravování
Parcelní číslo pozemku:	3211	Památková ochrana budovy:	Bez památkové ochrany
Orientační období výstavby:	1950	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:

Průkaz energetické náročnosti budovy je zpracován za účelem dle zákona 406/2000 Sb., §7a, odstavec 1, písmeno b). Budova je užívána orgánem veřejné moci.

Protokol průkazu energetické náročnosti budovy stávajícího stavu. Podkladem pro zpracování PENB je projektová dokumentace *Modernizace a přístavba dětského domova* ve stupni PS (05/1998, Frýza) a *Rekonstrukce střechy dětského domova Příbor* ve stupni DSP (04/2012, Brücknerprojekt s.r.o.). Na místě byla provedena prohlídka objektu a pořízena fotodokumentace.

Objekt dětského domova byl realizován v roce 1950 jako zděná stavba. V roce 1999 byla k domu provedená přístavba, kterou se navýšila stávající kapacita dětského domova. Konstrukční výška podlaží je 3,25m. Objekt má 3 nadzemní podlaží, jedno podzemní podlaží. Dětský domov je samostatně stojící budova. Všechny podlaží objektu jsou vytápěny, rovněž suterén přístavby je vytápěn. Dětský domov má hlavní vchod z jižní strany. Suterénní prostor pod původní zástavbou je nevytápěný, rovněž půdní prostor původní části a přístavby je nevytápěný.

Zónování:

Zóna č.1 - Jídelna 1.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.2 - Kuchyně 1.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.3 - Komunikace 1.NP-2.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.4 - Kanceláře se sociálním zázemím 1.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.5 - Ubytovací prostory se sociálním zázemím 2.NP - 3.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.6 - Sklady 1.PP. Vytápěný prostor.

Zóna č.7 - Suterén 1.PP. Nevytápěný prostor.

Zóna č.8 - Půdní prostor. Nevytápěný prostor.

Konstrukce obálky budovy:Svislé konstrukce

Obvodový plášť je zděný z cihel plných tl. 450mm, opatřený izolací z pěnového polystyrénu tl. 50mm. Obvodový plášť přístavby je proveden z polystyrenových tvarovek tl. 250mm, které jsou vyplněny železobetonem. Plášť přístavby pod terénem je zateplený XPS tl. 50mm.

Vodorovné konstrukce

Vodorovné konstrukce jsou tvořeny ŽB deskami, případně jsou ŽB desky vylehčeny polystyrenovými tvarovkami. Podlahové souvrství je typické pro dobu výstavby. Podlahy přístavby v 1.PP jsou opatřeny tepelnou izolací z EPS.

Střecha

Střechy objektu jsou valbové. Střechy jsou opatřeny hliníkovou krytinou. Střechy původní výstavby jsou bez tepelné izolace. Střechy v roce 2013 byly pouze zaizolovány v půdním prostoru minerální vlnou tl. 160 + 60 + 60mm.

Výplně otvorů

Okenní výplně jsou plastová s izolačním zasklením. Vstupní dveře do objektu jsou s izolačním zasklením a přerušným tepelným mostem.

Stručný popis technických systémů:Vytápění

Vytápění budovy je zajištěno dvěma plynovými kondenzačními kotly o výkonu 32 kW a 50,8 kW. Vytápění budovy je zajištěno otopnými tělesy s termostatickými hlavicemi.

Chlazení

V budově není instalována klimatizační jednotka.

Příprava TV

Příprava TV je zajištěna pomocí samostatného plynového zásobníku o objemu 355 litrů, který je ohříván plynovým hořákem.

Nucené větrání

V budově není instalován VZT systém. Větrání prostor je zajištěno přirozeně pomocí otevíracích oken.

Úprava vlhkosti

V budově nejsou instalovány lokální odvlhčovače pro úpravu vlhkosti vzduchu.

Osvětlení

Osvětlení je provedeno pomocí žárovkových nebo zářivkových svítidel. Svítidla jsou ovládány ručně pro každou místnost zvlášť.

GEOMETRICKÉ CHARAKTERISTIKY

Parametr	Jednotky	Hodnota
Objem budovy s upravovaným vnitřním prostředím	m ³	3 614,4
Celková plocha hodnocené obálky budovy	m ²	1 638,3
Objemový faktor tvaru budovy	m ² /m ³	0,45
Celková energeticky vztahná plocha budovy	m ²	1 119,2
Podíl průsvitných konstrukcí v ploše svislých konstrukcí	%	16,7

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 ²
			Vytápění	Chlazení		
Z1	Jídelna	Ubytovací zařízení -restaurace, stravovací prostory	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	68,3
Z2	Kuchyňe	Ubytovací zařízení -přípravy jídel	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	99,9
Z3	Kanceláře	Administrativní budovy -kancelářské prostory (oddělené kanceláře)	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	146,0
Z4	Komunikace	Ubytovací zařízení -chodby, komunikace	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	117,6
Z5	Pokoje	Ubytovací zařízení -ubytovací prostory, pokoje	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	482,4
Z6	Sklady	Ubytovací zařízení -sklady ostatní	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	15	205,1
NZ7	Suterén	(m) obecný nevytápěný prostor	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	-	-
NZ8	Půda	(m) obecný nevytápěný prostor	<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	17,3%	---	0,1%	---	5,5%	7,1%	---	30,1%
	26.4	---	0.16	---	8.41	10.8	---	45.8

ENERGIE OKOLNÍHO PROSTŘEDÍ

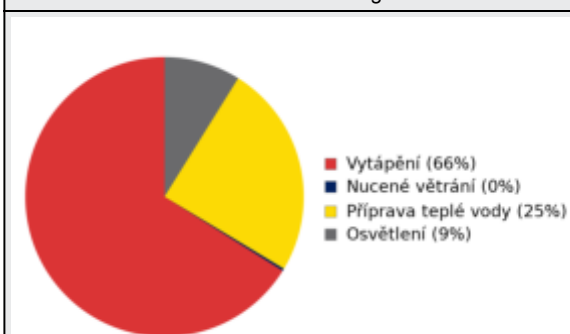
Za energii okolního prostředí je pro účely průkazu považována energie získaná ze Slunce, Země, vody, vzduchu nebo větru dodaná pomocí technického zařízení (solární kolektory, tepelné čerpadlo apod.). Dále je sem zařazeno využití odpadního tepla z technologie.

energie okolního prostředí	48,9%	---	0,0%	---	19,2%	1,8%	---	69,9%
	74.5	---	0.06	---	29.2	2.71	---	106

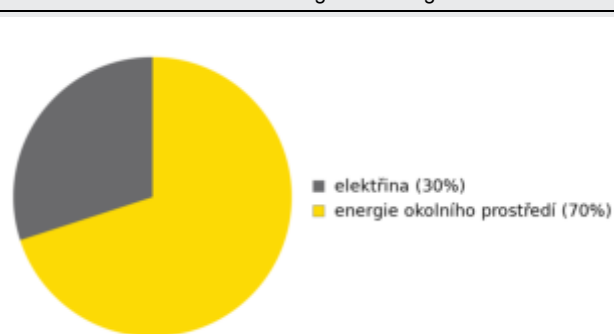
CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE

procentuální podíl	66,2%	---	0,1%	---	24,7%	8,9%	---	100,0%
kWh/m²rok	90,1	---	0,2	---	33,6	12,1	---	136,1
MWh/rok	101	---	0.22	---	37.6	13.5	---	152

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							

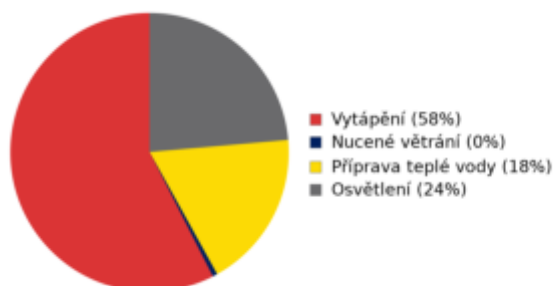
ENERGONOSITELE

elektřina	2,1	57,6%	---	0,4%	---	18,4%	23,7%	---	100,0%
		55.4	---	0.34	---	17.7	22.8	---	96.2
energie okolního prostředí	0,0	0,0%	---	0,0%	---	0,0%	0,0%	---	0,0%
		0.00	---	0.00	---	0.00	0.00	---	0.00

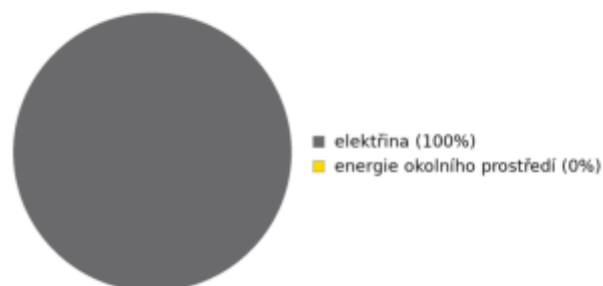
PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE

procentuální podíl	57,6%	---	0,4%	---	18,4%	23,7%	---	100,0%
kWh/m²rok	49,5	---	0,3	---	15,8	20,3	---	85,9
MWh/rok	55.4	---	0.34	---	17.7	22.8	---	96.2

Podíl dodané energie dle účelu



Podíl dodané energie dle energonositele

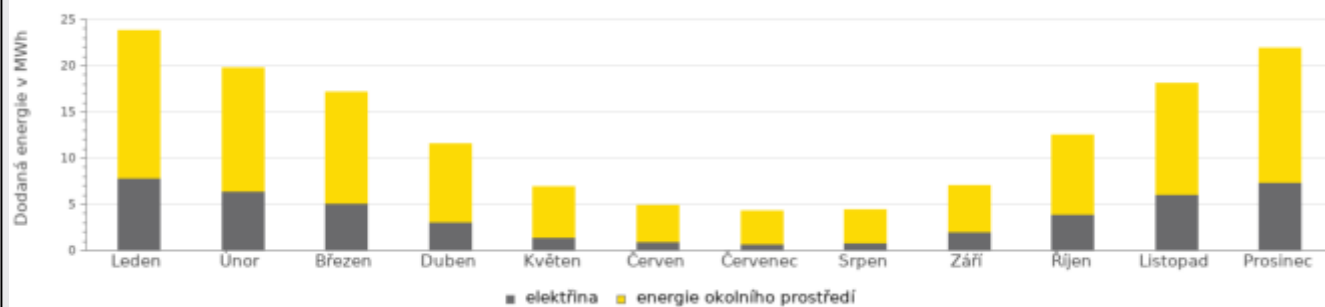


D ROČNÍ PRŮBĚH DODANÉ ENERGIE

BILANCE PODLE ENERGOSONITELŮ

	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	23.8	19.8	17.2	11.5	6.89	4.91	4.31	4.45	7.02	12.5	18.0	21.9
elektrina	7.87	6.42	5.16	3.15	1.39	0.94	0.66	0.78	1.97	3.96	6.05	7.43
energie okolního prostředí	15.9	13.4	12.0	8.38	5.49	3.97	3.65	3.67	5.04	8.56	12.0	14.5

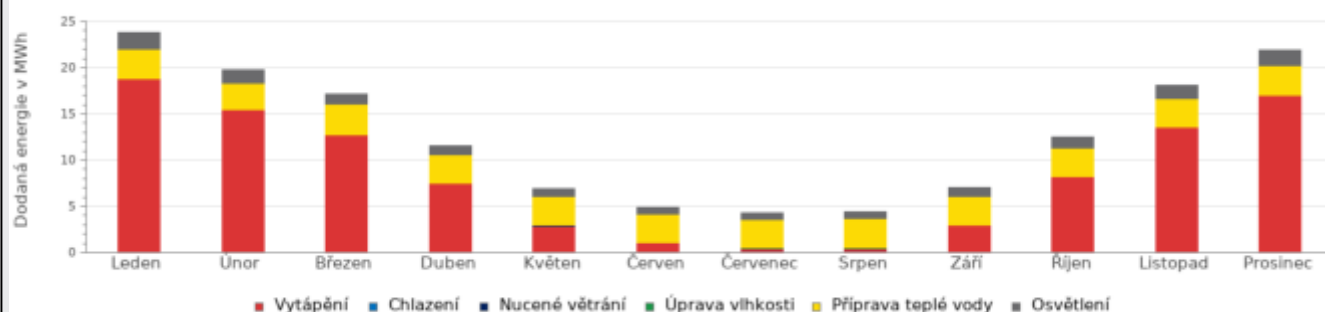
Roční průběh dodané energie podle energonositelů



BILANCE PODLE ÚČELŮ SPOTŘEBY

	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	23.8	19.8	17.2	11.5	6.89	4.91	4.31	4.45	7.02	12.5	18.0	21.9
Vytápění	18.8	15.4	12.8	7.45	2.90	1.04	0.40	0.41	2.92	8.16	13.5	17.0
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	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02
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	3.20	2.91	3.23	3.10	3.18	3.12	3.15	3.23	3.10	3.18	3.10	3.15
Osvětlení	1.72	1.41	1.17	0.96	0.79	0.73	0.73	0.79	0.98	1.16	1.40	1.69

Roční průběh dodané energie dle účelů spotřeby

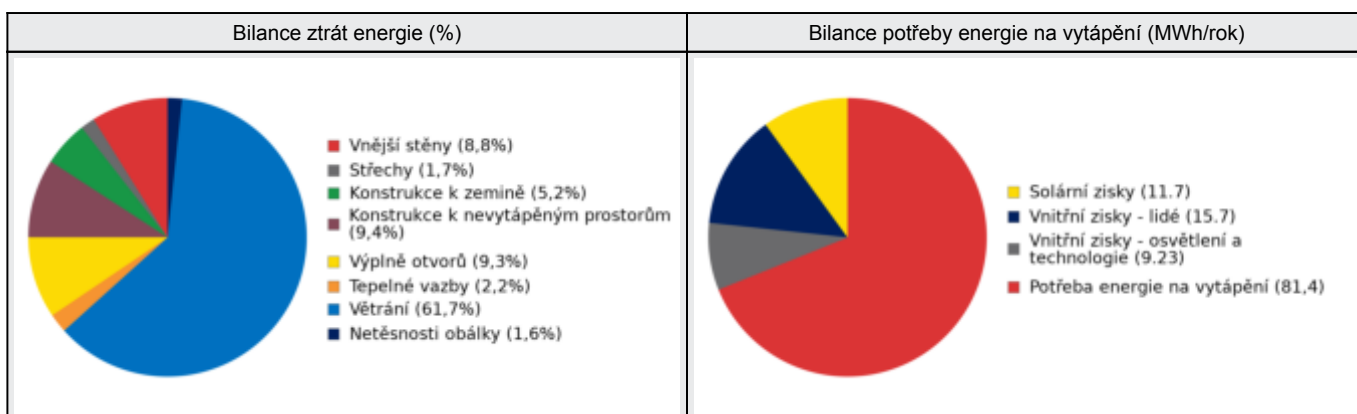


E BILANCE TEPELNÝCH TOKŮ**BILANCE PRO REŽIM VYTÁPĚNÍ**

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	43.3	Solární zisky	MWh/rok	11.7
Větrání		72.9	Vnitřní zisky - lidé		15.7
Netěsnosti obálky - infiltrace		1.88	Vnitřní zisky - osvětlení a technologie a z přilehlých nevytápěných prostor		9.23
Celkem		118	Celkem		36.6

POTŘEBA ENERGIE NA VYTÁPĚNÍ	MWh/rok	81,4	kWh/m ² .rok	72,7
-----------------------------	---------	------	-------------------------	------

**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						
<div>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.</div>								
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
		Ozn.	Název	°C	---	m²	U _j	
					W/m².K			
VNĚJŠÍ STĚNY				577,8				
STN-3	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z6)	15	EXT	6,1	0,196	0,45	0,45	44%
STN-4	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z6)	15	EXT	10,8	0,196	0,45	0,45	44%
STN-5	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z6)	15	EXT	12,3	0,196	0,45	0,45	44%
STN-6	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z6)	15	EXT	1,5	0,196	0,45	0,45	44%
STN-9	OP (S) CP 450 + EPS GW 160 (Z1)	20	EXT	30,7	0,193	0,30	0,30	64%
STN-9	OP (S) CP 450 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	46,5	0,193	0,30	0,30	64%
STN-10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160 (Z1)	20	EXT	5,5	0,193	0,30	0,30	64%
STN-10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160 (Z2)	20	EXT	8,7	0,193	0,30	0,30	64%
STN-10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	27,2	0,193	0,30	0,30	64%
STN-11	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z3)	20	EXT	52,4	0,196	0,30	0,30	65%
STN-11	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z5)	20	EXT	46,4	0,196	0,30	0,30	65%
STN-12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z3)	20	EXT	39,4	0,196	0,30	0,30	65%
STN-12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z4)	20	EXT	5,9	0,196	0,30	0,30	65%
STN-12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z5)	20	EXT	26,4	0,196	0,30	0,30	65%
STN-13	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z3)	20	EXT	29,3	0,196	0,30	0,30	65%
STN-13	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z4)	20	EXT	33,9	0,196	0,30	0,30	65%
STN-14	OP (J) CP 450 + EPS GW 160 (Z2)	20	EXT	32,5	0,193	0,30	0,30	64%
STN-14	OP (J) CP 450 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	39,4	0,193	0,30	0,30	64%
STN-15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160 (Z1)	20	EXT	19,4	0,193	0,30	0,30	64%
STN-15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160 (Z2)	20	EXT	26,6	0,193	0,30	0,30	64%
STN-15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	48,5	0,193	0,30	0,30	64%
STN-16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z3)	20	EXT	5,6	0,196	0,30	0,30	65%
STN-16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z4)	20	EXT	5,7	0,196	0,30	0,30	65%

STN-16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z5)	20	EXT	4,9	0,196	0,30	0,30	65%
STN-19	OP (S) CP 300 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	3,1	0,199	0,30	0,30	66%
STN-20	OP (V) CP 300 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	3,1	0,199	0,30	0,30	66%
STN-21	OP (J) CP 300 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	3,1	0,199	0,30	0,30	66%
STN-22	OP (Z) CP 300 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	3,1	0,199	0,30	0,30	66%

STŘECHY				98,8				
STR-17	Střecha vstup - přístavba (Z4)	20	EXT	6,5	0,213	0,24	0,24	89%
STR-23	Střecha (S) (Z5)	20	EXT	5,9	0,214	0,30	0,30	71%
STR-24	Střecha (V) (Z5)	20	EXT	32,2	0,214	0,30	0,30	71%
STR-25	Střecha (J) (Z5)	20	EXT	15,2	0,214	0,30	0,30	71%
STR-26	Střecha (Z) (Z5)	20	EXT	30,3	0,214	0,30	0,30	71%
STR-27	Střecha vikýř (Z5)	20	EXT	8,7	0,214	0,24	0,24	89%

KONSTRUKCE K ZEMINĚ				371,7				
PDL(z)-1	Podlaha na terénu - přístavba (Z6)	15	ZEM	205,1	0,760	0,65	0,65	117%
STN(z)-2	OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100 (Z6)	15	ZEM	104,7	0,201	0,65	0,65	31%
PDL(z)-7	Podlaha na terénu (Z1)	20	ZEM	61,9	2,411	0,45	0,45	536%

KONSTRUKCE K NEVYTÁPĚNÝM PROSTORŮM				457,0				
PDL-8	Strop nad suterénem (Z1-Z7)	20	NZ7	6,4	1,399	0,60	0,60	233%
PDL-8	Strop nad suterénem (Z2-Z7)	20	NZ7	99,9	1,399	0,60	0,60	233%
STR-18	Strop na půdu - přístavba (Z4-Z8)	20	NZ8	55,2	0,212	0,30	0,30	71%
STR-18	Strop na půdu - přístavba (Z5-Z8)	20	NZ8	146,0	0,212	0,30	0,30	71%
STR-28	Strop na půdu (Z5-Z8)	20	NZ8	128,4	0,166	0,60	0,60	28%
STN-52	SN Isorast 250 + CP 600 (Z6-Z7)	15	NZ7	21,2	0,218	0,85	0,85	26%

VÝPLNĚ OTVORŮ				133,0				
VYP-29	Okno (S) (Z1)	20	EXT	9,9	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-29	Okno (S) (Z3)	20	EXT	9,0	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-29	Okno (S) (Z5)	20	EXT	19,3	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-29	Okno (S) (Z6)	15	EXT	10,4	0,900	2,20	2,20	41%
VYP-30	Okno (V) (Z3)	20	EXT	2,6	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-30	Okno (V) (Z4)	20	EXT	4,5	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-30	Okno (V) (Z5)	20	EXT	3,2	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-30	Okno (V) (Z6)	15	EXT	2,0	0,900	2,20	2,20	41%
VYP-31	Okno (J) (Z2)	20	EXT	4,9	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-31	Okno (J) (Z3)	20	EXT	7,9	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-31	Okno (J) (Z4)	20	EXT	7,4	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-31	Okno (J) (Z5)	20	EXT	18,1	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-31	Okno (J) (Z6)	15	EXT	4,2	0,900	2,20	2,20	41%

VYP-32	Okno (Z) (Z1)	20	EXT	3,3	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-32	Okno (Z) (Z2)	20	EXT	6,6	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-32	Okno (Z) (Z5)	20	EXT	11,4	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-33	Dveře (J) (Z2)	20	EXT	3,1	1,200	1,70	1,70	71%
VYP-33	Dveře (J) (Z4)	20	EXT	4,3	1,200	1,70	1,70	71%
VYP-34	Okno střešní (Z) (Z5)	20	EXT	0,9	1,000	1,40	1,40	71%

TEPELNÉ VAZBY

Vliv tepelných vazeb zobrazuje úroveň řešení konstrukčních detailů - styků mezi dvěma a více konstrukcemi.

Vliv tepelných vazeb ΔU_{tb}		---	0,020	---	0,020	100%
--------------------------------------	--	-----	-------	-----	-------	------

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 tepla¹	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					
					kW	MWh/rok				%	COP	%	%	% pokrytí
														MWh/rok
TČ-1	Tepelné čerpadlo A/W	35,00	elektřina	22.9	---	4,13	Z1: 92% Z2: 92% Z3: 92% Z4: 92% Z5: 92% Z6: 92%	Z1: 88% Z2: 88% Z3: 88% Z4: 88% Z5: 88% Z6: 88%	94%					
									76.5					
K-2	Elektrokotel	10	elektřina	6.35	95	---	Z1: 92% Z2: 92% Z3: 92% Z4: 92% Z5: 92% Z6: 92%	Z1: 88% Z2: 88% Z3: 88% Z4: 88% Z5: 88% Z6: 88%	6%					
									4.88					

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	Váhový činitel regulace systému nuceného větrání
		m ³ /hod	m ³ /hod	MWh/rok	%	%	W.s/m ³	%
VZT-1	VZT s rekuperací	500	822	0.00	100	60	2 435	100,0

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	%	---	%	m³/rok	% pokrytí
									MWh/rok
TČ-1	Tepelné čerpadlo A/W	35,00	elektrina	9.20	---	3,85	TVsys 1: 95,8	584,70	96,0
									35.4
K-2	Elektrokotel	10	elektrina	1.55	95	---	TVsys 1: 95,8	24,36	4,0
									1.48

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 ²	lux	---	---	---	---
Z1 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	58,76	150	1,10	1,00	1,00	1,00
Z2 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	88,39	300	1,10	1,00	1,00	1,00
Z3 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	134,31	300	1,10	1,00	1,00	1,00
Z4 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	112,23	100	1,10	1,00	1,00	1,00
Z5 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	422,01	200	1,10	1,00	1,00	1,00
Z6 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	190,75	100	1,10	1,00	1,00	1,00
NZ7 (L1)	Zářivkové	ostatní	84,32	50	1,10	1,00	1,00	1,00

FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM								
V průkazu je prováděn pouze bilanční výpočet výroby tepla a elektřiny v souladu s vyhláškou pro účely stanovení neobnovitelné primární energie. Výpočet využití energie pro vlastní spotřebu není relevantní (nejsou obsaženy spotřebiče a technologie).								
Ozn.	Fotovoltaická soustava	Využití solární soustavy	Výroba		Akumulace		Celková roční výroba soustavy	Využito pro výpočet neobn. primární energie
			Celková účinná plocha / počet ks panelů	Instalovaný špičkový výkon / účinnost panelu	Objem zásobníku vody	Typ akumulátorů / kapacita		
			m ²	kWp	litry	typ		
			ks	%		kWh	MWh/rok	MWh/rok
FVE 1	CanadianSolar HiKu6 Mono PERC CS6W-540MS	napojeno na elektrizační soustavu (export pouze přebytku)	38,080	0,00	-	-	8,628	8,628
			-	-		-		

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	<p>Stěny</p> <p>OP_S-1 - Rekonstrukce obálky budovy - je uvažováno s kontaktní zateplení fasády bílým pěnovým polystyrénem EPS tl. 160mm původní části dětského domova. Tepelná vodivost použitého materiálu je 0,039 W/(m.K). Stávající zateplení bude odstraněno.</p> <p>Střechy a stropy:</p> <p>OP_S-1 - Rekonstrukce obálky budovy - je uvažováno se zateplením střechy v 3.NP (obytné pokoje) minerální vatou tl. 240mm. Tepelná vodivost použitého materiálu je 0,039 W/(m.K).</p>
KROK 2	Využití zařízení pro zpětné získávání tepla	V této kategorii není navrhováno žádné opatření.
KROK 3	Zlepšení účinnosti technických systémů budovy	<p>Příprava TV:</p> <p>OP_T-2 - Modernizace přípravy TV - je uvažováno s instalací zásobníku TV pro přípravu teplé vody, který bude nepřímě ohříván plynovými kondenzačními kotly.</p> <p>Osvětlení:</p> <p>OP_T-1 - Instalace FVE systému - je uvažováno s instalací FVE systému o maximálním výkonu 24,0 kWp. FVE systém bude instalován na střeše objektu, pod úhlem 30°, 45° a 90° s orientací na jih. Přebytky budou dodávány do sítě.</p>



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	NE	ANO	Je uvažováno s instalací fotovoltaické elektrárny tak, aby nedocházelo k vysokým přetokům vyrobené elektrické energie do sítě. Instalací tohoto opatření nedojde ke zvýšení množství neobnovitelné primární energie oproti stávajícímu stavu. Z hlediska ekonomické proveditelnosti toto opatření není optimální, z důvodu vyšší prosté doby návratnosti.
KROK 4	Kombinovaná výroba elektřiny a tepla	NE	NE	ANO	Instalace KVET není uvažována z důvodu vysokých přebytků odpadního tepla v letních měsících. Instalací tohoto opatření nedojde ke zvýšení množství neobnovitelné primární energie oproti stávajícímu stavu. Z hlediska ekonomické proveditelnosti toto opatření není optimální, z důvodu vyšší prosté doby návratnosti.
KROK 4	Soustava zásobování tepelnou energií	NE	NE	ANO	Instalace SZTE není uvažována jelikož v místě stavby není síť SZTE zbudována. Instalací tohoto opatření nedojde ke zvýšení množství neobnovitelné primární energie oproti stávajícímu stavu. Z hlediska ekonomické proveditelnosti toto opatření není optimální, z důvodu vyšší prosté doby návratnosti.

KROK 4	Tepelná čerpadla	ANO	NE	ANO	Je uvažováno s možností instalace tepelného čerpadla (vzduch/voda) pro systém vytápění a přípravu TV objektu. Instalací tohoto opatření nedojde ke zvýšení množství neobnovitelné primární energie oproti stávajícímu stavu. Z hlediska ekonomické proveditelnosti toto opatření není optimální, z důvodu vyšší prosté doby návratnosti.
---------------	-------------------------	------------	-----------	------------	--

NAVRŽENÝ SOUBOR OPATŘENÍ

Popis souboru opatření	<u>Jsou navrženy tyto úpravy na obálce budovy:</u> - je uvažováno s kontaktní zateplení fasády bílým pěnovým polystyrénem EPS tl. 160mm původní části dětského domova. Tepelná vodivost použitého materiálu je 0,039 W/(m.K). Stávající zateplení bude odstraněno. - je uvažováno se zateplením střechy v 3.NP (obytné pokoje) minerální vatou tl. 240mm. Tepelná vodivost použitého materiálu je 0,039 W/(m.K).			
	<u>Jsou navrženy tyto úpravy na technických systémech:</u> - je uvažováno s instalací FVE systému o maximálním výkonu 24,0 kWp. FVE systém bude instalován na střeše objektu, pod úhlem 30°, 45° a 90° s orientací na jih. Přebytky budou dodávány do sítě. - je uvažováno s instalací zásobníku TV pro přípravu teplé vody, který bude nepřímo ohříván plynovými kondenzačními kotly.			
	Ekonomická výhodnost doporučených opatření závisí na investičních nákladech.			
	Potřeba energie na vytápění, chlazení a přípravu teplé vody	Celková dodaná energie	Neobnovitelná primární energie	Klasifikační třída neobnovitelné primární energie
	kWh/m².rok	kWh/m².rok	kWh/m².rok	
	MWh/rok	MWh/rok	MWh/rok	
Hodnocená budova	101,17	136,06	85,91	
	113	152	96.2	
Soubor navržených opatření	375,65	474,18	458,34	
	420	531	513	
Dosažená úspora energie	-274,48	-338,12	-372,43	-
	-307	-378	-417	

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 do 31.12.2021			
Snížení referenční hodnoty neobnovitelné primární energie	Druh budovy nebo zóny	Energetická vztahná plocha	Měrná potřeba na vytápění referenční budovy	Míra snížení
		m ²	kWh/m ² .rok	%
	Z1 - Jídelna (ostatní zóna)	68,3	86,3	3
	Z2 - Kuchyňe (ostatní zóna)	99,9		3
	Z3 - Kanceláře (ostatní zóna)	146,0		3
	Z4 - Komunikace (ostatní zóna)	117,6		3
	Z5 - Pokoje (ostatní zóna)	482,4		3
	Z6 - Sklady (ostatní zóna)	205,1		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)

X	---	---	---	---	---	---	---	---
---	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----

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 ² .K	Budova jako celek	0,29	0,43	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 ² .rok	Budova jako celek	136,06	177,48	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 ² .rok	Budova jako celek	85,91	192,88	ANO
--------------------------------	-------------------------	-------------------	-------	--------	-----

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:	https://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis
Katalog úspor energie:	http://uspornaopatreni.cz

K	VYPRACOVAL
----------	-------------------

Jméno / obchodní firma:	Ing. Jan Martínek		
Telefon:		E-mail:	

Jméno a příjmení:	-	Číslo oprávnění:	-
-------------------	---	------------------	---

Ozn. dokumentu:		Podpis:	
Datum vyhotovení:			

Příloha č.2

Protokol výpočtu energetické náročnosti budov a průměrného
součinitele prostupu tepla podle vyhlášky č. 264/2020 Sb. a
ČSN 730540-2 – výchozí stav,

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):	Příbor, Masarykova 607, 742 58
Katastrální území:	735329
Parcelní číslo:	3211
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	1950
Vlastník nebo stavebník:	Moravskoslezský kraj
Adresa:	28. října 2771/117 70200 Ostrava
IČ:	70890692
Tel./e-mail:	/

Návrhové teploty		
Parametr	jednotky	hodnota
Venkovní návrhová teplota v zimním období v místě stavby θ_e	[°C]	-15
Z1 - Jídelna	[°C]	20
Z2 - Kuchyňe	[°C]	20
Z3 - Kanceláře	[°C]	20
Z4 - Komunikace	[°C]	20
Z5 - Pokoje	[°C]	20
Z6 - Sklady	[°C]	15
NZ7 - Suterén	[°C]	3,91
NZ8 - Půda	[°C]	-6,69

Podíl prosklených ploch		
Parametr	jednotky	hodnota
A_W : Výplně + prosklené části LOP k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m ²]	133,0
A_F : A_W + konstrukce k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m ²]	794,3
Poměr: A_W/A_F	[%]	16,7

Geometrické charakteristiky budovy		
Parametr	jednotky	hodnota
Objem budovy V (objem částí budovy s upravovaným vnitřním prostředím vymezený vnějšími povrchy konstrukcí obálky budovy)	[m ³]	3 614,4
Celková plocha obálky budovy A (součet vnějších ploch konstrukcí ohraničujících objem budovy V)	[m ²]	1 638,3
Objemový faktor tvaru budovy A/V	[m ² /m ³]	0,45
Celková energeticky vztažná plocha budovy A _e	[m ²]	1 119,2

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 [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 1-EXT OP (S) CP 450 + EPS 50	30,7	0,30	1,00	9,20	30,7	0,53	1,00	16,31
STN-10 1-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	5,5	0,30	1,00	1,65	5,5	0,53	1,00	2,93
STN-15 1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	19,4	0,30	1,00	5,81	19,4	0,53	1,00	10,31
VYP-29 1-EXT Okno (S)	9,9	1,50	1,00	14,85	9,9	1,20	1,00	11,88
VYP-32 1-EXT Okno (Z)	3,3	1,50	1,00	4,95	3,3	1,20	1,00	3,96
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 68,7$		1,00	1,37	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 68,7$		1,00	5,50
PDL(z)-7 1-ZEM Podlaha na terénu	61,9	0,45	0,51	13,73	61,9	2,41	0,19	24,23
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 61,9$			1,24	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 61,9$			4,95
PDL-8 1-7 Strop nad suterénem	6,4	0,60	0,63	2,43	6,4	1,40	0,46	4,12
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 6,4$		0,63	0,08	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 6,4$		0,46	0,24
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	137,0	-	-	52,62	137,0	-	-	73,74
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,69	$\Sigma \Delta U_{em}$			10,68
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	55,31	-	-	-	84,42

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U _R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]
STN-10 2-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	8,7	0,30	1,00	2,61	8,7	0,53	1,00	4,63
STN-14 2-EXT OP (J) CP 450 + EPS 50	32,5	0,30	1,00	9,75	32,5	0,53	1,00	17,28
STN-15 2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	26,6	0,30	1,00	7,97	26,6	0,53	1,00	14,14
VYP-31 2-EXT Okno (J)	4,9	1,50	1,00	7,38	4,9	1,20	1,00	5,90
VYP-32 2-EXT Okno (Z)	6,6	1,50	1,00	9,90	6,6	1,20	1,00	7,92
VYP-33 2-EXT Dveře (J)	3,1	1,70	1,00	5,35	3,1	1,70	1,00	5,35
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 82,4$		1,00	1,65	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 82,4$		1,00	6,59
PDL-8 2-7 Strop nad suterénem	99,9	0,60	0,63	37,86	99,9	1,40	0,46	64,25
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		0,63	1,26	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 99,9$		0,46	3,67
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	182,3	-	-	80,82	182,3	-	-	119,47
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,91	$\Sigma \Delta U_{em}$			10,27
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	83,73	-	-	-	129,74

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-11 3-EXT OP (S) Isorast 250	52,4	0,30	1,00	15,72	52,4	0,27	1,00	14,10
STN-12 3-EXT OP (V) Isorast 250	39,4	0,30	1,00	11,82	39,4	0,27	1,00	10,60
STN-13 3-EXT OP (J) Isorast 250	29,3	0,30	1,00	8,79	29,3	0,27	1,00	7,88
STN-16 3-EXT OP (Z) Isorast 250	5,6	0,30	1,00	1,67	5,6	0,27	1,00	1,49
VYP-29 3-EXT Okno (S)	9,0	1,50	1,00	13,51	9,0	1,20	1,00	10,81
VYP-30 3-EXT Okno (V)	2,6	1,50	1,00	3,94	2,6	1,20	1,00	3,15
VYP-31 3-EXT Okno (J)	7,9	1,50	1,00	11,81	7,9	1,20	1,00	9,45
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 146,2		1,00	2,92	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot$ 146,2		1,00	11,69
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	146,2	-	-	67,27	146,2	-	-	57,49
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,92	$\Sigma \Delta U_{em}$			11,69
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	70,19	-	-	-	69,18

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-12 4-EXT OP (V) Isorast 250	5,9	0,30	1,00	1,78	5,9	0,27	1,00	1,59
STN-13 4-EXT OP (J) Isorast 250	33,9	0,30	1,00	10,16	33,9	0,27	1,00	9,11
STN-16 4-EXT OP (Z) Isorast 250	5,7	0,30	1,00	1,71	5,7	0,27	1,00	1,53
STR-17 4-EXT Střecha vstup - přístavba	6,5	0,24	1,00	1,56	6,5	0,21	1,00	1,38
VYP-30 4-EXT Okno (V)	4,5	1,50	1,00	6,75	4,5	1,20	1,00	5,40
VYP-31 4-EXT Okno (J)	7,4	1,50	1,00	11,03	7,4	1,20	1,00	8,82
VYP-33 4-EXT Dveře (J)	4,3	1,70	1,00	7,31	4,3	1,70	1,00	7,31
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,1$		1,00	1,36	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 68,1$		1,00	5,45
STR-18 4-8 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,30	0,84	13,94	55,2	0,21	0,76	8,92
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		0,84	0,93	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 55,2$		0,76	3,37
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	123,3	-	-	54,23	123,3	-	-	44,07
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,29	$\Sigma \Delta U_{em}$			8,82
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	56,52	-	-	-	52,89

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z5)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 5-EXT OP (S) CP 450 + EPS 50	46,5	0,30	1,00	13,95	46,5	0,53	1,00	24,73
STN-10 5-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	27,2	0,30	1,00	8,17	27,2	0,53	1,00	14,49
STN-11 5-EXT OP (S) Isorast 250	46,4	0,30	1,00	13,93	46,4	0,27	1,00	12,49
STN-12 5-EXT OP (V) Isorast 250	26,4	0,30	1,00	7,93	26,4	0,27	1,00	7,11
STN-14 5-EXT OP (J) CP 450 + EPS 50	39,4	0,30	1,00	11,82	39,4	0,53	1,00	20,96
STN-15 5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	48,5	0,30	1,00	14,54	48,5	0,53	1,00	25,79
STN-16 5-EXT OP (Z) Isorast 250	4,9	0,30	1,00	1,46	4,9	0,27	1,00	1,31
STN-19 5-EXT OP (S) CP 300 + EPS 50	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,59	1,00	1,83
STN-20 5-EXT OP (V) CP 300 + EPS 50	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,59	1,00	1,83
STN-21 5-EXT OP (J) CP 300 + EPS 50	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,59	1,00	1,83
STN-22 5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS 50	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,59	1,00	1,83
STR-23 5-EXT Střecha (S)	5,9	0,30	1,00	1,76	5,9	1,69	1,00	9,91
STR-24 5-EXT Střecha (V)	32,2	0,30	1,00	9,65	32,2	1,69	1,00	54,19
STR-25 5-EXT Střecha (J)	15,2	0,30	1,00	4,55	15,2	1,69	1,00	25,58

STR-26 5-EXT Střecha (Z)	30,3	0,30	1,00	9,10	30,3	1,69	1,00	51,12
STR-27 5-EXT Střecha vikýř	8,7	0,24	1,00	2,09	8,7	1,69	1,00	14,69
VYP-29 5-EXT Okno (S)	19,3	1,50	1,00	29,01	19,3	1,20	1,00	23,21
VYP-30 5-EXT Okno (V)	3,2	1,50	1,00	4,75	3,2	1,20	1,00	3,80
VYP-31 5-EXT Okno (J)	18,1	1,50	1,00	27,16	18,1	1,20	1,00	21,73
VYP-32 5-EXT Okno (Z)	11,4	1,50	1,00	17,03	11,4	1,20	1,00	13,62
VYP-34 5-EXT Okno střešní (Z)	0,9	1,40	1,00	1,29	0,9	1,40	1,00	1,29
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 396,8$		1,00	7,94	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 396,8$		1,00	31,75
STR-18 5-8 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,30	0,84	36,86	146,0	0,21	0,76	23,59
STR-28 5-8 Strop na půdu	128,4	0,60	0,84	64,86	128,4	1,32	0,76	129,25
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		0,84	4,62	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 274,4$		0,76	16,74
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	671,2	-	-	283,61	671,2	-	-	486,18
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,56	$\Sigma \Delta U_{em}$			48,48
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	296,16	-	-	-	534,66

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z6)	Referenční budova $\theta_i = 15\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 15\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-3 6-EXT OP (S) Isorast 250	6,1	0,45	1,00	2,74	6,1	0,27	1,00	1,64
STN-4 6-EXT OP (V) Isorast 250	10,8	0,45	1,00	4,86	10,8	0,27	1,00	2,91
STN-5 6-EXT OP (J) Isorast 250	12,3	0,45	1,00	5,53	12,3	0,27	1,00	3,30
STN-6 6-EXT OP (Z) Isorast 250	1,5	0,45	1,00	0,68	1,5	0,27	1,00	0,40
VYP-29 6-EXT Okno (S)	10,4	2,20	1,00	22,92	10,4	1,20	1,00	12,50
VYP-30 6-EXT Okno (V)	2,0	2,20	1,00	4,29	2,0	1,20	1,00	2,34
VYP-31 6-EXT Okno (J)	4,2	2,20	1,00	9,24	4,2	1,20	1,00	5,04
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 47,2$		1,00	0,94	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 47,2$		1,00	3,78
PDL(z)-1 6-ZEM Podlaha na terénu - přístavba	205,1	0,65	0,43	82,55	205,1	0,76	0,43	61,20
STN(z)-2 6-ZEM OP (T) Isorast 250 + EPS 50	104,7	0,65			104,7	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 309,8			6,20	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot$ 309,8			24,78
STN-52 6-7 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,85	0,57	10,26	21,2	0,22	0,37	1,71
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 21,2$		0,57	0,24	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 21,2$		0,37	0,63
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	378,2	-	-	143,06	378,2	-	-	91,03
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			7,38	$\Sigma \Delta U_{em}$			29,19
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	150,44	-	-	-	120,22

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7)	Referenční budova $\theta_u = -2,11\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 3,91\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-47 7-EXT OP (V) CP 600 - suterén	2,5	1,02	1,00	2,55	2,5	1,02	1,00	2,55
STN-48 7-EXT OP (J) CP 600 - suterén	10,2	1,02	1,00	10,43	10,2	1,02	1,00	10,43
STN-49 7-EXT OP (Z) CP 600 - suterén	8,5	1,02	1,00	8,71	8,5	1,02	1,00	8,71
VYP-50 7-EXT Okno (J) - suterén	1,0	1,20	1,00	1,19	1,0	1,20	1,00	1,19
VYP-51 7-EXT Okno (Z) - suterén	1,1	1,20	1,00	1,35	1,1	1,20	1,00	1,35
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 23,3$		1,00	1,87	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 23,3$		1,00	1,87
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině $H_{T,ug}$								
PDL(z)-45 7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	107,9	3,76	0,17	70,41	107,9	3,76	0,17	70,41
STN(z)-46 7-ZEM OP (T) CP 600	78,8	1,09			78,8	1,09		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 186,7$			14,93	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 186,7$			14,93
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
PDL-8 7-1 Strop nad suterénem	6,4	0,60	-0,63	-2,43	6,4	1,40	-0,46	-4,12
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		-0,63	-0,08	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 6,4$		-0,46	-0,24
PDL-8 7-2 Strop nad suterénem	99,9	0,60	-0,63	-37,86	99,9	1,40	-0,46	-64,25
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		-0,63	-1,26	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 99,9$		-0,46	-3,67

STN-52 7-6 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,85	-0,57	-10,26	21,2	0,22	-0,37	-1,71
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		-0,57	-0,24	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 21,2$		-0,37	-0,63
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)
	0,33	78,9	0,33	26,0	0,33	78,9	0,33	26,0

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8)	Referenční budova $\theta_u = -9,46\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_u = -6,69\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-15 8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	3,7	0,53	1,00	1,97	3,7	0,53	1,00	1,97
STR-35 8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-36 8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	36,5	3,58	1,00	130,68	36,5	3,58	1,00	130,68
STR-37 8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-38 8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	12,0	3,58	1,00	43,08	12,0	3,58	1,00	43,08
STR-39 8-EXT Střecha (S) půda	36,3	0,17	1,00	6,24	36,3	0,17	1,00	6,24
STR-40 8-EXT Střecha (V) půda	49,5	0,17	1,00	8,52	49,5	0,17	1,00	8,52
STR-41 8-EXT Střecha (J) půda	36,2	0,17	1,00	6,23	36,2	0,17	1,00	6,23
STR-42 8-EXT Střecha (Z) půda	43,4	0,17	1,00	7,47	43,4	0,17	1,00	7,47
VYP-43 8-EXT Okno střešní (V) půda	2,1	1,40	1,00	2,90	2,1	1,40	1,00	2,90
VYP-44 8-EXT Okno střešní (Z) půda	2,1	1,40	1,00	2,90	2,1	1,40	1,00	2,90
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot$ 363,2		1,00	29,06	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot$ 363,2		1,00	29,06
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
STR-18 8-4 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,30	-0,84	-13,94	55,2	0,21	-0,76	-8,92

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		-0,84	-0,93	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 55,2$		-0,76	-3,37
STR-18 8-5 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,30	-0,84	-36,86	146,0	0,21	-0,76	-23,59
STR-28 8-5 Strop na půdu	128,4	0,60	-0,84	-64,86	128,4	1,32	-0,76	-129,25
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		-0,84	-4,62	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 274,4$		-0,76	-16,74
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³.K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³.K)	(W/K)
	0,33	63,2	0,33	20,9	0,33	63,2	0,33	20,9

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% a/nebo v důsledku požadované základní hodnoty součinitele prostupu tepla pro tuto konstrukci vyšší, než platí pro výplně otvoru ve svislé obvodové stěně ($U_{N,20} > U_{N20,W}$).

²⁾ V případě referenční budovy je vliv tepelných vazeb u obalových konstrukcí stanoven přírážkou $f_R * 0,02$ W/(m².K).

³⁾ V případě, že vnitřní návrhová teplota zóny Θ_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 Θ_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°C , resp. do 5°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 dělicí 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 $H_T \leq 0,00$ 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/(m².K)	W/(m².K)	
Z1 - Jídelna	0,404	0,616	152,64 %
Z2 - Kuchyňe	0,459	0,712	154,95 %
Z3 - Kanceláře	0,480	0,473	98,56 %
Z4 - Komunikace	0,458	0,429	93,58 %
Z5 - Pokoje	0,441	0,797	180,53 %
Z6 - Sklady	0,398	0,318	79,91 %
budova celkem	0,435	0,605	139,13 %
budova splňuje požadavek $U_{em,R}$ vybrané referenční budovy:			NE

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	$U_{em,R,class}$	U_{em}	Klasifikační třída
	W/(m²K)	W/(m²K)	
Budova celkem	0,318	0,605	E

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

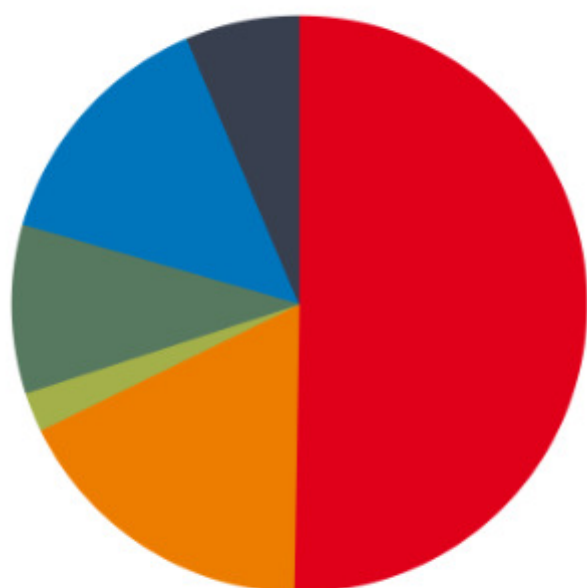
Jméno a příjmení	Ing. Jan Martínek
Adresa zpracovatele (ulice, popisné číslo, PSČ):	Ing. Jan Martínek
Podpis zpracovatele protokolu	

Datum vypracování protokolu průměrného součinitele prostupu tepla

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

KLASIFIKACE PRŮMĚRNÉHO SOUČiniteLE PROSTUPU TEPLA OBÁLKY BUDOVY			
Typ budovy:	Budova pro ubytování a stravování	Hodnocení obálky budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Masarykova 607 742 58, Příbor		
Katastrální území:	735329		
Parcelní číslo:	3211		
Celková podlahová plocha $A_c = 1119,23 \text{ [m}^2\text{]}$		hodnocená	doporučení
<p>mimořádně úsporná</p> <p>0,22</p> <p>0,29</p> <p>0,38</p> <p>0,54</p> <p>0,73</p> <p>0,92</p> <p>mimořádně ne hospodárná</p>		0,605	0,445
KLASIFIKACE		E	D
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em} \text{ [W/(m}^2\text{K)] } U_{em} = H_T / A$		0,605	0,445
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em,R,class} \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ typu referenční budovy určené vyhláškou o ENB pro klasifikaci.		0,318	0,318
Platnost štítku do (datum):	16.5.2035 (nebo do změny obálky budovy)		
Jméno a příjmení:	Ing. Jan Martínek		

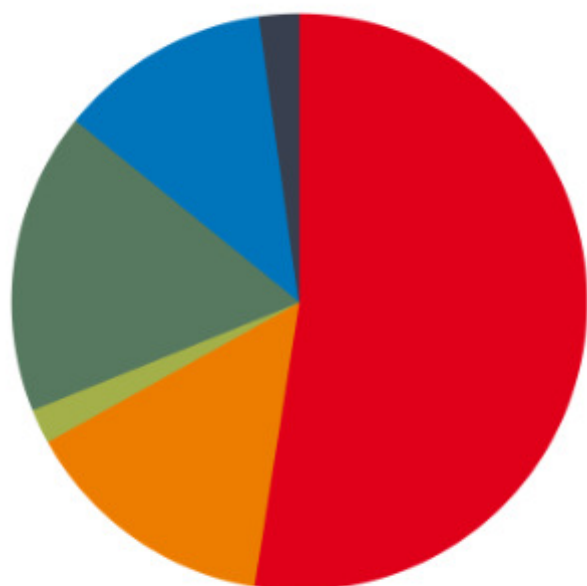
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 1 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 2.98$ kW (50.25 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 1.03$ kW (17.41 %)
- ztráty - podlahy $\phi_{t,PDL} = 0.14$ kW (2.43 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.55$ kW (9.34 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 0.85$ kW (14.28 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.37$ kW (6.30 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20^\circ\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15^\circ\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1 $\phi_{H,nd} = 5,94$ kW

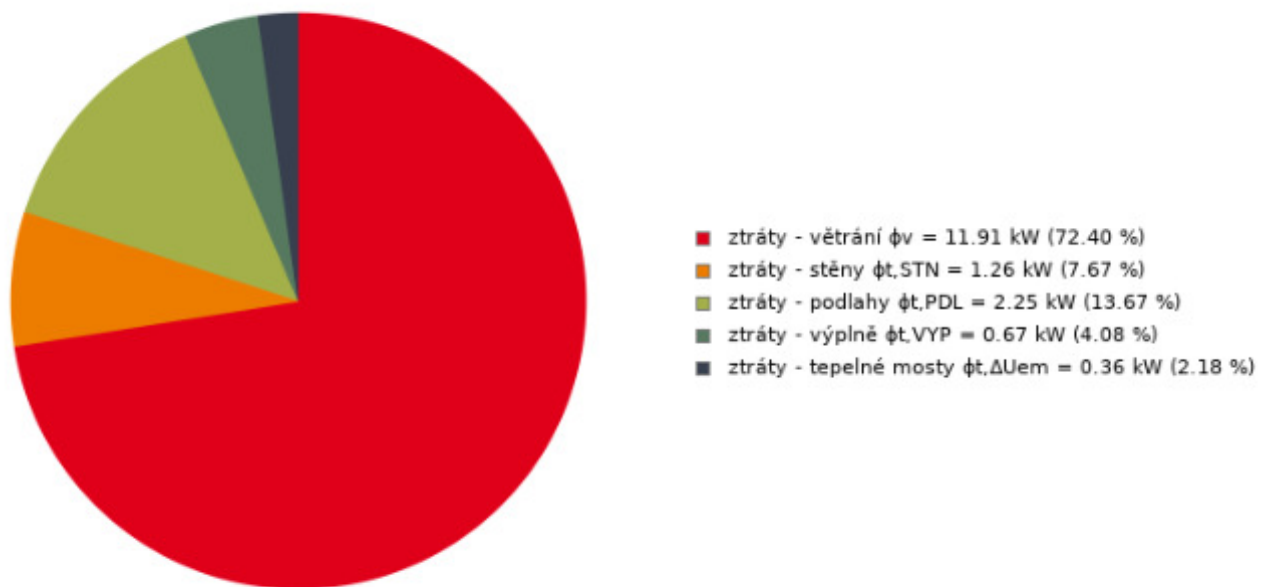
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 1 pro referenční budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 2.15$ kW (52.62 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.58$ kW (14.27 %)
- ztráty - podlahy $\phi_{t,PDL} = 0.08$ kW (2.08 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.69$ kW (16.96 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 0.48$ kW (11.76 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.09$ kW (2.31 %)

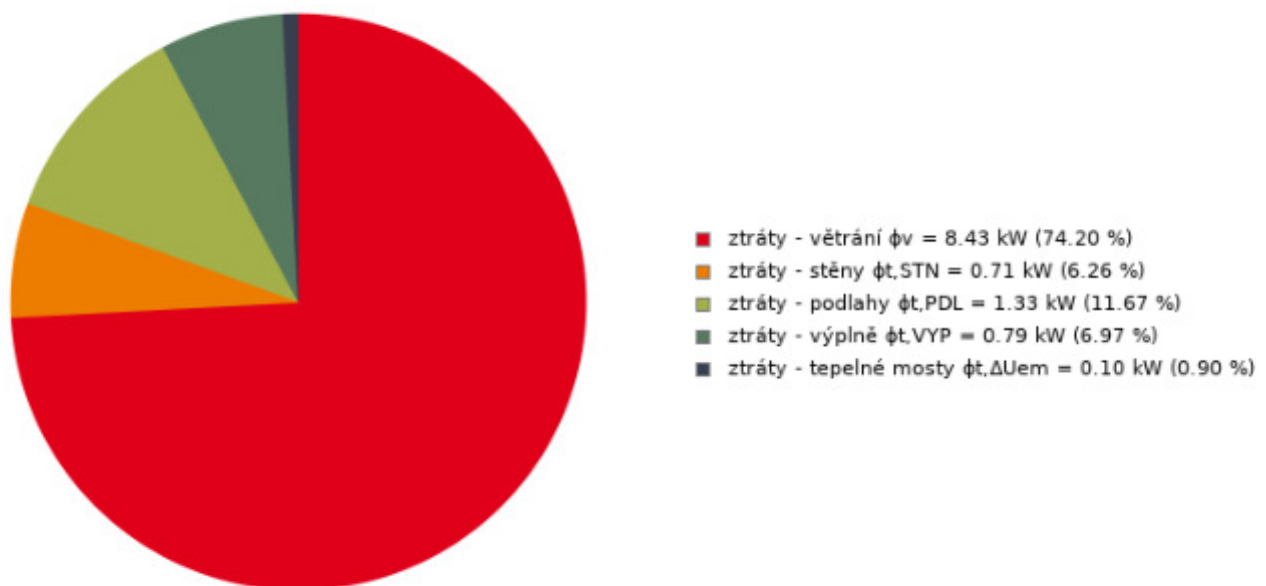
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20^\circ\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15^\circ\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1 $\phi_{H,nd} = 4,09$ kW

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



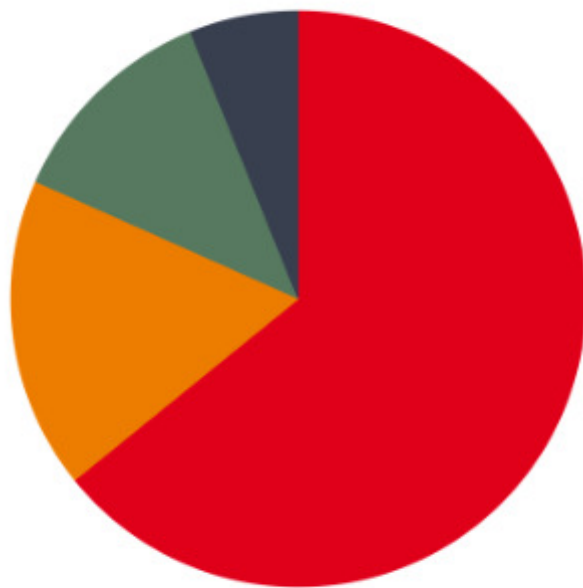
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2 $\phi_{H,nd} = 16,45\text{ kW}$

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



cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2 $\phi_{H,nd} = 11,36\text{ kW}$

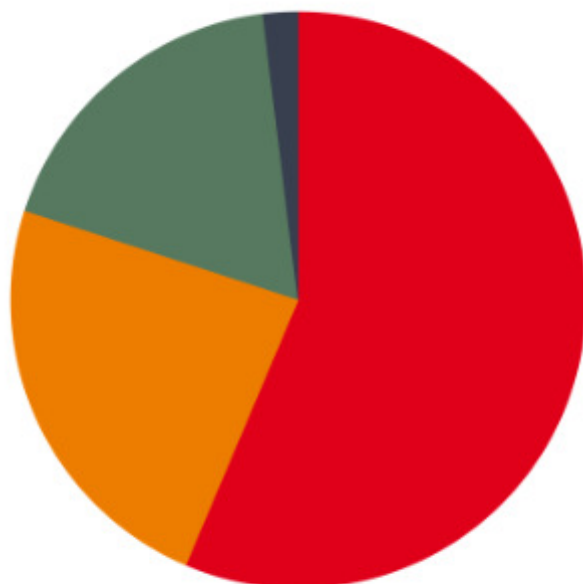
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 3 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 4.33$ kW (64.13 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 1.19$ kW (17.67 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.82$ kW (12.14 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.41$ kW (6.06 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20$ °C,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15$ °C,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3 $\phi_{H,nd} = 6,75$ kW

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



- ztráty - větrání $\phi_v = 3.17$ kW (56.31 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 1.33$ kW (23.66 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 1.02$ kW (18.22 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.10$ kW (1.82 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20$ °C,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15$ °C,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3 $\phi_{H,nd} = 5,62$ kW

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



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.99$ kW (34.93 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.43$ kW (15.05 %)
- ztráty - stropy, střechy $\phi_{t,STR} = 0.36$ kW (12.68 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.75$ kW (26.49 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.31$ kW (10.85 %)

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 $\phi_{H,nd} = 2,84$ kW

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



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.87$ kW (30.66 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.48$ kW (16.74 %)
- ztráty - stropy, střechy $\phi_{t,STR} = 0.54$ kW (19.02 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.88$ kW (30.77 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.08$ kW (2.81 %)

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 $\phi_{H,nd} = 2,85$ kW

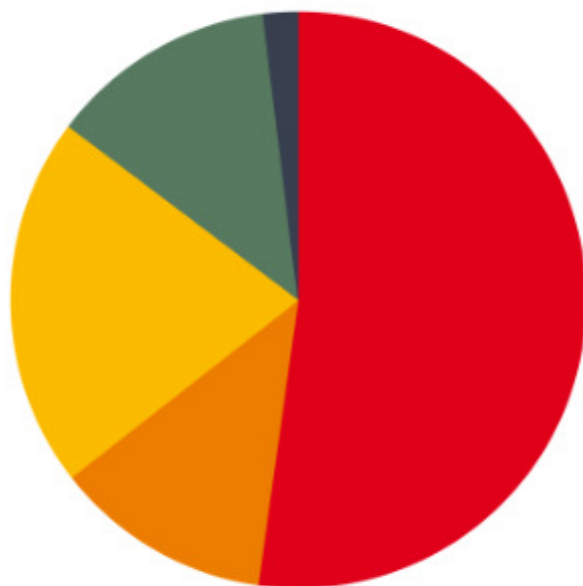
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 5 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 15.36$ kW (45.07 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 4.00$ kW (11.73 %)
- ztráty - stropy, střechy $\phi_{t,STR} = 10.79$ kW (31.68 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 2.23$ kW (6.54 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 1.70$ kW (4.98 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 5 $\phi_{H,nd} = 34,07$ kW

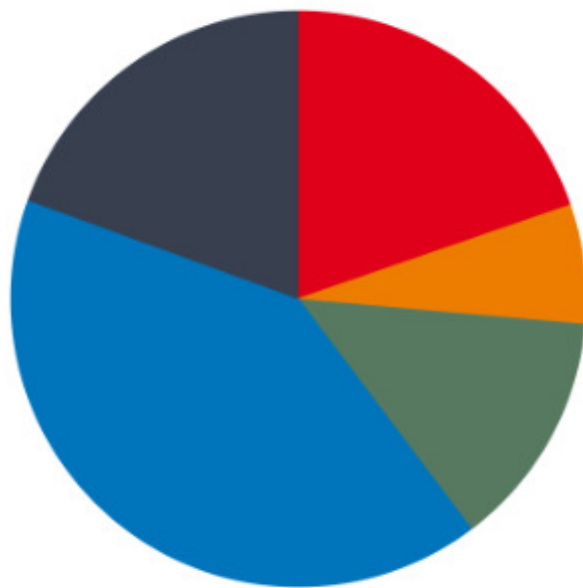
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 5 pro referenční budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 11.30$ kW (52.15 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 2.64$ kW (12.20 %)
- ztráty - stropy, střechy $\phi_{t,STR} = 4.51$ kW (20.82 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 2.77$ kW (12.80 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.44$ kW (2.03 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 5 $\phi_{H,nd} = 21,66$ kW

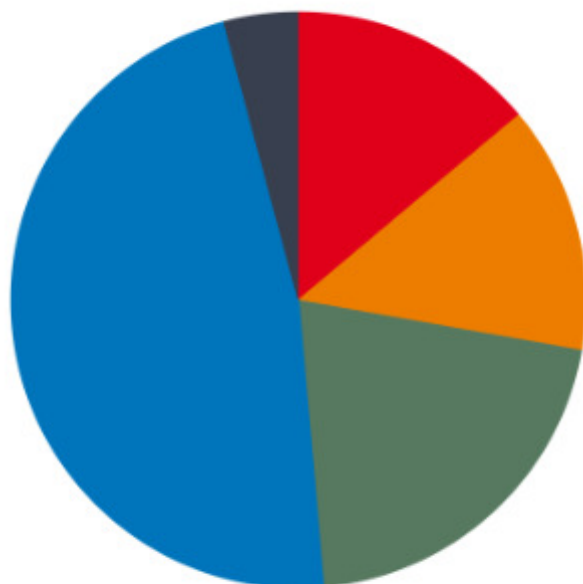
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 6 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.89$ kW (19.85 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.30$ kW (6.64 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.60$ kW (13.25 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 1.84$ kW (40.80 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.88$ kW (19.46 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 15^\circ\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15^\circ\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 6 $\phi_{H,nd} = 4,50$ kW

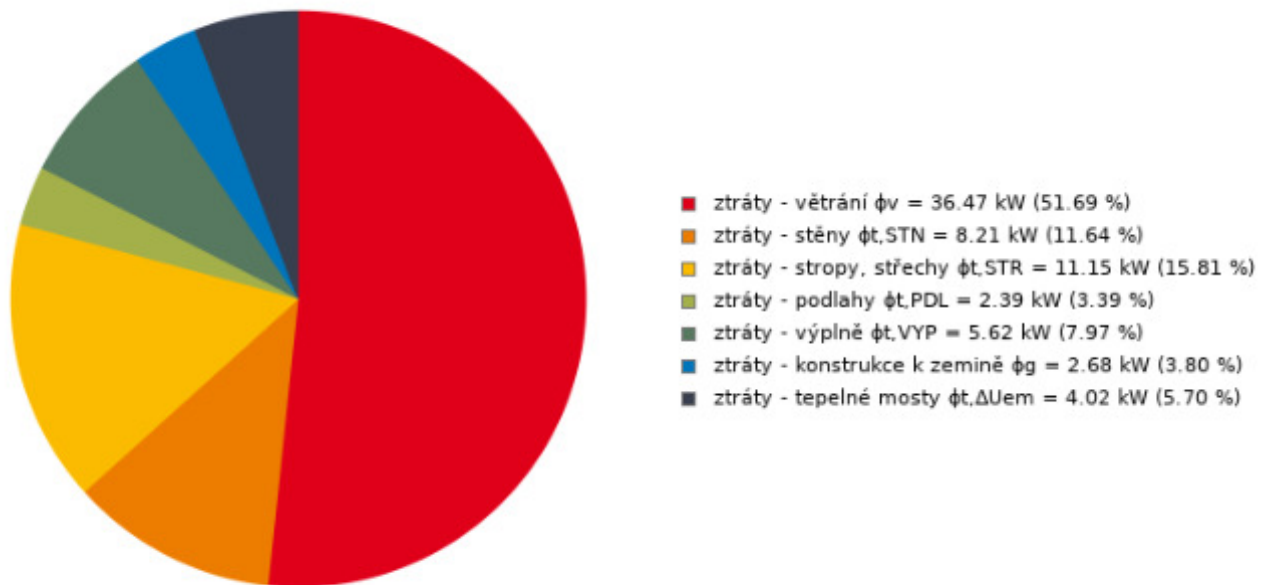
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 6 pro referenční budovu



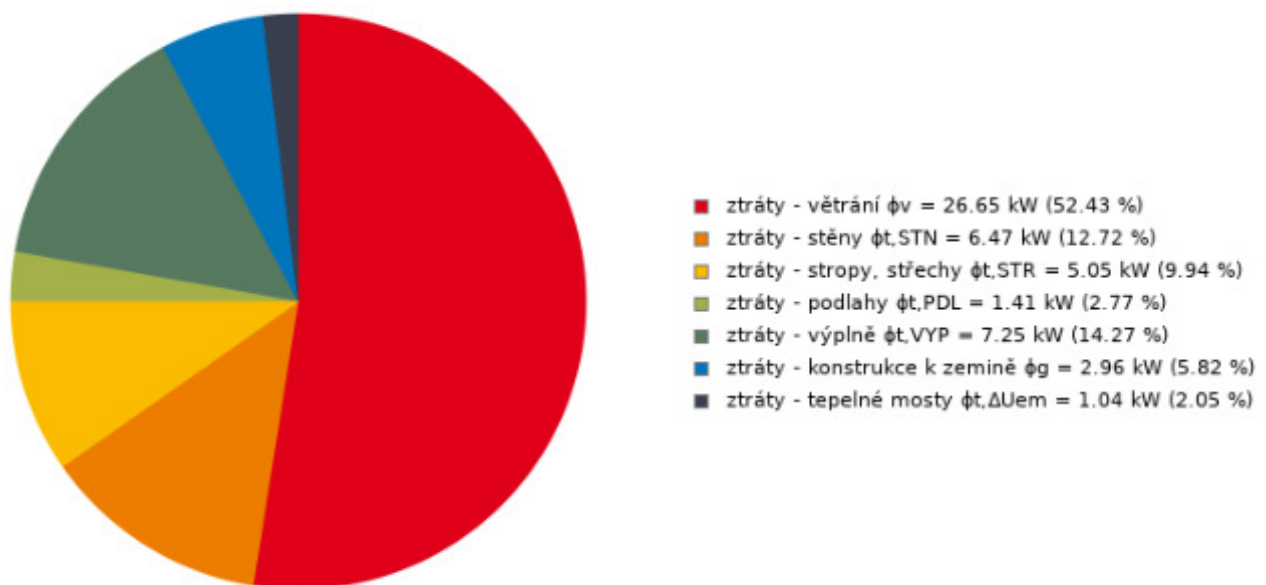
- ztráty - větrání $\phi_v = 0.73$ kW (13.96 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.72$ kW (13.76 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 1.09$ kW (20.84 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 2.48$ kW (47.21 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.22$ kW (4.22 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 15^\circ\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15^\circ\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 6 $\phi_{H,nd} = 5,25$ kW

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro hodnocenou budovu



tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro referenční budovu



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/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-7 Z1-ZEM Podlaha na terénu	2,41	0,45	NE	0,30	NE
STN-9 Z1-EXT OP (S) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
STN-10 Z1-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
STN-15 Z1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
VYP-29 Z1-EXT Okno (S)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-32 Z1-EXT Okno (Z)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
PDL-8 Z1-Z7 Strop nad suterénem	1,40	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 prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
STN-10 Z2-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
STN-14 Z2-EXT OP (J) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
STN-15 Z2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
VYP-31 Z2-EXT Okno (J)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-32 Z2-EXT Okno (Z)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-33 Z2-EXT Dveře (J)	1,70	1,70	ANO	1,20	NE
PDL-8 Z2-Z7 Strop nad suterénem	1,40	0,60	NE	0,40	NE

Konstrukce (ZÓNA Z3) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-11 Z3-EXT OP (S) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STN-12 Z3-EXT OP (V) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STN-13 Z3-EXT OP (J) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STN-16 Z3-EXT OP (Z) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
VYP-29 Z3-EXT Okno (S)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-30 Z3-EXT Okno (V)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z3-EXT Okno (J)	1,20	1,50	ANO	1,20	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 ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-12 Z4-EXT OP (V) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STN-13 Z4-EXT OP (J) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STN-16 Z4-EXT OP (Z) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STR-17 Z4-EXT Střecha vstup - přístavba	0,21	0,24	ANO	0,16	NE
VYP-30 Z4-EXT Okno (V)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z4-EXT Okno (J)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-33 Z4-EXT Dveře (J)	1,70	1,70	ANO	1,20	NE
STR-18 Z4-Z8 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE

Konstrukce (ZÓNA Z5) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
STN-9 Z5-EXT OP (S) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
STN-10 Z5-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
STN-11 Z5-EXT OP (S) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STN-12 Z5-EXT OP (V) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STN-14 Z5-EXT OP (J) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
STN-15 Z5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	0,53	0,30	NE	0,25	NE
STN-16 Z5-EXT OP (Z) Isorast 250	0,27	0,30	ANO	0,25	NE
STN-19 Z5-EXT OP (S) CP 300 + EPS 50	0,59	0,30	NE	0,25	NE
STN-20 Z5-EXT OP (V) CP 300 + EPS 50	0,59	0,30	NE	0,25	NE
STN-21 Z5-EXT OP (J) CP 300 + EPS 50	0,59	0,30	NE	0,25	NE
STN-22 Z5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS 50	0,59	0,30	NE	0,25	NE
STR-23 Z5-EXT Střecha (S)	1,69	0,30	NE	0,20	NE
STR-24 Z5-EXT Střecha (V)	1,69	0,30	NE	0,20	NE
STR-25 Z5-EXT Střecha (J)	1,69	0,30	NE	0,20	NE
STR-26 Z5-EXT Střecha (Z)	1,69	0,30	NE	0,20	NE
STR-27 Z5-EXT Střecha vikýř	1,69	0,24	NE	0,16	NE
VYP-29 Z5-EXT Okno (S)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-30 Z5-EXT Okno (V)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z5-EXT Okno (J)	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO

VYP-32 Okno (Z)	Z5-EXT	1,20	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-34 Okno střešní (Z)	Z5-EXT	1,40	1,40	ANO	1,10	NE
STR-18 Strop na půdu - přístavba	Z5-Z8	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-28 Strop na půdu	Z5-Z8	1,32	0,60	NE	0,40	NE

Konstrukce (ZÓNA Z6) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=15^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-1 Podlaha na terénu - přístavba	0,76	0,65	NE	0,45	NE
STN(z)-2 OP (T) Isorast 250 + EPS 50	0,20	0,65	ANO	0,45	ANO
STN-3 OP (S) Isorast 250	0,27	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-4 OP (V) Isorast 250	0,27	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-5 OP (J) Isorast 250	0,27	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-6 OP (Z) Isorast 250	0,27	0,45	ANO	0,36	ANO
VYP-29 Okno (S)	1,20	2,20	ANO	1,75	ANO
VYP-30 Okno (V)	1,20	2,20	ANO	1,75	ANO
VYP-31 Okno (J)	1,20	2,20	ANO	1,75	ANO
STN-52 SN Isorast 250 + CP 600	0,22	0,85	ANO	0,60	ANO

Konstrukce (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7) $\theta_{\text{u}}=3,91^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_{N} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-45 Z7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	3,76	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN(z)-46 Z7-ZEM OP (T) CP 600	1,09	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-47 Z7-EXT OP (V) CP 600 - suterén	1,02	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-48 Z7-EXT OP (J) CP 600 - suterén	1,02	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-49 Z7-EXT OP (Z) CP 600 - suterén	1,02	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-50 Z7-EXT Okno (J) - suterén	1,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-51 Z7-EXT Okno (Z) - suterén	1,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-8 Z1-Z7 Strop nad suterénem	1,40	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-8 Z2-Z7 Strop nad suterénem	1,40	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-52 Z7-Z6 SN Isorast 250 + CP 600	0,22	0,85	ANO	0,60	ANO

Konstrukce (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8) $\theta_u = -6,69^\circ\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-15 Z8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	0,53	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-35 Z8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-36 Z8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-37 Z8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-38 Z8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-39 Z8-EXT Střecha (S) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-40 Z8-EXT Střecha (V) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-41 Z8-EXT Střecha (J) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-42 Z8-EXT Střecha (Z) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-43 Z8-EXT Okno střešní (V) půda	1,40	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-44 Z8-EXT Okno střešní (Z) půda	1,40	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-18 Z8-Z4 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-18 Z8-Z5 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-28 Z8-Z5 Strop na půdu	1,32	0,60	NE	0,40	NE

Zóna / budova	$U_{em,Z,R.class}$	$U_{em,Z}$	Poměr $U_{em}/U_{em,R}$
	$W/(m^2.K)$	$W/(m^2.K)$	
Z1 - Jídelna	0,296	0,616	208,31 %
Z2 - Kuchyňe	0,340	0,712	209,39 %
Z3 - Kanceláře	0,336	0,473	140,80 %
Z4 - Komunikace	0,325	0,429	131,95 %
Z5 - Pokoje	0,314	0,797	253,36 %
Z6 - Sklady	0,310	0,318	102,37 %
budova celkem	0,318	0,605	190,54 %

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 [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 1-EXT OP (S) CP 450 + EPS 50	30,7	0,21	1,00	6,44	30,7	0,53	1,00	16,31
STN-10 1-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	5,5	0,21	1,00	1,16	5,5	0,53	1,00	2,93
STN-15 1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	19,4	0,21	1,00	4,07	19,4	0,53	1,00	10,31
VYP-29 1-EXT Okno (S)	9,9	1,05	1,00	10,40	9,9	1,20	1,00	11,88
VYP-32 1-EXT Okno (Z)	3,3	1,05	1,00	3,47	3,3	1,20	1,00	3,96
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 \cdot 68,7$		1,00	0,96	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 68,7$		1,00	5,50
PDL(z)-7 1-ZEM Podlaha na terénu	61,9	0,32	0,42	11,21	61,9	2,41	0,19	24,23
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 \cdot 61,9$			0,87	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 61,9$			4,95
PDL-8 1-7 Strop nad suterénem	6,4	0,42	0,71	1,91	6,4	1,40	0,46	4,12
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 \cdot 6,4$		0,71	0,06	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 6,4$		0,46	0,24
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	137,0	-	-	38,64	137,0	-	-	73,74
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			1,89	$\Sigma \Delta U_{em}$			10,68
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	40,53	-	-	-	84,42

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-10 2-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	8,7	0,21	1,00	1,83	8,7	0,53	1,00	4,63
STN-14 2-EXT OP (J) CP 450 + EPS 50	32,5	0,21	1,00	6,82	32,5	0,53	1,00	17,28
STN-15 2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	26,6	0,21	1,00	5,58	26,6	0,53	1,00	14,14
VYP-31 2-EXT Okno (J)	4,9	1,05	1,00	5,17	4,9	1,20	1,00	5,90
VYP-32 2-EXT Okno (Z)	6,6	1,05	1,00	6,93	6,6	1,20	1,00	7,92
VYP-33 2-EXT Dveře (J)	3,1	1,19	1,00	3,74	3,1	1,70	1,00	5,35
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 82,4$		1,00	1,15	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 82,4$		1,00	6,59
PDL-8 2-7 Strop nad suterénem	99,9	0,42	0,71	29,75	99,9	1,40	0,46	64,25
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 99,9$		0,71	0,99	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 99,9$		0,46	3,67
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	182,3	-	-	59,82	182,3	-	-	119,47
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,15	$\Sigma \Delta U_{em}$			10,27
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	61,96	-	-	-	129,74

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-11 3-EXT OP (S) Isorast 250	52,4	0,21	1,00	11,01	52,4	0,27	1,00	14,10
STN-12 3-EXT OP (V) Isorast 250	39,4	0,21	1,00	8,28	39,4	0,27	1,00	10,60
STN-13 3-EXT OP (J) Isorast 250	29,3	0,21	1,00	6,16	29,3	0,27	1,00	7,88
STN-16 3-EXT OP (Z) Isorast 250	5,6	0,21	1,00	1,17	5,6	0,27	1,00	1,49
VYP-29 3-EXT Okno (S)	9,0	1,05	1,00	9,46	9,0	1,20	1,00	10,81
VYP-30 3-EXT Okno (V)	2,6	1,05	1,00	2,76	2,6	1,20	1,00	3,15
VYP-31 3-EXT Okno (J)	7,9	1,05	1,00	8,27	7,9	1,20	1,00	9,45
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 \cdot 146,2$		1,00	2,05	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot 146,2$		1,00	11,69
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	146,2	-	-	47,09	146,2	-	-	57,49
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,05	$\Sigma \Delta U_{em}$			11,69
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	49,13	-	-	-	69,18

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-12 4-EXT OP (V) Isorast 250	5,9	0,21	1,00	1,24	5,9	0,27	1,00	1,59
STN-13 4-EXT OP (J) Isorast 250	33,9	0,21	1,00	7,11	33,9	0,27	1,00	9,11
STN-16 4-EXT OP (Z) Isorast 250	5,7	0,21	1,00	1,19	5,7	0,27	1,00	1,53
STR-17 4-EXT Střecha vstup - přístavba	6,5	0,17	1,00	1,09	6,5	0,21	1,00	1,38
VYP-30 4-EXT Okno (V)	4,5	1,05	1,00	4,73	4,5	1,20	1,00	5,40
VYP-31 4-EXT Okno (J)	7,4	1,05	1,00	7,72	7,4	1,20	1,00	8,82
VYP-33 4-EXT Dveře (J)	4,3	1,19	1,00	5,12	4,3	1,70	1,00	7,31
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 68,1$		1,00	0,95	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 68,1$		1,00	5,45
STR-18 4-8 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,21	0,88	10,25	55,2	0,21	0,76	8,92
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 55,2$		0,88	0,68	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 55,2$		0,76	3,37
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	123,3	-	-	38,45	123,3	-	-	44,07
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			1,64	$\Sigma \Delta U_{em}$			8,82
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	40,09	-	-	-	52,89

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z5)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 5-EXT OP (S) CP 450 + EPS 50	46,5	0,21	1,00	9,76	46,5	0,53	1,00	24,73
STN-10 5-EXT OP (V) CP 450 + EPS 50	27,2	0,21	1,00	5,72	27,2	0,53	1,00	14,49
STN-11 5-EXT OP (S) Isorast 250	46,4	0,21	1,00	9,75	46,4	0,27	1,00	12,49
STN-12 5-EXT OP (V) Isorast 250	26,4	0,21	1,00	5,55	26,4	0,27	1,00	7,11
STN-14 5-EXT OP (J) CP 450 + EPS 50	39,4	0,21	1,00	8,27	39,4	0,53	1,00	20,96
STN-15 5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	48,5	0,21	1,00	10,18	48,5	0,53	1,00	25,79
STN-16 5-EXT OP (Z) Isorast 250	4,9	0,21	1,00	1,02	4,9	0,27	1,00	1,31
STN-19 5-EXT OP (S) CP 300 + EPS 50	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,59	1,00	1,83
STN-20 5-EXT OP (V) CP 300 + EPS 50	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,59	1,00	1,83
STN-21 5-EXT OP (J) CP 300 + EPS 50	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,59	1,00	1,83
STN-22 5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS 50	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,59	1,00	1,83
STR-23 5-EXT Střecha (S)	5,9	0,21	1,00	1,23	5,9	1,69	1,00	9,91
STR-24 5-EXT Střecha (V)	32,2	0,21	1,00	6,75	32,2	1,69	1,00	54,19
STR-25 5-EXT Střecha (J)	15,2	0,21	1,00	3,19	15,2	1,69	1,00	25,58

STR-26 5-EXT Střecha (Z)	30,3	0,21	1,00	6,37	30,3	1,69	1,00	51,12
STR-27 5-EXT Střecha vikýř	8,7	0,17	1,00	1,46	8,7	1,69	1,00	14,69
VYP-29 5-EXT Okno (S)	19,3	1,05	1,00	20,31	19,3	1,20	1,00	23,21
VYP-30 5-EXT Okno (V)	3,2	1,05	1,00	3,32	3,2	1,20	1,00	3,80
VYP-31 5-EXT Okno (J)	18,1	1,05	1,00	19,01	18,1	1,20	1,00	21,73
VYP-32 5-EXT Okno (Z)	11,4	1,05	1,00	11,92	11,4	1,20	1,00	13,62
VYP-34 5-EXT Okno střešní (Z)	0,9	0,98	1,00	0,90	0,9	1,40	1,00	1,29
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 396,8$		1,00	5,56	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 396,8$		1,00	31,75
STR-18 5-8 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,21	0,88	27,09	146,0	0,21	0,76	23,59
STR-28 5-8 Strop na půdu	128,4	0,42	0,88	47,66	128,4	1,32	0,76	129,25
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 274,4$		0,88	3,39	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 274,4$		0,76	16,74
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	671,2	-	-	202,07	671,2	-	-	486,18
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			8,95	$\Sigma \Delta U_{em}$			48,48
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	211,02	-	-	-	534,66

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z6)	Referenční budova θ _i = 15 °C				Hodnocená budova θ _i = 15 °C			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U _{R,class} [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]
STN-3 6-EXT OP (S) Isorast 250	6,1	0,32	1,00	1,92	6,1	0,27	1,00	1,64
STN-4 6-EXT OP (V) Isorast 250	10,8	0,32	1,00	3,40	10,8	0,27	1,00	2,91
STN-5 6-EXT OP (J) Isorast 250	12,3	0,32	1,00	3,87	12,3	0,27	1,00	3,30
STN-6 6-EXT OP (Z) Isorast 250	1,5	0,32	1,00	0,47	1,5	0,27	1,00	0,40
VYP-29 6-EXT Okno (S)	10,4	1,54	1,00	16,04	10,4	1,20	1,00	12,50
VYP-30 6-EXT Okno (V)	2,0	1,54	1,00	3,00	2,0	1,20	1,00	2,34
VYP-31 6-EXT Okno (J)	4,2	1,54	1,00	6,47	4,2	1,20	1,00	5,04
Přirážky na tepelné vazby	ΔU _{em} = 0,014 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,014 * 47,2		1,00	0,66	ΔU _{em} = 0,080 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,080 * 47,2		1,00	3,78
PDL(z)-1 6-ZEM Podlaha na terénu - přístavba	205,1	0,46	0,35	68,76	205,1	0,76	0,43	61,20
STN(z)-2 6-ZEM OP (T) Isorast 250 + EPS 50	104,7	0,46			104,7	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	ΔU _{em} = 0,014 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,014 * 309,8			4,34	ΔU _{em} = 0,080 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,080 * 309,8			24,78
STN-52 6-7 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,60	0,66	8,32	21,2	0,22	0,37	1,71
Přirážky na tepelné vazby	ΔU _{em} = 0,014 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,014 * 21,2		0,66	0,20	ΔU _{em} = 0,080 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,080 * 21,2		0,37	0,63
Celkem bez vlivu ΔU _{em}	378,2	-	-	112,24	378,2	-	-	91,03
tepelné vazby ²⁾	ΣΔU _{em}			5,19	ΣΔU _{em}			29,19
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	117,44	-	-	-	120,22

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7)	Referenční budova $\theta_u = -4,82\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 3,91\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-47 7-EXT OP (V) CP 600 - suterén	2,5	1,02	1,00	2,55	2,5	1,02	1,00	2,55
STN-48 7-EXT OP (J) CP 600 - suterén	10,2	1,02	1,00	10,43	10,2	1,02	1,00	10,43
STN-49 7-EXT OP (Z) CP 600 - suterén	8,5	1,02	1,00	8,71	8,5	1,02	1,00	8,71
VYP-50 7-EXT Okno (J) - suterén	1,0	1,20	1,00	1,19	1,0	1,20	1,00	1,19
VYP-51 7-EXT Okno (Z) - suterén	1,1	1,20	1,00	1,35	1,1	1,20	1,00	1,35
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 23,3$		1,00	1,87	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 23,3$		1,00	1,87
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině $H_{T,ug}$								
PDL(z)-45 7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	107,9	2,63	0,17	70,41	107,9	3,76	0,17	70,41
STN(z)-46 7-ZEM OP (T) CP 600	78,8	0,77			78,8	1,09		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 186,7$			14,93	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 186,7$			14,93
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
PDL-8 7-1 Strop nad suterénem	6,4	0,42	-0,71	-1,91	6,4	1,40	-0,46	-4,12
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 6,4$		-0,71	-0,06	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 6,4$		-0,46	-0,24
PDL-8 7-2 Strop nad suterénem	99,9	0,42	-0,71	-29,75	99,9	1,40	-0,46	-64,25
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 99,9$		-0,71	-0,99	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 99,9$		-0,46	-3,67

STN-52 7-6 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,60	-0,66	-8,32	21,2	0,22	-0,37	-1,71
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 21,2$		-0,66	-0,20	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 21,2$		-0,37	-0,63
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)
	0,33	78,9	0,33	26,0	0,33	78,9	0,33	26,0

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8)	Referenční budova $\theta_u = -10,93\text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = -6,69\text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-15 8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS 50	3,7	0,53	1,00	1,97	3,7	0,53	1,00	1,97
STR-35 8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-36 8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	36,5	3,58	1,00	130,68	36,5	3,58	1,00	130,68
STR-37 8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-38 8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	12,0	3,58	1,00	43,08	12,0	3,58	1,00	43,08
STR-39 8-EXT Střecha (S) půda	36,3	0,17	1,00	6,24	36,3	0,17	1,00	6,24
STR-40 8-EXT Střecha (V) půda	49,5	0,17	1,00	8,52	49,5	0,17	1,00	8,52
STR-41 8-EXT Střecha (J) půda	36,2	0,17	1,00	6,23	36,2	0,17	1,00	6,23
STR-42 8-EXT Střecha (Z) půda	43,4	0,17	1,00	7,47	43,4	0,17	1,00	7,47
VYP-43 8-EXT Okno střešní (V) půda	2,1	1,40	1,00	2,90	2,1	1,40	1,00	2,90
VYP-44 8-EXT Okno střešní (Z) půda	2,1	1,40	1,00	2,90	2,1	1,40	1,00	2,90
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot$ 363,2		1,00	29,06	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,080 \cdot$ 363,2		1,00	29,06
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
STR-18 8-4 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,21	-0,88	-10,25	55,2	0,21	-0,76	-8,92

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 55,2$		-0,88	-0,68	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 55,2$		-0,76	-3,37
STR-18 8-5 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,21	-0,88	-27,09	146,0	0,21	-0,76	-23,59
STR-28 8-5 Strop na půdu	128,4	0,42	-0,88	-47,66	128,4	1,32	-0,76	-129,25
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 274,4$		-0,88	-3,39	$\Delta U_{em} = 0,080$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,080 * 274,4$		-0,76	-16,74
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)
	0,33	63,2	0,33	20,9	0,33	63,2	0,33	20,9

Informace o použitém výpočetním nástroji

výpočetní nástroj	DEKSOFT Energetika
verze	8.0.5
bližší informace	www.deksoft.eu

Identifikační označení protokolu

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

PROTOKOL MĚRNÉ ROČNÍ POTŘEBY TEPLA NA VYTÁPĚNÍ

-

Způsob výpočtu

MPO ČR 264/2020 (222/2024) Sb. – měsíční výpočet

Identifikační údaje budovy

Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Příbor, Masarykova 607, 742 58
Katastrální území:	735329
Parcelní číslo:	3211
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	1950
Vlastník nebo stavebník:	Moravskoslezský kraj
Adresa:	28. října 2771/117 70200 Ostrava
IČ:	70890692
Tel./e-mail:	/

Typ budovy

<input type="checkbox"/> Rodinný dům	<input type="checkbox"/> Bytový dům	<input checked="" 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:

--

2) Jméno zpracovatele protokolu měrné roční potřeby tepla na vytápění a měrné neobnovitelné primární energie, protokolu průměrného součinitele prostupu tepla U_{em}:

název zpracovatele:	Ing. Jan Martínek
ulice zpracovatele:	-
město zpracovatele	-
jméno oprávněné osoby:	Ing. Jan Martínek -
kontakt - telefon:	-
kontakt - email:	-

Identifikační označení protokolu

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

3) Datum zpracování výpočtu:

--

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-29 , VYP-29 , VYP-29 , VYP-29											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 180	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-32 , VYP-32 , VYP-30 , VYP-30 , VYP-30 , VYP-32 , VYP-30											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-31 , VYP-33 , VYP-31 , VYP-31 , VYP-33 , VYP-31 , VYP-31											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 0	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-34											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				75 °
[kWh/m²mēs]	16,3	28,9	53,6	85,0	101,9	105,1	99,0	94,5	61,9	43,9	20,2	12,6
konstrukce	VYP-50 ¹⁾											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 0	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-51 ¹⁾ , VYP-43 ¹⁾ , VYP-44 ¹⁾											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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° = vodorovná výplň, 90° = svislá výplň, 180° = 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° s tím, že sběrná solární plocha výplně je přenásobena (snížena) sinem sklonu výplně.

5) Počet zón v budově:

	8
--	---

6) Celková energeticky vztažná podlahová plocha A_c :

	1 119,2
--	---------

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	58,8
Zóna 2	88,4
Zóna 3	134,3
Zóna 4	112,2
Zóna 5	422,0
Zóna 6	190,8

8) Vnitřní návrhové teploty:

Profil užívání přiřazení k zóně 1

název profilu	Ubytovací zařízení -restaurace, stravovací prostory		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 2

název profilu	Ubytovací zařízení -přípravy jídel		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	16	°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

Profil užívání přiřazení k zóně 3

název profilu	Administrativní budovy - kancelářské prostory (oddělené kanceláře)		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 4

název profilu	Ubytovací zařízení -chodby, komunikace		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 5

název profilu	Ubytovací zařízení -ubytovací prostory, pokoje		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C

8) Vnitřní návrhové teploty:

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

Profil užívání přiřazení k zóně 6

název profilu	Ubytovací zařízení -sklady ostatní		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	15	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	15	°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

9) Vnitřní tepelná kapacita:

Tepelná kapacita zóny 1

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 2

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 3

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 4

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 5

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 6

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

10) Vnitřní tepelné zisky:

Vnitřní tepelné zisky zóny 1

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	13,20	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,35	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	4,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,15	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	58,76	m ²
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	150 / 150	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,lx}$	0,023	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 2

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	7,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,40	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	200,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,25	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	88,39	m ²
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	312,5 / 300	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L,lx}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 3

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	8,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,25	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	12,00	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,25	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	134,31	m ²
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	357,143 / 300,0001 2	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,ix}$	0,023	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	2 250	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	300	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,90	-
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	$\Phi_{int,Oc}$	0,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,0	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	0,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,0	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	112,23	m ²
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	108,696 / 100,0003 2	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,ix}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 5

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	7,80	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,45	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	2,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,20	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i}$	422,01	m ²
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i} / A_{f, \text{int}}$	100	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	E_m / E'_m	200 / 200	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L, lx}$	0,027	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	1 100	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	3000	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,60	-
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 6

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{\text{int}, Oc}$	0,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	1,0	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{\text{int}, A}$	0,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,0	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	190,75	m ²
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	100 / 100	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L,lx}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,70	-
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 ²] na jednu osobu	f_{osoba}	6,1	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		9,6	os

Počet osob v zóně 2

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	10,0	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		8,8	os

Počet osob v zóně 3

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	10	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		13,4	os

Počet osob v zóně 4

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

Počet osob v zóně 5

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	9,0	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		46,9	os

Počet osob v zóně 6

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

12) Objem vzduchu v zóně V_{int} :

Objem vzduchu v zóně 1

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	191,0	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 2

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	287,2	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 3

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	436,5	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 4

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	342,9	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 5

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	1 136,8	m ³
----------------------	-----------	---------	----------------

Objem vzduchu v zóně 6

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	540,8	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

13) Typ větrání:

Typ větrání zóny 1

zóna řízeně větrána	NE		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k V_{int})	V_{nd}	1,50	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}	3,00	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 2

zóna řízeně větrána	NE		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k V_{int})	V_{nd}	3,50	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}	3,00	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 3

zóna řízeně větrána	NE		
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}	3,00	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 4

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}	3,00	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	6,9	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 5

13) Typ větrání:

zóna řízeně větrána	NE		
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}	3,00	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	6,05	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	4,66	m

Typ větrání zóny 6

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}	3,00	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	2,96	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

14) Neprůsvitné konstrukce:

Neprůsvitné konstrukce zóny 1

PDL(z)	7	Podlaha na terénu		
plocha konstrukce		A	61,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	2,411	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ig}	viz 16)	W/K
STN	9	OP (S) CP 450 + EPS 50		
plocha konstrukce		A	30,65	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	16,31	W/K
STN	10	OP (V) CP 450 + EPS 50		
plocha konstrukce		A	5,51	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	2,93	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS 50		
plocha konstrukce		A	19,38	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	10,31	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 2

STN	10	OP (V) CP 450 + EPS 50		
plocha konstrukce		A	8,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	4,63	W/K
STN	14	OP (J) CP 450 + EPS 50		
plocha konstrukce		A	32,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	17,28	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS 50		
plocha konstrukce		A	26,58	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	14,14	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 3

STN	11	OP (S) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	52,41	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	14,10	W/K
STN	12	OP (V) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	39,41	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	10,60	W/K
STN	13	OP (J) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	29,31	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	7,88	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	5,55	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,49	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 4

STN	12	OP (V) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	5,93	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,59	W/K
STN	13	OP (J) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	33,87	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	9,11	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	5,69	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,53	W/K
STR	17	Střecha vstup - přístavba		
plocha konstrukce		A	6,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,213	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,240	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	1,38	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 5

STN	9	OP (S) CP 450 + EPS 50	
plocha konstrukce	A	46,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	NE		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	24,73	W/K
STN	10	OP (V) CP 450 + EPS 50	
plocha konstrukce	A	27,25	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	NE		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	14,49	W/K
STN	11	OP (S) Isorast 250	
plocha konstrukce	A	46,43	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	12,49	W/K
STN	12	OP (V) Isorast 250	
plocha konstrukce	A	26,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	7,11	W/K
STN	14	OP (J) CP 450 + EPS 50	
plocha konstrukce	A	39,40	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	NE		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	20,96	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS 50			
plocha konstrukce			A	48,47	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	25,79	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250			
plocha konstrukce			A	4,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	1,31	W/K
STN	19	OP (S) CP 300 + EPS 50			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,593	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	1,83	W/K
STN	20	OP (V) CP 300 + EPS 50			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,593	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	1,83	W/K
STN	21	OP (J) CP 300 + EPS 50			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,593	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-

14) Neprůsvitné konstrukce:

měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	1,83	W/K
STN	22	OP (Z) CP 300 + EPS 50			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,593	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	1,83	W/K
STR	23	Střecha (S)			
plocha konstrukce			A	5,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,685	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	9,91	W/K
STR	24	Střecha (V)			
plocha konstrukce			A	32,16	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,685	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	54,19	W/K
STR	25	Střecha (J)			
plocha konstrukce			A	15,18	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,685	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	25,58	W/K
STR	26	Střecha (Z)			
plocha konstrukce			A	30,34	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,685	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			NE		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	51,12	W/K

14) Neprůsvitné konstrukce:

STR	27	Střecha vikýř		
plocha konstrukce		A	8,72	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,685	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,240	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	14,69	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 6

PDL(z)	1	Podlaha na terénu - přístavba		
plocha konstrukce		A	205,13	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,760	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,650	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ig}	viz 16)	W/K
STN(z)	2	OP (T) Isorast 250 + EPS 50		
plocha konstrukce		A	104,71	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,202	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,650	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ig}	viz 16)	W/K
STN	3	OP (S) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	6,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,64	W/K
STN	4	OP (V) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	10,80	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	2,91	W/K

14) Neprůsvitné konstrukce:

STN	5	OP (J) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	12,28	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	3,30	W/K
STN	6	OP (Z) Isorast 250		
plocha konstrukce		A	1,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,269	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	0,40	W/K

15) Nevytápěné prostory:

Nevytápěná zóna 7

název nevytápěné zóny		Suterén		
název profilu		(m) obecný nevytápěný prostor		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru		$V_{int,u}$	239,05	m ³
Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int,u}$) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		V_{ue}	0,33	1/h
výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru				
PDL	8	Strop nad suterénem		
plocha konstrukce		A	6,40	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,399	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	8,95	W/K
PDL	8	Strop nad suterénem		
plocha konstrukce		A	99,89	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,399	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	139,75	W/K
STN	52	SN Isorast 250 + CP 600		
plocha konstrukce		A	21,16	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,218	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,850	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	4,61	W/K
výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeminy nebo sousední budovy				
PDL(z)	45	Podlaha na terénu - suterén		
plocha konstrukce		A	107,87	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,757	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ug}	viz 16)	W/K
STN(z)	46	OP (T) CP 600		
plocha konstrukce		A	78,83	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,094	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K

15) Nevytápěné prostory:

měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ug}$	viz 16)	W/K
STN	47	OP (V) CP 600 - suterén			
plocha konstrukce			A	2,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,023	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	2,55	W/K
STN	48	OP (J) CP 600 - suterén			
plocha konstrukce			A	10,20	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,023	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	10,43	W/K
STN	49	OP (Z) CP 600 - suterén			
plocha konstrukce			A	8,51	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,023	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	8,71	W/K
VYP	50	Okno (J) - suterén			
plocha konstrukce			A	0,99	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	1,19	W/K
VYP	51	Okno (Z) - suterén			
plocha konstrukce			A	1,13	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	1,35	W/K
výpis měrných tepelných toků					
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem ²⁾			$H_{tr,ue}$	111,44	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem			$H_{v,ue}$	29,10	W/K

Nevytápěná zóna 8

název nevytápěné zóny	Půda		
název profilu	(m) obecný nevytápěný prostor		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru	$V_{int,u}$	191,51	m ³

15) Nevytápěné prostory:

Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int,u}$) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		V_{ue}	0,33	1/h
výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru				
STR	18	Strop na půdu - přístavba		
plocha konstrukce		A	55,21	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,212	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	11,70	W/K
STR	18	Strop na půdu - přístavba		
plocha konstrukce		A	145,96	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,212	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	30,94	W/K
STR	28	Strop na půdu		
plocha konstrukce		A	128,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,320	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	169,51	W/K
výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeminy nebo sousední budovy				
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS 50		
plocha konstrukce		A	3,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,532	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ue}	1,97	W/K
STR	35	Střecha (S) půda - přístavba		
plocha konstrukce		A	70,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,578	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ue}	252,95	W/K
STR	36	Střecha (V) půda - přístavba		
plocha konstrukce		A	36,52	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,578	W/m ² K

15) Nevytápěné prostory:

požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	130,68	W/K
STR	37	Střecha (J) půda - přístavba			
plocha konstrukce			A	70,70	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	3,578	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	252,95	W/K
STR	38	Střecha (Z) půda - přístavba			
plocha konstrukce			A	12,04	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	3,578	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	43,08	W/K
STR	39	Střecha (S) půda			
plocha konstrukce			A	36,27	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	6,24	W/K
STR	40	Střecha (V) půda			
plocha konstrukce			A	49,52	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	8,52	W/K
STR	41	Střecha (J) půda			
plocha konstrukce			A	36,25	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	6,23	W/K
STR	42	Střecha (Z) půda			
plocha konstrukce			A	43,41	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	7,47	W/K

15) Nevytápěné prostory:

VYP	43	Okno střešní (V) půda		
plocha konstrukce		A	2,07	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,400	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H _{tr,ue}	2,90	W/K
VYP	44	Okno střešní (Z) půda		
plocha konstrukce		A	2,07	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,400	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H _{tr,ue}	2,90	W/K
výpis měrných tepelných toků				
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem ²⁾		H _{tr,ue}	744,94	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		H _{v,ue}	20,96	W/K

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

²⁾ $H_{tr,ue}$ - měrný tepelný tok prostupem z nevytápěného prostoru do exteriéru včetně zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné vazby ΔU . $H_{tr,ue} = H_{tr,ue} + H_{tr,ug}$, 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.

³⁾ 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 zemínou:

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 1

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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/m³K

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na terénu	PDL(z)-7 Podlaha na terénu		
exponovaný obvod podlahy	P	18,15	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	61,88	m²
charakteristický rozměr podlahy	B'	6,82	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,50	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	0,245	m²K/W
návrhový součinitel tepelné vodivosti použité u svislé okrajové tepelné izolace	λ_u	-	W/mK
hloubka svislé okrajové tepelné izolace	D	-	m
tloušťka svislé okrajové tepelné izolace	d_n	-	m
návrhový součinitel tepelné vodivosti použité u vodorovné okrajové tepelné izolace	λ_u	-	W/mK
šířka vodorovné okrajové tepelné izolace	D	-	m
tloušťka vodorovné okrajové tepelné izolace	d_n	-	m
ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině bez zahrnutí vlivu okrajových tepelných izolací	U_0	0,392	W/m²K
doplňkový lineární činitel tepelné vodivosti prostupu tepla při umístění okrajové tepelné izolace	$\Delta\psi$	-	W/mK

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

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině včetně zahrnutí vlivu okrajových tepelných izolací	U	0,392	W/m²K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	24,23	W/K

Poznámka: Činitel teplotní redukce b , ekvivalentní součinitele prostupu tepla podlahy na terénu U a U_0 , a měrná tepelná ztráta $H_{tr,ig}$ podlahy na terénu jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.

Vnitřní periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pi}	36,05	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pe}	10,77	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	33,55	32,37	28,62	24,22	18,93	16,14	14,30	14,41	18,78	24,06	29,12	31,79

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 2

16) Výpis konstrukcí ve styku se zemínou:

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 3

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 4

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 5

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 6

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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/m³K

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na zemině suterénu	PDL(z)-1 Podlaha na terénu - přístavba		
exponovaný obvod podlahy	P	51,33	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	205,13	m²
charakteristický rozměr podlahy	B'	7,99	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,30	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	1,146	m²K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-2 OP (T) Isorast 250 + EPS 50		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	z	2,04	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	R_w	4,820	m²K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	b	0,35	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	U'	0,198	W/m²K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	61,20	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}	102,49	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pe}	16,77	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	86,38	83,29	73,51	62,19	48,80	58,90	83,89	82,58	48,29	61,67	74,80	81,75

16) Výpis konstrukcí ve styku se zemínou:

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 7

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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)-45 Podlaha na terénu - suterén		
exponovaný obvod podlahy	P	34,51	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	107,87	m ²
charakteristický rozměr podlahy	B'	6,25	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,60	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	0,096	m ² K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-46 OP (T) CP 600		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	z	2,28	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	R_w	0,784	m ² K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	b	0,14	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	U'	0,377	W/m ² K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ug}$	70,41	W/K

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

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 8

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

17) Průsvitné konstrukce:

Průsvitné konstrukce zóny 1

VYP	29	Okno (S)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		A	9,90	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	11,88	W/K
VYP	32	Okno (Z)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		A	3,30	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	3,96	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 2

VYP	31	Okno (J)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih		
plocha konstrukce		A	4,92	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	5,90	W/K
VYP	32	Okno (Z)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		

17) Průsvitné konstrukce:

plocha konstrukce			A	6,60	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U _N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g _{gl, kolmá}	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H _{tr,ie}	7,92	W/K
VYP	33	Dveře (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	3,15	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,700	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U _N	1,700	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g _{gl, kolmá}	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H _{tr,ie}	5,35	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 3

VYP	29	Okno (S)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		A	9,01	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,200	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g _{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	10,81	W/K
VYP	30	Okno (V)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		A	2,63	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,200	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m²K

17) Průsvitné konstrukce:

splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	3,15	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	7,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	9,45	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 4

VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	4,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	5,40	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	7,35	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,67	-

17) Průsvitné konstrukce:

korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	8,82	W/K
VYP	33	Dveře (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	4,30	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,700	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,700	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	7,31	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 5

VYP	29	Okno (S)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			sever		
plocha konstrukce			A	19,34	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	23,21	W/K
VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	3,17	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	3,80	W/K
VYP	31	Okno (J)			

17) Průsvitné konstrukce:

orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	18,11	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	21,73	W/K
VYP	32	Okno (Z)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			západ		
plocha konstrukce			A	11,35	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	13,62	W/K
VYP	34	Okno střešní (Z)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			západ		
plocha konstrukce			A	0,92	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,400	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,400	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	1,29	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 6

VYP	29	Okno (S)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			sever		
plocha konstrukce			A	10,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K

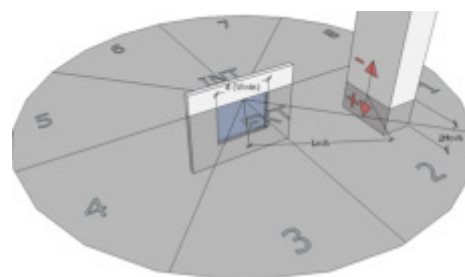
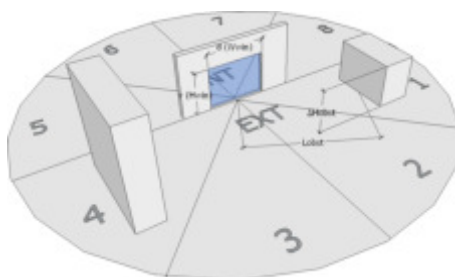
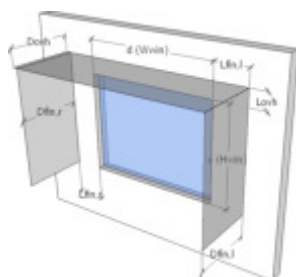
17) Průsvitné konstrukce:

požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	12,50	W/K
VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	1,95	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	2,34	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	4,20	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,67	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	5,04	W/K

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ HODNOCENÉ BUDOVY

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ - měsíce

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



39

STN 9 - OP (S) CP 450 + EPS 50, orientace: sever, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS 50, orientace: východ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS 50, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z2 - Kuchyňe

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 31 - Okno (J), orientace: jih, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh_C (%)	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
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 32 - Okno (Z), 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 33 - Dveře (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS 50, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 14 - OP (J) CP 450 + EPS 50, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS 50, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z3 - Kanceláře

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 11 - OP (S) Isorast 250, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 12 - OP (V) Isorast 250, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 13 - OP (J) Isorast 250, orientace: jih, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 16 - OP (Z) Isorast 250, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

Zóna Z4 - Komunikace

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 30 - Okno (V), orientace: východ, 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$sh_H (%)$	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 31 - Okno (J), 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$sh_H (%)$	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 33 - Dveře (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 12 - OP (V) Isorast 250, orientace: východ, sklon: 90°

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
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

STN 13 - OP (J) Isorast 250, orientace: jih, sklon: 90°

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
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

STN 16 - OP (Z) Isorast 250, orientace: západ, sklon: 90°

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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 17 - Střecha vstup - přístavba, orientace: jih, sklon: 0°

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
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

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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	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	0,000

Zóna Z5 - Pokoje

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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 32 - Okno (Z), 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 34 - Okno střešní (Z), orientace: západ, sklon: 75°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 9 - OP (S) CP 450 + EPS 50, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS 50, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 11 - OP (S) Isorast 250, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 12 - OP (V) Isorast 250, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 14 - OP (J) CP 450 + EPS 50, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS 50, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 16 - OP (Z) Isorast 250, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 19 - OP (S) CP 300 + EPS 50, orientace: sever, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 20 - OP (V) CP 300 + EPS 50, orientace: východ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 21 - OP (J) CP 300 + EPS 50, orientace: jih, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 22 - OP (Z) CP 300 + EPS 50, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 23 - Střecha (S), orientace: sever, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 24 - Střecha (V), orientace: východ, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 25 - Střecha (J), orientace: jih, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 26 - Střecha (Z), orientace: západ, sklon: 75°												
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
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
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
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

STR 27 - Střecha vikýř, orientace: jih, sklon: 0°												
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
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
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
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

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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

STR 28 - Strop na půdu, 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

Zóna Z6 - Sklady

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 3 - OP (S) Isorast 250, orientace: sever, sklon: 90°

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
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

STN 4 - OP (V) Isorast 250, orientace: východ, sklon: 90°

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
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

STN 5 - OP (J) Isorast 250, orientace: jih, sklon: 90°

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
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

STN 6 - OP (Z) Isorast 250, orientace: západ, sklon: 90°

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
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

STN 52 - SN Isorast 250 + CP 600, 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	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	0,000

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

Zóna Z7 - Suterén

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 50 - Okno (J) - suterén, 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 51 - Okno (Z) - suterén, 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 47 - OP (V) CP 600 - suterén, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 48 - OP (J) CP 600 - suterén, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 49 - OP (Z) CP 600 - suterén, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 52 - SN Isorast 250 + CP 600, 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

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z8 - Půda

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 43 - Okno střešní (V) půda, orientace: východ, 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 44 - Okno střešní (Z) půda, 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS 50, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 35 - Střecha (S) půda - přístavba, orientace: sever, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 36 - Střecha (V) půda - přístavba, orientace: východ, sklon: 30°												
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
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
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
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

STR 37 - Střecha (J) půda - přístavba, orientace: jih, sklon: 30°												
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
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
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
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

STR 38 - Střecha (Z) půda - přístavba, orientace: západ, sklon: 30°												
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
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
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
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

STR 39 - Střecha (S) půda, orientace: sever, sklon: 45°												
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
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
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
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

STR 40 - Střecha (V) půda, orientace: východ, sklon: 45°												
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
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
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
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

STR 41 - Střecha (J) půda, orientace: jih, sklon: 45°												
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
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
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
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

STR 42 - Střecha (Z) půda, orientace: východ, sklon: 45°												
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
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
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
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

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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

STR 28 - Strop na půdu, 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

18) Linerární a bodové tepelné vazby

Přirážka na tepelné vazby zóny 1

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,08	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 2

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,08	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 3

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,08	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 4

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,08	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 5

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,08	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 6

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,08	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 7

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,08	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 8

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,08	W/m²K
---	-----------------	------	-------

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]	2 484	2 121	1 921	1 391	884	572	390	399	830	1 414	1 914	2 281
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	8,94	7,64	6,92	5,01	3,18	2,06	1,40	1,44	2,99	5,09	6,89	8,21

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	6 878	5 865	5 288	3 799	2 396	1 528	1 013	1 047	2 257	3 860	5 268	6 300
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	24,76	21,12	19,04	13,68	8,62	5,50	3,65	3,77	8,12	13,90	18,97	22,68

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	2 902	2 462	2 173	1 514	902	521	276	289	838	1 532	2 173	2 635
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	10,45	8,86	7,82	5,45	3,25	1,88	0,99	1,04	3,02	5,52	7,82	9,49

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	1 288	1 089	950	648	358	194	102	106	335	657	952	1 164
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	4,64	3,92	3,42	2,33	1,29	0,70	0,37	0,38	1,21	2,37	3,43	4,19

19) Celkové tepelné ztráty po měsících

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	15 426	13 120	11 693	8 189	4 712	2 637	1 392	1 459	4 420	8 318	11 679	14 076
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	55,53	47,23	42,09	29,48	16,96	9,49	5,01	5,25	15,91	29,95	42,04	50,68

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	1 300	1 102	982	701	430	346	396	397	405	709	977	1 180
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	4,68	3,97	3,54	2,53	1,55	1,24	1,43	1,43	1,46	2,55	3,52	4,25

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]	15	50	116	189	249	264	253	218	137	82	25	3
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,05	0,18	0,42	0,68	0,90	0,95	0,91	0,78	0,49	0,30	0,09	0,01

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	94	174	290	390	424	399	391	433	316	270	137	72
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,34	0,62	1,04	1,40	1,53	1,44	1,41	1,56	1,14	0,97	0,49	0,26

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	90	167	284	378	434	417	414	430	312	255	129	67
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,33	0,60	1,02	1,36	1,56	1,50	1,49	1,55	1,12	0,92	0,46	0,24

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	128	213	334	420	445	406	406	469	358	321	178	104
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,46	0,77	1,20	1,51	1,60	1,46	1,46	1,69	1,29	1,16	0,64	0,37

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	175	464	903	1 343	1 582	1 557	1 508	1 528	1 031	770	305	92

20) Celkové solární tepelné zisky po měsících

solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,63	1,67	3,25	4,84	5,69	5,61	5,43	5,50	3,71	2,77	1,10	0,33
--	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	65	115	200	270	324	320	317	310	221	172	88	48
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,23	0,41	0,72	0,97	1,17	1,15	1,14	1,11	0,80	0,62	0,32	0,17

nevytápěný prostor 7

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	8	25	47	69	77	73	70	77	53	43	17	4
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,03	0,09	0,17	0,25	0,28	0,26	0,25	0,28	0,19	0,15	0,06	0,01

nevytápěný prostor 8

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
solární 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

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]	292	257	264	246	244	234	241	244	247	263	269	291
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,05	0,92	0,95	0,89	0,88	0,84	0,87	0,88	0,89	0,95	0,97	1,05

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	492	419	394	350	326	310	316	326	354	392	429	487
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,77	1,51	1,42	1,26	1,17	1,11	1,14	1,17	1,27	1,41	1,54	1,75

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	390	336	330	299	287	275	281	287	302	328	348	387
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,40	1,21	1,19	1,08	1,03	0,99	1,01	1,03	1,09	1,18	1,25	1,39

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	130	107	89	73	60	56	56	60	74	88	106	128
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,47	0,39	0,32	0,26	0,22	0,20	0,20	0,22	0,27	0,32	0,38	0,46

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 602	1 407	1 444	1 346	1 332	1 280	1 316	1 332	1 353	1 441	1 474	1 595

21) Celkové vnitřní tepelné zisky po měsících

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	5,77	5,06	5,20	4,85	4,80	4,61	4,74	4,80	4,87	5,19	5,31	5,74
---	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	155	127	106	87	71	66	66	71	89	105	126	153
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,56	0,46	0,38	0,31	0,26	0,24	0,24	0,26	0,32	0,38	0,45	0,55

nevytápěný prostor 7

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

nevytápěný prostor 8

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]	307	307	379	435	493	498	494	461	384	345	294	294
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,11	1,11	1,36	1,57	1,77	1,79	1,78	1,66	1,38	1,24	1,06	1,06

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	586	593	684	740	749	709	706	759	670	662	566	560
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	2,11	2,13	2,46	2,66	2,70	2,55	2,54	2,73	2,41	2,38	2,04	2,02

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	480	503	614	677	721	691	695	717	614	583	477	454
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,73	1,81	2,21	2,44	2,60	2,49	2,50	2,58	2,21	2,10	1,72	1,63

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	258	320	423	493	505	462	461	529	432	409	284	232
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,93	1,15	1,52	1,77	1,82	1,66	1,66	1,90	1,56	1,47	1,02	0,84

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 776	1 871	2 347	2 689	2 914	2 837	2 823	2 860	2 384	2 211	1 779	1 688

22) Celkové tepelné zisky po měsících

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	6,39	6,74	8,45	9,68	10,49	10,21	10,16	10,30	8,58	7,96	6,40	6,08
---	------	------	------	------	-------	-------	-------	-------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	219	242	306	357	395	386	383	381	310	277	214	201
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,79	0,87	1,10	1,29	1,42	1,39	1,38	1,37	1,12	1,00	0,77	0,72

nevytápěný prostor 7

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	8	25	47	69	77	73	70	77	53	43	17	4
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,03	0,09	0,17	0,25	0,28	0,26	0,25	0,28	0,19	0,15	0,06	0,01

nevytápěný prostor 8

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

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 [-]	0,990	0,986	0,973	0,937	0,832	0,696	0,552	0,583	0,871	0,959	0,984	0,989

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,982	0,977	0,966	0,938	0,878	0,797	0,680	0,671	0,885	0,948	0,974	0,981

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,997	0,994	0,987	0,956	0,840	0,646	0,385	0,389	0,865	0,971	0,993	0,997

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	1,000	0,999	0,993	0,937	0,678	0,420	0,221	0,200	0,727	0,971	0,999	1,000

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,994	0,991	0,981	0,950	0,847	0,677	0,442	0,454	0,878	0,967	0,990	0,994

zóna 6

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	0,984	0,761	0,000	1,000	1,000	0,807	0,995	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]	2 181	1 819	1 552	984	473	226	118	130	496	1 083	1 625	1 990
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	7,85	6,55	5,59	3,54	1,70	0,81	0,42	0,47	1,79	3,90	5,85	7,16

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	6 303	5 286	4 627	3 105	1 738	963	533	538	1 663	3 233	4 717	5 751
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	22,69	19,03	16,66	11,18	6,26	3,47	1,92	1,94	5,99	11,64	16,98	20,70

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	2 423	1 961	1 567	867	297	74	0	0	306	966	1 699	2 183
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	8,72	7,06	5,64	3,12	1,07	0,27	0,00	0,00	1,10	3,48	6,11	7,86

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	1 030	769	530	186	16	0	0	0	21	260	668	932
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	3,71	2,77	1,91	0,67	0,06	0,00	0,00	0,00	0,08	0,94	2,41	3,36

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	13 660	11 266	9 390	5 636	2 244	715	0	160	2 328	6 180	9 918	12 399

24) Celkové tepelné ztráty po měsících

potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	49,18	40,56	33,80	20,29	8,08	2,58	0,00	0,58	8,38	22,25	35,71	44,64
--	-------	-------	-------	-------	------	------	------	------	------	-------	-------	-------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	1 080	860	677	350	129	0	0	0	155	434	763	979
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	3,89	3,09	2,44	1,26	0,47	0,00	0,00	0,00	0,56	1,56	2,75	3,52

25) Měrná roční potřeba tepla na vytápění

roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	147212	kWh/rok
roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	529,96	GJ/rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	E_A	132	kWh/m ² rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	E_A	0,48	GJ/m ² rok

26a) Celkový tepelný tok prostupem obálky budovy

celkový tepelný tok prostupem obálky budovy	H_T	991,11	W/K
---	-------	--------	-----

26b) Celkový tepelný tok větráním

celkový tepelný tok větráním	H_v	1 046,21	W/K
------------------------------	-------	----------	-----

27a) Celková plocha obálky budovy

celková plocha obálky budovy	A	1 638,30	m ²
------------------------------	-----	----------	----------------

27b) Objem budovy

objem budovy	V	3 614,37	m ³
--------------	-----	----------	----------------

27c) Objemový faktor tvaru budovy

objemový faktor tvaru budovy	A/V	0,45	m ² /m ³
------------------------------	-------	------	--------------------------------

28) Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy

průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	U_{em}	0,605	W/m ² K
--	----------	-------	--------------------

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

referenční průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	$U_{em,R}$	0,435	W/m ² K
---	------------	-------	--------------------

29b) Referenční měrná potřeba tepla na vytápění

referenční měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_{A,R}$	95	kWh/m ² rok
--	-----------	----	---------------------------

PROTOKOL VÝPOČTU MĚRNÉ NEOBNOVITELNÉ PRIMÁRNÍ ENERGIE

-

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	191 075	0,00	0,00	0,00	0,00	13 542
dodaná energie pro pomocné systémy	969,04	0,00	0,00	0,00	0,00	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	192 044	0,00	0,00	0,00	0,00	13 542
dodaná energie celkem pro objekt	205 586					

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	170,72	0,00	0,00	0,00	0,00	12,10
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,87	0,00	0,00	0,00	0,00	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	171,59	0,00	0,00	0,00	0,00	12,10
měrná dodaná energie celkem pro objekt	183,69					

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	191 075	zemní plyn	1,00	1,00	191 075	191 075
pomocná energie	969,04	elektřina	2,30	2,10	2 228,8	2 035,0
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
osvětlení	13 542	elektřina	2,30	2,10	31 146	28 438
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
celkem	205 586	-	-	-	224 450	221 548

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie / Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]				
elektřina	14 510,91	2,3	2,1	33 375,10	30 472,92
zemní plyn	191 074,91	1,0	1,0	191 074,91	191 074,91
Celkem	205 585,83	x	x	224 450,01	221 547,83

Využití obnovitelných zdrojů energie z hlediska primární energie	[%]	1,29
--	-----	------

32) Měrná neobnovitelná primární energie za rok

Měrná neobnovitelná primární energie	$E_{pN,A}$	198	kWh/m²rok
--------------------------------------	------------	-----	-----------

Poznámka: Energeticky vztahná 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	146 327	0,00	0,00	0,00	0,00	16 886
dodaná energie pro pomocné systémy	880,95	0,00	0,00	0,00	0,00	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	147 208	0,00	0,00	0,00	0,00	16 886
dodaná energie celkem pro objekt	164 093					

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	130,74	0,00	0,00	0,00	0,00	15,09
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,79	0,00	0,00	0,00	0,00	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	131,53	0,00	0,00	0,00	0,00	15,09
měrná dodaná energie celkem pro objekt	146,61					

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	146 327	referenční energonositel	-	1,00	-	146 327
pomocná energie	880,95	referenční energonositel	-	2,10	-	1 850,0
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
osvětlení	16 886	referenční energonositel	-	2,10	-	35 460
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
celkem	164 093	-	-	-	-	178 128 ¹⁾

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	17 766,65	-	2,1	-	36 190,66 ¹⁾
referenční energonositel	146 326,73	-	1,0	-	141 936,93 ¹⁾
Celkem	164 093,38	x	x	-	178 127,58 ¹⁾

¹⁾ 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	$E_{pN,A}$	159	kWh/m²rok
--------------------------------------	------------	-----	-----------

Poznámka: Energeticky vztahná 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/(m²K)]	[W/(m²K)]	(ANO/NE)
Budova celkem	0,605	0,435	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	E
---	---

požadavek na celkovou dodanou energii

(6)	Referenční budova	[kWh/rok]	164 093,38	Splněno (ANO/NE)	NE
(7)	Hodnocená budova		205 585,83		
(8)	Referenční budova	[kWh/(m²rok)]	146,61		
(9)	Hodnocená budova		183,69		

klasifikace celkové dodané energie	E
------------------------------------	---

požadavek na neobnovitelnou primární energii

(10)	Referenční budova	[kWh/rok]	178 127,58	Splněno (ANO/NE)	NE
(11)	Hodnocená budova		221 547,83		
(12)	Referenční budova (ř.10 / m²)	[kWh/(m²rok)]	159,15		
(13)	Hodnocená budova (ř.11 / m²)		197,95		

klasifikace neobnovitelné primární energie	E
--	---

Příloha č.3

Protokol výpočtu energetické náročnosti budov a průměrného
součinitele prostupu tepla podle vyhlášky č. 264/2020 Sb.

a ČSN 730540-2 – návrhový stav,

Varianta 1

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):	Příbor, Masarykova 607, 742 58
Katastrální území:	735329
Parcelní číslo:	3211
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	1950
Vlastník nebo stavebník:	Moravskoslezský kraj
Adresa:	28. října 2771/117 70200 Ostrava
IČ:	70890692
Tel./e-mail:	/

Návrhové teploty		
Parametr	jednotky	hodnota
Venkovní návrhová teplota v zimním období v místě stavby θ_e	[°C]	-15
Z1 - Jídelna	[°C]	20
Z2 - Kuchyňe	[°C]	20
Z3 - Kanceláře	[°C]	20
Z4 - Komunikace	[°C]	20
Z5 - Pokoje	[°C]	20
Z6 - Sklady	[°C]	15
NZ7 - Suterén	[°C]	8,00
NZ8 - Půda	[°C]	-11,96

Podíl prosklených ploch		
Parametr	jednotky	hodnota
A_W : Výplně + prosklené části LOP k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m ²]	133,0
A_F : A_W + konstrukce k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m ²]	794,3
Poměr: A_W/A_F	[%]	16,7

Geometrické charakteristiky budovy		
Parametr	jednotky	hodnota
Objem budovy V (objem částí budovy s upravovaným vnitřním prostředím vymezený vnějšími povrchy konstrukcí obálky budovy)	[m ³]	3 614,4
Celková plocha obálky budovy A (součet vnějších ploch konstrukcí ohraničujících objem budovy V)	[m ²]	1 638,3
Objemový faktor tvaru budovy A/V	[m ² /m ³]	0,45
Celková energeticky vztažná plocha budovy A _e	[m ²]	1 119,2

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 [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 1-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	30,7	0,30	1,00	9,20	30,7	0,19	1,00	5,92
STN-10 1-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	5,5	0,30	1,00	1,65	5,5	0,19	1,00	1,06
STN-15 1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	19,4	0,30	1,00	5,81	19,4	0,19	1,00	3,74
VYP-29 1-EXT Okno (S)	9,9	1,50	1,00	14,85	9,9	0,90	1,00	8,91
VYP-32 1-EXT Okno (Z)	3,3	1,50	1,00	4,95	3,3	0,90	1,00	2,97
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 68,7$		1,00	1,37	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 68,7$		1,00	1,37
PDL(z)-7 1-ZEM Podlaha na terénu	61,9	0,45	0,51	13,73	61,9	2,41	0,17	24,23
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 61,9$			1,24	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 61,9$			1,24
PDL-8 1-7 Strop nad suterénem	6,4	0,60	0,50	1,93	6,4	1,40	0,34	3,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 6,4$		0,50	0,06	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 6,4$		0,34	0,04
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	137,0	-	-	52,12	137,0	-	-	49,90
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,68	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,66
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	54,80	-	-	-	52,56

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-10 2-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	8,7	0,30	1,00	2,61	8,7	0,19	1,00	1,68
STN-14 2-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	32,5	0,30	1,00	9,75	32,5	0,19	1,00	6,27
STN-15 2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	26,6	0,30	1,00	7,97	26,6	0,19	1,00	5,13
VYP-31 2-EXT Okno (J)	4,9	1,50	1,00	7,38	4,9	0,90	1,00	4,43
VYP-32 2-EXT Okno (Z)	6,6	1,50	1,00	9,90	6,6	0,90	1,00	5,94
VYP-33 2-EXT Dveře (J)	3,1	1,70	1,00	5,35	3,1	1,20	1,00	3,78
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 82,4$		1,00	1,65	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 82,4$		1,00	1,65
PDL-8 2-7 Strop nad suterénem	99,9	0,60	0,50	30,19	99,9	1,40	0,34	47,93
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		0,50	1,01	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		0,34	0,69
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	182,3	-	-	73,14	182,3	-	-	75,15
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,65	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,33
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	75,80	-	-	-	77,48

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-11 3-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	52,4	0,30	1,00	15,72	52,4	0,20	1,00	10,27
STN-12 3-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	39,4	0,30	1,00	11,82	39,4	0,20	1,00	7,72
STN-13 3-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	29,3	0,30	1,00	8,79	29,3	0,20	1,00	5,74
STN-16 3-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	5,6	0,30	1,00	1,67	5,6	0,20	1,00	1,09
VYP-29 3-EXT Okno (S)	9,0	1,50	1,00	13,51	9,0	0,90	1,00	8,11
VYP-30 3-EXT Okno (V)	2,6	1,50	1,00	3,94	2,6	0,90	1,00	2,36
VYP-31 3-EXT Okno (J)	7,9	1,50	1,00	11,81	7,9	0,90	1,00	7,09
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 146,2			1,00	2,92	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 146,2		
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	146,2	-	-	67,27	146,2	-	-	42,39
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,92	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,92
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	70,19	-	-	-	45,31

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-12 4-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	5,9	0,30	1,00	1,78	5,9	0,20	1,00	1,16
STN-13 4-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	33,9	0,30	1,00	10,16	33,9	0,20	1,00	6,64
STN-16 4-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	5,7	0,30	1,00	1,71	5,7	0,20	1,00	1,11
STR-17 4-EXT Střecha vstup - přístavba	6,5	0,24	1,00	1,56	6,5	0,21	1,00	1,38
VYP-30 4-EXT Okno (V)	4,5	1,50	1,00	6,75	4,5	0,90	1,00	4,05
VYP-31 4-EXT Okno (J)	7,4	1,50	1,00	11,03	7,4	0,90	1,00	6,62
VYP-33 4-EXT Dveře (J)	4,3	1,70	1,00	7,31	4,3	1,20	1,00	5,16
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,1$		1,00	1,36	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,1$		1,00	1,36
STR-18 4-8 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,30	0,84	13,87	55,2	0,21	0,91	10,69
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		0,84	0,92	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		0,91	1,01
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	123,3	-	-	54,16	123,3	-	-	36,81
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,29	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,37
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	56,45	-	-	-	39,18

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z5)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 5-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	46,5	0,30	1,00	13,95	46,5	0,19	1,00	8,97
STN-10 5-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	27,2	0,30	1,00	8,17	27,2	0,19	1,00	5,26
STN-11 5-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	46,4	0,30	1,00	13,93	46,4	0,20	1,00	9,10
STN-12 5-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	26,4	0,30	1,00	7,93	26,4	0,20	1,00	5,18
STN-14 5-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	39,4	0,30	1,00	11,82	39,4	0,19	1,00	7,60
STN-15 5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	48,5	0,30	1,00	14,54	48,5	0,19	1,00	9,36
STN-16 5-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	4,9	0,30	1,00	1,46	4,9	0,20	1,00	0,96
STN-19 5-EXT OP (S) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-20 5-EXT OP (V) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-21 5-EXT OP (J) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-22 5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,20	1,00	0,61
STR-23 5-EXT Střecha (S)	5,9	0,30	1,00	1,76	5,9	0,21	1,00	1,26
STR-24 5-EXT Střecha (V)	32,2	0,30	1,00	9,65	32,2	0,21	1,00	6,88
STR-25 5-EXT Střecha (J)	15,2	0,30	1,00	4,55	15,2	0,21	1,00	3,25

STR-26 5-EXT Střecha (Z)	30,3	0,30	1,00	9,10	30,3	0,21	1,00	6,49
STR-27 5-EXT Střecha vikýř	8,7	0,24	1,00	2,09	8,7	0,21	1,00	1,87
VYP-29 5-EXT Okno (S)	19,3	1,50	1,00	29,01	19,3	0,90	1,00	17,41
VYP-30 5-EXT Okno (V)	3,2	1,50	1,00	4,75	3,2	0,90	1,00	2,85
VYP-31 5-EXT Okno (J)	18,1	1,50	1,00	27,16	18,1	0,90	1,00	16,30
VYP-32 5-EXT Okno (Z)	11,4	1,50	1,00	17,03	11,4	0,90	1,00	10,22
VYP-34 5-EXT Okno střešní (Z)	0,9	1,40	1,00	1,29	0,9	1,00	1,00	0,92
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 396,8$		1,00	7,94	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 396,8$		1,00	7,94
STR-18 5-8 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,30	0,84	36,66	146,0	0,21	0,91	28,25
STR-28 5-8 Strop na půdu	128,4	0,60	0,84	64,52	128,4	0,17	0,91	19,46
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		0,84	4,59	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		0,91	5,01
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	671,2	-	-	283,07	671,2	-	-	164,03
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,53	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,95
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	295,60	-	-	-	176,98

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z6)	Referenční budova $\theta_i = 15\text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 15\text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U _R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]
STN-3 6-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	6,1	0,45	1,00	2,74	6,1	0,20	1,00	1,19
STN-4 6-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	10,8	0,45	1,00	4,86	10,8	0,20	1,00	2,12
STN-5 6-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	12,3	0,45	1,00	5,53	12,3	0,20	1,00	2,41
STN-6 6-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	1,5	0,45	1,00	0,68	1,5	0,20	1,00	0,29
VYP-29 6-EXT Okno (S)	10,4	2,20	1,00	22,92	10,4	0,90	1,00	9,37
VYP-30 6-EXT Okno (V)	2,0	2,20	1,00	4,29	2,0	0,90	1,00	1,76
VYP-31 6-EXT Okno (J)	4,2	2,20	1,00	9,24	4,2	0,90	1,00	3,78
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 47,2$		1,00	0,94	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 47,2$		1,00	0,94
PDL(z)-1 6-ZEM Podlaha na terénu - přístavba	205,1	0,65	0,43	82,55	205,1	0,76	0,37	61,13
STN(z)-2 6-ZEM OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100	104,7	0,65			104,7	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 309,8$			6,20	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 309,8$			6,20
STN-52 6-7 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,85	0,42	7,57	21,2	0,22	0,23	1,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		0,42	0,18	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		0,23	0,10
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	378,2	-	-	140,37	378,2	-	-	83,13
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			7,32	$\Sigma \Delta U_{em}$			7,24

celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	147,69	-	-	-	90,37
--	---	---	---	--------	---	---	---	-------

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7)	Referenční budova $\theta_u = 2,37\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 8,00\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-47 7-EXT OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén	2,5	0,20	1,00	0,49	2,5	0,20	1,00	0,49
STN-48 7-EXT OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén	10,2	0,20	1,00	2,01	10,2	0,20	1,00	2,01
STN-49 7-EXT OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén	8,5	0,20	1,00	1,68	8,5	0,20	1,00	1,68
VYP-50 7-EXT Okno (J) - suterén	1,0	0,90	1,00	0,89	1,0	0,90	1,00	0,89
VYP-51 7-EXT Okno (Z) - suterén	1,1	0,90	1,00	1,02	1,1	0,90	1,00	1,02
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 23,3$		1,00	0,47	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 23,3$		1,00	0,47
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině $H_{T,ug}$								
PDL(z)-45 7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	107,9	3,76	0,11	43,95	107,9	3,76	0,11	43,95
STN(z)-46 7-ZEM OP (T) CP 600 + EPS PER 160	78,8	0,20			78,8	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 186,7$			3,73	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 186,7$			3,73
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
PDL-8 7-1 Strop nad suterénem	6,4	0,60	-0,50	-1,93	6,4	1,40	-0,34	-3,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		-0,50	-0,06	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		-0,34	-0,04
PDL-8 7-2 Strop nad suterénem	99,9	0,60	-0,50	-30,19	99,9	1,40	-0,34	-47,93

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		-0,50	-1,01	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		-0,34	-0,69
STN-52 7-6 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,85	-0,42	-7,57	21,2	0,22	-0,23	-1,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		-0,42	-0,18	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		-0,23	-0,10
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)
	0,33	78,9	0,33	26,0	0,33	78,9	0,33	26,0

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8)	Referenční budova $\theta_u = -9,31\text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = -11,96\text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U _R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru H _{T,ue}								
STN-15 8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	3,7	0,19	1,00	0,71	3,7	0,19	1,00	0,71
STR-35 8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-36 8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	36,5	3,58	1,00	130,68	36,5	3,58	1,00	130,68
STR-37 8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-38 8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	12,0	3,58	1,00	43,08	12,0	3,58	1,00	43,08
STR-39 8-EXT Střecha (S) půda	36,3	0,17	1,00	6,24	36,3	0,17	1,00	6,24
STR-40 8-EXT Střecha (V) půda	49,5	0,17	1,00	8,52	49,5	0,17	1,00	8,52
STR-41 8-EXT Střecha (J) půda	36,2	0,17	1,00	6,23	36,2	0,17	1,00	6,23
STR-42 8-EXT Střecha (Z) půda	43,4	0,17	1,00	7,47	43,4	0,17	1,00	7,47
VYP-43 8-EXT Okno střešní (V) půda	2,1	1,00	1,00	2,07	2,1	1,00	1,00	2,07
VYP-44 8-EXT Okno střešní (Z) půda	2,1	1,00	1,00	2,07	2,1	1,00	1,00	2,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 363,2		1,00	7,26	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 363,2		1,00	7,26
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám H _{T,iu}								
STR-18 8-4 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,30	-0,84	-13,87	55,2	0,21	-0,91	-10,69

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		-0,84	-0,92	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		-0,91	-1,01
STR-18 8-5 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,30	-0,84	-36,66	146,0	0,21	-0,91	-28,25
STR-28 8-5 Strop na půdu	128,4	0,60	-0,84	-64,52	128,4	0,17	-0,91	-19,46
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		-0,84	-4,59	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		-0,91	-5,01
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³.K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³.K)	(W/K)
	0,33	63,2	0,33	20,9	0,33	63,2	0,33	20,9

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% a/nebo v důsledku požadované základní hodnoty součinitele prostupu tepla pro tuto konstrukci vyšší, než platí pro výplně otvoru ve svislé obvodové stěně ($U_{N,20} > U_{N20,W}$).

²⁾ V případě referenční budovy je vliv tepelných vazeb u obalových konstrukcí stanoven přírážkou $f_R * 0,02$ W/(m².K).

³⁾ V případě, že vnitřní návrhová teplota zóny Θ_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 Θ_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°C , resp. do 5°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 dělicí 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 $H_T \leq 0,00$ 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/(m².K)	W/(m².K)	
Z1 - Jídelna	0,400	0,384	95,91 %
Z2 - Kuchyňe	0,416	0,425	102,22 %
Z3 - Kanceláře	0,480	0,310	64,55 %
Z4 - Komunikace	0,458	0,318	69,42 %
Z5 - Pokoje	0,440	0,264	59,87 %
Z6 - Sklady	0,390	0,239	61,19 %
budova celkem	0,428	0,294	68,79 %
budova splňuje požadavek $U_{em,R}$ vybrané referenční budovy:			ANO

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	$U_{em,R,class}$	U_{em}	Klasifikační třída
	W/(m²K)	W/(m²K)	
Budova celkem	0,313	0,294	C

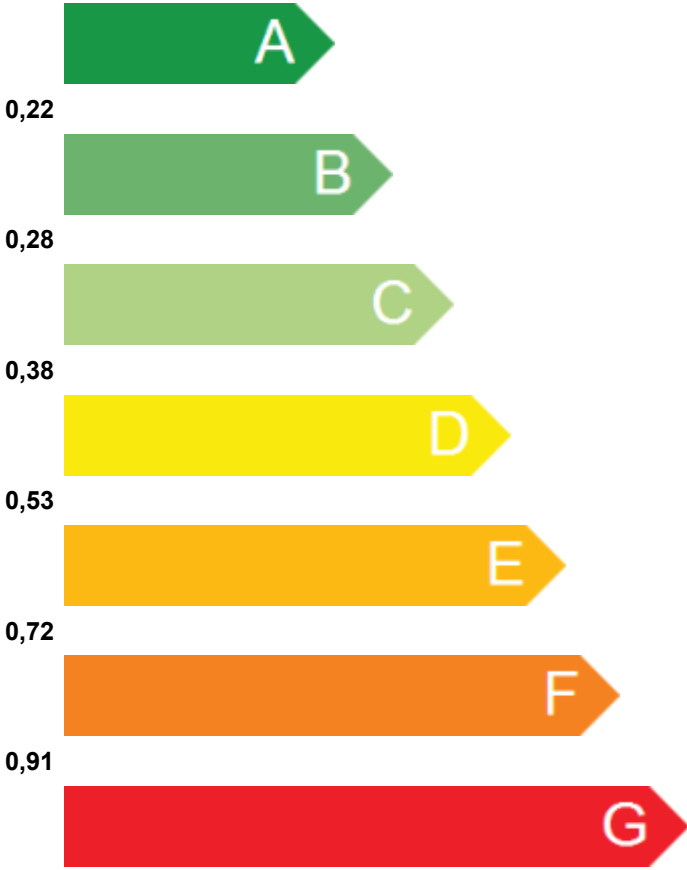
Klasifikační třídy	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy	Slovní vyjádření klasifikační třídy
A	$U_{em} \leq 0,70 * U_{em,R,class}$	mimořádně úsporná
B	$0,70 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 0,90 * U_{em,R,class}$	velmi úsporná
C	$0,90 * U_{em,R,class} < U_{em} \leq 1,20 * U_{em,R,class}$	úsporná
D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

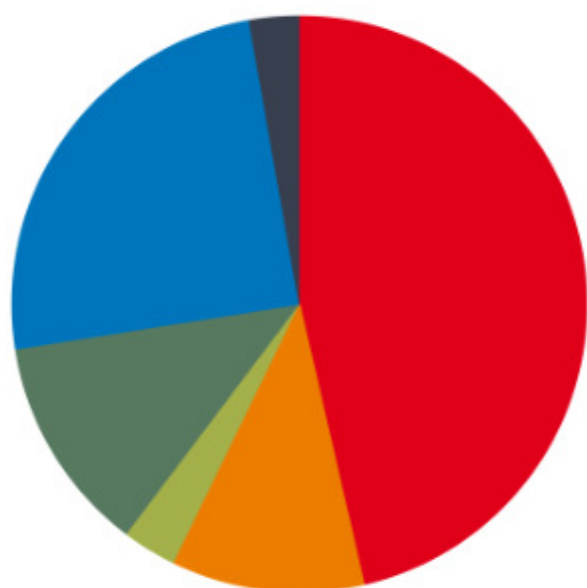
Jméno a příjmení	Ing. Jan Martínek
Adresa zpracovatele (ulice, popisné číslo, PSČ):	Ing. Jan Martínek Krásnopolská 455 708 00 Ostrava
Podpis zpracovatele protokolu	

Datum vypracování protokolu průměrného součinitele prostupu tepla

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

KLASIFIKACE PRŮMĚRNÉHO SOUČiniteLE PROSTUPU TEPLA OBÁLKY BUDOVY			
Typ budovy:	Budova pro ubytování a stravování	Hodnocení obálky budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Masarykova 607 742 58, Příbor		
Katastrální území:	735329		
Parcelní číslo:	3211		
Celková podlahová plocha $A_c = 1119,23 \text{ [m}^2\text{]}$		hodnocená	doporučení
<p>mimořádně úsporná</p>  <p>mimořádně ne hospodárná</p>		0,294	0,445
KLASIFIKACE		C	D
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em} \text{ [W/(m}^2\text{K)] } U_{em} = H_T / A$		0,294	0,445
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em,R,class} \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ typu referenční budovy určené vyhláškou o ENB pro klasifikaci.		0,313	0,313
Platnost štítku do (datum):	16.5.2035 (nebo do změny obálky budovy)		
Jméno a příjmení:	Ing. Jan Martínek		

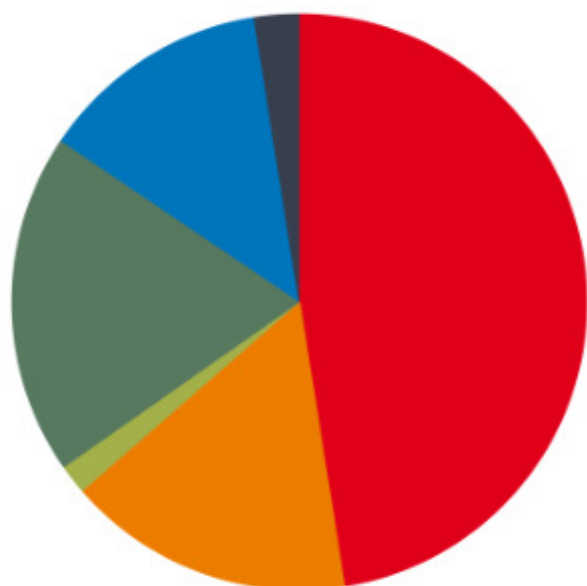
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 1 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 1.59$ kW (46.32 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.38$ kW (10.95 %)
- ztráty - podlahy $\phi_{t,PDL} = 0.11$ kW (3.14 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.42$ kW (12.13 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 0.85$ kW (24.75 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta U_{em}} = 0.09$ kW (2.71 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1 $\phi_{H,nd} = 3,43$ kW

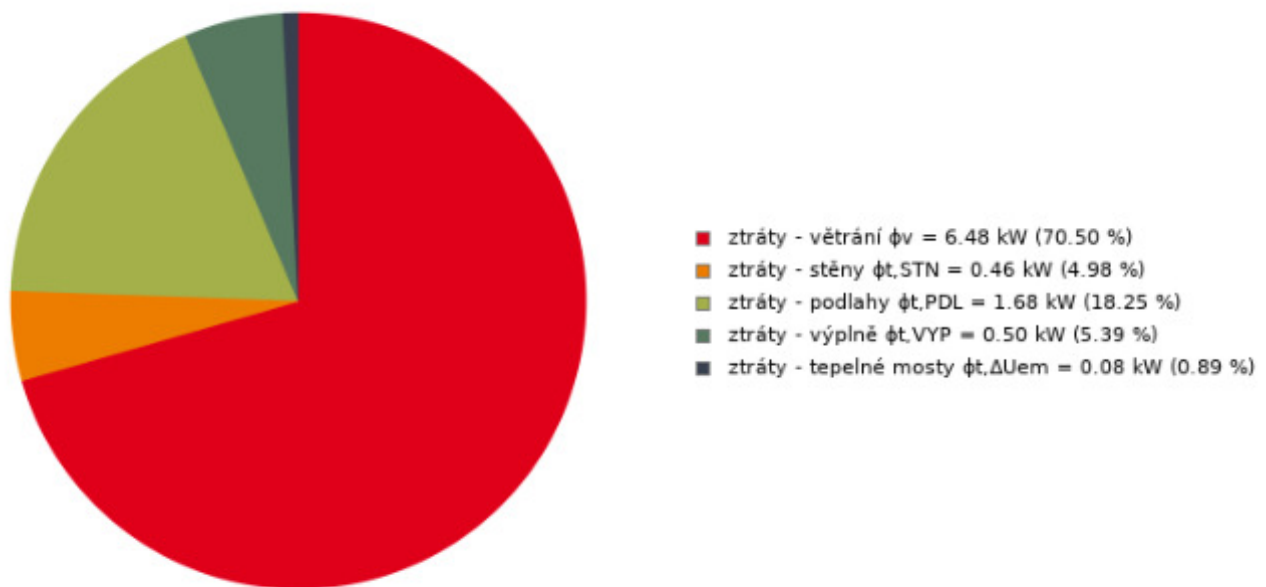
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 1 pro referenční budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 1.74$ kW (47.62 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.58$ kW (15.92 %)
- ztráty - podlahy $\phi_{t,PDL} = 0.07$ kW (1.85 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.69$ kW (18.92 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 0.48$ kW (13.12 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta U_{em}} = 0.09$ kW (2.56 %)

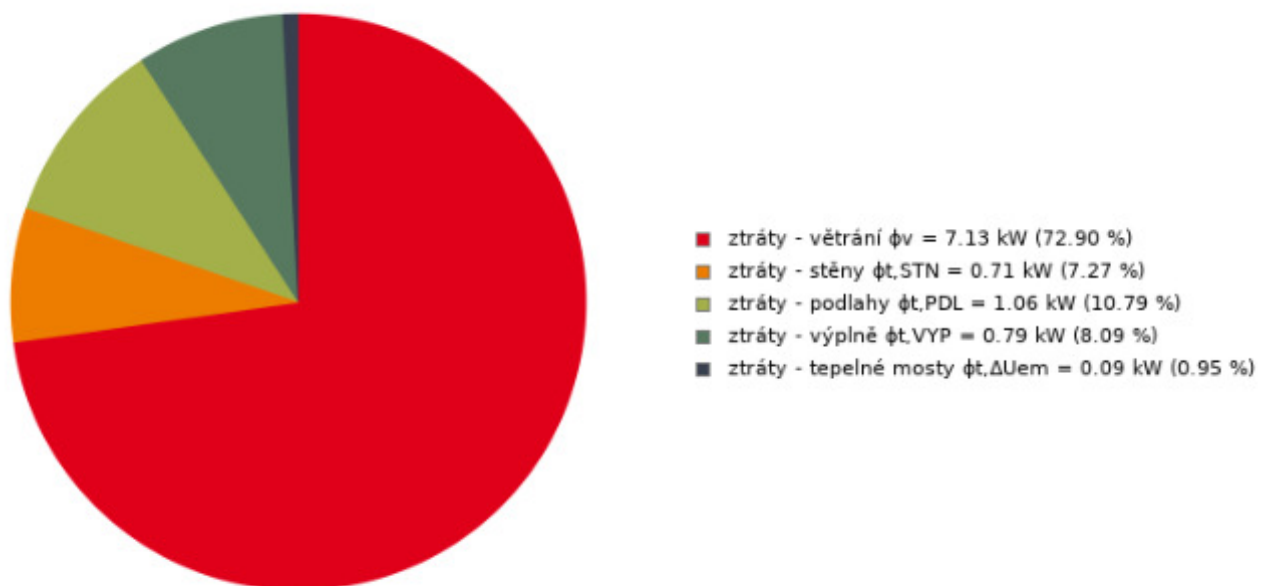
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1 $\phi_{H,nd} = 3,66$ kW

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



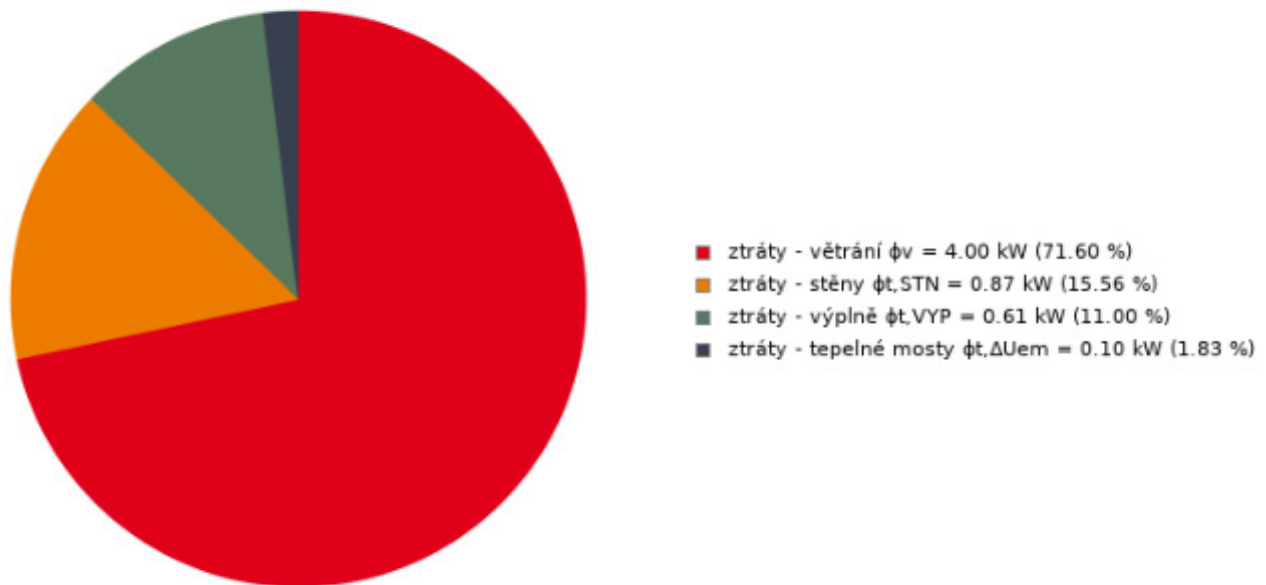
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2 $\phi_{H,nd} = 9,19\text{ kW}$

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



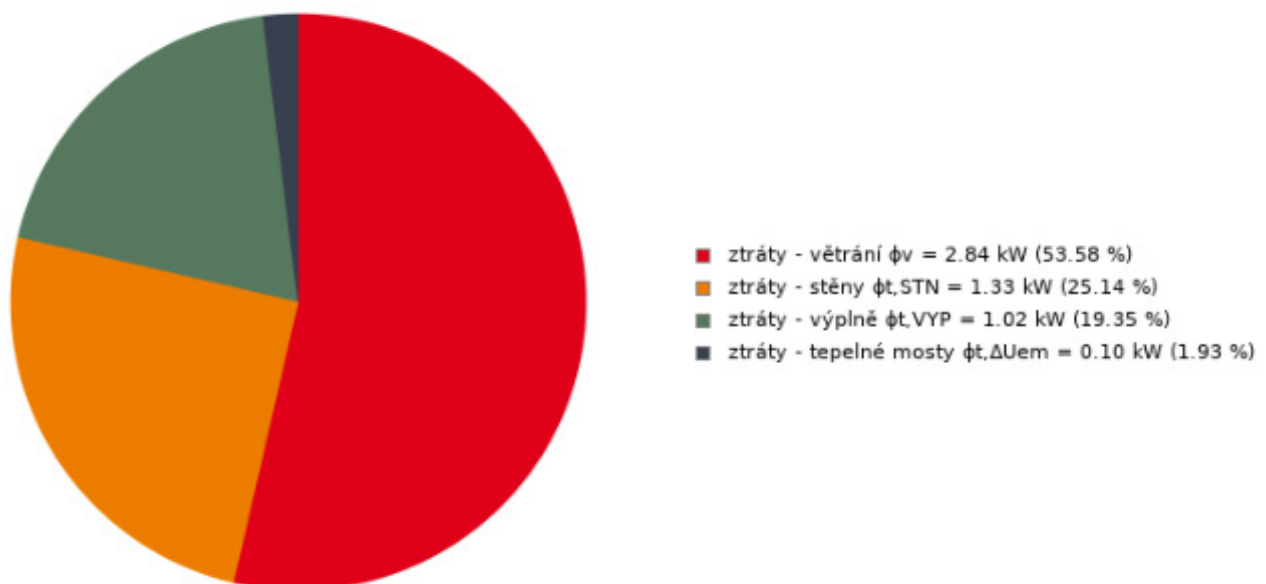
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2 $\phi_{H,nd} = 9,79\text{ kW}$

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



cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3 $\phi_{H,nd} = 5,58\text{ kW}$

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



cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3 $\phi_{H,nd} = 5,29\text{ kW}$

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



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.56$ kW (28.83 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.31$ kW (16.19 %)
- ztráty - stropy, střechy $\phi_{t,STR} = 0.42$ kW (21.93 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.55$ kW (28.75 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.08$ kW (4.31 %)

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 $\phi_{H,nd} = 1,93$ kW

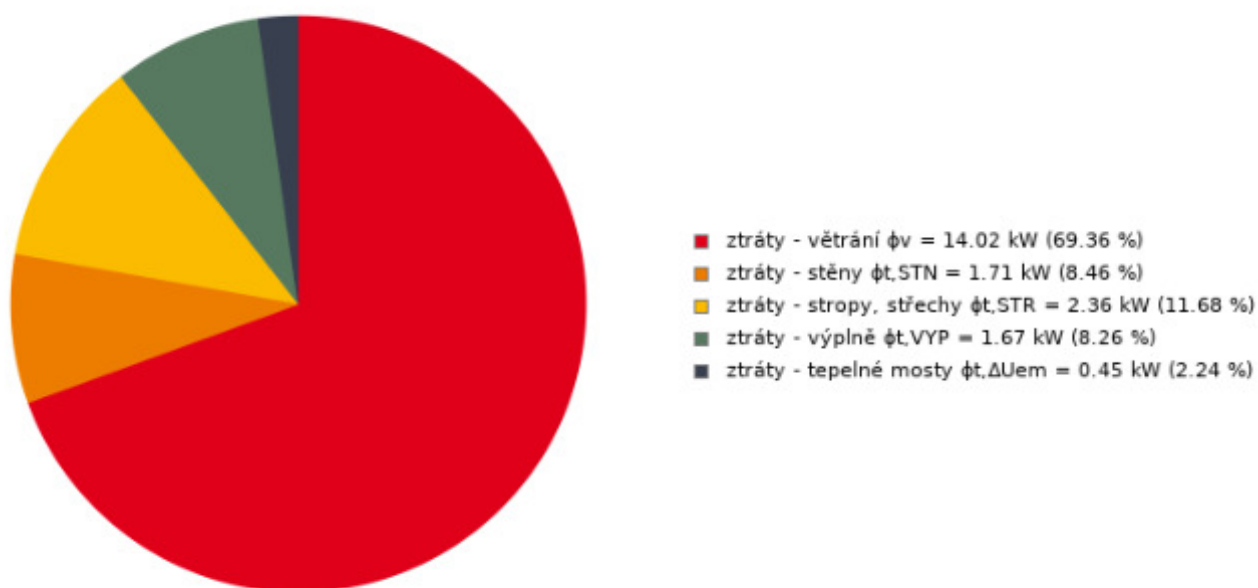
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 4 pro referenční budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.44$ kW (18.10 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.48$ kW (19.80 %)
- ztráty - stropy, střechy $\phi_{t,STR} = 0.54$ kW (22.39 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.88$ kW (36.40 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.08$ kW (3.32 %)

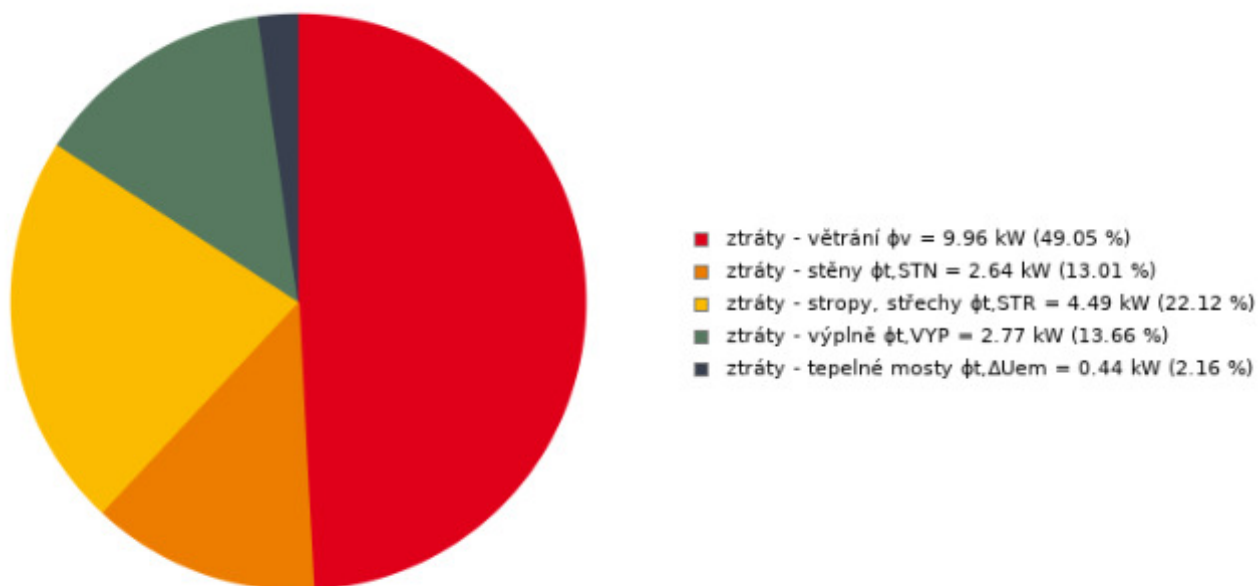
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20$ °C,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15$ °C,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 4 $\phi_{H,nd} = 2,41$ kW

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 5 pro hodnocenou budovu



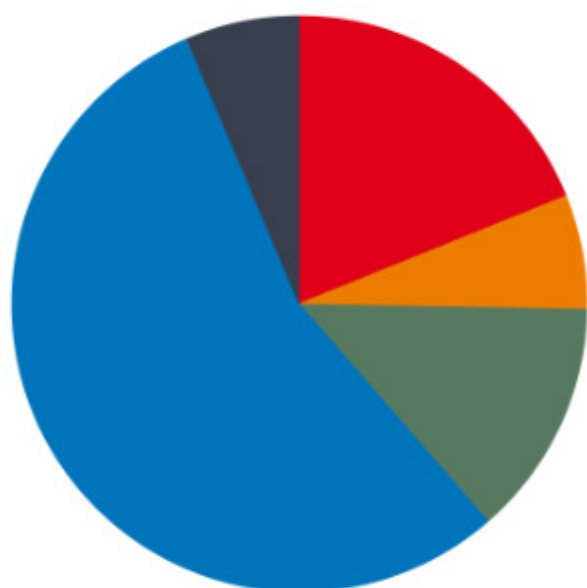
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 5 $\phi_{H,nd} = 20,22\text{ kW}$

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 5 pro referenční budovu



cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 5 $\phi_{H,nd} = 20,31\text{ kW}$

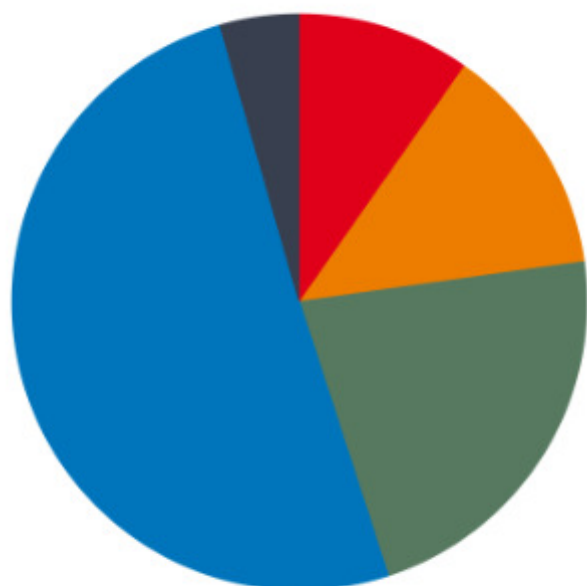
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 6 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.63$ kW (18.87 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.21$ kW (6.36 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.45$ kW (13.38 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 1.83$ kW (54.88 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.22$ kW (6.50 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 15^\circ\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15^\circ\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 6 $\phi_{H,nd} = 3,34$ kW

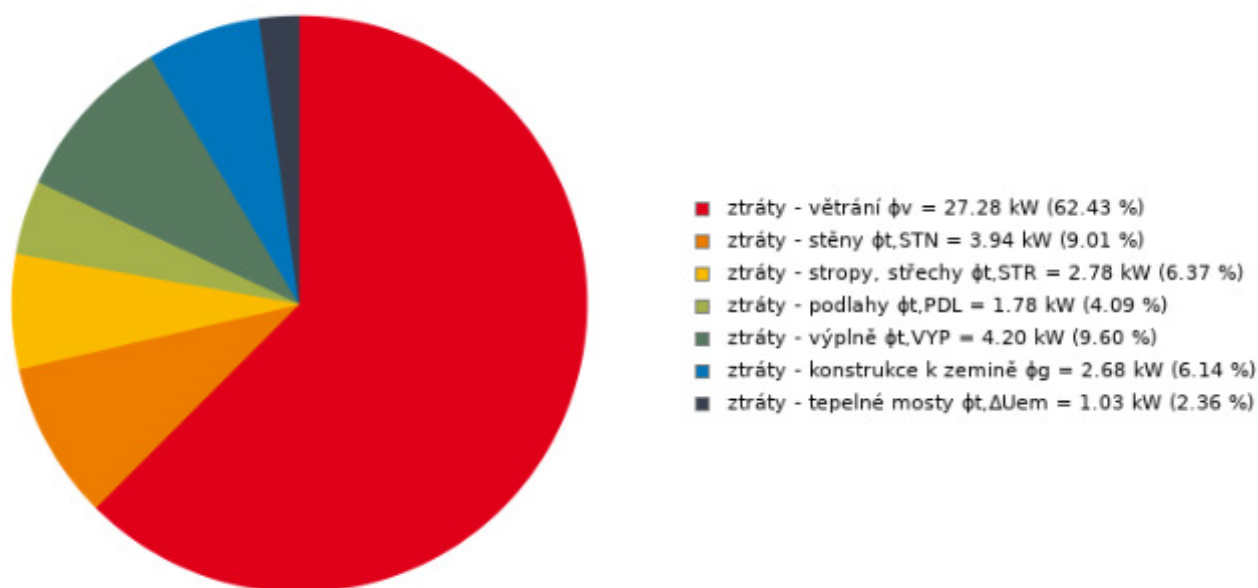
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 6 pro referenční budovu



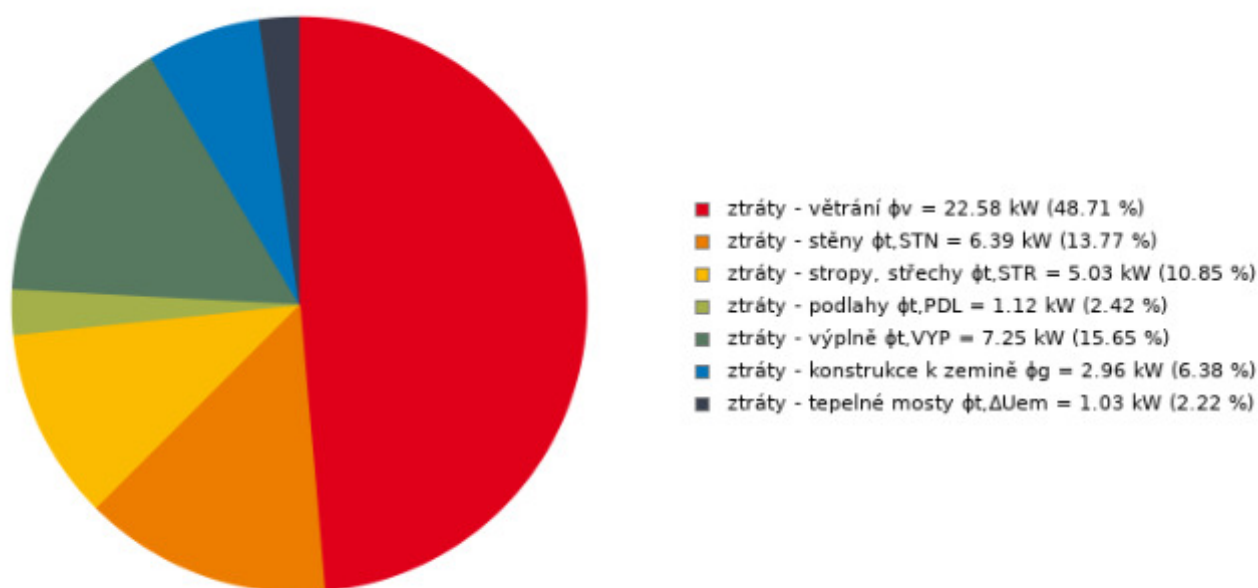
- ztráty - větrání $\phi_v = 0.47$ kW (9.59 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.64$ kW (13.08 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 1.09$ kW (22.31 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 2.48$ kW (50.53 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.22$ kW (4.48 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 15^\circ\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15^\circ\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 6 $\phi_{H,nd} = 4,90$ kW

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro hodnocenou budovu



tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro referenční budovu



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 ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-7 Z1-ZEM Podlaha na terénu	2,41	0,45	NE	0,30	NE
STN-9 Z1-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-10 Z1-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-15 Z1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
VYP-29 Z1-EXT Okno (S)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-32 Z1-EXT Okno (Z)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
PDL-8 Z1-Z7 Strop nad suterénem	1,40	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 prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-10 Z2-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-14 Z2-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-15 Z2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
VYP-31 Z2-EXT Okno (J)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-32 Z2-EXT Okno (Z)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-33 Z2-EXT Dveře (J)	1,20	1,70	ANO	1,20	ANO
PDL-8 Z2-Z7 Strop nad suterénem	1,40	0,60	NE	0,40	NE

Konstrukce (ZÓNA Z3) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
STN-11 Z3-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-12 Z3-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-13 Z3-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-16 Z3-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
VYP-29 Z3-EXT Okno (S)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-30 Z3-EXT Okno (V)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z3-EXT Okno (J)	0,90	1,50	ANO	1,20	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/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
STN-12 Z4-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-13 Z4-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-16 Z4-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STR-17 Z4-EXT Střecha vstup - přístavba	0,21	0,24	ANO	0,16	NE
VYP-30 Z4-EXT Okno (V)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z4-EXT Okno (J)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-33 Z4-EXT Dveře (J)	1,20	1,70	ANO	1,20	ANO
STR-18 Z4-Z8 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE

Konstrukce (ZÓNA Z5) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
STN-9 Z5-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-10 Z5-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-11 Z5-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-12 Z5-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-14 Z5-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-15 Z5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-16 Z5-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-19 Z5-EXT OP (S) CP 300 + EPS GW 160	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-20 Z5-EXT OP (V) CP 300 + EPS GW 160	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-21 Z5-EXT OP (J) CP 300 + EPS GW 160	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-22 Z5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS GW 160	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STR-23 Z5-EXT Střecha (S)	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-24 Z5-EXT Střecha (V)	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-25 Z5-EXT Střecha (J)	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-26 Z5-EXT Střecha (Z)	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-27 Z5-EXT Střecha vikýř	0,21	0,24	ANO	0,16	NE
VYP-29 Z5-EXT Okno (S)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-30 Z5-EXT Okno (V)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z5-EXT Okno (J)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO

VYP-32	Z5-EXT	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
Okno (Z)						
VYP-34	Z5-EXT	1,00	1,40	ANO	1,10	ANO
Okno střešní (Z)						
STR-18	Z5-Z8	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
Strop na půdu - přístavba						
STR-28	Z5-Z8	0,17	0,60	ANO	0,40	ANO
Strop na půdu						

Konstrukce (ZÓNA Z6) Návrhová teplota v zóně θ_{im} =15°C	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-1 Z6-ZEM Podlaha na terénu - přístavba	0,76	0,65	NE	0,45	NE
STN(z)-2 Z6-ZEM OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100	0,20	0,65	ANO	0,45	ANO
STN-3 Z6-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-4 Z6-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-5 Z6-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-6 Z6-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,45	ANO	0,36	ANO
VYP-29 Z6-EXT Okno (S)	0,90	2,20	ANO	1,75	ANO
VYP-30 Z6-EXT Okno (V)	0,90	2,20	ANO	1,75	ANO
VYP-31 Z6-EXT Okno (J)	0,90	2,20	ANO	1,75	ANO
STN-52 Z6-Z7 SN Isorast 250 + CP 600	0,22	0,85	ANO	0,60	ANO

Konstrukce (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7) $\theta_u=8,00^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-45 Z7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	3,76	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN(z)-46 Z7-ZEM OP (T) CP 600 + EPS PER 160	0,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-47 Z7-EXT OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén	0,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-48 Z7-EXT OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén	0,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-49 Z7-EXT OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén	0,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-50 Z7-EXT Okno (J) - suterén	0,90	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-51 Z7-EXT Okno (Z) - suterén	0,90	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-8 Z1-Z7 Strop nad suterénem	1,40	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-8 Z2-Z7 Strop nad suterénem	1,40	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-52 Z7-Z6 SN Isorast 250 + CP 600	0,22	0,85	ANO	0,60	ANO

Konstrukce (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8) $\theta_{u} = -11,96^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-15 Z8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	0,19	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-35 Z8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-36 Z8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-37 Z8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-38 Z8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-39 Z8-EXT Střecha (S) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-40 Z8-EXT Střecha (V) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-41 Z8-EXT Střecha (J) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-42 Z8-EXT Střecha (Z) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-43 Z8-EXT Okno střešní (V) půda	1,00	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-44 Z8-EXT Okno střešní (Z) půda	1,00	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-18 Z8-Z4 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-18 Z8-Z5 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-28 Z8-Z5 Strop na půdu	0,17	0,60	ANO	0,40	ANO

Zóna / budova	$U_{em,Z,R.class}$	$U_{em,Z}$	Poměr $U_{em}/U_{em,R}$
	$W/(m^2.K)$	$W/(m^2.K)$	
Z1 - Jídelna	0,293	0,384	130,76 %
Z2 - Kuchyňe	0,311	0,425	136,46 %
Z3 - Kanceláře	0,336	0,310	92,22 %
Z4 - Komunikace	0,325	0,318	97,85 %
Z5 - Pokoje	0,314	0,264	83,99 %
Z6 - Sklady	0,306	0,239	78,15 %
budova celkem	0,313	0,294	94,02 %

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 [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 1-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	30,7	0,21	1,00	6,44	30,7	0,19	1,00	5,92
STN-10 1-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	5,5	0,21	1,00	1,16	5,5	0,19	1,00	1,06
STN-15 1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	19,4	0,21	1,00	4,07	19,4	0,19	1,00	3,74
VYP-29 1-EXT Okno (S)	9,9	1,05	1,00	10,40	9,9	0,90	1,00	8,91
VYP-32 1-EXT Okno (Z)	3,3	1,05	1,00	3,47	3,3	0,90	1,00	2,97
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 68,7$		1,00	0,96	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,7$		1,00	1,37
PDL(z)-7 1-ZEM Podlaha na terénu	61,9	0,32	0,42	11,21	61,9	2,41	0,17	24,23
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 61,9$			0,87	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 61,9$			1,24
PDL-8 1-7 Strop nad suterénem	6,4	0,42	0,59	1,58	6,4	1,40	0,34	3,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 6,4$		0,59	0,05	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		0,34	0,04
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	137,0	-	-	38,31	137,0	-	-	49,90
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			1,88	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,66
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	40,20	-	-	-	52,56

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-10 2-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	8,7	0,21	1,00	1,83	8,7	0,19	1,00	1,68
STN-14 2-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	32,5	0,21	1,00	6,82	32,5	0,19	1,00	6,27
STN-15 2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	26,6	0,21	1,00	5,58	26,6	0,19	1,00	5,13
VYP-31 2-EXT Okno (J)	4,9	1,05	1,00	5,17	4,9	0,90	1,00	4,43
VYP-32 2-EXT Okno (Z)	6,6	1,05	1,00	6,93	6,6	0,90	1,00	5,94
VYP-33 2-EXT Dveře (J)	3,1	1,19	1,00	3,74	3,1	1,20	1,00	3,78
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 82,4$		1,00	1,15	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 82,4$		1,00	1,65
PDL-8 2-7 Strop nad suterénem	99,9	0,42	0,59	24,73	99,9	1,40	0,34	47,93
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 99,9$		0,59	0,82	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		0,34	0,69
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	182,3	-	-	54,80	182,3	-	-	75,15
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			1,98	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,33
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	56,78	-	-	-	77,48

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-11 3-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	52,4	0,21	1,00	11,01	52,4	0,20	1,00	10,27
STN-12 3-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	39,4	0,21	1,00	8,28	39,4	0,20	1,00	7,72
STN-13 3-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	29,3	0,21	1,00	6,16	29,3	0,20	1,00	5,74
STN-16 3-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	5,6	0,21	1,00	1,17	5,6	0,20	1,00	1,09
VYP-29 3-EXT Okno (S)	9,0	1,05	1,00	9,46	9,0	0,90	1,00	8,11
VYP-30 3-EXT Okno (V)	2,6	1,05	1,00	2,76	2,6	0,90	1,00	2,36
VYP-31 3-EXT Okno (J)	7,9	1,05	1,00	8,27	7,9	0,90	1,00	7,09
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 \cdot$ 146,2			1,00	2,05	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 146,2		
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	146,2	-	-	47,09	146,2	-	-	42,39
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,05	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,92
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	49,13	-	-	-	45,31

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-12 4-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	5,9	0,21	1,00	1,24	5,9	0,20	1,00	1,16
STN-13 4-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	33,9	0,21	1,00	7,11	33,9	0,20	1,00	6,64
STN-16 4-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	5,7	0,21	1,00	1,19	5,7	0,20	1,00	1,11
STR-17 4-EXT Střecha vstup - přístavba	6,5	0,17	1,00	1,09	6,5	0,21	1,00	1,38
VYP-30 4-EXT Okno (V)	4,5	1,05	1,00	4,73	4,5	0,90	1,00	4,05
VYP-31 4-EXT Okno (J)	7,4	1,05	1,00	7,72	7,4	0,90	1,00	6,62
VYP-33 4-EXT Dveře (J)	4,3	1,19	1,00	5,12	4,3	1,20	1,00	5,16
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 68,1$		1,00	0,95	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,1$		1,00	1,36
STR-18 4-8 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,21	0,88	10,21	55,2	0,21	0,91	10,69
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 55,2$		0,88	0,68	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		0,91	1,01
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	123,3	-	-	38,41	123,3	-	-	36,81
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			1,63	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,37
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	40,04	-	-	-	39,18

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z5)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 5-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	46,5	0,21	1,00	9,76	46,5	0,19	1,00	8,97
STN-10 5-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	27,2	0,21	1,00	5,72	27,2	0,19	1,00	5,26
STN-11 5-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	46,4	0,21	1,00	9,75	46,4	0,20	1,00	9,10
STN-12 5-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	26,4	0,21	1,00	5,55	26,4	0,20	1,00	5,18
STN-14 5-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	39,4	0,21	1,00	8,27	39,4	0,19	1,00	7,60
STN-15 5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	48,5	0,21	1,00	10,18	48,5	0,19	1,00	9,36
STN-16 5-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	4,9	0,21	1,00	1,02	4,9	0,20	1,00	0,96
STN-19 5-EXT OP (S) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-20 5-EXT OP (V) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-21 5-EXT OP (J) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-22 5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,20	1,00	0,61
STR-23 5-EXT Střecha (S)	5,9	0,21	1,00	1,23	5,9	0,21	1,00	1,26
STR-24 5-EXT Střecha (V)	32,2	0,21	1,00	6,75	32,2	0,21	1,00	6,88
STR-25 5-EXT Střecha (J)	15,2	0,21	1,00	3,19	15,2	0,21	1,00	3,25

STR-26 5-EXT Střecha (Z)	30,3	0,21	1,00	6,37	30,3	0,21	1,00	6,49
STR-27 5-EXT Střecha vikýř	8,7	0,17	1,00	1,46	8,7	0,21	1,00	1,87
VYP-29 5-EXT Okno (S)	19,3	1,05	1,00	20,31	19,3	0,90	1,00	17,41
VYP-30 5-EXT Okno (V)	3,2	1,05	1,00	3,32	3,2	0,90	1,00	2,85
VYP-31 5-EXT Okno (J)	18,1	1,05	1,00	19,01	18,1	0,90	1,00	16,30
VYP-32 5-EXT Okno (Z)	11,4	1,05	1,00	11,92	11,4	0,90	1,00	10,22
VYP-34 5-EXT Okno střešní (Z)	0,9	0,98	1,00	0,90	0,9	1,00	1,00	0,92
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 396,8$		1,00	5,56	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 396,8$		1,00	7,94
STR-18 5-8 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,21	0,88	26,98	146,0	0,21	0,91	28,25
STR-28 5-8 Strop na půdu	128,4	0,42	0,88	47,48	128,4	0,17	0,91	19,46
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 274,4$		0,88	3,38	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		0,91	5,01
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	671,2	-	-	201,79	671,2	-	-	164,03
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			8,94	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,95
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	210,72	-	-	-	176,98

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z6)	Referenční budova $\theta_i = 15\text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 15\text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-3 6-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	6,1	0,32	1,00	1,92	6,1	0,20	1,00	1,19
STN-4 6-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	10,8	0,32	1,00	3,40	10,8	0,20	1,00	2,12
STN-5 6-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	12,3	0,32	1,00	3,87	12,3	0,20	1,00	2,41
STN-6 6-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	1,5	0,32	1,00	0,47	1,5	0,20	1,00	0,29
VYP-29 6-EXT Okno (S)	10,4	1,54	1,00	16,04	10,4	0,90	1,00	9,37
VYP-30 6-EXT Okno (V)	2,0	1,54	1,00	3,00	2,0	0,90	1,00	1,76
VYP-31 6-EXT Okno (J)	4,2	1,54	1,00	6,47	4,2	0,90	1,00	3,78
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 47,2$		1,00	0,66	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 47,2$		1,00	0,94
PDL(z)-1 6-ZEM Podlaha na terénu - přístavba	205,1	0,46	0,35	68,76	205,1	0,76	0,37	61,13
STN(z)-2 6-ZEM OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100	104,7	0,46			104,7	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 309,8$			4,34	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 309,8$			6,20
STN-52 6-7 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,60	0,52	6,56	21,2	0,22	0,23	1,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 21,2$		0,52	0,15	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		0,23	0,10
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	378,2	-	-	110,49	378,2	-	-	83,13
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			5,15	$\Sigma \Delta U_{em}$			7,24

celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	115,64	-	-	-	90,37
--	---	---	---	--------	---	---	---	-------

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7)	Referenční budova $\theta_u = -0,63 \text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 8,00 \text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U _{R,class} [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru H _{T,ue}								
STN-47 7-EXT OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén	2,5	0,20	1,00	0,49	2,5	0,20	1,00	0,49
STN-48 7-EXT OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén	10,2	0,20	1,00	2,01	10,2	0,20	1,00	2,01
STN-49 7-EXT OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén	8,5	0,20	1,00	1,68	8,5	0,20	1,00	1,68
VYP-50 7-EXT Okno (J) - suterén	1,0	0,90	1,00	0,89	1,0	0,90	1,00	0,89
VYP-51 7-EXT Okno (Z) - suterén	1,1	0,90	1,00	1,02	1,1	0,90	1,00	1,02
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 23,3$		1,00	0,47	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 23,3$		1,00	0,47
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině H _{T,ug}								
PDL(z)-45 7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	107,9	2,63	0,11	43,95	107,9	3,76	0,11	43,95
STN(z)-46 7-ZEM OP (T) CP 600 + EPS PER 160	78,8	0,14			78,8	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 186,7$			3,73	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 186,7$			3,73
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám H _{T,iu}								
PDL-8 7-1 Strop nad suterénem	6,4	0,42	-0,59	-1,58	6,4	1,40	-0,34	-3,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 6,4$		-0,59	-0,05	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		-0,34	-0,04
PDL-8 7-2 Strop nad suterénem	99,9	0,42	-0,59	-24,73	99,9	1,40	-0,34	-47,93

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 99,9$		-0,59	-0,82	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		-0,34	-0,69
STN-52 7-6 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,60	-0,52	-6,56	21,2	0,22	-0,23	-1,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 21,2$		-0,52	-0,15	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		-0,23	-0,10
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)
	0,33	78,9	0,33	26,0	0,33	78,9	0,33	26,0

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8)	Referenční budova $\theta_u = -10,81\text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = -11,96\text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-15 8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	3,7	0,19	1,00	0,71	3,7	0,19	1,00	0,71
STR-35 8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-36 8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	36,5	3,58	1,00	130,68	36,5	3,58	1,00	130,68
STR-37 8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-38 8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	12,0	3,58	1,00	43,08	12,0	3,58	1,00	43,08
STR-39 8-EXT Střecha (S) půda	36,3	0,17	1,00	6,24	36,3	0,17	1,00	6,24
STR-40 8-EXT Střecha (V) půda	49,5	0,17	1,00	8,52	49,5	0,17	1,00	8,52
STR-41 8-EXT Střecha (J) půda	36,2	0,17	1,00	6,23	36,2	0,17	1,00	6,23
STR-42 8-EXT Střecha (Z) půda	43,4	0,17	1,00	7,47	43,4	0,17	1,00	7,47
VYP-43 8-EXT Okno střešní (V) půda	2,1	1,00	1,00	2,07	2,1	1,00	1,00	2,07
VYP-44 8-EXT Okno střešní (Z) půda	2,1	1,00	1,00	2,07	2,1	1,00	1,00	2,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 363,2		1,00	7,26	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 363,2		1,00	7,26
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
STR-18 8-4 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,21	-0,88	-10,21	55,2	0,21	-0,91	-10,69

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 55,2$		-0,88	-0,68	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		-0,91	-1,01
STR-18 8-5 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,21	-0,88	-26,98	146,0	0,21	-0,91	-28,25
STR-28 8-5 Strop na půdu	128,4	0,42	-0,88	-47,48	128,4	0,17	-0,91	-19,46
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 274,4$		-0,88	-3,38	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		-0,91	-5,01
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)
	0,33	63,2	0,33	20,9	0,33	63,2	0,33	20,9

Informace o použitém výpočetním nástroji

výpočetní nástroj	DEKSOFT Energetika
verze	8.0.5
bližší informace	www.deksoft.eu

Identifikační označení protokolu

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

PROTOKOL MĚRNÉ ROČNÍ POTŘEBY TEPLA NA VYTÁPĚNÍ

-

Způsob výpočtu

MPO ČR 264/2020 (222/2024) Sb. – měsíční výpočet

Identifikační údaje budovy

Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Příbor, Masarykova 607, 742 58
Katastrální území:	735329
Parcelní číslo:	3211
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	1950
Vlastník nebo stavebník:	Moravskoslezský kraj
Adresa:	28. října 2771/117 70200 Ostrava
IČ:	70890692
Tel./e-mail:	/

Typ budovy

<input type="checkbox"/> Rodinný dům	<input type="checkbox"/> Bytový dům	<input checked="" 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:

--

2) Jméno zpracovatele protokolu měrné roční potřeby tepla na vytápění a měrné neobnovitelné primární energie, protokolu průměrného součinitele prostupu tepla U_{em}:

název zpracovatele:	Ing. Jan Martínek
ulice zpracovatele:	Krásnopolská
město zpracovatele	Ostrava
jméno oprávněné osoby:	Ing. Jan Martínek -
kontakt - telefon:	-
kontakt - email:	-

Identifikační označení protokolu

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

3) Datum zpracování výpočtu:

--

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-29 , VYP-29 , VYP-29 , VYP-29											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 180	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-32 , VYP-32 , VYP-30 , VYP-30 , VYP-30 , VYP-32 , VYP-30											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-31 , VYP-33 , VYP-31 , VYP-31 , VYP-33 , VYP-31 , VYP-31											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 0	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-34											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				75 °
[kWh/m²mēs]	16,3	28,9	53,6	85,0	101,9	105,1	99,0	94,5	61,9	43,9	20,2	12,6
konstrukce	VYP-50 ¹⁾											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 0	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-51 ¹⁾ , VYP-43 ¹⁾ , VYP-44 ¹⁾											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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° = vodorovná výplň, 90° = svislá výplň, 180° = 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° s tím, že sběrná solární plocha výplně je přenásobena (snížena) sinem sklonu výplně.

5) Počet zón v budově:

8

6) Celková energeticky vztažná podlahová plocha A_c :

1 119,2

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	58,8
Zóna 2	88,4
Zóna 3	134,3
Zóna 4	112,2
Zóna 5	422,0
Zóna 6	190,8

8) Vnitřní návrhové teploty:

Profil užívání přiřazení k zóně 1

název profilu	Ubytovací zařízení -restaurace, stravovací prostory		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 2

název profilu	Ubytovací zařízení -přípravy jídel		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	16	°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

Profil užívání přiřazení k zóně 3

název profilu	Administrativní budovy - kancelářské prostory (oddělené kanceláře)		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 4

název profilu	Ubytovací zařízení -chodby, komunikace		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 5

název profilu	Ubytovací zařízení -ubytovací prostory, pokoje		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C

8) Vnitřní návrhové teploty:

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

Profil užívání přiřazení k zóně 6

název profilu	Ubytovací zařízení -sklady ostatní		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	15	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	15	°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

9) Vnitřní tepelná kapacita:

Tepelná kapacita zóny 1

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 2

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 3

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 4

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 5

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 6

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

10) Vnitřní tepelné zisky:

Vnitřní tepelné zisky zóny 1

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	13,20	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,35	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	4,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,15	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i}$	58,76	m ²
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i} / A_{f, \text{int}}$	100	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	E_m / E'_m	150 / 150	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L, lx}$	0,023	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 2

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{\text{int}, \text{Oc}}$	7,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,40	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{\text{int}, \text{A}}$	200,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,25	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	88,39	m ²
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	312,5 / 300	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L,lx}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 3

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	8,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,25	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	12,00	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,25	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i}$	134,31	m ²
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i} / A_{f, \text{int}}$	100	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	E_m / E'_m	357,143 / 300,0001 2	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L, lx}$	0,023	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	2 250	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	300	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,90	-
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	$\Phi_{\text{int}, Oc}$	0,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,0	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{\text{int}, A}$	0,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,0	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	112,23	m ²
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	108,696 / 100,0003 2	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,ix}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 5

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	7,80	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,45	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	2,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,20	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	422,01	m ²
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	200 / 200	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L,lx}$	0,027	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	1 100	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	3000	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,60	-
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 6

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	0,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	1,0	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	0,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,0	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	190,75	m ²
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	100 / 100	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L,lx}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,70	-
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 ²] na jednu osobu	f_{osoba}	6,1	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		9,6	os

Počet osob v zóně 2

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	10,0	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		8,8	os

Počet osob v zóně 3

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	10	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		13,4	os

Počet osob v zóně 4

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

Počet osob v zóně 5

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	9,0	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		46,9	os

Počet osob v zóně 6

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

12) Objem vzduchu v zóně V_{int} :

Objem vzduchu v zóně 1

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	191,0	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 2

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	287,2	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 3

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	436,5	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 4

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	342,9	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 5

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	1 136,8	m ³
----------------------	-----------	---------	----------------

Objem vzduchu v zóně 6

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	540,8	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

13) Typ větrání:

Typ větrání zóny 1

zóna řízeně větrána	ANO		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k V_{int})	V_{nd}	1,50	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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 2

zóna řízeně větrána	ANO		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k V_{int})	V_{nd}	3,50	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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 3

zóna řízeně větrána	NE		
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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 4

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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	6,9	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 5

13) Typ větrání:

zóna řízeně větrána	NE		
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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	6,05	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	4,66	m

Typ větrání zóny 6

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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	2,96	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

VZT	1	VZT s rekuperací	
procento časového úseku s nuceným větráním	-	100	%
podíl větrání této VZT jednotky z požadovaného objemu větrání zóny	-	66	%
měrný příkon ventilátorů VZT jednotky	SFP_{ahu}	2 435	Ws/m ³
elektrický příkon ostatních prvků systému nuceného větrání	$P_{el,V,aux}$	25,00	W
váhový činitel regulace ventilátorů systému nuceného větrání	$f_{v,vent,ctrl}$	-	-
suchá účinnost rekuperátoru dle EN 308	$\eta_{H,hr,sys}$	75	%
korekční faktor na zohlednění způsobu kontroly provozu VZT jednotky	$f_{ahu,ctrl}$	0,80	-
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	1	VZT s rekuperací		
procento časového úseku s nuceným větráním	-	100	%	
podíl větrání této VZT jednotky z požadovaného objemu větrání zóny	-	66	%	
měrný příkon ventilátorů VZT jednotky	SFP _{ahu}	2 435	Ws/m ³	
elektrický příkon ostatních prvků systému nuceného větrání	P _{el,V,aux}	25,00	W	
váhový činitel regulace ventilátorů systému nuceného větrání	f _{v,vent,ctrl}	-	-	
suchá účinnost rekuperátoru dle EN 308	η _{H,hr,sys}	75	%	
korekční faktor na zohlednění způsobu kontroly provozu VZT jednotky	f _{ahu,ctrl}	0,80	-	
korekční faktor na zohlednění systému distribuce vzduchu VZT jednotkou	f _{ahu,sys}	1,00	-	
korekční faktor na zohlednění efektivity větrání VZT jednotkou	ε _{ahu,V}	1,00	-	
Popis VZT jednotky:				

14) Neprůsvitné konstrukce:

Neprůsvitné konstrukce zóny 1

PDL(z)	7	Podlaha na terénu		
plocha konstrukce		A	61,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	2,411	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ig}	viz 16)	W/K
STN	9	OP (S) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	30,65	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	5,92	W/K
STN	10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	5,51	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,06	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	19,38	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	3,74	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 2

STN	10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	8,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,68	W/K
STN	14	OP (J) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	32,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	6,27	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	26,58	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	5,13	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 3

STN	11	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	52,41	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	10,27	W/K
STN	12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	39,41	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	7,72	W/K
STN	13	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	29,31	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	5,74	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	5,55	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,09	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 4

STN	12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	5,93	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,16	W/K
STN	13	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	33,87	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	6,64	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	5,69	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,11	W/K
STR	17	Střecha vstup - přístavba		
plocha konstrukce		A	6,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,213	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,240	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	1,38	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 5

STN	9	OP (S) CP 450 + EPS GW 160	
plocha konstrukce	A	46,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	8,97	W/K
STN	10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160	
plocha konstrukce	A	27,25	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	5,26	W/K
STN	11	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	
plocha konstrukce	A	46,43	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	9,10	W/K
STN	12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	
plocha konstrukce	A	26,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	5,18	W/K
STN	14	OP (J) CP 450 + EPS GW 160	
plocha konstrukce	A	39,40	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	7,60	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	48,47	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	9,36	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100			
plocha konstrukce			A	4,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	0,96	W/K
STN	19	OP (S) CP 300 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,199	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	0,61	W/K
STN	20	OP (V) CP 300 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,199	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	0,61	W/K
STN	21	OP (J) CP 300 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,199	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-

14) Neprůsvitné konstrukce:

měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	0,61	W/K
STN	22	OP (Z) CP 300 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,199	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	0,61	W/K
STR	23	Střecha (S)			
plocha konstrukce			A	5,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,214	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	1,26	W/K
STR	24	Střecha (V)			
plocha konstrukce			A	32,16	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,214	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	6,88	W/K
STR	25	Střecha (J)			
plocha konstrukce			A	15,18	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,214	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	3,25	W/K
STR	26	Střecha (Z)			
plocha konstrukce			A	30,34	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,214	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	6,49	W/K

14) Neprůsvitné konstrukce:

STR	27	Střecha vikýř		
plocha konstrukce	A	8,72	m ²	
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,214	W/m ² K	
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,240	W/m ² K	
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO			
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-	
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	1,87	W/K	

Neprůsvitné konstrukce zóny 6

PDL(z)	1	Podlaha na terénu - přístavba		
plocha konstrukce	A	205,13	m ²	
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,760	W/m ² K	
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,650	W/m ² K	
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	NE			
redukční činitel konstrukce	b	viz 16)	-	
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ig}	viz 16)	W/K	
STN(z)	2	OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100		
plocha konstrukce	A	104,71	m ²	
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,201	W/m ² K	
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,650	W/m ² K	
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO			
redukční činitel konstrukce	b	viz 16)	-	
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ig}	viz 16)	W/K	
STN	3	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce	A	6,08	m ²	
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,196	W/m ² K	
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,450	W/m ² K	
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO			
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-	
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	1,19	W/K	
STN	4	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce	A	10,80	m ²	
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,196	W/m ² K	
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,450	W/m ² K	
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO			
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-	
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	2,12	W/K	

14) Neprůsvitné konstrukce:

STN	5	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	12,28	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	2,41	W/K
STN	6	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	1,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	0,29	W/K

15) Nevytápěné prostory:

Nevytápěná zóna 7

název nevytápěné zóny		Suterén		
název profilu		(m) obecný nevytápěný prostor		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru		$V_{int,u}$	239,05	m ³
Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int,u}$) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		V_{ue}	0,33	1/h
výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru				
PDL	8	Strop nad suterénem		
plocha konstrukce		A	6,40	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,399	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	8,95	W/K
PDL	8	Strop nad suterénem		
plocha konstrukce		A	99,89	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,399	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	139,75	W/K
STN	52	SN Isorast 250 + CP 600		
plocha konstrukce		A	21,16	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,218	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,850	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	4,61	W/K
výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeminy nebo sousední budovy				
PDL(z)	45	Podlaha na terénu - suterén		
plocha konstrukce		A	107,87	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,757	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ug}	viz 16)	W/K
STN(z)	46	OP (T) CP 600 + EPS PER 160		
plocha konstrukce		A	78,83	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,197	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K

15) Nevytápěné prostory:

měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ug}$	viz 16)	W/K
STN	47	OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén			
plocha konstrukce			A	2,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,197	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	0,49	W/K
STN	48	OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén			
plocha konstrukce			A	10,20	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,197	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	2,01	W/K
STN	49	OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén			
plocha konstrukce			A	8,51	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,197	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	1,68	W/K
VYP	50	Okno (J) - suterén			
plocha konstrukce			A	0,99	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	0,89	W/K
VYP	51	Okno (Z) - suterén			
plocha konstrukce			A	1,13	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	1,02	W/K
výpis měrných tepelných toků					
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem ²⁾			$H_{tr,ue}$	54,23	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem			$H_{v,ue}$	29,36	W/K

Nevytápěná zóna 8

název nevytápěné zóny	Půda		
název profilu	(m) obecný nevytápěný prostor		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru	$V_{int,u}$	191,51	m ³

15) Nevytápěné prostory:

Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int,u}$) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		V_{ue}	0,33	1/h
výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru				
STR	18	Strop na půdu - přístavba		
plocha konstrukce		A	55,21	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,212	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	11,70	W/K
STR	18	Strop na půdu - přístavba		
plocha konstrukce		A	145,96	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,212	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	30,94	W/K
STR	28	Strop na půdu		
plocha konstrukce		A	128,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,166	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	21,32	W/K
výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeminy nebo sousední budovy				
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	3,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ue}	0,71	W/K
STR	35	Střecha (S) půda - přístavba		
plocha konstrukce		A	70,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,578	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ue}	252,95	W/K
STR	36	Střecha (V) půda - přístavba		
plocha konstrukce		A	36,52	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,578	W/m ² K

15) Nevytápěné prostory:

požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	130,68	W/K
STR	37	Střecha (J) půda - přístavba			
plocha konstrukce			A	70,70	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	3,578	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	252,95	W/K
STR	38	Střecha (Z) půda - přístavba			
plocha konstrukce			A	12,04	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	3,578	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	43,08	W/K
STR	39	Střecha (S) půda			
plocha konstrukce			A	36,27	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	6,24	W/K
STR	40	Střecha (V) půda			
plocha konstrukce			A	49,52	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	8,52	W/K
STR	41	Střecha (J) půda			
plocha konstrukce			A	36,25	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	6,23	W/K
STR	42	Střecha (Z) půda			
plocha konstrukce			A	43,41	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m²K
měrný tepelný tok prostupem tepla			H_{tr,ue}	7,47	W/K

15) Nevytápěné prostory:

VYP	43	Okno střešní (V) půda		
plocha konstrukce		A	2,07	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,000	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H _{tr,ue}	2,07	W/K
VYP	44	Okno střešní (Z) půda		
plocha konstrukce		A	2,07	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,000	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H _{tr,ue}	2,07	W/K
výpis měrných tepelných toků				
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem ²⁾		H _{tr,ue}	720,24	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		H _{v,ue}	20,92	W/K

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

²⁾ $H_{tr,ue}$ - měrný tepelný tok prostupem z nevytápěného prostoru do exteriéru včetně zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné vazby ΔU . $H_{tr,ue} = H_{tr,ue} + H_{tr,ug}$, 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.

³⁾ 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 zemínou:

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 1

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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/m³K

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na terénu	PDL(z)-7 Podlaha na terénu		
exponovaný obvod podlahy	P	18,15	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	61,88	m²
charakteristický rozměr podlahy	B'	6,82	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,50	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	0,245	m²K/W
návrhový součinitel tepelné vodivosti použité u svislé okrajové tepelné izolace	λ_u	-	W/mK
hloubka svislé okrajové tepelné izolace	D	-	m
tloušťka svislé okrajové tepelné izolace	d_n	-	m
návrhový součinitel tepelné vodivosti použité u vodorovné okrajové tepelné izolace	λ_u	-	W/mK
šířka vodorovné okrajové tepelné izolace	D	-	m
tloušťka vodorovné okrajové tepelné izolace	d_n	-	m
ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině bez zahrnutí vlivu okrajových tepelných izolací	U_0	0,392	W/m²K
doplňkový lineární činitel tepelné vodivosti prostupu tepla při umístění okrajové tepelné izolace	$\Delta\psi$	-	W/mK

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

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině včetně zahrnutí vlivu okrajových tepelných izolací	U	0,392	W/m²K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	24,23	W/K

Poznámka: Činitel teplotní redukce b , ekvivalentní součinitele prostupu tepla podlahy na terénu U a U_0 , a měrná tepelná ztráta $H_{tr,ig}$ podlahy na terénu jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.

Vnitřní periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pi}	36,05	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pe}	10,77	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	33,30	32,10	28,29	23,87	18,77	16,07	14,28	14,38	18,61	23,73	28,83	31,52

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 2

16) Výpis konstrukcí ve styku se zemínou:

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 3

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 4

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 5

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 6

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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/m³K

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na zemině suterénu	PDL(z)-1 Podlaha na terénu - přístavba		
exponovaný obvod podlahy	P	51,33	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	205,13	m²
charakteristický rozměr podlahy	B'	7,99	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,30	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	1,146	m²K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-2 OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	z	2,04	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	R_w	4,845	m²K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	b	0,35	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	U'	0,197	W/m²K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	61,13	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}	102,42	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pe}	16,73	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	86,26	83,18	73,42	62,12	48,77	58,86	83,85	82,53	48,25	61,61	74,70	81,64

16) Výpis konstrukcí ve styku se zemínou:

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 7

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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)-45 Podlaha na terénu - suterén		
exponovaný obvod podlahy	P	34,51	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	107,87	m ²
charakteristický rozměr podlahy	B'	6,25	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,60	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	0,096	m ² K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-46 OP (T) CP 600 + EPS PER 160		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	z	2,28	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	R_w	4,946	m ² K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	b	0,10	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	U'	0,235	W/m ² K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ug}$	43,95	W/K

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

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 8

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

17) Průsvitné konstrukce:

Průsvitné konstrukce zóny 1

VYP	29	Okno (S)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		A	9,90	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g _{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	8,91	W/K
VYP	32	Okno (Z)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		A	3,30	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g _{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	2,97	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 2

VYP	31	Okno (J)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih		
plocha konstrukce		A	4,92	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g _{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	4,43	W/K
VYP	32	Okno (Z)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		

17) Průsvitné konstrukce:

plocha konstrukce			A	6,60	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U _N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g _{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H _{tr,ie}	5,94	W/K
VYP	33	Dveře (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	3,15	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U _N	1,700	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g _{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f _F	0,60	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H _{tr,ie}	3,78	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 3

VYP	29	Okno (S)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		A	9,01	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g _{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	8,11	W/K
VYP	30	Okno (V)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		A	2,63	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m²K

17) Průsvitné konstrukce:

splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	2,36	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	7,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	7,09	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 4

VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	4,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	4,05	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	7,35	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-

17) Průsvitné konstrukce:

korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	6,62	W/K
VYP	33	Dveře (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	4,30	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,700	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,60	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	5,16	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 5

VYP	29	Okno (S)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			sever		
plocha konstrukce			A	19,34	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	17,41	W/K
VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	3,17	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	2,85	W/K
VYP	31	Okno (J)			

17) Průsvitné konstrukce:

orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	18,11	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	16,30	W/K
VYP	32	Okno (Z)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			západ		
plocha konstrukce			A	11,35	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	10,22	W/K
VYP	34	Okno střešní (Z)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			západ		
plocha konstrukce			A	0,92	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,000	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,400	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	0,92	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 6

VYP	29	Okno (S)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			sever		
plocha konstrukce			A	10,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K

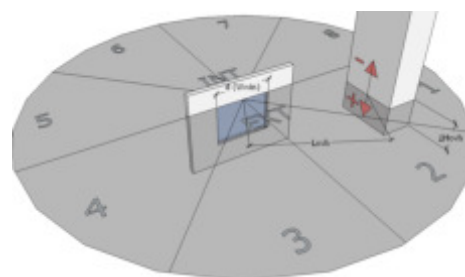
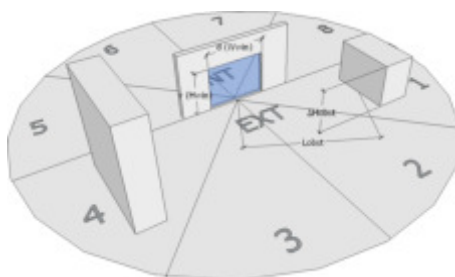
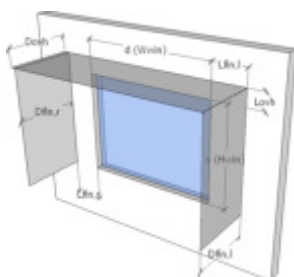
17) Průsvitné konstrukce:

požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	9,37	W/K
VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	1,95	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	1,76	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	4,20	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	3,78	W/K

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ HODNOCENÉ BUDOVY

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ - měsíce

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



Zóna Z1 - Jídelna

VYP 20 - Okno (S), orientace: sever, sklon: 60°	režim C:	bez clony	1,000
---	----------	-----------	-------

[illegible]

STN 9 - OP (S) CP 450 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z2 - Kuchyňe

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 31 - Okno (J), orientace: jih, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh_C (%)	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
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 32 - Okno (Z), orientace: západ, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VYP 33 - Dveře (J), orientace: jih, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 14 - OP (J) CP 450 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z3 - Kanceláře

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), orientace: sever, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VYP 30 - Okno (V), orientace: východ, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VYP 31 - Okno (J), orientace: jih, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 11 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 13 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

Zóna Z4 - Komunikace

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 30 - Okno (V), orientace: východ, 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 31 - Okno (J), 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 33 - Dveře (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°

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
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

STN 13 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°

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
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

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°

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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 17 - Střecha vstup - přístavba, orientace: jih, sklon: 0°

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
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

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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	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	0,000

Zóna Z5 - Pokoje

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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 32 - Okno (Z), 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 34 - Okno střešní (Z), orientace: západ, sklon: 75°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 9 - OP (S) CP 450 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 11 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 14 - OP (J) CP 450 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 19 - OP (S) CP 300 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 20 - OP (V) CP 300 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 21 - OP (J) CP 300 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 22 - OP (Z) CP 300 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 23 - Střecha (S), orientace: sever, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 24 - Střecha (V), orientace: východ, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 25 - Střecha (J), orientace: jih, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 26 - Střecha (Z), orientace: západ, sklon: 75°												
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
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
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
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

STR 27 - Střecha vikýř, orientace: jih, sklon: 0°												
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
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
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
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

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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

STR 28 - Strop na půdu, 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

Zóna Z6 - Sklady

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 3 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°

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
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

STN 4 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°

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
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

STN 5 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°

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
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

STN 6 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°

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
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

STN 52 - SN Isorast 250 + CP 600, 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	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	0,000

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

Zóna Z7 - Suterén

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 50 - Okno (J) - suterén, 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 51 - Okno (Z) - suterén, 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 47 - OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 48 - OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 49 - OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 52 - SN Isorast 250 + CP 600, 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

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z8 - Půda

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 43 - Okno střešní (V) půda, orientace: východ, 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 44 - Okno střešní (Z) půda, 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 35 - Střecha (S) půda - přístavba, orientace: sever, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 36 - Střecha (V) půda - přístavba, orientace: východ, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 37 - Střecha (J) půda - přístavba, orientace: jih, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 38 - Střecha (Z) půda - přístavba, orientace: západ, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 39 - Střecha (S) půda, orientace: sever, sklon: 45°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 40 - Střecha (V) půda, orientace: východ, sklon: 45°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 41 - Střecha (J) půda, orientace: jih, sklon: 45°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 42 - Střecha (Z) půda, orientace: východ, sklon: 45°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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

STR 28 - Strop na půdu, 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

18) Linerární a bodové tepelné vazby

Přirážka na tepelné vazby zóny 1

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 2

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 3

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 4

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 5

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 6

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 7

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 8

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

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]	1 408	1 206	1 106	817	535	359	257	263	505	831	1 099	1 299
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	5,07	4,34	3,98	2,94	1,93	1,29	0,93	0,95	1,82	2,99	3,96	4,68

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	3 865	3 306	3 016	2 218	1 435	943	654	673	1 355	2 255	2 998	3 555
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	13,92	11,90	10,86	7,98	5,17	3,39	2,36	2,42	4,88	8,12	10,79	12,80

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	2 408	2 048	1 824	1 283	768	443	235	246	716	1 299	1 820	2 195
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	8,67	7,37	6,57	4,62	2,76	1,59	0,84	0,89	2,58	4,68	6,55	7,90

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	872	741	658	459	262	146	77	80	246	466	658	795
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	3,14	2,67	2,37	1,65	0,94	0,52	0,28	0,29	0,88	1,68	2,37	2,86

19) Celkové tepelné ztráty po měsících

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	9 154	7 795	6 976	4 909	2 842	1 596	844	886	2 667	4 987	6 962	8 368
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	32,96	28,06	25,11	17,67	10,23	5,75	3,04	3,19	9,60	17,95	25,06	30,13

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	973	828	742	528	316	267	337	335	297	536	740	888
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	3,50	2,98	2,67	1,90	1,14	0,96	1,21	1,21	1,07	1,93	2,66	3,20

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]	16	41	87	137	180	190	183	158	102	63	23	9
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,06	0,15	0,31	0,49	0,65	0,68	0,66	0,57	0,37	0,23	0,08	0,03

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	63	112	187	253	276	262	256	280	204	173	89	49
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,23	0,40	0,67	0,91	0,99	0,94	0,92	1,01	0,73	0,62	0,32	0,18

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	68	124	212	282	324	311	309	321	233	190	96	50
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,24	0,45	0,76	1,01	1,16	1,12	1,11	1,15	0,84	0,68	0,35	0,18

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	81	137	217	277	295	271	270	309	234	207	113	65
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,29	0,49	0,78	1,00	1,06	0,98	0,97	1,11	0,84	0,75	0,41	0,23

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	175	337	593	826	956	934	913	933	659	522	252	128

20) Celkové solární tepelné zisky po měsících

solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,63	1,21	2,14	2,98	3,44	3,36	3,29	3,36	2,37	1,88	0,91	0,46
--	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	48	86	149	202	241	238	236	231	165	128	65	36
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,17	0,31	0,54	0,73	0,87	0,86	0,85	0,83	0,59	0,46	0,24	0,13

nevytápěný prostor 7

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	9	18	30	42	46	44	43	46	33	28	14	7
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,03	0,06	0,11	0,15	0,17	0,16	0,15	0,17	0,12	0,10	0,05	0,03

nevytápěný prostor 8

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
solární 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

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]	292	257	264	246	244	234	241	244	247	263	269	291
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,05	0,92	0,95	0,89	0,88	0,84	0,87	0,88	0,89	0,95	0,97	1,05

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	492	419	394	350	326	310	316	326	354	392	429	487
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,77	1,51	1,42	1,26	1,17	1,11	1,14	1,17	1,27	1,41	1,54	1,75

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	390	336	330	299	287	275	281	287	302	328	348	387
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,40	1,21	1,19	1,08	1,03	0,99	1,01	1,03	1,09	1,18	1,25	1,39

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	130	107	89	73	60	56	56	60	74	88	106	128
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,47	0,39	0,32	0,26	0,22	0,20	0,20	0,22	0,27	0,32	0,38	0,46

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 602	1 407	1 444	1 346	1 332	1 280	1 316	1 332	1 353	1 441	1 474	1 595

21) Celkové vnitřní tepelné zisky po měsících

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	5,77	5,06	5,20	4,85	4,80	4,61	4,74	4,80	4,87	5,19	5,31	5,74
---	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	155	127	106	87	71	66	66	71	89	105	126	153
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,56	0,46	0,38	0,31	0,26	0,24	0,24	0,26	0,32	0,38	0,45	0,55

nevytápěný prostor 7

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

nevytápěný prostor 8

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]	309	297	351	383	424	424	423	401	349	327	292	300
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,11	1,07	1,26	1,38	1,53	1,53	1,52	1,44	1,26	1,18	1,05	1,08

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	554	532	581	603	602	572	571	606	558	565	518	537
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,99	1,92	2,09	2,17	2,17	2,06	2,06	2,18	2,01	2,03	1,86	1,93

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	457	461	542	581	611	585	590	608	535	519	445	437
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,65	1,66	1,95	2,09	2,20	2,11	2,12	2,19	1,93	1,87	1,60	1,57

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	211	244	306	350	355	327	325	369	308	295	219	193
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,76	0,88	1,10	1,26	1,28	1,18	1,17	1,33	1,11	1,06	0,79	0,69

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 777	1 744	2 037	2 172	2 288	2 214	2 229	2 265	2 012	1 963	1 726	1 723

22) Celkové tepelné zisky po měsících

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	6,40	6,28	7,33	7,82	8,24	7,97	8,02	8,15	7,24	7,07	6,21	6,20
---	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	203	213	255	288	313	305	302	302	254	233	192	189
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,73	0,77	0,92	1,04	1,13	1,10	1,09	1,09	0,91	0,84	0,69	0,68

nevytápěný prostor 7

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	9	18	30	42	46	44	43	46	33	28	14	7
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,03	0,06	0,11	0,15	0,17	0,16	0,15	0,17	0,12	0,10	0,05	0,03

nevytápěný prostor 8

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

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 [-]	0,992	0,988	0,976	0,935	0,805	0,645	0,497	0,525	0,843	0,956	0,985	0,990

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,985	0,981	0,972	0,946	0,880	0,786	0,657	0,650	0,883	0,953	0,977	0,983

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,998	0,996	0,991	0,967	0,862	0,663	0,389	0,395	0,880	0,978	0,995	0,997

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	0,998	0,965	0,717	0,445	0,236	0,218	0,763	0,987	1,000	1,000

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,996	0,994	0,987	0,959	0,841	0,629	0,369	0,380	0,860	0,970	0,992	0,995

zóna 6

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	0,991	0,773	0,000	1,000	1,000	0,813	0,997	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]	1 102	912	764	458	194	85	47	52	211	518	811	1 002
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	3,97	3,28	2,75	1,65	0,70	0,31	0,17	0,19	0,76	1,87	2,92	3,61

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	3 319	2 784	2 451	1 647	905	493	279	280	862	1 716	2 491	3 027
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	11,95	10,02	8,83	5,93	3,26	1,78	1,01	1,01	3,10	6,18	8,97	10,90

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	1 952	1 589	1 287	721	241	54	0	0	245	792	1 377	1 759
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	7,03	5,72	4,63	2,60	0,87	0,20	0,00	0,00	0,88	2,85	4,96	6,33

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	662	498	353	121	8	0	0	0	11	174	439	602
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	2,38	1,79	1,27	0,44	0,03	0,00	0,00	0,00	0,04	0,63	1,58	2,17

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	7 384	6 062	4 965	2 825	919	203	0	0	937	3 083	5 250	6 654

24) Celkové tepelné ztráty po měsících

potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	26,58	21,82	17,87	10,17	3,31	0,73	0,00	0,00	3,37	11,10	18,90	23,95
--	-------	-------	-------	-------	------	------	------	------	------	-------	-------	-------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	770	615	488	243	74	0	0	0	91	303	548	700
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	2,77	2,21	1,76	0,87	0,27	0,00	0,00	0,00	0,33	1,09	1,97	2,52

25) Měrná roční potřeba tepla na vytápění

roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	81411	kWh/rok
roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	293,08	GJ/rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	E_A	73	kWh/m ² rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	E_A	0,26	GJ/m ² rok

26a) Celkový tepelný tok prostupem obálky budovy

celkový tepelný tok prostupem obálky budovy	H_T	481,88	W/K
---	-------	--------	-----

26b) Celkový tepelný tok větráním

celkový tepelný tok větráním	H_v	782,32	W/K
------------------------------	-------	--------	-----

27a) Celková plocha obálky budovy

celková plocha obálky budovy	A	1 638,30	m ²
------------------------------	-----	----------	----------------

27b) Objem budovy

objem budovy	V	3 614,37	m ³
--------------	-----	----------	----------------

27c) Objemový faktor tvaru budovy

objemový faktor tvaru budovy	A/V	0,45	m ² /m ³
------------------------------	-------	------	--------------------------------

28) Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy

průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	U_{em}	0,294	W/m ² K
--	----------	-------	--------------------

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

referenční průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	$U_{em,R}$	0,428	W/m ² K
---	------------	-------	--------------------

29b) Referenční měrná potřeba tepla na vytápění

referenční měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_{A,R}$	86	kWh/m ² rok
--	-----------	----	---------------------------

PROTOKOL VÝPOČTU MĚRNÉ NEOBNOVITELNÉ PRIMÁRNÍ ENERGIE

-

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	100 875	0,00	0,00	0,00	36 988	13 542
dodaná energie pro pomocné systémy	0,00	0,00	219,00	0,00	657,00	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	100 875	0,00	219,00	0,00	37 645	13 542
dodaná energie celkem pro objekt	152 281					

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	90,13	0,00	0,00	0,00	33,05	12,10
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,00	0,00	0,20	0,00	0,59	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	90,13	0,00	0,20	0,00	33,63	12,10
měrná dodaná energie celkem pro objekt	136,06					

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	74 497	energie okolního prostředí	1,00	0,00	74 497	0,00
	26 378	elektřina	2,30	2,10	60 669	55 394
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	161,40	elektřina	2,30	2,10	371,21	338,93
	57,60	energie okolního prostředí	1,00	0,00	57,60	0,00
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	29 060	energie okolního prostředí	1,00	0,00	29 060	0,00
	7 928,1	elektřina	2,30	2,10	18 235	16 649
pomocná energie	484,19	elektřina	2,30	2,10	1 113,6	1 016,8
	172,81	energie okolního prostředí	1,00	0,00	172,81	0,00
osvětlení	10 834	elektřina	2,30	2,10	24 919	22 752
	2 707,4	energie okolního prostředí	1,00	0,00	2 707,4	0,00
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
celkem	152 281	-	-	-	211 803	96 151

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie / Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]	[-]	[-]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
elektřina	45 786,08	2,3	2,1	105 307,98	96 150,76
energie okolního prostředí	106 495,03	1,0	0,0	106 495,03	0,00
Celkem	152 281,10	x	x	211 803,00	96 150,76

Využití obnovitelných zdrojů energie z hlediska primární energie	[%]	54,60
--	-----	-------

32) Měrná neobnovitelná primární energie za rok

Měrná neobnovitelná primární energie	$E_{pN,A}$	86	kWh/m²rok
--------------------------------------	------------	----	-----------

Poznámka: Energeticky vztáhná 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	132 583	0,00	4 202,6	0,00	44 329	16 886
dodaná energie pro pomocné systémy	0,00	0,00	219,00	0,00	426,16	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	132 583	0,00	4 421,6	0,00	44 755	16 886
dodaná energie celkem pro objekt	198 645					

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	118,46	0,00	3,75	0,00	39,61	15,09
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,00	0,00	0,20	0,00	0,38	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	118,46	0,00	3,95	0,00	39,99	15,09
měrná dodaná energie celkem pro objekt	177,48					

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	132 583	referenční energonositel	-	1,00	-	132 583
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	4 202,6	referenční energonositel	-	2,10	-	8 825,4
pomocná energie	219,00	referenční energonositel	-	2,10	-	459,90
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	44 329	referenční energonositel	-	1,00	-	44 329
pomocná energie	426,16	referenční energonositel	-	2,10	-	894,94
osvětlení	16 886	referenční energonositel	-	2,10	-	35 460
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
celkem	198 645	-	-	-	-	215 875 ¹⁾

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	21 733,42	-	2,1	-	44 270,98 ¹⁾
referenční energonositel	176 911,65	-	1,0	-	171 604,30 ¹⁾
Celkem	198 645,07	x	x	-	215 875,28 ¹⁾

¹⁾ 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	$E_{pN,A}$	193	kWh/m ² rok
--------------------------------------	------------	-----	------------------------

Poznámka: Energeticky vztahná 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 ² K)]	[W/(m ² K)]	(ANO/NE)
Budova celkem	0,294	0,428	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]	198 645,07	Splněno (ANO/NE)	ANO
(7)	Hodnocená budova		152 281,10		
(8)	Referenční budova	[kWh/(m ² rok)]	177,48		
(9)	Hodnocená budova		136,06		

klasifikace celkové dodané energie	B
------------------------------------	---

požadavek na neobnovitelnou primární energii

(10)	Referenční budova	[kWh/rok]	215 875,28	Splněno (ANO/NE)	ANO
(11)	Hodnocená budova		96 150,76		
(12)	Referenční budova (ř. 10 / m ²)	[kWh/(m ² rok)]	192,88		
(13)	Hodnocená budova (ř. 11 / m ²)		85,91		

klasifikace neobnovitelné primární energie	B
--	---

Příloha č.4

Průkaz energetické náročnosti budovy – návrhový stav,
Varianta 2

Studie proveditelnosti adaptačních opatření u budov MSK 1

hodnocení dle metodiky vyhlášky o ENB, ale nejedná se o oficiální PENB !

Ulice, číslo: Masarykova, 607

PSČ, místo: 742 58, Příbor

K.ú., parcelní č.: Příbor (735329), 3211

Typ budovy: Budova pro ubytování a stravování

Celková energeticky vztažná plocha: 1119

m²



KLASIFIKAČNÍ TŘÍDA

Primární energie z neobnovitelných zdrojů
kWh/(m²·rok)

Mimořádně
úsporná

A

← 80.2

Velmi
úsporná

B

← 120

Úsporná

C

← 160

Méně úsporná

D

← 231

Nehospodárná

E

← 301

Velmi
nehospodárná

F

← 371

Mimořádně
nehospodárná

G

C

146

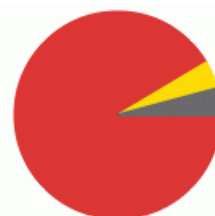
Požadavek vyhlášky na energetickou
náročnost

není stanoven

ROZDĚLENÍ DODANÉ ENERGIE

MWh/rok

■ zemní plyn: 152.1
■ energie okolního prostředí: 7.3
■ elektřina: 6.9



UKAZATELE ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI



Průměrný součinitel
prostupu tepla budovy

0.29 W/(m²·K)



Měrná potřeba tepla
na vytápění

88.1 kWh/(m²·rok)



Vytápění

106 kWh/(m²·rok)



Chlazení

-



Nucené větrání

-



Úprava vlhkosti

-



Příprava teplé vody

30.9 kWh/(m²·rok)



Osvětlení

12.1 kWh/(m²·rok)



Vypracoval: Ing. Jan Martínek

Kontakt:

Ozn. dokumentu:

Vyhotoveno dne:

Podpis:

Studie proveditelnosti adaptačních opatření u budov MSK 1

hodnocení dle metodiky vyhlášky o ENB, ale nejedná se o oficiální PENB !

A**IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE****ÚDAJE O BUDOVĚ / MÍSTĚ STAVBY**

Obec:	Příbor	Část obce:	
Ulice:	Masarykova	Č.p. / č. or. (č.ev.)	607
Katastrální území:	Příbor (735329)	Převládající typ využití:	Budova pro ubytování a stravování
Parcelní číslo pozemku:	3211	Památková ochrana budovy:	Bez památkové ochrany
Orientační období výstavby:	1950	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:

Průkaz energetické náročnosti budovy je zpracován za účelem dle zákona 406/2000 Sb., §7a, odstavec 1, písmeno b). Budova je užívána orgánem veřejné moci.

Protokol průkazu energetické náročnosti budovy stávajícího stavu. Podkladem pro zpracování PENB je projektová dokumentace *Modernizace a přístavba dětského domova* ve stupni PS (05/1998, Frýza) a *Rekonstrukce střechy dětského domova Příbor* ve stupni DSP (04/2012, Brücknerprojekt s.r.o.). Na místě byla provedena prohlídka objektu a pořízena fotodokumentace.

Objekt dětského domova byl realizován v roce 1950 jako zděná stavba. V roce 1999 byla k domu provedená přístavba, kterou se navýšila stávající kapacita dětského domova. Konstrukční výška podlaží je 3,25m. Objekt má 3 nadzemní podlaží, jedno podzemní podlaží. Dětský domov je samostatně stojící budova. Všechny podlaží objektu jsou vytápěny, rovněž suterén přístavby je vytápěn. Dětský domov má hlavní vchod z jižní strany. Suterénní prostor pod původní zástavbou je nevytápěný, rovněž půdní prostor původní části a přístavby je nevytápěný.

Zónování:

Zóna č.1 - Jídelna 1.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.2 - Kuchyně 1.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.3 - Komunikace 1.NP-2.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.4 - Kanceláře se sociálním zázemím 1.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.5 - Ubytovací prostory se sociálním zázemím 2.NP - 3.NP. Vytápěný prostor.

Zóna č.6 - Sklady 1.PP. Vytápěný prostor.

Zóna č.7 - Suterén 1.PP. Nevytápěný prostor.

Zóna č.8 - Půdní prostor. Nevytápěný prostor.

Konstrukce obálky budovy:Svislé konstrukce

Obvodový plášť je zděný z cihel plných tl. 450mm, opatřený izolací z pěnového polystyrénu tl. 50mm. Obvodový plášť přístavby je proveden z polystyrenových tvarovek tl. 250mm, které jsou vyplněny železobetonem. Plášť přístavby pod terénem je zateplený XPS tl. 50mm.

Vodorovné konstrukce

Vodorovné konstrukce jsou tvořeny ŽB deskami, případně jsou ŽB desky vylehčeny polystyrenovými tvarovkami. Podlahové souvrství je typické pro dobu výstavby. Podlahy přístavby v 1.PP jsou opatřeny tepelnou izolací z EPS.

Střecha

Střechy objektu jsou valbové. Střechy jsou opatřeny hliníkovou krytinou. Střechy původní výstavby jsou bez tepelné izolace. Střechy v roce 2013 byly pouze zaizolovány v půdním prostoru minerální vlnou tl. 160 + 60 + 60mm.

Výplně otvorů

Okenní výplně jsou plastová s izolačním zasklením. Vstupní dveře do objektu jsou s izolačním zasklením a přerušeným tepelným mostem.

Stručný popis technických systémů:Vytápění

Vytápění budovy je zajištěno dvěma plynovými kondenzačními kotly o výkonu 32 kW a 50,8 kW. Vytápění budovy je zajištěno otopnými tělesy s termostatickými hlavicemi.

Chlazení

V budově není instalována klimatizační jednotka.

Příprava TV

Příprava TV je zajištěna pomocí samostatného plynového zásobníku o objemu 355 litrů, který je ohříván plynovým hořákem.

Nucené větrání

V budově není instalován VZT systém. Větrání prostor je zajištěno přirozeně pomocí otevíracích oken.

Úprava vlhkosti

V budově nejsou instalovány lokální odvlhčovače pro úpravu vlhkosti vzduchu.

Osvětlení

Osvětlení je provedeno pomocí žárovkových nebo zářivkových svítidel. Svítidla jsou ovládány ručně pro každou místnost zvlášť.

GEOMETRICKÉ CHARAKTERISTIKY

Parametr	Jednotky	Hodnota
Objem budovy s upravovaným vnitřním prostředím	m ³	3 614,4
Celková plocha hodnocené obálky budovy	m ²	1 638,3
Objemový faktor tvaru budovy	m ² /m ³	0,45
Celková energeticky vztahná plocha budovy	m ²	1 119,2
Podíl průsvitných konstrukcí v ploše svislých konstrukcí	%	16,7

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 ²
			Vytápění	Chlazení		
Z1	Jídelna	Ubytovací zařízení -restaurace, stravovací prostory	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	68,3
Z2	Kuchyňe	Ubytovací zařízení -přípravy jídel	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	99,9
Z3	Kanceláře	Administrativní budovy -kancelářské prostory (oddělené kanceláře)	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	146,0
Z4	Komunikace	Ubytovací zařízení -chodby, komunikace	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	117,6
Z5	Pokoje	Ubytovací zařízení -ubytovací prostory, pokoje	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	20	482,4
Z6	Sklady	Ubytovací zařízení -sklady ostatní	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	15	205,1
NZ7	Suterén	(m) obecný nevytápěný prostor	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	-	-
NZ8	Půda	(m) obecný nevytápěný prostor	<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	---	---	---	---	0,2%	4,0%	---	4,1%
	---	---	---	---	0.25	6.63	---	6.88
zemní plyn	71,1%	---	---	---	20,4%	---	---	91,5%
	118	---	---	---	33.9	---	---	152

ENERGIE OKOLNÍHO PROSTŘEDÍ

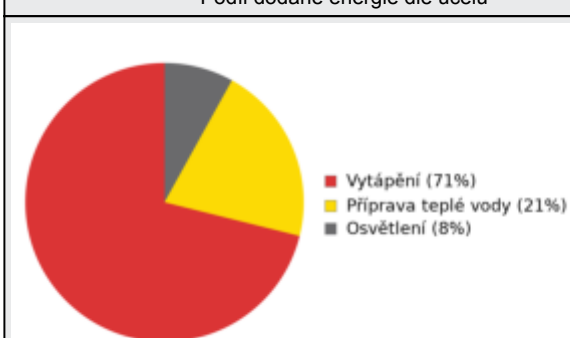
Za energii okolního prostředí je pro účely průkazu považována energie získaná ze Slunce, Země, vody, vzduchu nebo větru dodaná pomocí technického zařízení (solární kolektory, tepelné čerpadlo apod.). Dále je sem zařazeno využití odpadního tepla z technologie.

energie okolního prostředí	---	---	---	---	0,2%	4,2%	---	4,4%
	---	---	---	---	0.41	6.92	---	7.32

CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE

procentuální podíl	71,1%	---	---	---	20,8%	8,1%	---	100,0%
kWh/m²rok	105,7	---	---	---	30,9	12,1	---	148,6
MWh/rok	118	---	---	---	34.5	13.5	---	166

Podíl dodané energie dle účelu



Podíl dodané energie dle energonositele

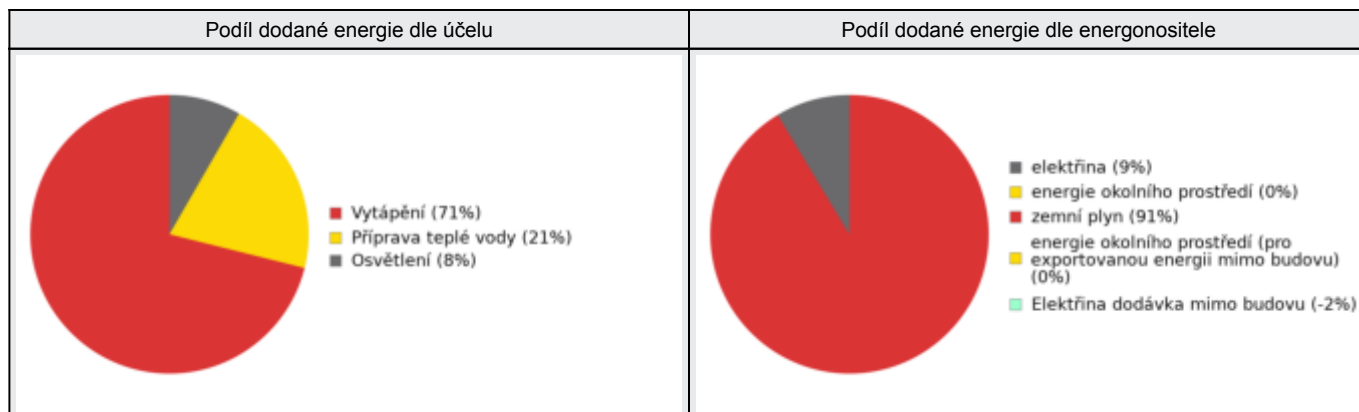


C PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE

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.

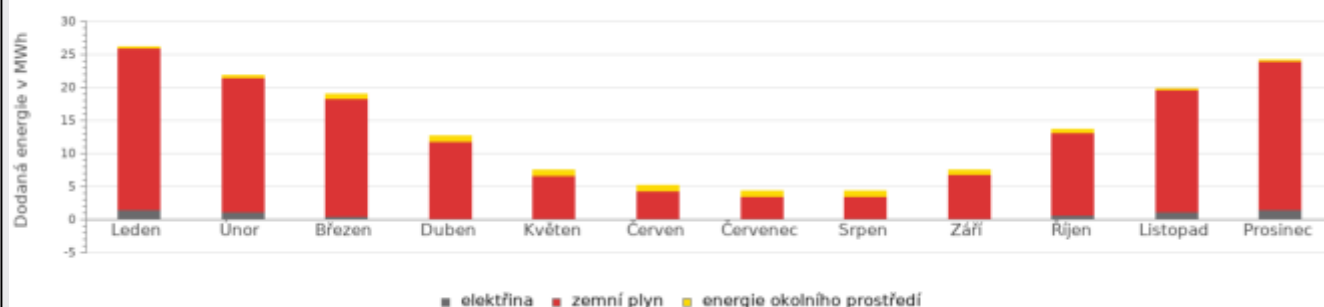
Energonositel	Faktor primární energie z neobnovitelných zdrojů energie	Vytápění	Chlazení	Nucené větrání	Úprava vlhkosti	Příprava teplé vody	Osvětlení vnitřního prostoru budovy	Ostatní	Celkem
		% pokrytí							
		Dodaná energie v MWh/rok							

ENERGONOSITELE									
elektřina	2,1	---	---	---	---	0,3%	8,4%	---	8,7%
		---	---	---	---	0.53	13.9	---	14.4
energie okolního prostředí	0,0	---	---	---	---	0,0%	0,0%	---	0,0%
		---	---	---	---	0.00	0.00	---	0.00
zemní plyn	1,0	71,0%	---	---	---	20,3%	---	---	91,3%
		118	---	---	---	33.9	---	---	152
energie okolního prostředí (pro exportovanou energii mimo budovu)	0,0	---	---	---	---	---	---	0,0%	0,0%
		---	---	---	---	---	---	0.00	0.00
Elektřina dodávka mimo budovu	-2,1	---	---	---	---	---	---	-1,6%	-1,6%
		---	---	---	---	---	---	-2.74	-2.74
PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE									
procentuální podíl		71,0%	---	---	---	20,7%	8,4%	-1,6%	98,4%
kWh/m²rok		105,7	---	---	---	30,7	12,4	-2,4	146,4
MWh/rok		118	---	---	---	34.4	13.9	-2.74	164

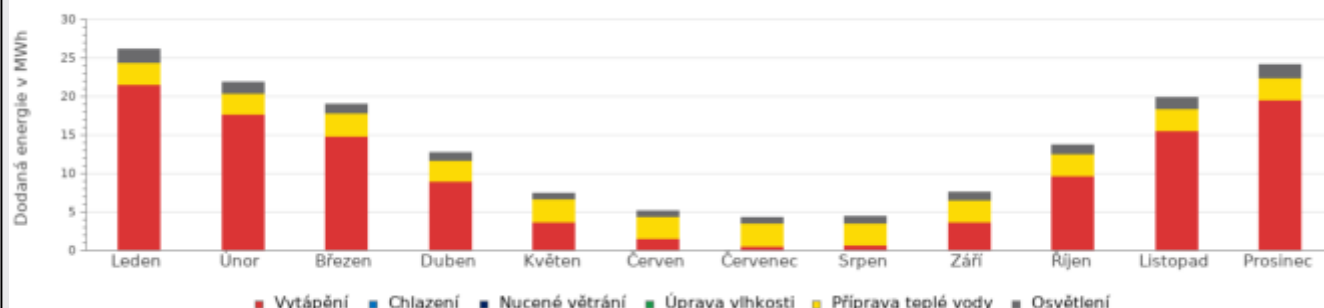


D ROČNÍ PRŮBĚH DODANÉ ENERGIE**BILANCE PODLE ENERGOONOSITELŮ**

	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	26.2	21.9	19.0	12.7	7.49	5.12	4.27	4.41	7.57	13.7	19.8	24.1
elektřina	1.48	1.10	0.52	0.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.22	0.67	1.23	1.57
zemní plyn	24.4	20.4	17.8	11.7	6.64	4.33	3.48	3.56	6.53	12.5	18.4	22.4
energie okolního prostředí	0.29	0.37	0.71	0.93	0.85	0.79	0.79	0.85	0.81	0.55	0.23	0.18

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	26.2	21.9	19.0	12.7	7.49	5.12	4.27	4.41	7.57	13.7	19.8	24.1
Vytápění	21.6	17.8	14.9	8.94	3.78	1.52	0.64	0.66	3.75	9.65	15.6	19.5
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	2.94	2.67	2.96	2.84	2.92	2.86	2.89	2.96	2.84	2.92	2.84	2.89
Osvětlení	1.72	1.41	1.17	0.96	0.79	0.73	0.73	0.79	0.98	1.16	1.40	1.69

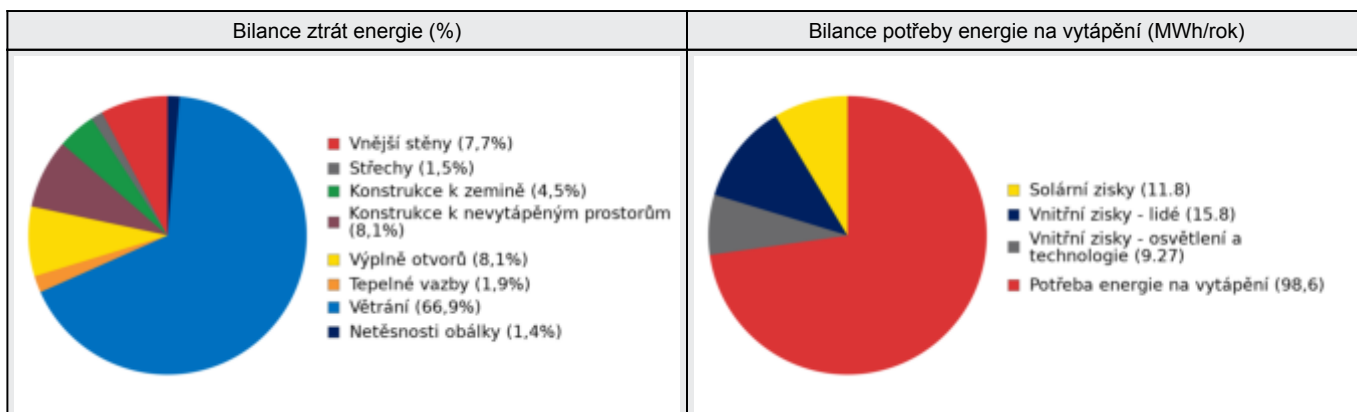
Roční průběh dodané energie dle účelů spotřeby

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	43.0	Solární zisky	MWh/rok	11.8
Větrání		90.6	Vnitřní zisky - lidé		15.8
Netěsnosti obálky - infiltrace		1.83	Vnitřní zisky - osvětlení a technologie a z přilehlých nevytápěných prostor		9.27
Celkem		135	Celkem		36.8

POTŘEBA ENERGIE NA VYTÁPĚNÍ	MWh/rok	98,6	kWh/m ² .rok	88,1
-----------------------------	---------	------	-------------------------	------

**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						
<i>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.</i>								
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
		Θ _i	---	A _j	U _j	U _{N,j}	U _{R,j}	
Ozn.	Název	°C	---	m²	W/m².K			
VNĚJŠÍ STĚNY				577,8				
STN-3	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z6)	15	EXT	6,1	0,196	0,45	0,45	44%
STN-4	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z6)	15	EXT	10,8	0,196	0,45	0,45	44%
STN-5	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z6)	15	EXT	12,3	0,196	0,45	0,45	44%
STN-6	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z6)	15	EXT	1,5	0,196	0,45	0,45	44%
STN-9	OP (S) CP 450 + EPS GW 160 (Z1)	20	EXT	30,7	0,193	0,30	0,30	64%
STN-9	OP (S) CP 450 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	46,5	0,193	0,30	0,30	64%
STN-10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160 (Z1)	20	EXT	5,5	0,193	0,30	0,30	64%
STN-10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160 (Z2)	20	EXT	8,7	0,193	0,30	0,30	64%
STN-10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	27,2	0,193	0,30	0,30	64%
STN-11	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z3)	20	EXT	52,4	0,196	0,30	0,30	65%
STN-11	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z5)	20	EXT	46,4	0,196	0,30	0,30	65%
STN-12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z3)	20	EXT	39,4	0,196	0,30	0,30	65%
STN-12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z4)	20	EXT	5,9	0,196	0,30	0,30	65%
STN-12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z5)	20	EXT	26,4	0,196	0,30	0,30	65%
STN-13	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z3)	20	EXT	29,3	0,196	0,30	0,30	65%
STN-13	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z4)	20	EXT	33,9	0,196	0,30	0,30	65%
STN-14	OP (J) CP 450 + EPS GW 160 (Z2)	20	EXT	32,5	0,193	0,30	0,30	64%
STN-14	OP (J) CP 450 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	39,4	0,193	0,30	0,30	64%
STN-15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160 (Z1)	20	EXT	19,4	0,193	0,30	0,30	64%
STN-15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160 (Z2)	20	EXT	26,6	0,193	0,30	0,30	64%
STN-15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	48,5	0,193	0,30	0,30	64%
STN-16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z3)	20	EXT	5,6	0,196	0,30	0,30	65%
STN-16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z4)	20	EXT	5,7	0,196	0,30	0,30	65%

STN-16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100 (Z5)	20	EXT	4,9	0,196	0,30	0,30	65%
STN-19	OP (S) CP 300 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	3,1	0,199	0,30	0,30	66%
STN-20	OP (V) CP 300 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	3,1	0,199	0,30	0,30	66%
STN-21	OP (J) CP 300 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	3,1	0,199	0,30	0,30	66%
STN-22	OP (Z) CP 300 + EPS GW 160 (Z5)	20	EXT	3,1	0,199	0,30	0,30	66%

STŘECHY				98,8				
STR-17	Střecha vstup - přístavba (Z4)	20	EXT	6,5	0,213	0,24	0,24	89%
STR-23	Střecha (S) (Z5)	20	EXT	5,9	0,214	0,30	0,30	71%
STR-24	Střecha (V) (Z5)	20	EXT	32,2	0,214	0,30	0,30	71%
STR-25	Střecha (J) (Z5)	20	EXT	15,2	0,214	0,30	0,30	71%
STR-26	Střecha (Z) (Z5)	20	EXT	30,3	0,214	0,30	0,30	71%
STR-27	Střecha vikýř (Z5)	20	EXT	8,7	0,214	0,24	0,24	89%

KONSTRUKCE K ZEMINĚ				371,7				
PDL(z)-1	Podlaha na terénu - přístavba (Z6)	15	ZEM	205,1	0,760	0,65	0,65	117%
STN(z)-2	OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100 (Z6)	15	ZEM	104,7	0,201	0,65	0,65	31%
PDL(z)-7	Podlaha na terénu (Z1)	20	ZEM	61,9	2,411	0,45	0,45	536%

KONSTRUKCE K NEVYTÁPĚNÝM PROSTORŮM				457,0				
PDL-8	Strop nad suterénem (Z1-Z7)	20	NZ7	6,4	1,399	0,60	0,60	233%
PDL-8	Strop nad suterénem (Z2-Z7)	20	NZ7	99,9	1,399	0,60	0,60	233%
STR-18	Strop na půdu - přístavba (Z4-Z8)	20	NZ8	55,2	0,212	0,30	0,30	71%
STR-18	Strop na půdu - přístavba (Z5-Z8)	20	NZ8	146,0	0,212	0,30	0,30	71%
STR-28	Strop na půdu (Z5-Z8)	20	NZ8	128,4	0,166	0,60	0,60	28%
STN-52	SN Isorast 250 + CP 600 (Z6-Z7)	15	NZ7	21,2	0,218	0,85	0,85	26%

VÝPLNĚ OTVORŮ				133,0				
VYP-29	Okno (S) (Z1)	20	EXT	9,9	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-29	Okno (S) (Z3)	20	EXT	9,0	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-29	Okno (S) (Z5)	20	EXT	19,3	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-29	Okno (S) (Z6)	15	EXT	10,4	0,900	2,20	2,20	41%
VYP-30	Okno (V) (Z3)	20	EXT	2,6	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-30	Okno (V) (Z4)	20	EXT	4,5	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-30	Okno (V) (Z5)	20	EXT	3,2	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-30	Okno (V) (Z6)	15	EXT	2,0	0,900	2,20	2,20	41%
VYP-31	Okno (J) (Z2)	20	EXT	4,9	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-31	Okno (J) (Z3)	20	EXT	7,9	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-31	Okno (J) (Z4)	20	EXT	7,4	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-31	Okno (J) (Z5)	20	EXT	18,1	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-31	Okno (J) (Z6)	15	EXT	4,2	0,900	2,20	2,20	41%

VYP-32	Okno (Z) (Z1)	20	EXT	3,3	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-32	Okno (Z) (Z2)	20	EXT	6,6	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-32	Okno (Z) (Z5)	20	EXT	11,4	0,900	1,50	1,50	60%
VYP-33	Dveře (J) (Z2)	20	EXT	3,1	1,200	1,70	1,70	71%
VYP-33	Dveře (J) (Z4)	20	EXT	4,3	1,200	1,70	1,70	71%
VYP-34	Okno střešní (Z) (Z5)	20	EXT	0,9	1,000	1,40	1,40	71%

TEPELNÉ VAZBY

Vliv tepelných vazeb zobrazuje úroveň řešení konstrukčních detailů - styků mezi dvěma a více konstrukcemi.

Vliv tepelných vazeb ΔU_{tb}		---	0,020	---	0,020	100%
--------------------------------------	--	-----	-------	-----	-------	------

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 tepla¹	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					
					kW	MWh/rok				%	COP	%	%	% pokrytí
														MWh/rok
K-1	Elektrokotel	80	zemní plyn	118	103	---	Z1: 92% Z2: 92% Z3: 92% Z4: 92% Z5: 92% Z6: 92%	Z1: 88% Z2: 88% Z3: 88% Z4: 88% Z5: 88% Z6: 88%	100% 98.6					

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				%	---	%	m³/rok	% pokrytí
														MWh/rok
K-1	Elektrokotel	80	zemní plyn	33.9	103	---	TVsys 1: 96,0	609,06	100,0					
									34.9					

OSVĚTLENÍ

Ozn.	Osvětlovací soustava / zóna	Převažující typ světelných zdrojů	Odpovídající energeticky vztažná plocha	Průměrná požadovaná osvětlenost	Průměrné korekční činitele soustavy			
					Typ světelných zdrojů	Řízení soustavy	Konstantní osvětlenost	Závislost na denním světle
					---	---	---	---
Z1 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	58,76	150	1,10	1,00	1,00	1,00
Z2 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	88,39	300	1,10	1,00	1,00	1,00
Z3 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	134,31	300	1,10	1,00	1,00	1,00
Z4 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	112,23	100	1,10	1,00	1,00	1,00
Z5 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	422,01	200	1,10	1,00	1,00	1,00
Z6 (L1)	Zářivkové a LED	ostatní	190,75	100	1,10	1,00	1,00	1,00
NZ7 (L1)	Zářivkové	ostatní	84,32	50	1,10	1,00	1,00	1,00

FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM								
V průkazu je prováděn pouze bilanční výpočet výroby tepla a elektřiny v souladu s vyhláškou pro účely stanovení neobnovitelné primární energie. Výpočet využití energie pro vlastní spotřebu není relevantní (nejsou obsaženy spotřebiče a technologie).								
Ozn.	Fotovoltaická soustava	Využití solární soustavy	Výroba		Akumulace		Celková roční výroba soustavy	Využito pro výpočet neobn. primární energie
			Celková účinná plocha / počet ks panelů	Instalovaný špičkový výkon / účinnost panelu	Objem zásobníku vody	Typ akumulátorů / kapacita		
			m ²	kWp	litry	typ		
			ks	%		kWh		
FVE 1	CanadianSolar HiKu6 Mono PERC CS6W-540MS	napojeno na elektrizační soustavu (export pouze přebytku)	38,080	0,00	-	-	8,628	8,628
			-	-		-		

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	<p>Stěny</p> <p>OP_S-1 - Rekonstrukce obálky budovy - je uvažováno s kontaktní zateplení fasády bílým pěnovým polystyrénem EPS tl. 160mm původní části dětského domova. Tepelná vodivost použitého materiálu je 0,039 W/(m.K). Stávající zateplení bude odstraněno.</p> <p>Střechy a stropy:</p> <p>OP_S-1 - Rekonstrukce obálky budovy - je uvažováno se zateplením střechy v 3.NP (obytné pokoje) minerální vatou tl. 240mm. Tepelná vodivost použitého materiálu je 0,039 W/(m.K).</p>
KROK 2	Využití zařízení pro zpětné získávání tepla	<i>V této kategorii není navrhováno žádné opatření.</i>
KROK 3	Zlepšení účinnosti technických systémů budovy	<p>Příprava TV:</p> <p>OP_T-2 - Modernizace přípravy TV - je uvažováno s instalací zásobníku TV pro přípravu teplé vody, který bude nepřímě ohříván plynovými kondenzačními kotly.</p> <p>Osvětlení:</p> <p>OP_T-1 - Instalace FVE systému - je uvažováno s instalací FVE systému o maximálním výkonu 24,0 kWp. FVE systém bude instalován na střeše objektu, pod úhlem 30°, 45° a 90° s orientací na jih. Přebytky budou dodávány do sítě.</p>



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	NE	ANO	Je uvažováno s instalací fotovoltaické elektrárny tak, aby nedocházelo k vysokým přetokům vyrobené elektrické energie do sítě. Instalací tohoto opatření nedojde ke zvýšení množství neobnovitelné primární energie oproti stávajícímu stavu. Z hlediska ekonomické proveditelnosti toto opatření není optimální, z důvodu vyšší prosté doby návratnosti.
KROK 4	Kombinovaná výroba elektřiny a tepla	NE	NE	ANO	Instalace KVET není uvažována z důvodu vysokých přebytků odpadního tepla v letních měsících. Instalací tohoto opatření nedojde ke zvýšení množství neobnovitelné primární energie oproti stávajícímu stavu. Z hlediska ekonomické proveditelnosti toto opatření není optimální, z důvodu vyšší prosté doby návratnosti.
KROK 4	Soustava zásobování tepelnou energií	NE	NE	ANO	Instalace SZTE není uvažována jelikož v místě stavby není síť SZTE zbudována. Instalací tohoto opatření nedojde ke zvýšení množství neobnovitelné primární energie oproti stávajícímu stavu. Z hlediska ekonomické proveditelnosti toto opatření není optimální, z důvodu vyšší prosté doby návratnosti.

KROK 4	Tepelná čerpadla	ANO	NE	ANO	Je uvažováno s možností instalace tepelného čerpadla (vzduch/voda) pro systém vytápění a přípravu TV objektu. Instalací tohoto opatření nedojde ke zvýšení množství neobnovitelné primární energie oproti stávajícímu stavu. Z hlediska ekonomické proveditelnosti toto opatření není optimální, z důvodu vyšší prosté doby návratnosti.
---------------	-------------------------	------------	-----------	------------	--

NAVRŽENÝ SOUBOR OPATŘENÍ

Popis souboru opatření	<u>Jsou navrženy tyto úpravy na obálce budovy:</u> - je uvažováno s kontaktní zateplení fasády bílým pěnovým polystyrénem EPS tl. 160mm původní části dětského domova. Tepelná vodivost použitého materiálu je 0,039 W/(m.K). Stávající zateplení bude odstraněno. - je uvažováno se zateplením střechy v 3.NP (obytné pokoje) minerální vatou tl. 240mm. Tepelná vodivost použitého materiálu je 0,039 W/(m.K).			
	<u>Jsou navrženy tyto úpravy na technických systémech:</u> - je uvažováno s instalací FVE systému o maximálním výkonu 24,0 kWp. FVE systém bude instalován na střeše objektu, pod úhlem 30°, 45° a 90° s orientací na jih. Přebytky budou dodávány do sítě. - je uvažováno s instalací zásobníku TV pro přípravu teplé vody, který bude nepřímo ohříván plynovými kondenzačními kotly.			
	Ekonomická výhodnost doporučených opatření závisí na investičních nákladech.			
	Potřeba energie na vytápění, chlazení a přípravu teplé vody	Celková dodaná energie	Neobnovitelná primární energie	Klasifikační třída neobnovitelné primární energie
	kWh/m².rok	kWh/m².rok	kWh/m².rok	
	MWh/rok	MWh/rok	MWh/rok	
Hodnocená budova	116,54	148,62	146,38	
	130	166	164	
Soubor navržených opatření	375,65	474,18	458,34	
	420	531	513	
Dosažená úspora energie	-259,11	-325,56	-311,96	-
	-290	-364	-349	

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 do 31.12.2021			
Snížení referenční hodnoty neobnovitelné primární energie	Druh budovy nebo zóny	Energetická vztahná plocha	Měrná potřeba na vytápění referenční budovy	Míra snížení
		m ²	kWh/m ² .rok	%
	Z1 - Jídelna (ostatní zóna)	68,3	89,5	3
	Z2 - Kuchyňe (ostatní zóna)	99,9		3
	Z3 - Kanceláře (ostatní zóna)	146,0		3
	Z4 - Komunikace (ostatní zóna)	117,6		3
	Z5 - Pokoje (ostatní zóna)	482,4		3
	Z6 - Sklady (ostatní zóna)	205,1		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)

X	---	---	---	---	---	---	---	---
---	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----

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 ² .K	Budova jako celek	0,29	0,43	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 ² .rok	Budova jako celek	148,62	175,17	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 ² .rok	Budova jako celek	146,38	186,42	ANO
--------------------------------	-------------------------	-------------------	--------	--------	-----

J	OSTATNÍ ÚDAJE
----------	----------------------

METODA VÝPOČTU			
Použitý software:	III DEKSOFT® - 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:	https://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis
Katalog úspor energie:	http://uspornaopatreni.cz

K	VYPRACOVAL
----------	-------------------

Jméno / obchodní firma:	Ing. Jan Martínek		
Telefon:		E-mail:	

Jméno a příjmení:	-	Číslo oprávnění:	-
-------------------	---	------------------	---

Ozn. dokumentu:		Podpis:	
Datum vyhotovení:			

Příloha č.5

Protokol výpočtu energetické náročnosti budov a průměrného
součinitele prostupu tepla podle vyhlášky č. 264/2020 Sb.
a ČSN 730540-2 – návrhový stav,

Varianta 2

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):	Příbor, Masarykova 607, 742 58
Katastrální území:	735329
Parcelní číslo:	3211
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	1950
Vlastník nebo stavebník:	Moravskoslezský kraj
Adresa:	28. října 2771/117 70200 Ostrava
IČ:	70890692
Tel./e-mail:	/

Návrhové teploty		
Parametr	jednotky	hodnota
Venkovní návrhová teplota v zimním období v místě stavby θ_e	[°C]	-15
Z1 - Jídelna	[°C]	20
Z2 - Kuchyňe	[°C]	20
Z3 - Kanceláře	[°C]	20
Z4 - Komunikace	[°C]	20
Z5 - Pokoje	[°C]	20
Z6 - Sklady	[°C]	15
NZ7 - Suterén	[°C]	8,00
NZ8 - Půda	[°C]	-11,96

Podíl prosklených ploch		
Parametr	jednotky	hodnota
A_W : Výplně + prosklené části LOP k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m ²]	133,0
A_F : A_W + konstrukce k exteriéru se sklonem $\pm 30^\circ$ od svislé roviny	[m ²]	794,3
Poměr: A_W/A_F	[%]	16,7

Geometrické charakteristiky budovy		
Parametr	jednotky	hodnota
Objem budovy V (objem částí budovy s upravovaným vnitřním prostředím vymezený vnějšími povrchy konstrukcí obálky budovy)	[m ³]	3 614,4
Celková plocha obálky budovy A (součet vnějších ploch konstrukcí ohraničujících objem budovy V)	[m ²]	1 638,3
Objemový faktor tvaru budovy A/V	[m ² /m ³]	0,45
Celková energeticky vztažná plocha budovy A _e	[m ²]	1 119,2

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 [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 1-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	30,7	0,30	1,00	9,20	30,7	0,19	1,00	5,92
STN-10 1-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	5,5	0,30	1,00	1,65	5,5	0,19	1,00	1,06
STN-15 1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	19,4	0,30	1,00	5,81	19,4	0,19	1,00	3,74
VYP-29 1-EXT Okno (S)	9,9	1,50	1,00	14,85	9,9	0,90	1,00	8,91
VYP-32 1-EXT Okno (Z)	3,3	1,50	1,00	4,95	3,3	0,90	1,00	2,97
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,7$		1,00	1,37	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,7$		1,00	1,37
PDL(z)-7 1-ZEM Podlaha na terénu	61,9	0,45	0,51	13,73	61,9	2,41	0,17	24,23
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 61,9$			1,24	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 61,9$			1,24
PDL-8 1-7 Strop nad suterénem	6,4	0,60	0,50	1,93	6,4	1,40	0,34	3,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		0,50	0,06	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		0,34	0,04
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	137,0	-	-	52,12	137,0	-	-	49,90
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,68	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,66
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	54,80	-	-	-	52,56

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U _R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]
STN-10 2-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	8,7	0,30	1,00	2,61	8,7	0,19	1,00	1,68
STN-14 2-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	32,5	0,30	1,00	9,75	32,5	0,19	1,00	6,27
STN-15 2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	26,6	0,30	1,00	7,97	26,6	0,19	1,00	5,13
VYP-31 2-EXT Okno (J)	4,9	1,50	1,00	7,38	4,9	0,90	1,00	4,43
VYP-32 2-EXT Okno (Z)	6,6	1,50	1,00	9,90	6,6	0,90	1,00	5,94
VYP-33 2-EXT Dveře (J)	3,1	1,70	1,00	5,35	3,1	1,20	1,00	3,78
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 82,4$		1,00	1,65	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 82,4$		1,00	1,65
PDL-8 2-7 Strop nad suterénem	99,9	0,60	0,50	30,19	99,9	1,40	0,34	47,93
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		0,50	1,01	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		0,34	0,69
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	182,3	-	-	73,14	182,3	-	-	75,15
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,65	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,33
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	75,80	-	-	-	77,48

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-11 3-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	52,4	0,30	1,00	15,72	52,4	0,20	1,00	10,27
STN-12 3-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	39,4	0,30	1,00	11,82	39,4	0,20	1,00	7,72
STN-13 3-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	29,3	0,30	1,00	8,79	29,3	0,20	1,00	5,74
STN-16 3-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	5,6	0,30	1,00	1,67	5,6	0,20	1,00	1,09
VYP-29 3-EXT Okno (S)	9,0	1,50	1,00	13,51	9,0	0,90	1,00	8,11
VYP-30 3-EXT Okno (V)	2,6	1,50	1,00	3,94	2,6	0,90	1,00	2,36
VYP-31 3-EXT Okno (J)	7,9	1,50	1,00	11,81	7,9	0,90	1,00	7,09
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 146,2			1,00	2,92	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 146,2		
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	146,2	-	-	67,27	146,2	-	-	42,39
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,92	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,92
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	70,19	-	-	-	45,31

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-12 4-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	5,9	0,30	1,00	1,78	5,9	0,20	1,00	1,16
STN-13 4-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	33,9	0,30	1,00	10,16	33,9	0,20	1,00	6,64
STN-16 4-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	5,7	0,30	1,00	1,71	5,7	0,20	1,00	1,11
STR-17 4-EXT Střecha vstup - přístavba	6,5	0,24	1,00	1,56	6,5	0,21	1,00	1,38
VYP-30 4-EXT Okno (V)	4,5	1,50	1,00	6,75	4,5	0,90	1,00	4,05
VYP-31 4-EXT Okno (J)	7,4	1,50	1,00	11,03	7,4	0,90	1,00	6,62
VYP-33 4-EXT Dveře (J)	4,3	1,70	1,00	7,31	4,3	1,20	1,00	5,16
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,1$		1,00	1,36	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,1$		1,00	1,36
STR-18 4-8 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,30	0,84	13,87	55,2	0,21	0,91	10,69
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		0,84	0,92	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		0,91	1,01
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	123,3	-	-	54,16	123,3	-	-	36,81
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,29	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,37
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	56,45	-	-	-	39,18

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z5)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 5-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	46,5	0,30	1,00	13,95	46,5	0,19	1,00	8,97
STN-10 5-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	27,2	0,30	1,00	8,17	27,2	0,19	1,00	5,26
STN-11 5-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	46,4	0,30	1,00	13,93	46,4	0,20	1,00	9,10
STN-12 5-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	26,4	0,30	1,00	7,93	26,4	0,20	1,00	5,18
STN-14 5-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	39,4	0,30	1,00	11,82	39,4	0,19	1,00	7,60
STN-15 5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	48,5	0,30	1,00	14,54	48,5	0,19	1,00	9,36
STN-16 5-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	4,9	0,30	1,00	1,46	4,9	0,20	1,00	0,96
STN-19 5-EXT OP (S) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-20 5-EXT OP (V) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-21 5-EXT OP (J) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-22 5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,30	1,00	0,92	3,1	0,20	1,00	0,61
STR-23 5-EXT Střecha (S)	5,9	0,30	1,00	1,76	5,9	0,21	1,00	1,26
STR-24 5-EXT Střecha (V)	32,2	0,30	1,00	9,65	32,2	0,21	1,00	6,88
STR-25 5-EXT Střecha (J)	15,2	0,30	1,00	4,55	15,2	0,21	1,00	3,25

STR-26 5-EXT Střecha (Z)	30,3	0,30	1,00	9,10	30,3	0,21	1,00	6,49
STR-27 5-EXT Střecha vikýř	8,7	0,24	1,00	2,09	8,7	0,21	1,00	1,87
VYP-29 5-EXT Okno (S)	19,3	1,50	1,00	29,01	19,3	0,90	1,00	17,41
VYP-30 5-EXT Okno (V)	3,2	1,50	1,00	4,75	3,2	0,90	1,00	2,85
VYP-31 5-EXT Okno (J)	18,1	1,50	1,00	27,16	18,1	0,90	1,00	16,30
VYP-32 5-EXT Okno (Z)	11,4	1,50	1,00	17,03	11,4	0,90	1,00	10,22
VYP-34 5-EXT Okno střešní (Z)	0,9	1,40	1,00	1,29	0,9	1,00	1,00	0,92
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 396,8$		1,00	7,94	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 396,8$		1,00	7,94
STR-18 5-8 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,30	0,84	36,66	146,0	0,21	0,91	28,25
STR-28 5-8 Strop na půdu	128,4	0,60	0,84	64,52	128,4	0,17	0,91	19,46
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		0,84	4,59	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		0,91	5,01
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	671,2	-	-	283,07	671,2	-	-	164,03
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,53	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,95
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	295,60	-	-	-	176,98

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z6)	Referenční budova $\theta_i = 15\text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 15\text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-3 6-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	6,1	0,45	1,00	2,74	6,1	0,20	1,00	1,19
STN-4 6-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	10,8	0,45	1,00	4,86	10,8	0,20	1,00	2,12
STN-5 6-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	12,3	0,45	1,00	5,53	12,3	0,20	1,00	2,41
STN-6 6-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	1,5	0,45	1,00	0,68	1,5	0,20	1,00	0,29
VYP-29 6-EXT Okno (S)	10,4	2,20	1,00	22,92	10,4	0,90	1,00	9,37
VYP-30 6-EXT Okno (V)	2,0	2,20	1,00	4,29	2,0	0,90	1,00	1,76
VYP-31 6-EXT Okno (J)	4,2	2,20	1,00	9,24	4,2	0,90	1,00	3,78
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 47,2$		1,00	0,94	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 47,2$		1,00	0,94
PDL(z)-1 6-ZEM Podlaha na terénu - přístavba	205,1	0,65	0,43	82,55	205,1	0,76	0,37	61,13
STN(z)-2 6-ZEM OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100	104,7	0,65			104,7	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 309,8$			6,20	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 309,8$			6,20
STN-52 6-7 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,85	0,42	7,57	21,2	0,22	0,23	1,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 21,2$		0,42	0,18	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot 21,2$		0,23	0,10
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	378,2	-	-	140,37	378,2	-	-	83,13
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			7,32	$\Sigma \Delta U_{em}$			7,24

celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	147,69	-	-	-	90,37
--	---	---	---	--------	---	---	---	-------

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7)	Referenční budova $\theta_u = 2,37\text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 8,00\text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U _R [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru H _{T,ue}								
STN-47 7-EXT OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén	2,5	0,20	1,00	0,49	2,5	0,20	1,00	0,49
STN-48 7-EXT OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén	10,2	0,20	1,00	2,01	10,2	0,20	1,00	2,01
STN-49 7-EXT OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén	8,5	0,20	1,00	1,68	8,5	0,20	1,00	1,68
VYP-50 7-EXT Okno (J) - suterén	1,0	0,90	1,00	0,89	1,0	0,90	1,00	0,89
VYP-51 7-EXT Okno (Z) - suterén	1,1	0,90	1,00	1,02	1,1	0,90	1,00	1,02
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 23,3$		1,00	0,47	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 23,3$		1,00	0,47
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině H _{T,ug}								
PDL(z)-45 7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	107,9	3,76	0,11	43,95	107,9	3,76	0,11	43,95
STN(z)-46 7-ZEM OP (T) CP 600 + EPS PER 160	78,8	0,20			78,8	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 186,7$			3,73	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 186,7$			3,73
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám H _{T,iu}								
PDL-8 7-1 Strop nad suterénem	6,4	0,60	-0,50	-1,93	6,4	1,40	-0,34	-3,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		-0,50	-0,06	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		-0,34	-0,04
PDL-8 7-2 Strop nad suterénem	99,9	0,60	-0,50	-30,19	99,9	1,40	-0,34	-47,93

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		-0,50	-1,01	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		-0,34	-0,69
STN-52 7-6 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,85	-0,42	-7,57	21,2	0,22	-0,23	-1,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		-0,42	-0,18	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		-0,23	-0,10
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)
	0,33	78,9	0,33	26,0	0,33	78,9	0,33	26,0

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8)	Referenční budova $\theta_u = -9,31\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_u = -11,96\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U_R [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-15 8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	3,7	0,19	1,00	0,71	3,7	0,19	1,00	0,71
STR-35 8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-36 8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	36,5	3,58	1,00	130,68	36,5	3,58	1,00	130,68
STR-37 8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-38 8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	12,0	3,58	1,00	43,08	12,0	3,58	1,00	43,08
STR-39 8-EXT Střecha (S) půda	36,3	0,17	1,00	6,24	36,3	0,17	1,00	6,24
STR-40 8-EXT Střecha (V) půda	49,5	0,17	1,00	8,52	49,5	0,17	1,00	8,52
STR-41 8-EXT Střecha (J) půda	36,2	0,17	1,00	6,23	36,2	0,17	1,00	6,23
STR-42 8-EXT Střecha (Z) půda	43,4	0,17	1,00	7,47	43,4	0,17	1,00	7,47
VYP-43 8-EXT Okno střešní (V) půda	2,1	1,00	1,00	2,07	2,1	1,00	1,00	2,07
VYP-44 8-EXT Okno střešní (Z) půda	2,1	1,00	1,00	2,07	2,1	1,00	1,00	2,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 363,2		1,00	7,26	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 363,2		1,00	7,26
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
STR-18 8-4 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,30	-0,84	-13,87	55,2	0,21	-0,91	-10,69

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		-0,84	-0,92	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		-0,91	-1,01
STR-18 8-5 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,30	-0,84	-36,66	146,0	0,21	-0,91	-28,25
STR-28 8-5 Strop na půdu	128,4	0,60	-0,84	-64,52	128,4	0,17	-0,91	-19,46
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		-0,84	-4,59	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		-0,91	-5,01
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³.K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³.K)	(W/K)
	0,33	63,2	0,33	20,9	0,33	63,2	0,33	20,9

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% a/nebo v důsledku požadované základní hodnoty součinitele prostupu tepla pro tuto konstrukci vyšší, než platí pro výplně otvoru ve svislé obvodové stěně ($U_{N,20} > U_{N20,W}$).

²⁾ V případě referenční budovy je vliv tepelných vazeb u obalových konstrukcí stanoven přírážkou $f_R * 0,02$ W/(m².K).

³⁾ V případě, že vnitřní návrhová teplota zóny Θ_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 Θ_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°C , resp. do 5°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 dělicí 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 $H_T \leq 0,00$ 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/(m².K)	W/(m².K)	
Z1 - Jídelna	0,400	0,384	95,91 %
Z2 - Kuchyňe	0,416	0,425	102,22 %
Z3 - Kanceláře	0,480	0,310	64,55 %
Z4 - Komunikace	0,458	0,318	69,42 %
Z5 - Pokoje	0,440	0,264	59,87 %
Z6 - Sklady	0,390	0,239	61,19 %
budova celkem	0,428	0,294	68,79 %
budova splňuje požadavek $U_{em,R}$ vybrané referenční budovy:			ANO

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	$U_{em,R,class}$	U_{em}	Klasifikační třída
	W/(m²K)	W/(m²K)	
Budova celkem	0,313	0,294	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

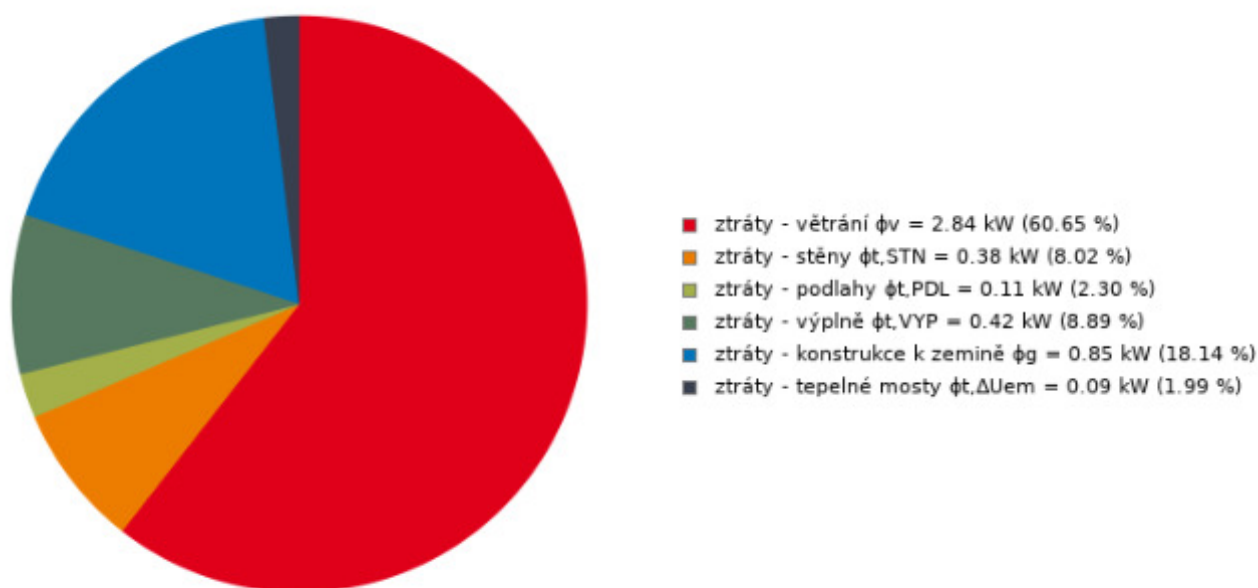
Jméno a příjmení	Ing. Jan Martínek
Adresa zpracovatele (ulice, popisné číslo, PSČ):	Ing. Jan Martínek Krásnopolská 455 708 00 Ostrava
Podpis zpracovatele protokolu	

Datum vypracování protokolu průměrného součinitele prostupu tepla

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

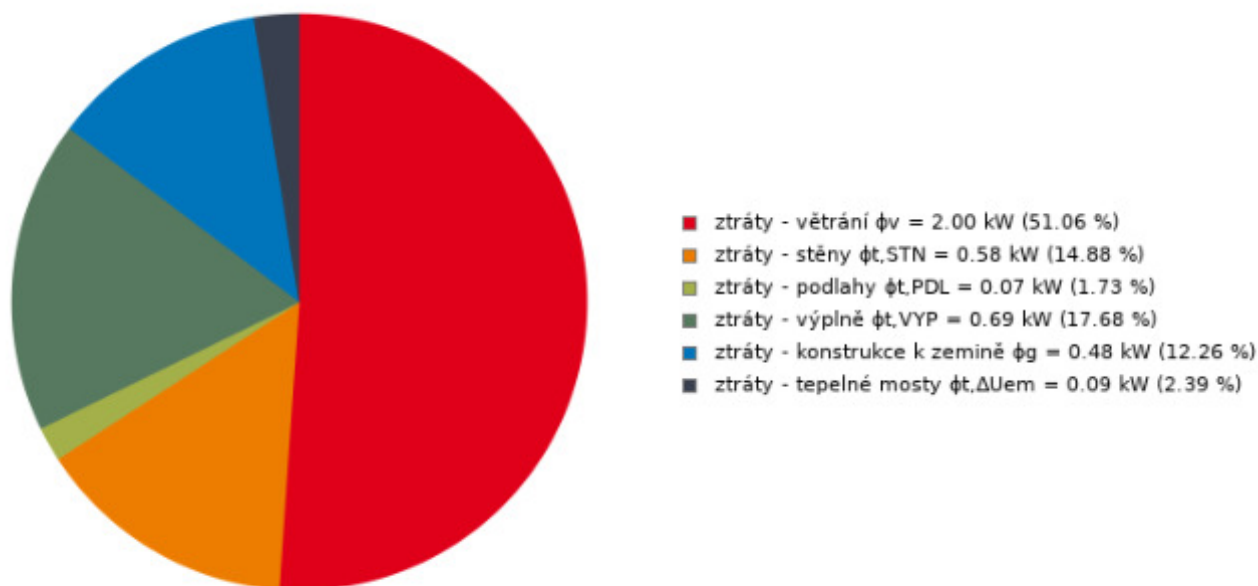
KLASIFIKACE PRŮMĚRNÉHO SOUČiniteLE PROSTUPU TEPLA OBÁLKY BUDOVY			
Typ budovy:	Budova pro ubytování a stravování	Hodnocení obálky budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Masarykova 607 742 58, Příbor		
Katastrální území:	735329		
Parcelní číslo:	3211		
Celková podlahová plocha $A_c = 1119,23 \text{ [m}^2\text{]}$		hodnocená	doporučení
<p>mimořádně úsporná</p> <p>0,22</p> <p>0,28</p> <p>0,38</p> <p>0,53</p> <p>0,72</p> <p>0,91</p> <p>mimořádně ne hospodárná</p>		0,294	0,445
KLASIFIKACE		C	D
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em} \text{ [W/(m}^2\text{K)] } U_{em} = H_T / A$		0,294	0,445
Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy $U_{em,R,class} \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ typu referenční budovy určené vyhláškou o ENB pro klasifikaci.		0,313	0,313
Platnost štítku do (datum):	16.5.2035 (nebo do změny obálky budovy)		
Jméno a příjmení:	Ing. Jan Martínek		

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



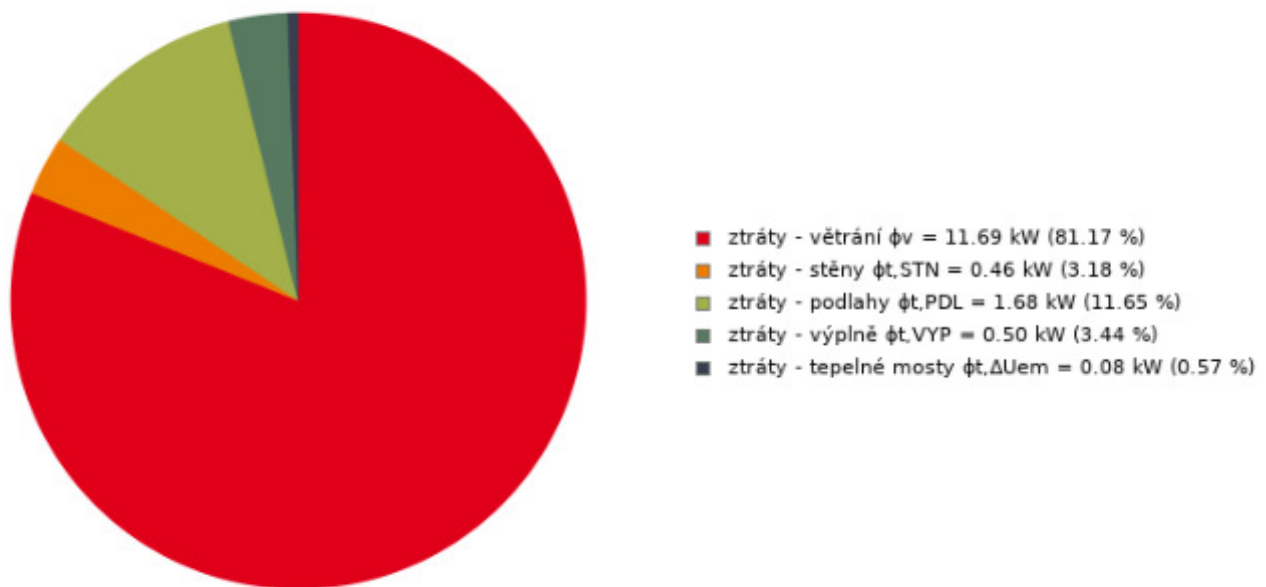
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ }^{\circ}\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ }^{\circ}\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1 $\phi_{H,nd} = 4,68\text{ kW}$

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



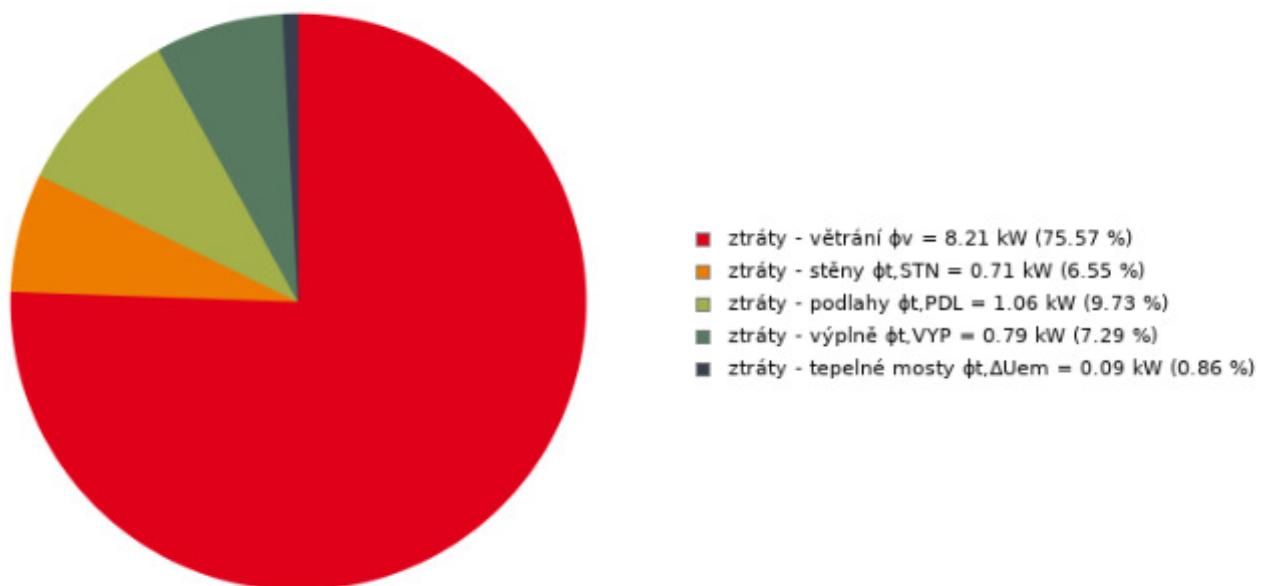
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ }^{\circ}\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ }^{\circ}\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 1 $\phi_{H,nd} = 3,92\text{ kW}$

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



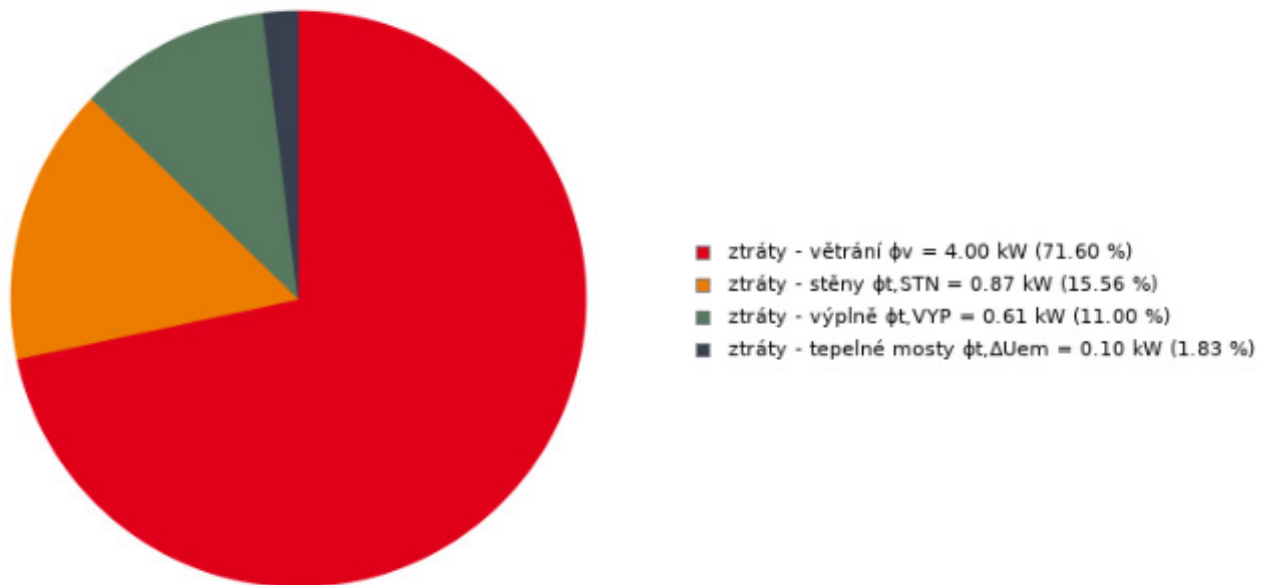
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2 $\phi_{H,nd} = 14,40\text{ kW}$

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



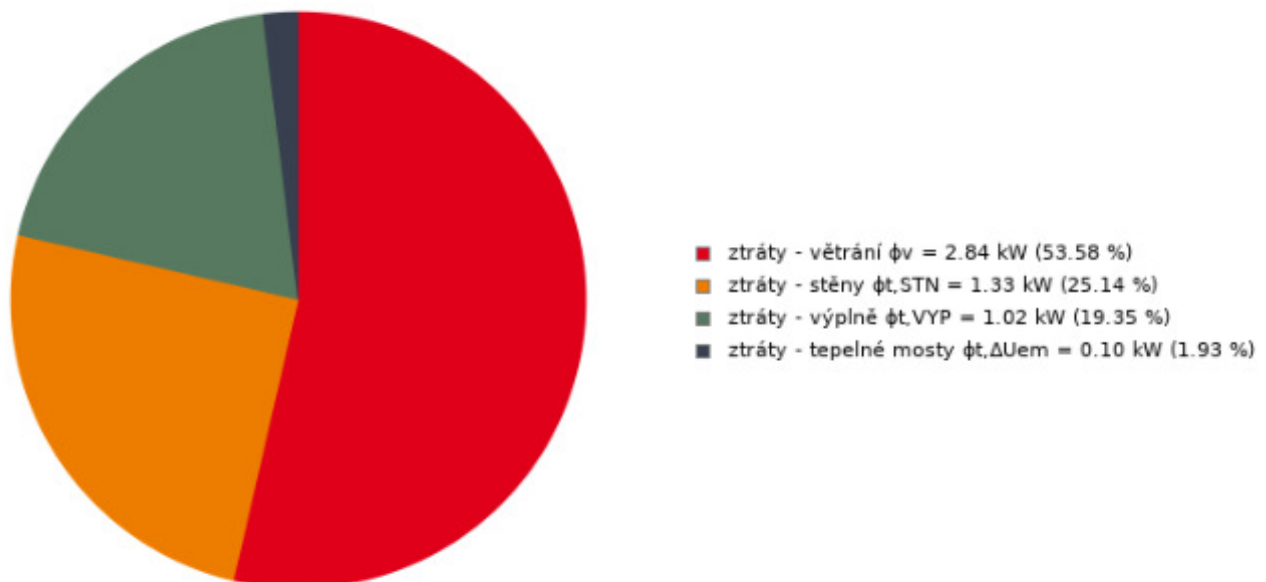
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 2 $\phi_{H,nd} = 10,86\text{ kW}$

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



cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3 $\phi_{H,nd} = 5,58\text{ kW}$

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



cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 3 $\phi_{H,nd} = 5,29\text{ kW}$

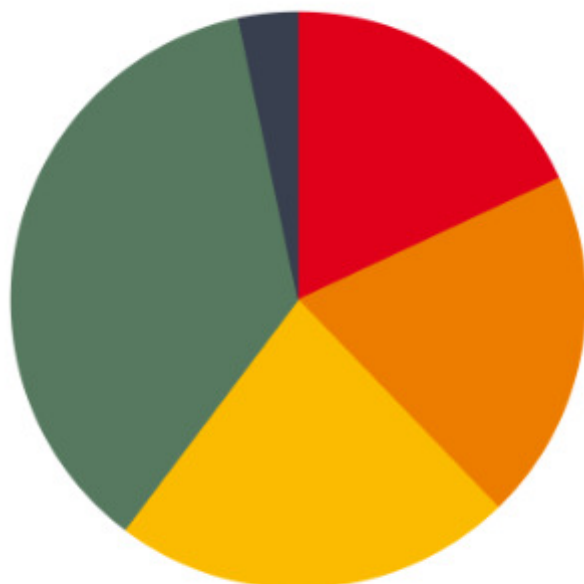
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 4 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.56$ kW (28.83 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.31$ kW (16.19 %)
- ztráty - stropy, střechy $\phi_{t,STR} = 0.42$ kW (21.93 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.55$ kW (28.75 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta U_{em}} = 0.08$ kW (4.31 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 4 $\phi_{H,nd} = 1,93$ kW

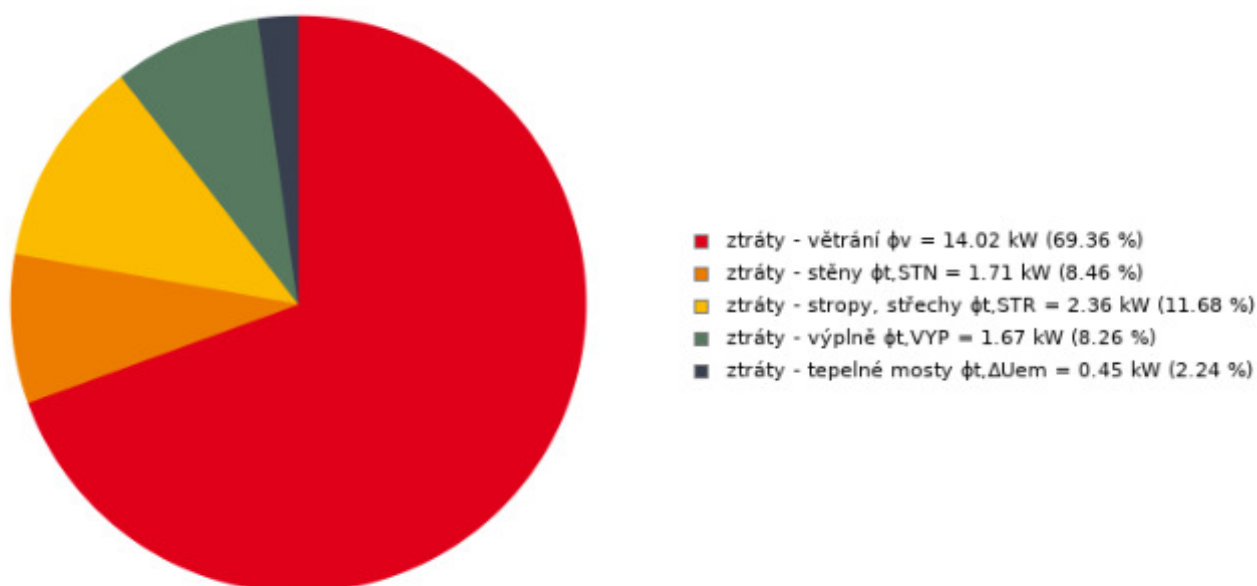
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 4 pro referenční budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.44$ kW (18.10 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.48$ kW (19.80 %)
- ztráty - stropy, střechy $\phi_{t,STR} = 0.54$ kW (22.39 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.88$ kW (36.40 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta U_{em}} = 0.08$ kW (3.32 %)

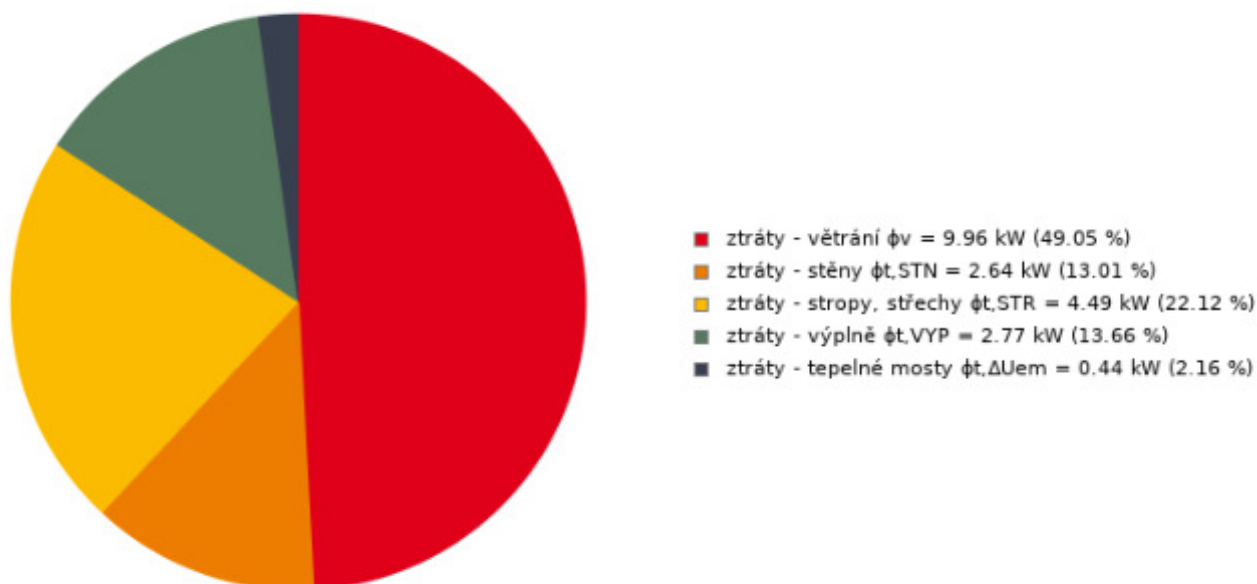
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 4 $\phi_{H,nd} = 2,41$ kW

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 5 pro hodnocenou budovu



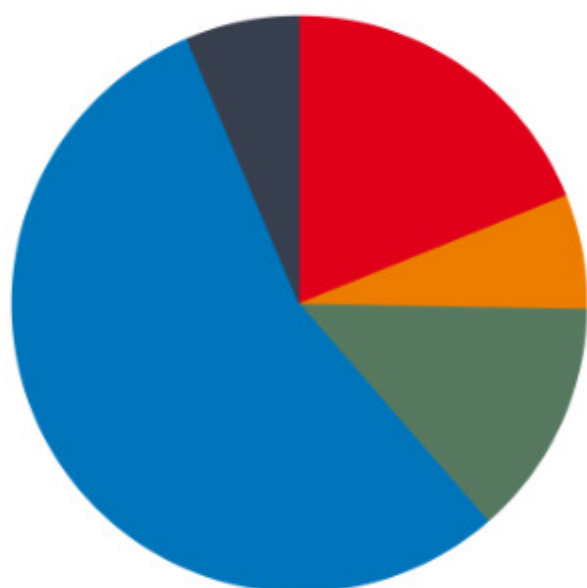
cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 5 $\phi_{H,nd} = 20,22\text{ kW}$

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 5 pro referenční budovu



cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 20\text{ °C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15\text{ °C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 5 $\phi_{H,nd} = 20,31\text{ kW}$

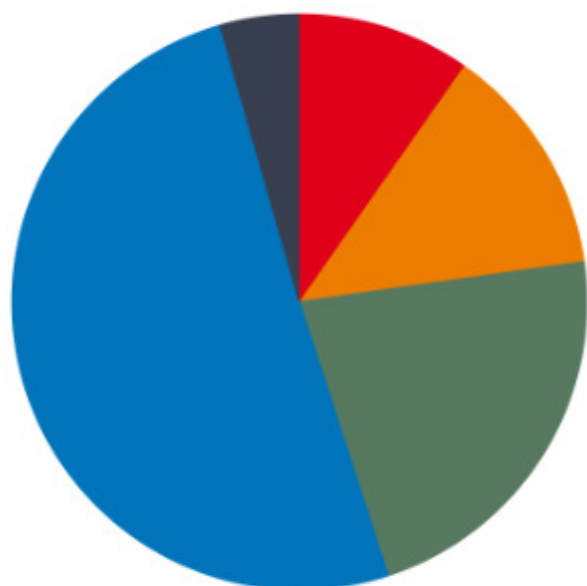
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 6 pro hodnocenou budovu



- ztráty - větrání $\phi_v = 0.63$ kW (18.87 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.21$ kW (6.36 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 0.45$ kW (13.38 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 1.83$ kW (54.88 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.22$ kW (6.50 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 15^\circ\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15^\circ\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 6 $\phi_{H,nd} = 3,34$ kW

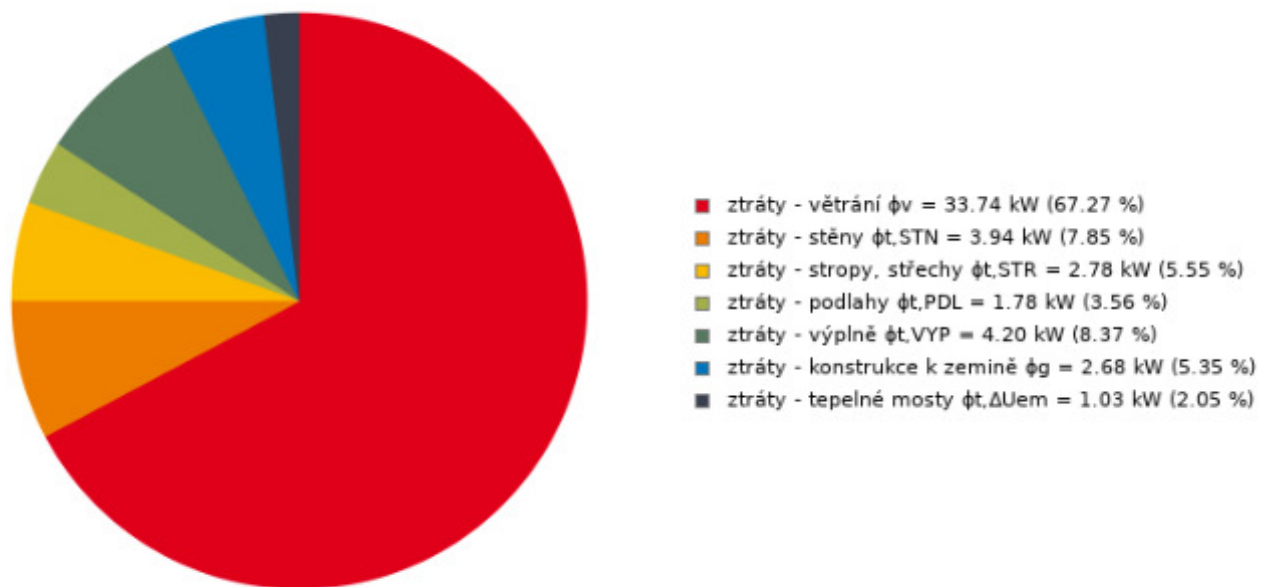
tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním zóny 6 pro referenční budovu



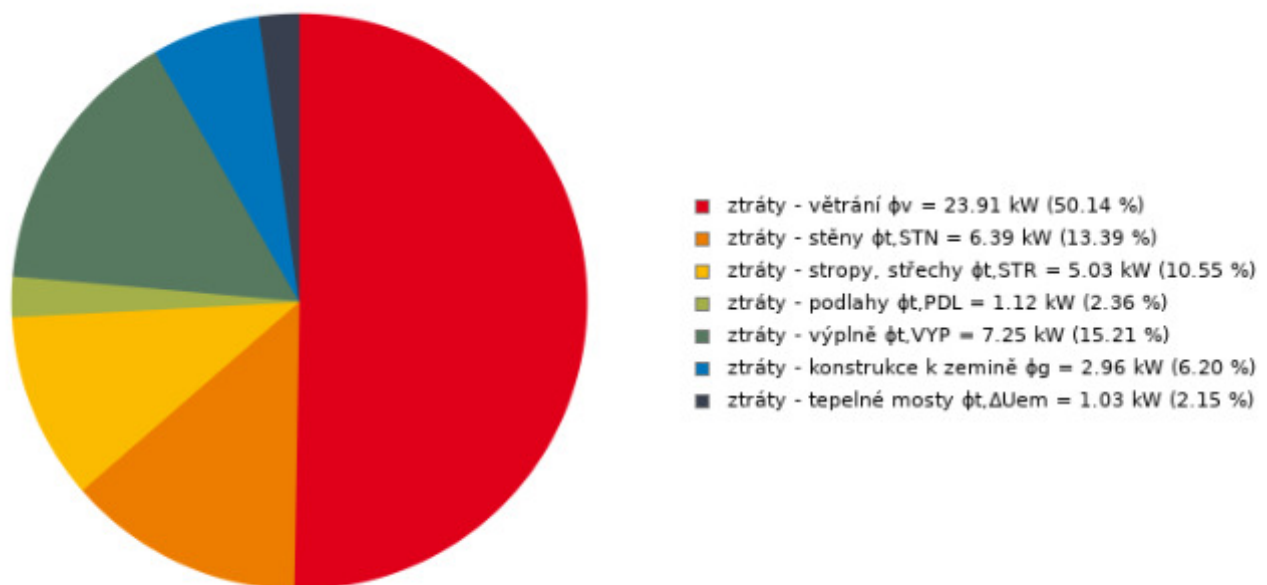
- ztráty - větrání $\phi_v = 0.47$ kW (9.59 %)
- ztráty - stěny $\phi_{t,STN} = 0.64$ kW (13.08 %)
- ztráty - výplně $\phi_{t,VYP} = 1.09$ kW (22.31 %)
- ztráty - konstrukce k zemině $\phi_g = 2.48$ kW (50.53 %)
- ztráty - tepelné mosty $\phi_{t,\Delta Uem} = 0.22$ kW (4.48 %)

cílová teplota na vytápění v provozní dobu $\theta_i = 15^\circ\text{C}$,
extrémní zimní návrhová teplota $\theta_e = -15^\circ\text{C}$,
orientační celkové tepelné ztráty zóny 6 $\phi_{H,nd} = 4,90$ kW

tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro hodnocenou budovu



tepelné ztráty a zisky prostupem konstrukcí a větráním pro referenční budovu



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 ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-7 Z1-ZEM Podlaha na terénu	2,41	0,45	NE	0,30	NE
STN-9 Z1-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-10 Z1-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-15 Z1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
VYP-29 Z1-EXT Okno (S)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-32 Z1-EXT Okno (Z)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
PDL-8 Z1-Z7 Strop nad suterénem	1,40	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 prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-10 Z2-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-14 Z2-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-15 Z2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
VYP-31 Z2-EXT Okno (J)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-32 Z2-EXT Okno (Z)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-33 Z2-EXT Dveře (J)	1,20	1,70	ANO	1,20	ANO
PDL-8 Z2-Z7 Strop nad suterénem	1,40	0,60	NE	0,40	NE

Konstrukce (ZÓNA Z3) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-11 Z3-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-12 Z3-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-13 Z3-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-16 Z3-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
VYP-29 Z3-EXT Okno (S)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-30 Z3-EXT Okno (V)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z3-EXT Okno (J)	0,90	1,50	ANO	1,20	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 ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-12 Z4-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-13 Z4-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-16 Z4-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STR-17 Z4-EXT Střecha vstup - přístavba	0,21	0,24	ANO	0,16	NE
VYP-30 Z4-EXT Okno (V)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z4-EXT Okno (J)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-33 Z4-EXT Dveře (J)	1,20	1,70	ANO	1,20	ANO
STR-18 Z4-Z8 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE

Konstrukce (ZÓNA Z5) Návrhová teplota v zóně $\theta_{im}=20^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
STN-9 Z5-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-10 Z5-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-11 Z5-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-12 Z5-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-14 Z5-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-15 Z5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	0,19	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-16 Z5-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-19 Z5-EXT OP (S) CP 300 + EPS GW 160	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-20 Z5-EXT OP (V) CP 300 + EPS GW 160	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-21 Z5-EXT OP (J) CP 300 + EPS GW 160	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STN-22 Z5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS GW 160	0,20	0,30	ANO	0,25	ANO
STR-23 Z5-EXT Střecha (S)	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-24 Z5-EXT Střecha (V)	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-25 Z5-EXT Střecha (J)	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-26 Z5-EXT Střecha (Z)	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-27 Z5-EXT Střecha vikýř	0,21	0,24	ANO	0,16	NE
VYP-29 Z5-EXT Okno (S)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-30 Z5-EXT Okno (V)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
VYP-31 Z5-EXT Okno (J)	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO

VYP-32	Z5-EXT	0,90	1,50	ANO	1,20	ANO
Okno (Z)						
VYP-34	Z5-EXT	1,00	1,40	ANO	1,10	ANO
Okno střešní (Z)						
STR-18	Z5-Z8	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
Strop na půdu - přístavba						
STR-28	Z5-Z8	0,17	0,60	ANO	0,40	ANO
Strop na půdu						

Konstrukce (ZÓNA Z6) Návrhová teplota v zóně θ_{im} =15°C	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m²K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-1 Z6-ZEM Podlaha na terénu - přístavba	0,76	0,65	NE	0,45	NE
STN(z)-2 Z6-ZEM OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100	0,20	0,65	ANO	0,45	ANO
STN-3 Z6-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-4 Z6-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-5 Z6-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,45	ANO	0,36	ANO
STN-6 Z6-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	0,20	0,45	ANO	0,36	ANO
VYP-29 Z6-EXT Okno (S)	0,90	2,20	ANO	1,75	ANO
VYP-30 Z6-EXT Okno (V)	0,90	2,20	ANO	1,75	ANO
VYP-31 Z6-EXT Okno (J)	0,90	2,20	ANO	1,75	ANO
STN-52 Z6-Z7 SN Isorast 250 + CP 600	0,22	0,85	ANO	0,60	ANO

Konstrukce (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7) $\theta_u=8,00^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
PDL(z)-45 Z7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	3,76	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN(z)-46 Z7-ZEM OP (T) CP 600 + EPS PER 160	0,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-47 Z7-EXT OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén	0,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-48 Z7-EXT OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén	0,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-49 Z7-EXT OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén	0,20	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-50 Z7-EXT Okno (J) - suterén	0,90	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-51 Z7-EXT Okno (Z) - suterén	0,90	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-8 Z1-Z7 Strop nad suterénem	1,40	bez požadavku	-	bez doporučení	-
PDL-8 Z2-Z7 Strop nad suterénem	1,40	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STN-52 Z7-Z6 SN Isorast 250 + CP 600	0,22	0,85	ANO	0,60	ANO

Konstrukce (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8) $\theta_{u} = -11,96^{\circ}\text{C}$	vypočtená hodnota	požadovaná hodnota		doporučená hodnota	
	Vypočtený součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Požadovaný součinitel prostupu tepla U_N [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE	Doporučený součinitel prostupu tepla U_{rec} [W/(m ² K)]	Splněno ANO / NE
STN-15 Z8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	0,19	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-35 Z8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-36 Z8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-37 Z8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-38 Z8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	3,58	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-39 Z8-EXT Střecha (S) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-40 Z8-EXT Střecha (V) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-41 Z8-EXT Střecha (J) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-42 Z8-EXT Střecha (Z) půda	0,17	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-43 Z8-EXT Okno střešní (V) půda	1,00	bez požadavku	-	bez doporučení	-
VYP-44 Z8-EXT Okno střešní (Z) půda	1,00	bez požadavku	-	bez doporučení	-
STR-18 Z8-Z4 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-18 Z8-Z5 Strop na půdu - přístavba	0,21	0,30	ANO	0,20	NE
STR-28 Z8-Z5 Strop na půdu	0,17	0,60	ANO	0,40	ANO

Zóna / budova	$U_{em,Z,R,class}$	$U_{em,Z}$	Poměr $U_{em}/U_{em,R}$
	$W/(m^2.K)$	$W/(m^2.K)$	
Z1 - Jídelna	0,293	0,384	130,76 %
Z2 - Kuchyňe	0,311	0,425	136,46 %
Z3 - Kanceláře	0,336	0,310	92,22 %
Z4 - Komunikace	0,325	0,318	97,85 %
Z5 - Pokoje	0,314	0,264	83,99 %
Z6 - Sklady	0,306	0,239	78,15 %
budova celkem	0,313	0,294	94,02 %

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 [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 1-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	30,7	0,21	1,00	6,44	30,7	0,19	1,00	5,92
STN-10 1-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	5,5	0,21	1,00	1,16	5,5	0,19	1,00	1,06
STN-15 1-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	19,4	0,21	1,00	4,07	19,4	0,19	1,00	3,74
VYP-29 1-EXT Okno (S)	9,9	1,05	1,00	10,40	9,9	0,90	1,00	8,91
VYP-32 1-EXT Okno (Z)	3,3	1,05	1,00	3,47	3,3	0,90	1,00	2,97
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 68,7$		1,00	0,96	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,7$		1,00	1,37
PDL(z)-7 1-ZEM Podlaha na terénu	61,9	0,32	0,42	11,21	61,9	2,41	0,17	24,23
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 61,9$			0,87	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 61,9$			1,24
PDL-8 1-7 Strop nad suterénem	6,4	0,42	0,59	1,58	6,4	1,40	0,34	3,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 6,4$		0,59	0,05	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		0,34	0,04
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	137,0	-	-	38,31	137,0	-	-	49,90
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			1,88	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,66
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	40,20	-	-	-	52,56

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-10 2-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	8,7	0,21	1,00	1,83	8,7	0,19	1,00	1,68
STN-14 2-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	32,5	0,21	1,00	6,82	32,5	0,19	1,00	6,27
STN-15 2-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	26,6	0,21	1,00	5,58	26,6	0,19	1,00	5,13
VYP-31 2-EXT Okno (J)	4,9	1,05	1,00	5,17	4,9	0,90	1,00	4,43
VYP-32 2-EXT Okno (Z)	6,6	1,05	1,00	6,93	6,6	0,90	1,00	5,94
VYP-33 2-EXT Dveře (J)	3,1	1,19	1,00	3,74	3,1	1,20	1,00	3,78
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 82,4$		1,00	1,15	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 82,4$		1,00	1,65
PDL-8 2-7 Strop nad suterénem	99,9	0,42	0,59	24,73	99,9	1,40	0,34	47,93
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 99,9$		0,59	0,82	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		0,34	0,69
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	182,3	-	-	54,80	182,3	-	-	75,15
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			1,98	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,33
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	56,78	-	-	-	77,48

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z3)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-11 3-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	52,4	0,21	1,00	11,01	52,4	0,20	1,00	10,27
STN-12 3-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	39,4	0,21	1,00	8,28	39,4	0,20	1,00	7,72
STN-13 3-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	29,3	0,21	1,00	6,16	29,3	0,20	1,00	5,74
STN-16 3-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	5,6	0,21	1,00	1,17	5,6	0,20	1,00	1,09
VYP-29 3-EXT Okno (S)	9,0	1,05	1,00	9,46	9,0	0,90	1,00	8,11
VYP-30 3-EXT Okno (V)	2,6	1,05	1,00	2,76	2,6	0,90	1,00	2,36
VYP-31 3-EXT Okno (J)	7,9	1,05	1,00	8,27	7,9	0,90	1,00	7,09
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 \cdot$ 146,2			1,00	2,05	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 146,2		
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	146,2	-	-	47,09	146,2	-	-	42,39
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,05	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,92
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	49,13	-	-	-	45,31

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z4)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-12 4-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	5,9	0,21	1,00	1,24	5,9	0,20	1,00	1,16
STN-13 4-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	33,9	0,21	1,00	7,11	33,9	0,20	1,00	6,64
STN-16 4-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	5,7	0,21	1,00	1,19	5,7	0,20	1,00	1,11
STR-17 4-EXT Střecha vstup - přístavba	6,5	0,17	1,00	1,09	6,5	0,21	1,00	1,38
VYP-30 4-EXT Okno (V)	4,5	1,05	1,00	4,73	4,5	0,90	1,00	4,05
VYP-31 4-EXT Okno (J)	7,4	1,05	1,00	7,72	7,4	0,90	1,00	6,62
VYP-33 4-EXT Dveře (J)	4,3	1,19	1,00	5,12	4,3	1,20	1,00	5,16
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 68,1$		1,00	0,95	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 68,1$		1,00	1,36
STR-18 4-8 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,21	0,88	10,21	55,2	0,21	0,91	10,69
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 55,2$		0,88	0,68	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		0,91	1,01
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	123,3	-	-	38,41	123,3	-	-	36,81
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			1,63	$\Sigma \Delta U_{em}$			2,37
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	40,04	-	-	-	39,18

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z5)	Referenční budova $\theta_i = 20\text{ °C}$				Hodnocená budova $\theta_i = 20\text{ °C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
STN-9 5-EXT OP (S) CP 450 + EPS GW 160	46,5	0,21	1,00	9,76	46,5	0,19	1,00	8,97
STN-10 5-EXT OP (V) CP 450 + EPS GW 160	27,2	0,21	1,00	5,72	27,2	0,19	1,00	5,26
STN-11 5-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	46,4	0,21	1,00	9,75	46,4	0,20	1,00	9,10
STN-12 5-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	26,4	0,21	1,00	5,55	26,4	0,20	1,00	5,18
STN-14 5-EXT OP (J) CP 450 + EPS GW 160	39,4	0,21	1,00	8,27	39,4	0,19	1,00	7,60
STN-15 5-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	48,5	0,21	1,00	10,18	48,5	0,19	1,00	9,36
STN-16 5-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	4,9	0,21	1,00	1,02	4,9	0,20	1,00	0,96
STN-19 5-EXT OP (S) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-20 5-EXT OP (V) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-21 5-EXT OP (J) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,20	1,00	0,61
STN-22 5-EXT OP (Z) CP 300 + EPS GW 160	3,1	0,21	1,00	0,65	3,1	0,20	1,00	0,61
STR-23 5-EXT Střecha (S)	5,9	0,21	1,00	1,23	5,9	0,21	1,00	1,26
STR-24 5-EXT Střecha (V)	32,2	0,21	1,00	6,75	32,2	0,21	1,00	6,88
STR-25 5-EXT Střecha (J)	15,2	0,21	1,00	3,19	15,2	0,21	1,00	3,25

STR-26 5-EXT Střecha (Z)	30,3	0,21	1,00	6,37	30,3	0,21	1,00	6,49
STR-27 5-EXT Střecha vikýř	8,7	0,17	1,00	1,46	8,7	0,21	1,00	1,87
VYP-29 5-EXT Okno (S)	19,3	1,05	1,00	20,31	19,3	0,90	1,00	17,41
VYP-30 5-EXT Okno (V)	3,2	1,05	1,00	3,32	3,2	0,90	1,00	2,85
VYP-31 5-EXT Okno (J)	18,1	1,05	1,00	19,01	18,1	0,90	1,00	16,30
VYP-32 5-EXT Okno (Z)	11,4	1,05	1,00	11,92	11,4	0,90	1,00	10,22
VYP-34 5-EXT Okno střešní (Z)	0,9	0,98	1,00	0,90	0,9	1,00	1,00	0,92
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 396,8$		1,00	5,56	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 396,8$		1,00	7,94
STR-18 5-8 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,21	0,88	26,98	146,0	0,21	0,91	28,25
STR-28 5-8 Strop na půdu	128,4	0,42	0,88	47,48	128,4	0,17	0,91	19,46
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 274,4$		0,88	3,38	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		0,91	5,01
Celkem bez vlivu ΔU_{em}	671,2	-	-	201,79	671,2	-	-	164,03
tepelné vazby ²⁾	$\Sigma \Delta U_{em}$			8,94	$\Sigma \Delta U_{em}$			12,95
celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	210,72	-	-	-	176,98

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z6)	Referenční budova θ _i = 15 °C				Hodnocená budova θ _i = 15 °C			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U _{R,class} [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H _T [W/K]
STN-3 6-EXT OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	6,1	0,32	1,00	1,92	6,1	0,20	1,00	1,19
STN-4 6-EXT OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	10,8	0,32	1,00	3,40	10,8	0,20	1,00	2,12
STN-5 6-EXT OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100	12,3	0,32	1,00	3,87	12,3	0,20	1,00	2,41
STN-6 6-EXT OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100	1,5	0,32	1,00	0,47	1,5	0,20	1,00	0,29
VYP-29 6-EXT Okno (S)	10,4	1,54	1,00	16,04	10,4	0,90	1,00	9,37
VYP-30 6-EXT Okno (V)	2,0	1,54	1,00	3,00	2,0	0,90	1,00	1,76
VYP-31 6-EXT Okno (J)	4,2	1,54	1,00	6,47	4,2	0,90	1,00	3,78
Přirážky na tepelné vazby	ΔU _{em} = 0,014 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,014 * 47,2		1,00	0,66	ΔU _{em} = 0,020 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,020 * 47,2		1,00	0,94
PDL(z)-1 6-ZEM Podlaha na terénu - přístavba	205,1	0,46	0,35	68,76	205,1	0,76	0,37	61,13
STN(z)-2 6-ZEM OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100	104,7	0,46			104,7	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	ΔU _{em} = 0,014 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,014 * 309,8			4,34	ΔU _{em} = 0,020 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,020 * 309,8			6,20
STN-52 6-7 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,60	0,52	6,56	21,2	0,22	0,23	1,08
Přirážky na tepelné vazby	ΔU _{em} = 0,014 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,014 * 21,2		0,52	0,15	ΔU _{em} = 0,020 [W/(m²K)] ΔU _{em} = 0,020 * 21,2		0,23	0,10
Celkem bez vlivu ΔU _{em}	378,2	-	-	110,49	378,2	-	-	83,13
tepelné vazby ²⁾	ΣΔU _{em}			5,15	ΣΔU _{em}			7,24

celková měrná tepelná ztráta prostupem tepla	-	-	-	115,64	-	-	-	90,37
--	---	---	---	--------	---	---	---	-------

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z7)	Referenční budova $\theta_u = -0,63 \text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = 8,00 \text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m ²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m ² K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-47 7-EXT OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén	2,5	0,20	1,00	0,49	2,5	0,20	1,00	0,49
STN-48 7-EXT OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén	10,2	0,20	1,00	2,01	10,2	0,20	1,00	2,01
STN-49 7-EXT OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén	8,5	0,20	1,00	1,68	8,5	0,20	1,00	1,68
VYP-50 7-EXT Okno (J) - suterén	1,0	0,90	1,00	0,89	1,0	0,90	1,00	0,89
VYP-51 7-EXT Okno (Z) - suterén	1,1	0,90	1,00	1,02	1,1	0,90	1,00	1,02
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 23,3$		1,00	0,47	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 23,3$		1,00	0,47
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zemině $H_{T,ug}$								
PDL(z)-45 7-ZEM Podlaha na terénu - suterén	107,9	2,63	0,11	43,95	107,9	3,76	0,11	43,95
STN(z)-46 7-ZEM OP (T) CP 600 + EPS PER 160	78,8	0,14			78,8	0,20		
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 186,7$			3,73	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 186,7$			3,73
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
PDL-8 7-1 Strop nad suterénem	6,4	0,42	-0,59	-1,58	6,4	1,40	-0,34	-3,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 6,4$		-0,59	-0,05	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m ² K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 6,4$		-0,34	-0,04
PDL-8 7-2 Strop nad suterénem	99,9	0,42	-0,59	-24,73	99,9	1,40	-0,34	-47,93

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 99,9$		-0,59	-0,82	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 99,9$		-0,34	-0,69
STN-52 7-6 SN Isorast 250 + CP 600	21,2	0,60	-0,52	-6,56	21,2	0,22	-0,23	-1,08
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 21,2$		-0,52	-0,15	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 21,2$		-0,23	-0,10
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem H _{V,ue}								
Větrání	n _R	V	ρ _a c _p	H _{V,ue,R}	n	V	ρ _a c _p	H _{V,ue}
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³ .K)	(W/K)
	0,33	78,9	0,33	26,0	0,33	78,9	0,33	26,0

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z8)	Referenční budova $\theta_u = -10,81\text{ }^{\circ}\text{C}$				Hodnocená budova $\theta_u = -11,96\text{ }^{\circ}\text{C}$			
	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla $U_{R,class}$ [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]	Plocha A [m²]	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Redukční činitel b [-]	Měrná ztráta prostupem tepla H_T [W/K]
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k exteriéru $H_{T,ue}$								
STN-15 8-EXT OP (Z) CP 450 + EPS GW 160	3,7	0,19	1,00	0,71	3,7	0,19	1,00	0,71
STR-35 8-EXT Střecha (S) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-36 8-EXT Střecha (V) půda - přístavba	36,5	3,58	1,00	130,68	36,5	3,58	1,00	130,68
STR-37 8-EXT Střecha (J) půda - přístavba	70,7	3,58	1,00	252,95	70,7	3,58	1,00	252,95
STR-38 8-EXT Střecha (Z) půda - přístavba	12,0	3,58	1,00	43,08	12,0	3,58	1,00	43,08
STR-39 8-EXT Střecha (S) půda	36,3	0,17	1,00	6,24	36,3	0,17	1,00	6,24
STR-40 8-EXT Střecha (V) půda	49,5	0,17	1,00	8,52	49,5	0,17	1,00	8,52
STR-41 8-EXT Střecha (J) půda	36,2	0,17	1,00	6,23	36,2	0,17	1,00	6,23
STR-42 8-EXT Střecha (Z) půda	43,4	0,17	1,00	7,47	43,4	0,17	1,00	7,47
VYP-43 8-EXT Okno střešní (V) půda	2,1	1,00	1,00	2,07	2,1	1,00	1,00	2,07
VYP-44 8-EXT Okno střešní (Z) půda	2,1	1,00	1,00	2,07	2,1	1,00	1,00	2,07
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 363,2		1,00	7,26	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 \cdot$ 363,2		1,00	7,26
konstrukce nevytápěného prostoru přilehlé k zónám $H_{T,iu}$								
STR-18 8-4 Strop na půdu - přístavba	55,2	0,21	-0,88	-10,21	55,2	0,21	-0,91	-10,69

Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 55,2$		-0,88	-0,68	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 55,2$		-0,91	-1,01
STR-18 8-5 Strop na půdu - přístavba	146,0	0,21	-0,88	-26,98	146,0	0,21	-0,91	-28,25
STR-28 8-5 Strop na půdu	128,4	0,42	-0,88	-47,48	128,4	0,17	-0,91	-19,46
Přirážky na tepelné vazby	$\Delta U_{em} = 0,014$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,014 * 274,4$		-0,88	-3,38	$\Delta U_{em} = 0,020$ [W/(m²K)] $\Delta U_{em} = 0,020 * 274,4$		-0,91	-5,01
větrání mezi nevytápěným prostorem a exteriérem $H_{V,ue}$								
Větrání	n_R	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue,R}$	n	V	$\rho_a c_p$	$H_{V,ue}$
	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³.K)	(W/K)	(1/h)	(m³/h)	Wh/(m³.K)	(W/K)
	0,33	63,2	0,33	20,9	0,33	63,2	0,33	20,9

Informace o použitém výpočetním nástroji

výpočetní nástroj	DEKSOFT Energetika
verze	8.0.5
bližší informace	www.deksoft.eu

Identifikační označení protokolu

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

PROTOKOL MĚRNÉ ROČNÍ POTŘEBY TEPLA NA VYTÁPĚNÍ

-

Způsob výpočtu

MPO ČR 264/2020 (222/2024) Sb. – měsíční výpočet

Identifikační údaje budovy

Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Příbor, Masarykova 607, 742 58
Katastrální území:	735329
Parcelní číslo:	3211
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	1950
Vlastník nebo stavebník:	Moravskoslezský kraj
Adresa:	28. října 2771/117 70200 Ostrava
IČ:	70890692
Tel./e-mail:	/

Typ budovy

<input type="checkbox"/> Rodinný dům	<input type="checkbox"/> Bytový dům	<input checked="" 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:

--

2) Jméno zpracovatele protokolu měrné roční potřeby tepla na vytápění a měrné neobnovitelné primární energie, protokolu průměrného součinitele prostupu tepla U_{em}:

název zpracovatele:	Ing. Jan Martínek
ulice zpracovatele:	Krásnopolská
město zpracovatele	Ostrava
jméno oprávněné osoby:	Ing. Jan Martínek -
kontakt - telefon:	-
kontakt - email:	-

Identifikační označení protokolu

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

3) Datum zpracování výpočtu:

--

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-29 , VYP-29 , VYP-29 , VYP-29											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 180	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-32 , VYP-32 , VYP-30 , VYP-30 , VYP-30 , VYP-32 , VYP-30											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-31 , VYP-33 , VYP-31 , VYP-31 , VYP-33 , VYP-31 , VYP-31											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 0	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-34											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				75 °
[kWh/m²mēs]	16,3	28,9	53,6	85,0	101,9	105,1	99,0	94,5	61,9	43,9	20,2	12,6
konstrukce	VYP-50 ¹⁾											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 0	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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-51 ¹⁾ , VYP-43 ¹⁾ , VYP-44 ¹⁾											
azim./sklon	azimut normály výplně				$a_{\text{vyp}} =$	± 90	°	sklon výplně				90 °
[kWh/m²mēs]	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° = vodorovná výplň, 90° = svislá výplň, 180° = 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° s tím, že sběrná solární plocha výplně je přenásobena (snížena) sinem sklonu výplně.

5) Počet zón v budově:

8

6) Celková energeticky vztažná podlahová plocha A_c :

1 119,2

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	58,8
Zóna 2	88,4
Zóna 3	134,3
Zóna 4	112,2
Zóna 5	422,0
Zóna 6	190,8

8) Vnitřní návrhové teploty:

Profil užívání přiřazení k zóně 1

název profilu	Ubytovací zařízení -restaurace, stravovací prostory		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 2

název profilu	Ubytovací zařízení -přípravy jídel		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	16	°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

Profil užívání přiřazení k zóně 3

název profilu	Administrativní budovy - kancelářské prostory (oddělené kanceláře)		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 4

název profilu	Ubytovací zařízení -chodby, komunikace		
teplotní parametry			
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

Profil užívání přiřazení k zóně 5

název profilu	Ubytovací zařízení -ubytovací prostory, pokoje		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	20	°C

8) Vnitřní návrhové teploty:

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

Profil užívání přiřazení k zóně 6

název profilu	Ubytovací zařízení -sklady ostatní		
teplotní parametry			
požadovaná teplota pro režim vytápění v provozní době	$\theta_{\text{int,H,set,I}}$	15	°C
požadovaná teplota pro režim vytápění mimo provozní dobu	$\theta_{\text{int,H,set,II}}$	15	°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

9) Vnitřní tepelná kapacita:

Tepelná kapacita zóny 1

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 2

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 3

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 4

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 5

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

Tepelná kapacita zóny 6

tepelná kapacita	střední		
vnitřní tepelná kapacita zóny (vztaženo k podlahové ploše)	C_m	165	kJ/m ² K
účinná plocha akumulční hmoty zóny (vztaženo k $A_{f,ext}$)	A_m	2,5	m ² /m ²

10) Vnitřní tepelné zisky:

Vnitřní tepelné zisky zóny 1

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	13,20	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,35	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	4,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,15	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i}$	58,76	m ²
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i} / A_{f, \text{int}}$	100	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	E_m / E'_m	150 / 150	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L, lx}$	0,023	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 2

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{\text{int}, Oc}$	7,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,40	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{\text{int}, A}$	200,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,25	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	88,39	m ²
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	312,5 / 300	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L,lx}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 3

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	8,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,25	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	12,00	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,25	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i}$	134,31	m ²
podíl podlahové plochy pro tuto osvětlovací soustavu z celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f, \text{int}, i} / A_{f, \text{int}}$	100	%
požadavek na udržovanou osvětlenost / průměrný požadavek na udržovanou osvětlenost	E_m / E'_m	357,143 / 300,0001 2	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L, lx}$	0,023	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	2 250	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	300	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,90	-
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	$\Phi_{\text{int}, Oc}$	0,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,0	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{\text{int}, A}$	0,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,0	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	112,23	m ²
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	108,696 / 100,0003 2	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$p_{L,ix}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	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		

Vnitřní tepelné zisky zóny 5

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	7,80	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	0,45	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	2,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,20	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	422,01	m ²
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	200 / 200	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L,lx}$	0,027	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	1 100	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	3000	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,60	-
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 6

vnitřní tepelné zisky (osoby, spotřebiče)			
vnitřní tepelné zisky od osob	$\Phi_{int,Oc}$	0,00	W/m ²
časový podíl přítomnosti osob	F_{Oc}	1,0	-
vnitřní tepelné zisky od zařizovacích předmětů	$\Phi_{int,A}$	0,0	W/m ²
časový podíl provozu zařizovacích předmětů	f_A	0,0	-

vnitřní tepelné zisky (umělé osvětlení)			
Zářivkové a LED			
podlahová plocha pro tuto osvětlovací soustavu v rámci celkové vnitřní podlahové plochy zóny	$A_{f,int,i}$	190,75	m ²
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	100 / 100	lx
účinnost světelných zdrojů umělého osvětlení	η_L	20	%
měrný příkon umělého osvětlení	$P_{L,lx}$	0,026	W/m ² lx
doba provozu umělého osvětlení při denním světle	t_D	3 000	h
doba provozu umělého osvětlení bez denního světla	t_N	2000	h
činitel závislosti umělého osvětlení na denním světle	F_D	1,00	-
činitel závislosti na obsazení	F_O	0,70	-
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 ²] na jednu osobu	f_{osoba}	6,1	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		9,6	os

Počet osob v zóně 2

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	10,0	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		8,8	os

Počet osob v zóně 3

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	10	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		13,4	os

Počet osob v zóně 4

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

Počet osob v zóně 5

provozní parametry			
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu	f_{osoba}	9,0	m ² /os
podíl připadající čisté podlahové plochy $A_{f,int}$ [m ²] na jednu osobu		46,9	os

Počet osob v zóně 6

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

12) Objem vzduchu v zóně V_{int} :

Objem vzduchu v zóně 1

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	191,0	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 2

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	287,2	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 3

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	436,5	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 4

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	342,9	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

Objem vzduchu v zóně 5

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	1 136,8	m ³
----------------------	-----------	---------	----------------

Objem vzduchu v zóně 6

Objem vzduchu v zóně	V_{int}	540,8	m ³
----------------------	-----------	-------	----------------

13) Typ větrání:

Typ větrání zóny 1

zóna řízeně větrána	NE		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k V_{int})	V_{nd}	1,50	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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 2

zóna řízeně větrána	NE		
Průměrný objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k V_{int})	V_{nd}	3,50	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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 3

zóna řízeně větrána	NE		
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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	3,66	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 4

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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	6,9	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	1	m

Typ větrání zóny 5

13) Typ větrání:

zóna řízeně větrána	NE		
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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	6,05	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	4,66	m

Typ větrání zóny 6

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}	0,80	1/h
příčné provětrávání	-	NE	-
průměrná výška zóny	h_{zone}	2,96	m
výška podlahy zóny nad terénem	$h_{zone,inf}$	0	m

14) Neprůsvitné konstrukce:

Neprůsvitné konstrukce zóny 1

PDL(z)	7	Podlaha na terénu		
plocha konstrukce		A	61,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	2,411	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ig}	viz 16)	W/K
STN	9	OP (S) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	30,65	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	5,92	W/K
STN	10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	5,51	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,06	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	19,38	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	3,74	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 2

STN	10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	8,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,68	W/K
STN	14	OP (J) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	32,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	6,27	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	26,58	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	5,13	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 3

STN	11	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	52,41	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	10,27	W/K
STN	12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	39,41	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	7,72	W/K
STN	13	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	29,31	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	5,74	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	5,55	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,09	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 4

STN	12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	5,93	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,16	W/K
STN	13	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	33,87	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	6,64	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	5,69	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	1,11	W/K
STR	17	Střecha vstup - přístavba		
plocha konstrukce		A	6,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,213	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,240	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	1,38	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 5

STN	9	OP (S) CP 450 + EPS GW 160	
plocha konstrukce	A	46,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	8,97	W/K
STN	10	OP (V) CP 450 + EPS GW 160	
plocha konstrukce	A	27,25	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	5,26	W/K
STN	11	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100	
plocha konstrukce	A	46,43	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	9,10	W/K
STN	12	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100	
plocha konstrukce	A	26,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		
redukční činitel konstrukce	b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí	H_{tr,ie}	5,18	W/K
STN	14	OP (J) CP 450 + EPS GW 160	
plocha konstrukce	A	39,40	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce	U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2	ANO		

14) Neprůsvitné konstrukce:

redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	7,60	W/K
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	48,47	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	9,36	W/K
STN	16	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100			
plocha konstrukce			A	4,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	0,96	W/K
STN	19	OP (S) CP 300 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,199	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	0,61	W/K
STN	20	OP (V) CP 300 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,199	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	0,61	W/K
STN	21	OP (J) CP 300 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,199	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-

14) Neprůsvitné konstrukce:

měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	0,61	W/K
STN	22	OP (Z) CP 300 + EPS GW 160			
plocha konstrukce			A	3,08	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,199	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	0,61	W/K
STR	23	Střecha (S)			
plocha konstrukce			A	5,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,214	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	1,26	W/K
STR	24	Střecha (V)			
plocha konstrukce			A	32,16	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,214	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	6,88	W/K
STR	25	Střecha (J)			
plocha konstrukce			A	15,18	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,214	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	3,25	W/K
STR	26	Střecha (Z)			
plocha konstrukce			A	30,34	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,214	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	0,300	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel konstrukce			b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	6,49	W/K

14) Neprůsvitné konstrukce:

STR	27	Střecha vikýř		
plocha konstrukce		A	8,72	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,214	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	0,240	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	1,87	W/K

Neprůsvitné konstrukce zóny 6

PDL(z)	1	Podlaha na terénu - přístavba		
plocha konstrukce		A	205,13	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,760	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	0,650	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
redukční činitel konstrukce		b	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ig}	viz 16)	W/K
STN(z)	2	OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100		
plocha konstrukce		A	104,71	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,201	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	0,650	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	viz 16)	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ig}	viz 16)	W/K
STN	3	OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	6,08	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	0,450	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	1,19	W/K
STN	4	OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	10,80	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	0,450	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	2,12	W/K

14) Neprůsvitné konstrukce:

STN	5	OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	12,28	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	2,41	W/K
STN	6	OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100		
plocha konstrukce		A	1,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,196	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,450	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel konstrukce		b	1,00	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	0,29	W/K

15) Nevytápěné prostory:

Nevytápěná zóna 7

název nevytápěné zóny		Suterén		
název profilu		(m) obecný nevytápěný prostor		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru		$V_{int,u}$	239,05	m ³
Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int,u}$) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		V_{ue}	0,33	1/h
výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru				
PDL	8	Strop nad suterénem		
plocha konstrukce		A	6,40	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,399	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	8,95	W/K
PDL	8	Strop nad suterénem		
plocha konstrukce		A	99,89	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,399	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		NE		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	139,75	W/K
STN	52	SN Isorast 250 + CP 600		
plocha konstrukce		A	21,16	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,218	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,850	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	4,61	W/K
výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeminy nebo sousední budovy				
PDL(z)	45	Podlaha na terénu - suterén		
plocha konstrukce		A	107,87	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,757	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ug}	viz 16)	W/K
STN(z)	46	OP (T) CP 600 + EPS PER 160		
plocha konstrukce		A	78,83	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,197	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K

15) Nevytápěné prostory:

měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ug}$	viz 16)	W/K
STN	47	OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén			
plocha konstrukce			A	2,49	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,197	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	0,49	W/K
STN	48	OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén			
plocha konstrukce			A	10,20	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,197	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	2,01	W/K
STN	49	OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén			
plocha konstrukce			A	8,51	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,197	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	1,68	W/K
VYP	50	Okno (J) - suterén			
plocha konstrukce			A	0,99	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	0,89	W/K
VYP	51	Okno (Z) - suterén			
plocha konstrukce			A	1,13	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	1,02	W/K
výpis měrných tepelných toků					
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem ²⁾			$H_{tr,ue}$	54,23	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem			$H_{v,ue}$	29,36	W/K

Nevytápěná zóna 8

název nevytápěné zóny	Půda		
název profilu	(m) obecný nevytápěný prostor		
objem vzduchu v nevytápěném prostoru	$V_{int,u}$	191,51	m ³

15) Nevytápěné prostory:

Objemový tok větraného vzduchu (vztaženo k $V_{int,u}$) mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		V_{ue}	0,33	1/h
výpis konstrukcí na hranici vytápěného a nevytápěného prostoru				
STR	18	Strop na půdu - přístavba		
plocha konstrukce		A	55,21	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,212	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	11,70	W/K
STR	18	Strop na půdu - přístavba		
plocha konstrukce		A	145,96	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,212	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,300	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	30,94	W/K
STR	28	Strop na půdu		
plocha konstrukce		A	128,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,166	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	0,600	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,iu}	21,32	W/K
výpis konstrukcí na hranici nevytápěného prostoru a exteriéru nebo zeminy nebo sousední budovy				
STN	15	OP (Z) CP 450 + EPS GW 160		
plocha konstrukce		A	3,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,193	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ue}	0,71	W/K
STR	35	Střecha (S) půda - přístavba		
plocha konstrukce		A	70,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,578	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H_{tr,ue}	252,95	W/K
STR	36	Střecha (V) půda - přístavba		
plocha konstrukce		A	36,52	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	3,578	W/m ² K

15) Nevytápěné prostory:

požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	130,68	W/K
STR	37	Střecha (J) půda - přístavba			
plocha konstrukce			A	70,70	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	3,578	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	252,95	W/K
STR	38	Střecha (Z) půda - přístavba			
plocha konstrukce			A	12,04	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	3,578	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	43,08	W/K
STR	39	Střecha (S) půda			
plocha konstrukce			A	36,27	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	6,24	W/K
STR	40	Střecha (V) půda			
plocha konstrukce			A	49,52	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	8,52	W/K
STR	41	Střecha (J) půda			
plocha konstrukce			A	36,25	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	6,23	W/K
STR	42	Střecha (Z) půda			
plocha konstrukce			A	43,41	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,172	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla			$H_{tr,ue}$	7,47	W/K

15) Nevytápěné prostory:

VYP	43	Okno střešní (V) půda		
plocha konstrukce		A	2,07	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,000	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H _{tr,ue}	2,07	W/K
VYP	44	Okno střešní (Z) půda		
plocha konstrukce		A	2,07	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	1,000	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	Bez požadavku	W/m ² K
měrný tepelný tok prostupem tepla		H _{tr,ue}	2,07	W/K
výpis měrných tepelných toků				
měrný tepelný tok prostupem mezi nevytápěným prostorem a exteriérem ²⁾		H _{tr,ue}	720,24	W/K
měrný tepelný tok větráním mezi nevytápěným prostorem a exteriérem		H _{v,ue}	20,92	W/K

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

²⁾ $H_{tr,ue}$ - měrný tepelný tok prostupem z nevytápěného prostoru do exteriéru včetně zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné vazby ΔU . $H_{tr,ue} = H_{tr,ue} + H_{tr,ug}$, 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.

³⁾ 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 zemínou:

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 1

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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/m³K

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na terénu	PDL(z)-7 Podlaha na terénu		
exponovaný obvod podlahy	P	18,15	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	61,88	m²
charakteristický rozměr podlahy	B'	6,82	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,50	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	0,245	m²K/W
návrhový součinitel tepelné vodivosti použité u svislé okrajové tepelné izolace	λ_u	-	W/mK
hloubka svislé okrajové tepelné izolace	D	-	m
tloušťka svislé okrajové tepelné izolace	d_n	-	m
návrhový součinitel tepelné vodivosti použité u vodorovné okrajové tepelné izolace	λ_u	-	W/mK
šířka vodorovné okrajové tepelné izolace	D	-	m
tloušťka vodorovné okrajové tepelné izolace	d_n	-	m
ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině bez zahrnutí vlivu okrajových tepelných izolací	U_0	0,392	W/m²K
doplňkový lineární činitel tepelné vodivosti prostupu tepla při umístění okrajové tepelné izolace	$\Delta\psi$	-	W/mK

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

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině včetně zahrnutí vlivu okrajových tepelných izolací	U	0,392	W/m²K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	24,23	W/K

Poznámka: Činitel teplotní redukce b , ekvivalentní součinitele prostupu tepla podlahy na terénu U a U_0 , a měrná tepelná ztráta $H_{tr,ig}$ podlahy na terénu jsou zde uvedeny bez zahrnutí vlivu paušální přírážky na tepelné mosty.

Vnitřní periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pi}	36,05	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pe}	10,77	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	33,47	32,28	28,52	24,09	18,87	16,12	14,29	14,40	18,70	23,94	29,03	31,70

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 2

16) Výpis konstrukcí ve styku se zemínou:

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 3

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 4

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 5

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 6

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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/m³K

konstrukce podlahy charakterizující podlahu na zemině suterénu	PDL(z)-1 Podlaha na terénu - přístavba		
exponovaný obvod podlahy	P	51,33	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	205,13	m²
charakteristický rozměr podlahy	B'	7,99	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,30	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	1,146	m²K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-2 OP (T) Isorast 250 EPS perimetr 100		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	z	2,04	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	R_w	4,845	m²K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	b	0,35	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	U'	0,197	W/m²K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ig}$	61,13	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}	102,42	W/K
Vnější periodický měrný tepelný tok zeminou	H_{pe}	16,73	W/K

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$H_{g,m}$ [W/K]	86,26	83,18	73,42	62,12	48,77	58,86	83,85	82,53	48,25	61,61	74,70	81,64

16) Výpis konstrukcí ve styku se zemínou:

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 7

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

činitel tepelné vodivosti zeminy	λ_{gr}	1,50	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)-45 Podlaha na terénu - suterén		
exponovaný obvod podlahy	P	34,51	m
plocha podlahy na terénu	$A_{f,gr}$	107,87	m ²
charakteristický rozměr podlahy	B'	6,25	m
průměrná tloušťka obvodové stěny	w	0,60	m
tepelný odpor podlahy charakterizující podlahu na terénu	R_f	0,096	m ² K/W
konstrukce stěny charakterizující stěnu přilehlou k zemině suterénu	STN(z)-46 OP (T) CP 600 + EPS PER 160		
průměrná hloubka podlahy suterénu pod terénem	z	2,28	m
tepelný odpor stěny charakterizující stěnu k zemině suterénu	R_w	4,946	m ² K/W

činitel teplotní redukce konstrukcí přilehlých k zemině stanovený pomocí ČSN EN 13 370	b	0,10	-
--	-----	------	---

ekvivalentní součinitel prostupu tepla konstrukcí přilehlých k zemině	U'	0,235	W/m ² K
ustálený měrný tepelný tok prostupem konstrukcí přilehlých k zemině	$H_{tr,ug}$	43,95	W/K

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

Výpis konstrukcí ve styku se zemínou zóny 8

V tomto prostoru se nenachází konstrukce ve styku se zemínou.

17) Průsvitné konstrukce:

Průsvitné konstrukce zóny 1

VYP	29	Okno (S)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		A	9,90	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	8,91	W/K
VYP	32	Okno (Z)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		
plocha konstrukce		A	3,30	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	2,97	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 2

VYP	31	Okno (J)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		jih		
plocha konstrukce		A	4,92	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H_{tr,ie}	4,43	W/K
VYP	32	Okno (Z)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		západ		

17) Průsvitné konstrukce:

plocha konstrukce			A	6,60	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U _N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g _{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H _{tr,ie}	5,94	W/K
VYP	33	Dveře (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	3,15	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U _N	1,700	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g _{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f _F	0,60	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H _{tr,ie}	3,78	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 3

VYP	29	Okno (S)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		sever		
plocha konstrukce		A	9,01	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce		b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie		g _{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)		f _F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí		H _{tr,ie}	8,11	W/K
VYP	30	Okno (V)		
orientace konstrukce ke světovým stranám		východ		
plocha konstrukce		A	2,63	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce		U	0,900	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2		U _N	1,500	W/m²K

17) Průsvitné konstrukce:

splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	2,36	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	7,88	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	7,09	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 4

VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	4,50	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	4,05	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	7,35	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-

17) Průsvitné konstrukce:

korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	6,62	W/K
VYP	33	Dveře (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	4,30	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,200	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,700	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,60	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	5,16	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 5

VYP	29	Okno (S)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			sever		
plocha konstrukce			A	19,34	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	17,41	W/K
VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	3,17	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splnění požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			$H_{tr,ie}$	2,85	W/K
VYP	31	Okno (J)			

17) Průsvitné konstrukce:

orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	18,11	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	16,30	W/K
VYP	32	Okno (Z)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			západ		
plocha konstrukce			A	11,35	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,500	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	10,22	W/K
VYP	34	Okno střešní (Z)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			západ		
plocha konstrukce			A	0,92	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	1,000	W/m ² K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	1,400	W/m ² K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl, kolmá}	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	0,92	W/K

Průsvitné konstrukce zóny 6

VYP	29	Okno (S)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			sever		
plocha konstrukce			A	10,42	m ²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m ² K

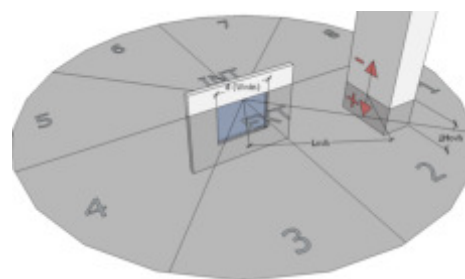
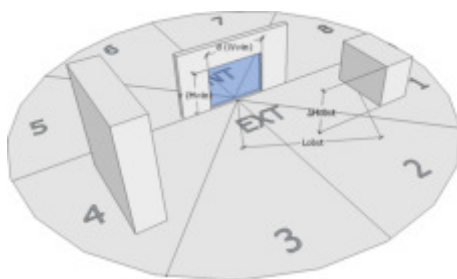
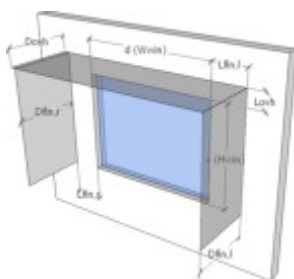
17) Průsvitné konstrukce:

požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	9,37	W/K
VYP	30	Okno (V)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			východ		
plocha konstrukce			A	1,95	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	1,76	W/K
VYP	31	Okno (J)			
orientace konstrukce ke světovým stranám			jih		
plocha konstrukce			A	4,20	m²
součinitel prostupu tepla konstrukce			U	0,900	W/m²K
požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			U_N	2,200	W/m²K
splněn požadovaný součinitel prostupu tepla konstrukce dle ČSN 73 0540-2			ANO		
redukční činitel tepelných ztrát konstrukce			b	1,00	-
celkový činitel prostupu solární energie			g_{gl} , kolmá	0,50	-
korekční činitel neprůsvitných částí výplně (rámu)			f_F	0,30	-
měrný tepelný tok prostupem tepla konstrukcí			H_{tr,ie}	3,78	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 ΔH_{obst} L_{obst}							
	externí stínící překážky: rozměry (m):	horní přesahy ΔH_{ovh} L_{ovh}							
	pevné objekty na budově: rozměry (m):	horní přesahy D_{ovh} L_{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 - Jídelna

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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
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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VYP 32 - Okno (Z), 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
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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 9 - OP (S) CP 450 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z2 - Kuchyňe

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 31 - Okno (J), 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 32 - Okno (Z), 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 33 - Dveře (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 14 - OP (J) CP 450 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z3 - Kanceláře

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 11 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 13 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

Zóna Z4 - Komunikace

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 30 - Okno (V), orientace: východ, 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 31 - Okno (J), 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 33 - Dveře (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°

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
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

STN 13 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°

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
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

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°

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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 17 - Střecha vstup - přístavba, orientace: jih, sklon: 0°

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
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

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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	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	0,000

Zóna Z5 - Pokoje

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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 32 - Okno (Z), 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 34 - Okno střešní (Z), orientace: západ, sklon: 75°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 9 - OP (S) CP 450 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 11 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 14 - OP (J) CP 450 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 19 - OP (S) CP 300 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 20 - OP (V) CP 300 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 21 - OP (J) CP 300 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 22 - OP (Z) CP 300 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 23 - Střecha (S), orientace: sever, sklon: 75°												
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
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
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
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

STR 24 - Střecha (V), orientace: východ, sklon: 75°												
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
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
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
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

STR 25 - Střecha (J), orientace: jih, sklon: 75°												
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
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
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
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

STR 26 - Střecha (Z), orientace: západ, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 27 - Střecha vikýř, orientace: jih, sklon: 0°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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

STR 28 - Strop na půdu, 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

Zóna Z6 - Sklady

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 30 - Okno (V), orientace: východ, 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 31 - Okno (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 3 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°

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
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

STN 4 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°

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
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

STN 5 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°

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
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

STN 6 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°

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
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

STN 52 - SN Isorast 250 + CP 600, 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	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	0,000

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

Zóna Z7 - Suterén

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 50 - Okno (J) - suterén, 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 51 - Okno (Z) - suterén, 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 47 - OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 48 - OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 49 - OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 52 - SN Isorast 250 + CP 600, 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

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z8 - Půda

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 43 - Okno střešní (V) půda, orientace: východ, 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 44 - Okno střešní (Z) půda, 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 35 - Střecha (S) půda - přístavba, orientace: sever, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 36 - Střecha (V) půda - přístavba, orientace: východ, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 37 - Střecha (J) půda - přístavba, orientace: jih, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 38 - Střecha (Z) půda - přístavba, orientace: západ, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 39 - Střecha (S) půda, orientace: sever, sklon: 45°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 40 - Střecha (V) půda, orientace: východ, sklon: 45°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 41 - Střecha (J) půda, orientace: jih, sklon: 45°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 42 - Střecha (Z) půda, orientace: východ, sklon: 45°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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

STR 28 - Strop na půdu, 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

18) Linerární a bodové tepelné vazby

Přirážka na tepelné vazby zóny 1

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 2

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 3

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 4

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 5

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 6

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 7

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

Přirážka na tepelné vazby zóny 8

paušální přirážka absolutní hodnotou na tepelné vazby	ΔU_{em}	0,02	W/m²K
---	-----------------	------	-------

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]	1 960	1 675	1 524	1 110	707	456	309	317	666	1 128	1 517	1 802
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	7,05	6,03	5,49	3,99	2,54	1,64	1,11	1,14	2,40	4,06	5,46	6,49

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	6 100	5 202	4 690	3 367	2 105	1 323	857	887	1 984	3 422	4 672	5 589
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	21,96	18,73	16,88	12,12	7,58	4,76	3,08	3,19	7,14	12,32	16,82	20,12

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	2 408	2 048	1 824	1 283	768	443	235	246	716	1 299	1 820	2 195
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	8,67	7,37	6,57	4,62	2,76	1,59	0,84	0,89	2,58	4,68	6,55	7,90

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	872	741	658	459	262	146	77	80	246	466	658	795
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	3,14	2,67	2,37	1,65	0,94	0,52	0,28	0,29	0,88	1,68	2,37	2,86

19) Celkové tepelné ztráty po měsících

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	9 154	7 795	6 976	4 909	2 842	1 596	844	886	2 667	4 987	6 962	8 368
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	32,96	28,06	25,11	17,67	10,23	5,75	3,04	3,19	9,60	17,95	25,06	30,13

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [kWh/měsíc]	973	828	742	528	316	267	337	335	297	536	740	888
tepelné ztráty (bez tepelných zisků) po měsících [GJ/měsíc]	3,50	2,98	2,67	1,90	1,14	0,96	1,21	1,21	1,07	1,93	2,66	3,20

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]	16	41	87	137	180	190	183	158	102	63	23	9
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,06	0,15	0,31	0,49	0,65	0,68	0,66	0,57	0,37	0,23	0,08	0,03

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	63	112	187	253	276	262	256	280	204	173	89	49
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,23	0,40	0,67	0,91	0,99	0,94	0,92	1,01	0,73	0,62	0,32	0,18

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	68	124	212	282	324	311	309	321	233	190	96	50
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,24	0,45	0,76	1,01	1,16	1,12	1,11	1,15	0,84	0,68	0,35	0,18

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	81	137	217	277	295	271	270	309	234	207	113	65
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,29	0,49	0,78	1,00	1,06	0,98	0,97	1,11	0,84	0,75	0,41	0,23

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	175	337	593	826	956	934	913	933	659	522	252	128

20) Celkové solární tepelné zisky po měsících

solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,63	1,21	2,14	2,98	3,44	3,36	3,29	3,36	2,37	1,88	0,91	0,46
--	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	48	86	149	202	241	238	236	231	165	128	65	36
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,17	0,31	0,54	0,73	0,87	0,86	0,85	0,83	0,59	0,46	0,24	0,13

nevytápěný prostor 7

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	9	18	30	42	46	44	43	46	33	28	14	7
solární tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,03	0,06	0,11	0,15	0,17	0,16	0,15	0,17	0,12	0,10	0,05	0,03

nevytápěný prostor 8

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
solární tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
solární 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

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]	292	257	264	246	244	234	241	244	247	263	269	291
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,05	0,92	0,95	0,89	0,88	0,84	0,87	0,88	0,89	0,95	0,97	1,05

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	492	419	394	350	326	310	316	326	354	392	429	487
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,77	1,51	1,42	1,26	1,17	1,11	1,14	1,17	1,27	1,41	1,54	1,75

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	390	336	330	299	287	275	281	287	302	328	348	387
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,40	1,21	1,19	1,08	1,03	0,99	1,01	1,03	1,09	1,18	1,25	1,39

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	130	107	89	73	60	56	56	60	74	88	106	128
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,47	0,39	0,32	0,26	0,22	0,20	0,20	0,22	0,27	0,32	0,38	0,46

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 602	1 407	1 444	1 346	1 332	1 280	1 316	1 332	1 353	1 441	1 474	1 595

21) Celkové vnitřní tepelné zisky po měsících

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	5,77	5,06	5,20	4,85	4,80	4,61	4,74	4,80	4,87	5,19	5,31	5,74
---	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	155	127	106	87	71	66	66	71	89	105	126	153
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,56	0,46	0,38	0,31	0,26	0,24	0,24	0,26	0,32	0,38	0,45	0,55

nevytápěný prostor 7

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

nevytápěný prostor 8

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]	309	297	351	383	424	424	423	401	349	327	292	300
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,11	1,07	1,26	1,38	1,53	1,53	1,52	1,44	1,26	1,18	1,05	1,08

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	554	532	581	603	602	572	571	606	558	565	518	537
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,99	1,92	2,09	2,17	2,17	2,06	2,06	2,18	2,01	2,03	1,86	1,93

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	457	461	542	581	611	585	590	608	535	519	445	437
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	1,65	1,66	1,95	2,09	2,20	2,11	2,12	2,19	1,93	1,87	1,60	1,57

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	211	244	306	350	355	327	325	369	308	295	219	193
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,76	0,88	1,10	1,26	1,28	1,18	1,17	1,33	1,11	1,06	0,79	0,69

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	1 777	1 744	2 037	2 172	2 288	2 214	2 229	2 265	2 012	1 963	1 726	1 723

22) Celkové tepelné zisky po měsících

celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	6,40	6,28	7,33	7,82	8,24	7,97	8,02	8,15	7,24	7,07	6,21	6,20
---	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------	------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	203	213	255	288	313	305	302	302	254	233	192	189
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,73	0,77	0,92	1,04	1,13	1,10	1,09	1,09	0,91	0,84	0,69	0,68

nevytápěný prostor 7

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
celkové tepelné zisky po měsících [kWh/měsíc]	9	18	30	42	46	44	43	46	33	28	14	7
celkové vnitřní tepelné zisky po měsících [GJ/měsíc]	0,03	0,06	0,11	0,15	0,17	0,16	0,15	0,17	0,12	0,10	0,05	0,03

nevytápěný prostor 8

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

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 [-]	0,990	0,987	0,977	0,945	0,843	0,701	0,545	0,574	0,872	0,961	0,984	0,989

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,984	0,980	0,973	0,952	0,901	0,824	0,706	0,701	0,903	0,957	0,977	0,982

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,998	0,996	0,991	0,967	0,862	0,663	0,389	0,395	0,880	0,978	0,995	0,997

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	0,998	0,965	0,717	0,445	0,236	0,218	0,763	0,987	1,000	1,000

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
stupeň využití celkových tepelných zisků po měsících [-]	0,996	0,994	0,987	0,959	0,841	0,629	0,369	0,380	0,860	0,970	0,992	0,995

zóna 6

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	0,991	0,773	0,000	1,000	1,000	0,813	0,997	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]	1 654	1 382	1 181	747	350	159	79	87	362	814	1 229	1 506
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	5,95	4,97	4,25	2,69	1,26	0,57	0,28	0,31	1,30	2,93	4,42	5,42

zóna 2

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	5 555	4 681	4 124	2 794	1 563	851	454	462	1 480	2 881	4 166	5 061
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	20,00	16,85	14,85	10,06	5,63	3,06	1,63	1,66	5,33	10,37	15,00	18,22

zóna 3

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	1 952	1 589	1 287	721	241	54	0	0	245	792	1 377	1 759
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	7,03	5,72	4,63	2,60	0,87	0,20	0,00	0,00	0,88	2,85	4,96	6,33

zóna 4

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	662	498	353	121	8	0	0	0	11	174	439	602
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	2,38	1,79	1,27	0,44	0,03	0,00	0,00	0,00	0,04	0,63	1,58	2,17

zóna 5

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	7 384	6 062	4 965	2 825	919	203	0	0	937	3 083	5 250	6 654

24) Celkové tepelné ztráty po měsících

potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	26,58	21,82	17,87	10,17	3,31	0,73	0,00	0,00	3,37	11,10	18,90	23,95
--	-------	-------	-------	-------	------	------	------	------	------	-------	-------	-------

zóna 6

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
potřeba tepla na vytápění po měsících [kWh/měsíc]	770	615	488	243	74	0	0	0	91	303	548	700
potřeba tepla na vytápění po měsících [GJ/měsíc]	2,77	2,21	1,76	0,87	0,27	0,00	0,00	0,00	0,33	1,09	1,97	2,52

25) Měrná roční potřeba tepla na vytápění

roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	98617	kWh/rok
roční potřeba tepla na vytápění	$Q_{H,nd}$	355,02	GJ/rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	E_A	88	kWh/m ² rok
měrná roční potřeba tepla na vytápění	E_A	0,32	GJ/m ² rok

26a) Celkový tepelný tok prostupem obálky budovy

celkový tepelný tok prostupem obálky budovy	H_T	481,88	W/K
---	-------	--------	-----

26b) Celkový tepelný tok větráním

celkový tepelný tok větráním	H_v	966,87	W/K
------------------------------	-------	--------	-----

27a) Celková plocha obálky budovy

celková plocha obálky budovy	A	1 638,30	m ²
------------------------------	-----	----------	----------------

27b) Objem budovy

objem budovy	V	3 614,37	m ³
--------------	-----	----------	----------------

27c) Objemový faktor tvaru budovy

objemový faktor tvaru budovy	A/V	0,45	m ² /m ³
------------------------------	-------	------	--------------------------------

28) Průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy

průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	U_{em}	0,294	W/m ² K
--	----------	-------	--------------------

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

referenční průměrný součinitel prostupu tepla obálky budovy	$U_{em,R}$	0,428	W/m ² K
---	------------	-------	--------------------

29b) Referenční měrná potřeba tepla na vytápění

referenční měrná roční potřeba tepla na vytápění	$E_{A,R}$	89	kWh/m ² rok
--	-----------	----	---------------------------

PROTOKOL VÝPOČTU MĚRNÉ NEOBNOVITELNÉ PRIMÁRNÍ ENERGIE

-

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	118 262	0,00	0,00	0,00	33 875	13 542
dodaná energie pro pomocné systémy	0,00	0,00	0,00	0,00	657,00	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	118 262	0,00	0,00	0,00	34 532	13 542
dodaná energie celkem pro objekt	166 335					

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	105,66	0,00	0,00	0,00	30,27	12,10
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,00	0,00	0,00	0,00	0,59	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	105,66	0,00	0,00	0,00	30,85	12,10
měrná dodaná energie celkem pro objekt	148,62					

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	118 262	zemní plyn	1,00	1,00	118 262	118 262
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	33 875	zemní plyn	1,00	1,00	33 875	33 875
pomocná energie	250,74	elektřina	2,30	2,10	576,70	526,56
	406,26	energie okolního prostředí	1,00	0,00	406,26	0,00
osvětlení	6 625,1	elektřina	2,30	2,10	15 238	13 913
	6 916,8	energie okolního prostředí	1,00	0,00	6 916,8	0,00
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
celkem	166 335	-	-	-	173 578	163 836

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie / Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]	[-]	[-]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
elektřina	6 875,82	2,3	2,1	15 814,39	14 439,23
zemní plyn	152 136,40	1,0	1,0	152 136,40	152 136,40
energie okolního prostředí	7 323,05	1,0	0,0	7 323,05	0,00
energie okolního prostředí (pro exportovanou energii mimo budovu) ¹⁾	1 304,70	1,0	0,0	1 304,70	0,00
Elektřina dodávka mimo budovu ¹⁾	1 304,70	-2,3	-2,1	-3 000,81	-2 739,87
Celkem	166 335,27	x	x	173 577,73	163 835,76

¹⁾ Nezapočítává se do celkové dodané energie. Zohledněno pouze v primární energii.

Využití obnovitelných zdrojů energie z hlediska primární energie	[%]	5,61
--	-----	------

32) Měrná neobnovitelná primární energie za rok

Měrná neobnovitelná primární energie	$E_{pN,A}$	146	kWh/m ² rok
--------------------------------------	------------	-----	------------------------

Poznámka: Energeticky vztažná 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	137 466	0,00	0,00	0,00	41 281	16 886
dodaná energie pro pomocné systémy	0,00	0,00	0,00	0,00	426,16	-
dodaná energie celkem pro místo spotřeby	137 466	0,00	0,00	0,00	41 707	16 886
dodaná energie celkem pro objekt	196 058					

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	122,82	0,00	0,00	0,00	36,88	15,09
měrná dodaná energie pro pomocné systémy	0,00	0,00	0,00	0,00	0,38	-
měrná dodaná energie celkem pro místo spotřeby	122,82	0,00	0,00	0,00	37,26	15,09
měrná dodaná energie celkem pro objekt	175,17					

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	137 466	referenční energonositel	-	1,00	-	137 466
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
chlazení	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
nucené větrání	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
úprava vlhkosti	-	-	-	-	-	-
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
příprava teplé vody	41 281	referenční energonositel	-	1,00	-	41 281
pomocná energie	426,16	referenční energonositel	-	2,10	-	894,94
osvětlení	16 886	referenční energonositel	-	2,10	-	35 460
pomocná energie	-	-	-	-	-	-
celkem	196 058	-	-	-	-	208 648 ¹⁾

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	17 311,86	-	2,1	-	35 264,25 ¹⁾
referenční energonositel	178 746,40	-	1,0	-	173 384,00 ¹⁾
Celkem	196 058,25	x	x	-	208 648,26 ¹⁾

¹⁾ 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	$E_{pN,A}$	186	kWh/m²rok
--------------------------------------	------------	-----	-----------

Poznámka: Energeticky vztahná 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/(m²K)]	[W/(m²K)]	(ANO/NE)
Budova celkem	0,294	0,428	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]	196 058,25	Splněno (ANO/NE)	ANO
(7)	Hodnocená budova		166 335,27		
(8)	Referenční budova	[kWh/(m²rok)]	175,17		
(9)	Hodnocená budova		148,62		

klasifikace celkové dodané energie	C
------------------------------------	---

požadavek na neobnovitelnou primární energii

(10)	Referenční budova	[kWh/rok]	208 648,26	Splněno (ANO/NE)	ANO
(11)	Hodnocená budova		163 835,76		
(12)	Referenční budova (ř. 10 / m²)	[kWh/(m²rok)]	186,42		
(13)	Hodnocená budova (ř. 11 / m²)		146,38		

klasifikace neobnovitelné primární energie	C
--	---

Příloha č.6

Protokol výpočtu energetické náročnosti referenční budovy
podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb.

EXTERIÉROVÉ OKRAJOVÉ PODMÍNKY

ČSN 73 0331-1 (s doplněnou průměrnou rychlostí větru dle ČHMÚ - průměr ČR)

měsíce	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	Ø nebo Σ
θ_e (°C)	-1,3	-0,1	3,7	8,1	13,3	16,1	18,0	17,9	13,5	8,3	3,2	0,5	8,4
$H_{sol,hor}$ (kWh/m ²)	20,80	37,00	72,20	113,80	148,80	146,20	144,30	136,20	87,10	56,50	25,20	14,90	¹ 003,00
φ_e (%)	83,1	80,1	73,4	66,2	66,6	68,4	67,1	67,4	73,5	79,4	85,0	85,3	74,6
v_w (m/s)	3,60	3,65	3,98	3,51	3,25	2,94	2,98	2,56	3,09	3,28	3,39	3,70	3,33

ZÓNY A NEVYTÁPĚNÉ PROSTORY

mezivýsledky a grafy pro zónu Z1 - Jídelna

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

DEFINOVÁNÍ PROVOZNÍCH DOB POTŘEBY TEPLA A CHLADU

vytápění

$f_{H,hr}$ (-)	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	-
$f_{H,nocc}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

chlazení

$f_{C,day}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$f_{C,nocc}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

DEFINOVÁNÍ TYPŮ VÝPOČTŮ, VÝPOČTOVÝCH TEPLOT A ČASOVÝCH KONSTANT ZÓNY

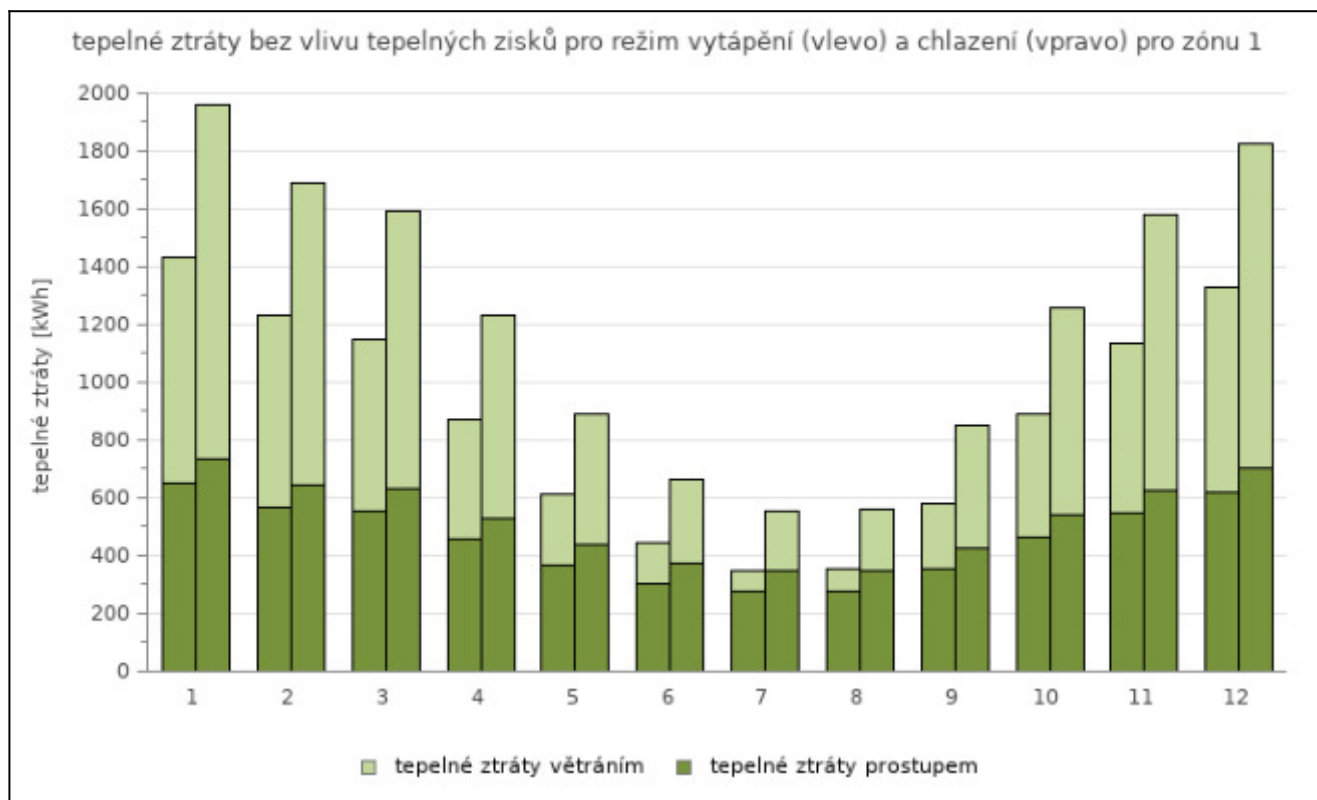
vytápění

typ výpočtu ¹⁾	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	-
$d\theta_{H,low,day}$ (-)	0,906	0,900	0,877	0,832	0,701	0,487	0,000	0,048	0,692	0,829	0,881	0,897	-
$d\theta_{H,low,night}$ (-)	0,906	0,900	0,877	0,832	0,701	0,487	0,000	0,048	0,692	0,829	0,881	0,897	-
$d\theta_{H,low,wknd}$ (-)	0,906	0,900	0,877	0,832	0,701	0,487	0,000	0,048	0,692	0,829	0,881	0,897	-
$d\theta_{H,float}$ (-)	0,231	0,256	0,317	0,451	0,698	0,935	1,000	0,989	0,611	0,381	0,271	0,242	-
$f_{H,red,low,day}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	1,000	1,000	1,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
$f_{H,red,low,night}$ (-)	0,638	0,696	0,925	1,589	16,469	1,000	1,000	1,000	5,529	1,396	0,838	0,701	-
$f_{H,red,low,wknd}$ (-)	0,159	0,174	0,231	0,397	4,117	1,000	1,000	1,000	1,382	0,349	0,210	0,175	-
$d\theta_{H,red,day}$ (-)	0,906	0,900	0,877	0,832	0,701	0,935	1,000	0,989	0,692	0,829	0,881	0,897	-
$d\theta_{H,red,night}$ (-)	0,935	0,934	0,932	0,941	0,961	0,989	1,000	0,997	0,950	0,934	0,929	0,933	-
$d\theta_{H,red,wknd}$ (-)	0,913	0,909	0,891	0,863	0,880	0,969	1,000	0,993	0,844	0,857	0,893	0,906	-
$f_{H,red,day}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
$f_{H,red,night}$ (-)	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	-
$f_{H,red,wknd}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
$a_{H,red,day}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$a_{H,red,night}$ (-)	0,984	0,984	0,983	0,985	0,990	0,997	1,000	0,999	0,987	0,983	0,982	0,983	-
$a_{H,red,wknd}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$a_{H,red}$ (-)	0,984	0,984	0,983	0,985	0,990	0,997	1,000	0,999	0,987	0,983	0,982	0,983	-
T_H (h) : $\theta_{int,H,avg}$	29,4	29,1	28,0	26,1	21,4	16,2	9,6	10,0	21,2	25,9	28,2	29,0	-
$\theta_{int,H,vyp}$ (°C)	19,66	19,67	19,72	19,83	19,94	19,99	20,00	20,00	19,92	19,81	19,70	19,67	-
$\theta_{int,H,avg}$ (°C)	19,50	19,50	19,50	19,50	19,50	19,50	19,50	19,50	19,50	19,50	19,50	19,50	-
T_H (h) : $\theta_{int,H,vyp}$	29,4	29,1	28,0	26,1	21,7	17,1	11,4	11,8	21,5	26,0	28,2	28,9	-

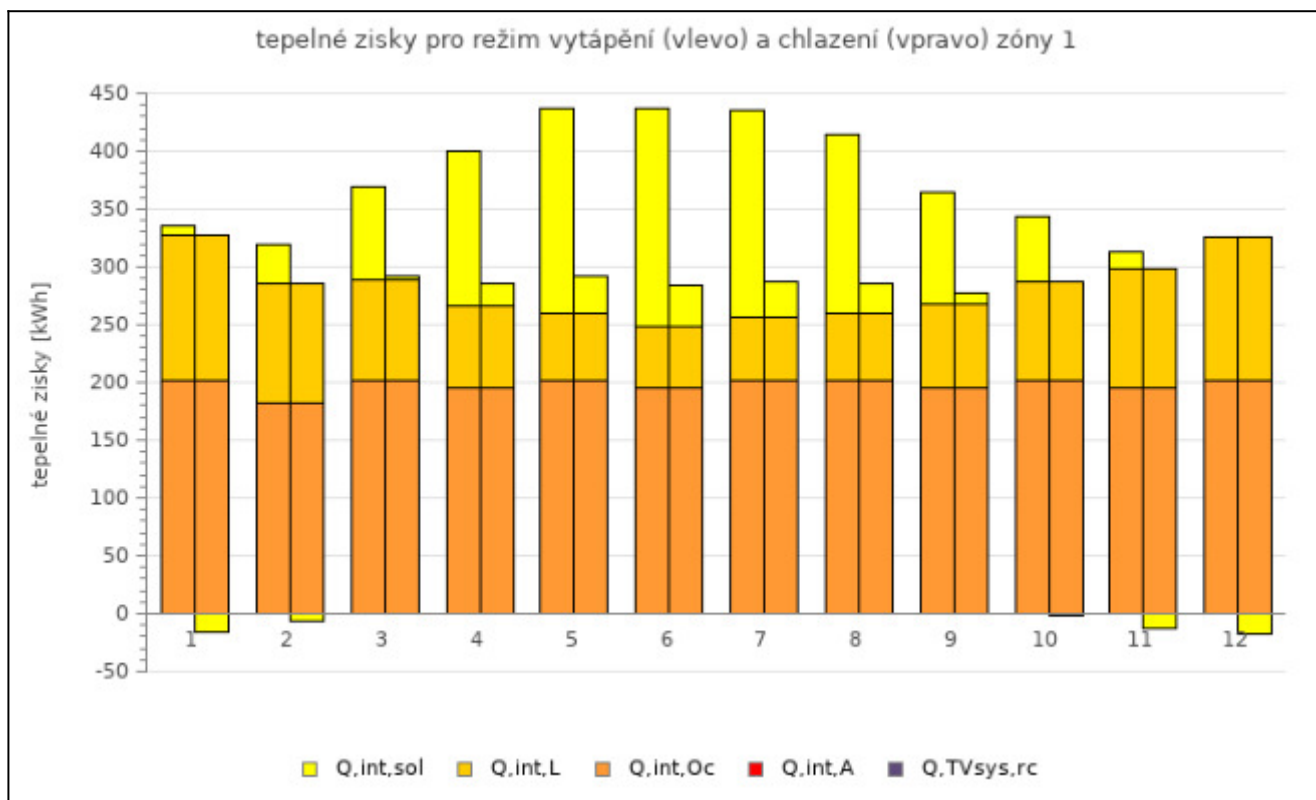
chlazení

typ výpočtu ¹⁾	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	-
$a_{C,red}$ (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
T_C (h) : $\theta_{int,C,avg}$	23,7	23,5	23,0	22,0	20,2	18,5	16,8	17,0	20,1	22,0	23,0	23,5	-
$\theta_{int,C,vyp}$ (°C)	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	-

$\theta_{\text{int,C,avg}} (^{\circ}\text{C})$	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	-
$T_{\text{C}} (\text{h}) : \theta_{\text{int,C,výp}}$	23,8	23,6	23,0	21,9	19,5	17,1	14,5	14,7	19,4	21,8	23,1	23,6	-
větrání - vytápění													
$p_{\text{z,ref}} (\text{Pa})$	-1,61	-1,52	-1,21	-0,87	-0,47	-0,25	-0,11	-0,12	-0,45	-0,85	-1,25	-1,47	-
$V_{\text{arg,in}} (\text{m}^3/\text{h})$	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	-
$V_{\text{arg,out}} (\text{m}^3/\text{h})$	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	-
$V_{\text{SUP(in),nd}} (\text{m}^3/\text{h})$	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	-
$V_{\text{SUP(in),SUM}} (\text{m}^3/\text{h})$	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	-
$V_{\text{ETA(out),SUM}} (\text{m}^3/\text{h})$	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	-
$V_{\text{lea,in}} (\text{m}^3/\text{h})$	5,0	4,8	4,0	3,1	2,1	1,9	2,0	1,6	1,8	3,1	4,2	4,7	-
$V_{\text{lea,out}} (\text{m}^3/\text{h})$	5,0	4,8	4,0	3,1	2,1	1,9	2,0	1,6	1,8	3,1	4,2	4,7	-
$\Sigma V_{\text{in,nd}} (\text{m}^3/\text{h})$	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	-
$\Sigma V_{\text{in}} (\text{m}^3/\text{h})$	214,1	213,8	213,0	212,1	211,1	211,0	211,1	210,7	210,9	212,1	213,2	213,7	-
$\Sigma V_{\text{out}} (\text{m}^3/\text{h})$	214,1	213,8	213,0	212,1	211,1	211,0	211,1	210,7	210,9	212,1	213,2	213,7	-
větrání - chlazení													
$p_{\text{z,ref}} (\text{Pa})$	-1,79	-1,69	-1,39	-1,04	-0,65	-0,44	-0,29	-0,30	-0,63	-1,03	-1,43	-1,64	-
$V_{\text{arg,in}} (\text{m}^3/\text{h})$	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	-
$V_{\text{arg,out}} (\text{m}^3/\text{h})$	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	81,9	-
$V_{\text{SUP(in),nd}} (\text{m}^3/\text{h})$	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	-
$V_{\text{SUP(in),SUM}} (\text{m}^3/\text{h})$	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	-
$V_{\text{ETA(out),SUM}} (\text{m}^3/\text{h})$	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	127,2	-
$V_{\text{lea,in}} (\text{m}^3/\text{h})$	5,4	5,2	4,4	3,6	2,4	1,7	1,9	1,4	2,4	3,6	4,6	5,1	-
$V_{\text{lea,out}} (\text{m}^3/\text{h})$	5,4	5,2	4,4	3,6	2,4	1,7	1,9	1,4	2,4	3,6	4,6	5,1	-
$\Sigma V_{\text{in,nd}} (\text{m}^3/\text{h})$	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	209,0	-
$\Sigma V_{\text{in}} (\text{m}^3/\text{h})$	214,4	214,2	213,4	212,6	211,5	210,7	210,9	210,5	211,5	212,6	213,6	214,1	-
$\Sigma V_{\text{out}} (\text{m}^3/\text{h})$	214,4	214,2	213,4	212,6	211,5	210,7	210,9	210,5	211,5	212,6	213,6	214,1	-
MĚRNÉ TEPELNÉ ZTRÁTY													
Vytápění													
$H_t [\text{W/K}] : \theta_{\text{int,H,avg}}$	41,9	42,8	46,5	54,0	76,7	117,6	232,2	219,4	78,3	54,5	45,9	43,3	-
$H_t [\text{W/K}] : \theta_{\text{int,H,výp}}$	41,9	42,8	46,6	53,9	74,9	109,0	186,6	179,1	76,5	54,4	46,0	43,3	-
$H_v [\text{W/K}] : \theta_{\text{int,H,avg}}$	49,8	49,8	49,5	49,3	48,9	48,9	49,0	48,8	48,9	49,3	49,6	49,7	-
$H_v [\text{W/K}] : \theta_{\text{int,H,výp}}$	49,8	49,8	49,5	49,3	48,9	48,9	49,0	48,8	48,9	49,3	49,6	49,7	-
Chlazení													
$H_t [\text{W/K}] : \theta_{\text{int,C,avg}}$	43,1	43,9	46,9	52,2	63,8	76,0	90,3	89,4	64,5	52,5	46,4	44,3	-
$H_t [\text{W/K}] : \theta_{\text{int,C,výp}}$	42,5	43,3	46,7	52,8	68,2	87,6	116,3	114,2	69,1	53,2	46,1	43,8	-
$H_v [\text{W/K}] : \theta_{\text{int,C,avg}}$	70,6	70,6	70,3	70,1	69,8	69,5	69,6	69,4	69,8	70,1	70,4	70,5	-
$H_v [\text{W/K}] : \theta_{\text{int,C,výp}}$	70,6	70,6	70,3	70,1	69,8	69,5	69,6	69,4	69,8	70,1	70,4	70,5	-
TEPELNÉ ZTRÁTY ZÓNY BEZ TEPELNÝCH ZISKŮ													
$Q_{\text{T,H}} (\text{kWh})$	653	569	555	455	370	305	278	280	353	466	546	618	5 448
$Q_{\text{V,H}} (\text{kWh})$	777	661	590	416	242	137	73	76	226	422	589	709	4 918
$Q_{\text{T+V,H}} (\text{kWh})$	1 430	1 230	1 146	871	611	442	350	356	579	887	1 135	1 327	10 366
$Q_{\text{T,C}} (\text{kWh})$	737	643	635	529	441	372	346	348	423	542	625	700	6 342
$Q_{\text{V,C}} (\text{kWh})$	1 224	1 048	958	702	452	295	207	212	427	715	953	1 128	8 321
$Q_{\text{T+V,C}} (\text{kWh})$	1 961	1 691	1 593	1 230	893	668	553	560	850	1 257	1 578	1 828	14 663



TEPELNÉ ZISKY													
tepelné zisky pro režim vytápění													
$Q_{H,int,sol}$ (kWh)	8	34	81	134	178	188	180	155	97	57	15	0	1 126
$Q_{H,int,L}$ (kWh)	126	103	86	70	58	54	54	58	72	85	103	124	993
$Q_{H,int,Oc}$ (kWh)	202	182	202	195	202	195	202	202	195	202	195	202	2 377
$Q_{H,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{H,int}$ (kWh)	336	320	369	400	437	437	436	415	364	344	313	326	4 496
tepelné zisky pro režim chlazení													
$Q_{C,int,sol}$ (kWh)	-16	-7	4	20	31	35	32	25	9	-2	-13	-18	100
$Q_{C,int,L}$ (kWh)	126	103	86	70	58	54	54	58	72	85	103	124	993
$Q_{C,int,Oc}$ (kWh)	202	182	202	195	202	195	202	202	195	202	195	202	2 377
$Q_{C,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{C,int}$ (kWh)	311	279	292	286	291	284	288	285	277	285	285	308	3 470

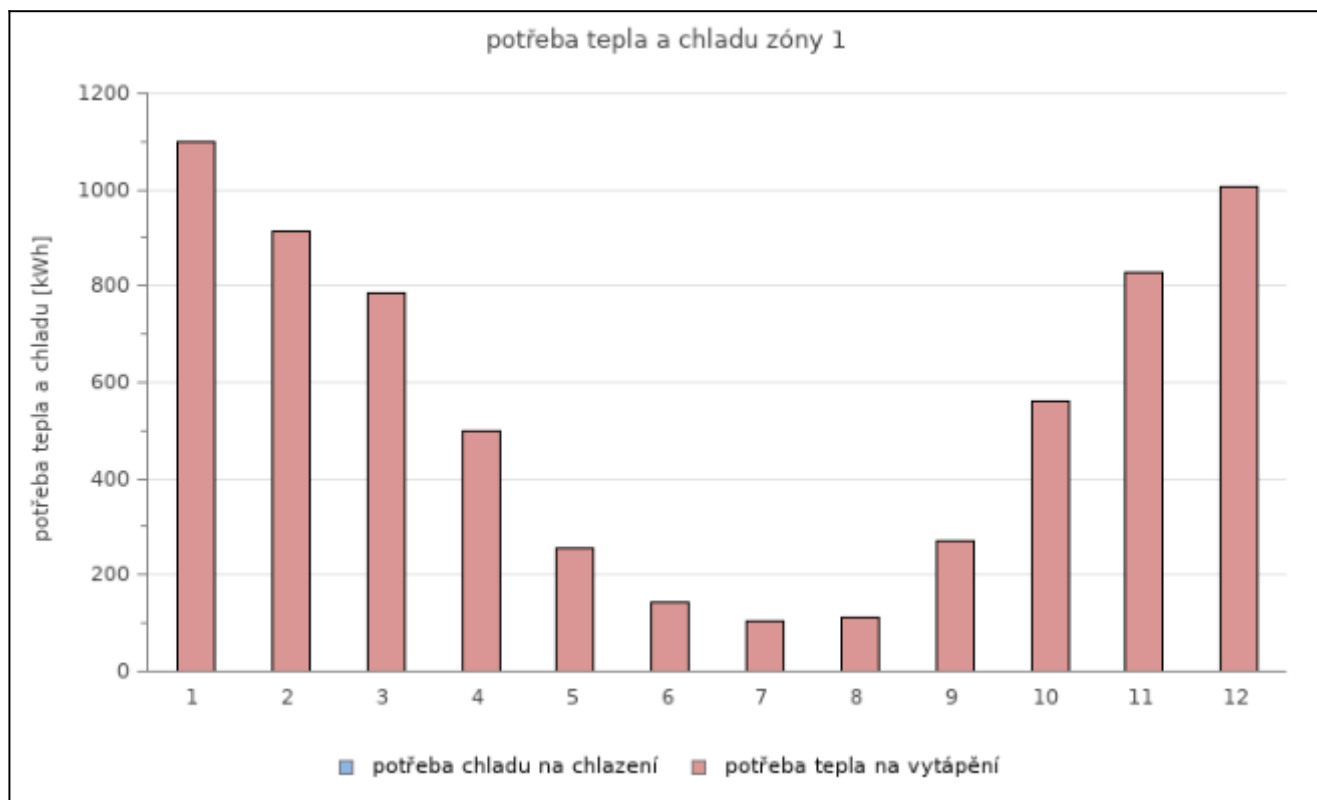


STUPEŇ VYUŽITÍ TEPELNÝCH ZISKŮ / TEPELNÝCH ZTRÁT, DEFINOVÁNÍ DÉLKY OTOPNÉHO A CHLADÍCIHO OBDOBÍ

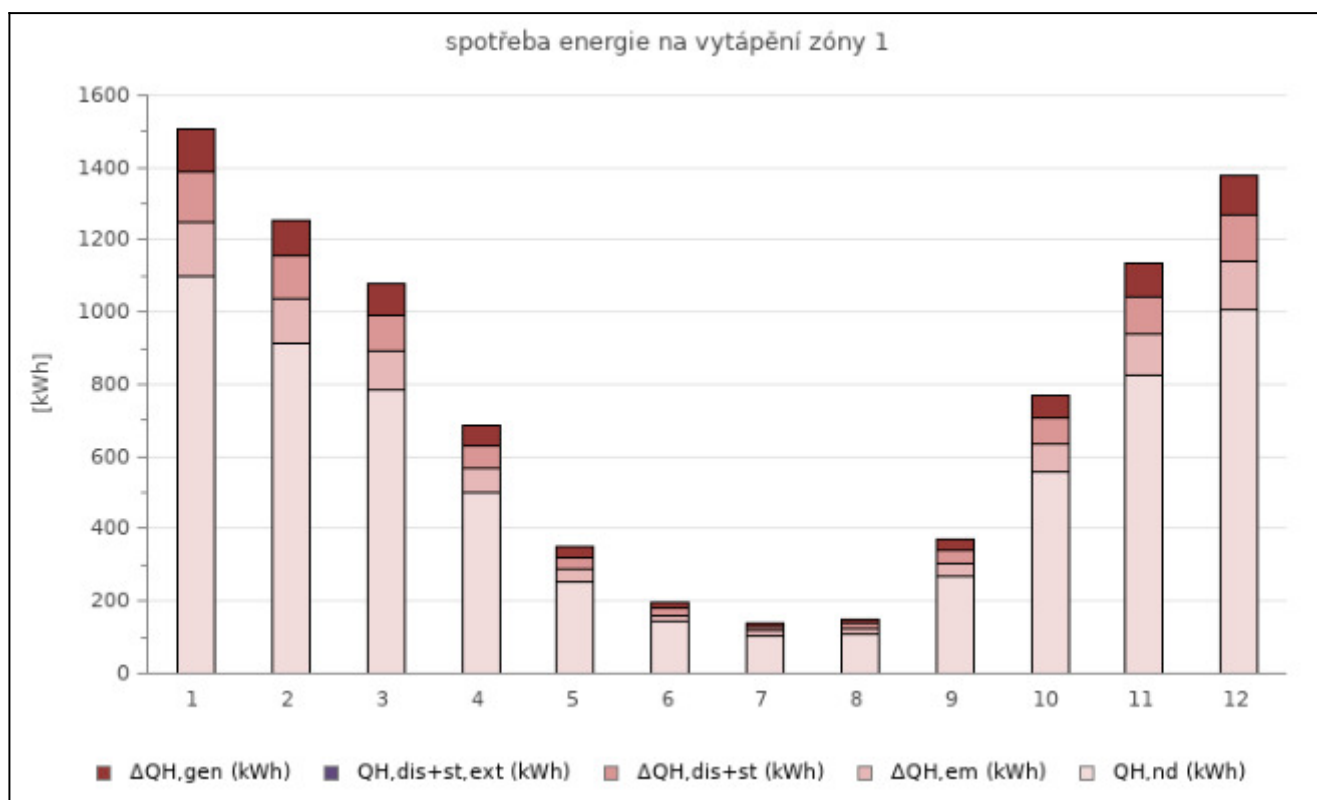
vytápění													
$\gamma_{H,i}$ (-)	0,235	0,260	0,322	0,459	0,715	0,988	1,244	1,165	0,628	0,387	0,276	0,246	-
$\eta_{H,gn,i}$ (-)	0,989	0,986	0,973	0,932	0,817	0,685	0,567	0,592	0,849	0,953	0,982	0,988	-
$f_{H,i}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
chlazení													
$\gamma_{C,i}$ (-)	6,296	6,068	5,449	4,304	3,065	2,350	1,924	1,965	3,072	4,413	5,544	5,945	-
$\eta_{C,gn,i}$ (-)	0,158	0,163	0,181	0,227	0,309	0,383	0,439	0,433	0,308	0,222	0,178	0,167	-
$f_{C,i}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

POTŘEBA TEPLA A CHLADU PO ZAHRNUTÍ TEPELNÝCH ZISKŮ [kWh]

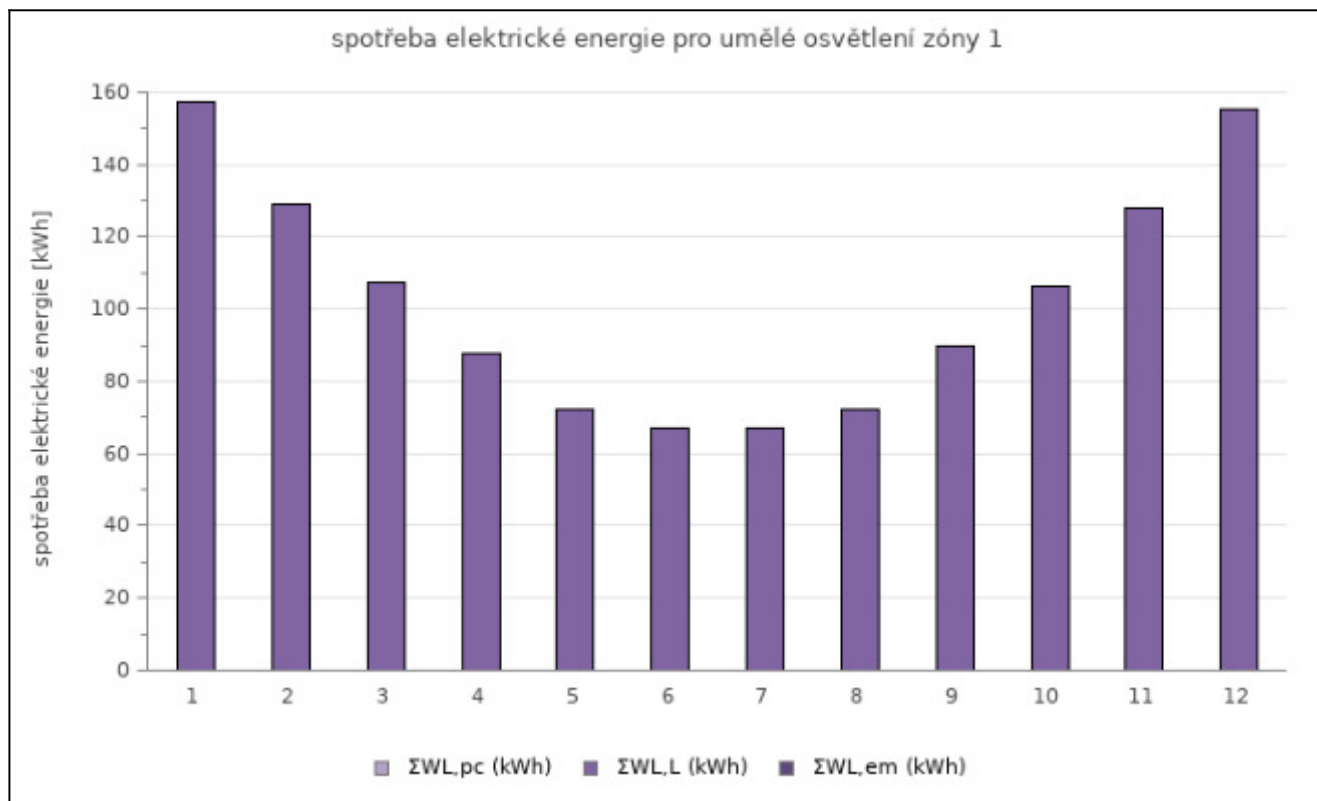
$Q_{H,nd}$ (kWh)	1 098	915	786	499	254	143	103	111	270	560	828	1 005	6 572
$Q_{C,nd}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0



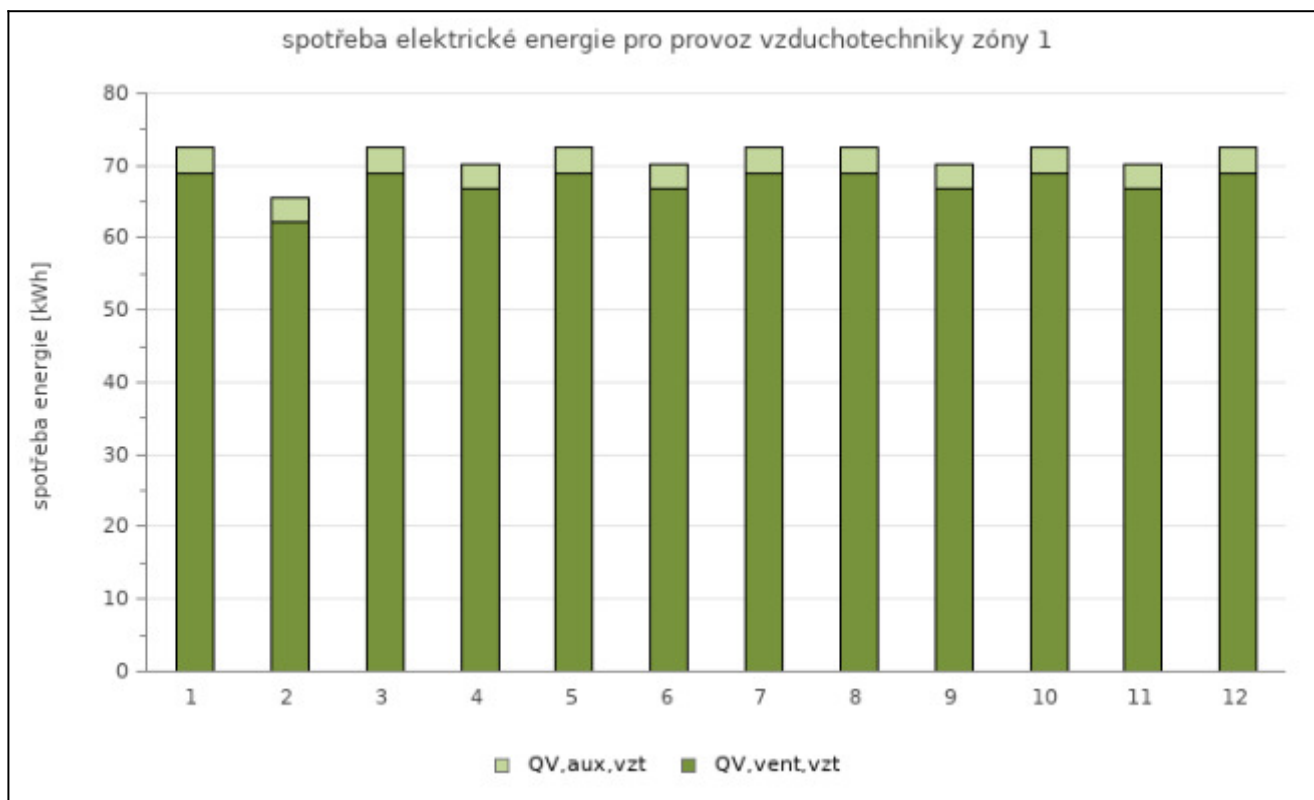
VYTÁPĚNÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$\Delta Q_{H,em}$ (kWh) ⁴⁾	150	125	107	68	35	19	14	15	37	76	113	137	896
$\Delta Q_{H,dis+st}$ (kWh)	139	115	99	63	32	18	13	14	34	71	105	127	830
$\Delta Q_{H,dis+st,ext}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Delta Q_{H,gen}$ (kWh)	121	100	86	55	28	16	11	12	30	61	91	110	722
ΣQ_H (kWh)	1 507	1 255	1 079	684	349	196	142	152	371	768	1 136	1 380	9 019



UMĚLÉ OSVĚTLENÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$W_{L,L,1}$ (kWh)	157	129	108	88	72	67	67	72	90	107	128	155	1 241
$W_{L,pc,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$W_{L,em,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$\Sigma W_{L,1}$ (kWh)	157	129	108	88	72	67	67	72	90	107	128	155	1 241



VZDUCHOTECHNIKA													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$Q_{vent,VZT1,Z1}$ (kWh)	69	62	69	67	69	67	69	69	67	69	67	69	812
$Q_{aux,VZT1,Z1}$ (kWh)	3,6	3,2	3,6	3,5	3,6	3,5	3,6	3,6	3,5	3,6	3,5	3,6	42
$\Sigma Q_{VZT1,Z1}$ (kWh)	73	66	73	70	73	70	73	73	70	73	70	73	855



mezivýsledky a grafy pro zónu Z2 - Kuchyňe

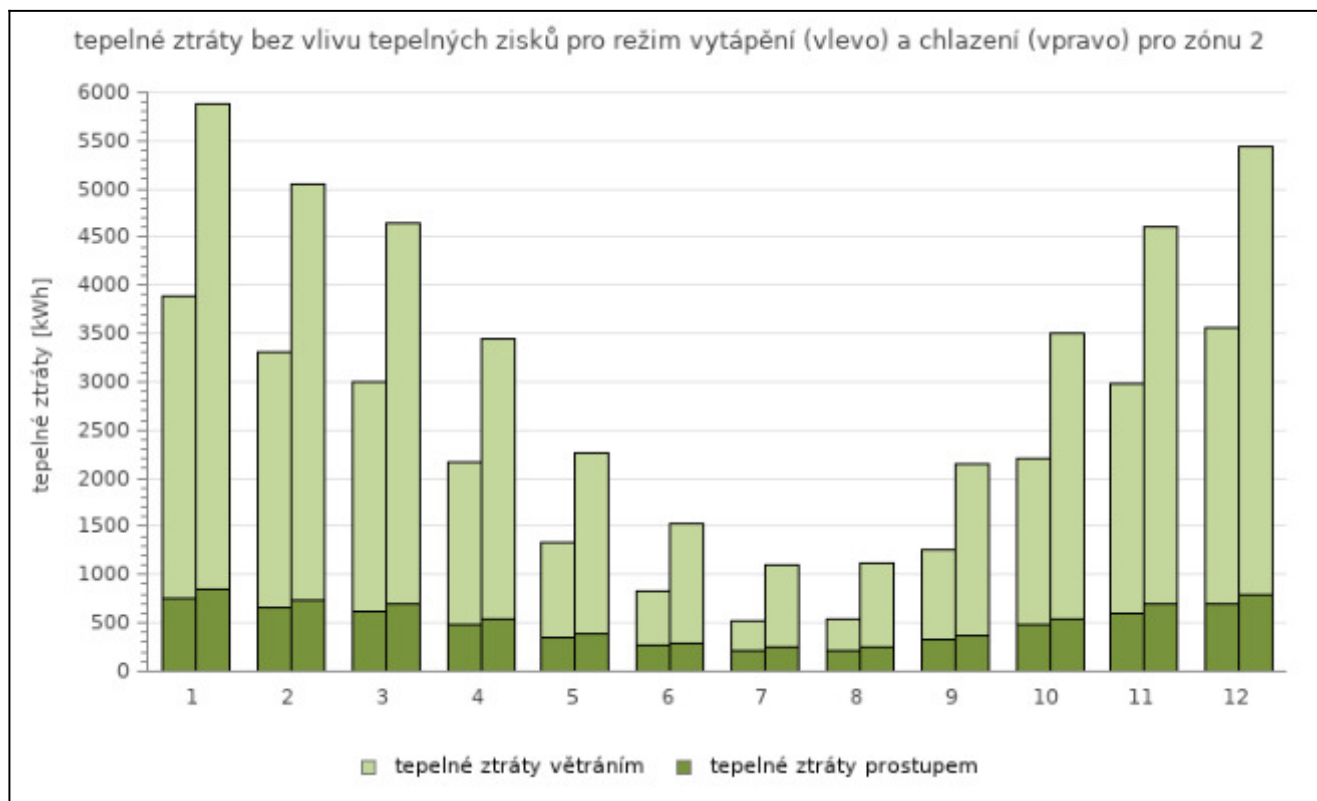
měsíce	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	celkem
--------	---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----	----	--------

DEFINOVÁNÍ PROVOZNÍCH DOB POTŘEBY TEPLA A CHLADU													
vytápění													
$f_{H,hr} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	-
$f_{H,nocc} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
chlazení													
$f_{C,day} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$f_{C,nocc} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

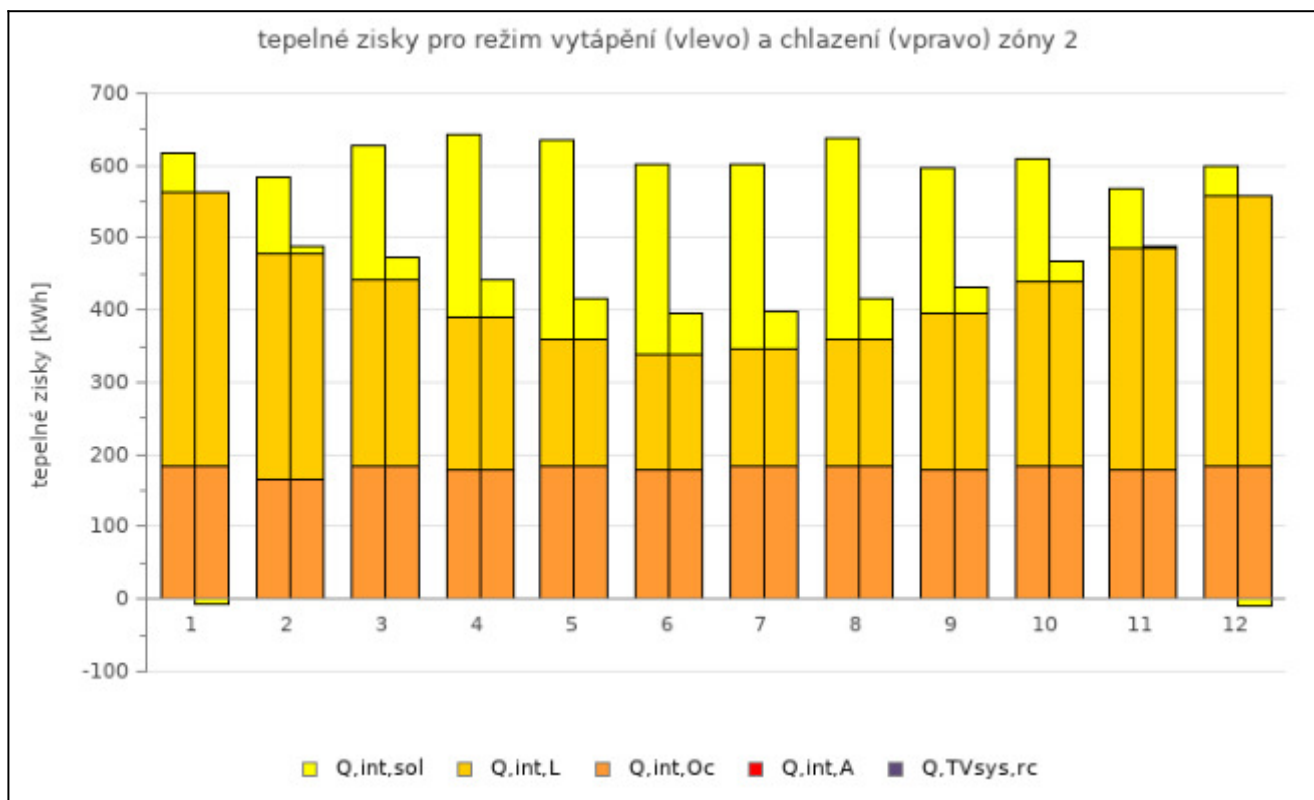
DEFINOVÁNÍ TYPŮ VÝPOČTŮ, VÝPOČTOVÝCH TEPLOT A ČASOVÝCH KONSTANT ZÓNY													
vytápění													
typ výpočtu ¹⁾	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	-
$d\theta_{H,low,day} (-)$	0,812	0,801	0,755	0,664	0,403	0,000	0,000	0,000	0,385	0,658	0,762	0,795	-
$d\theta_{H,low,night} (-)$	0,812	0,801	0,755	0,664	0,403	0,000	0,000	0,000	0,385	0,658	0,762	0,795	-
$d\theta_{H,low,wknd} (-)$	0,812	0,801	0,755	0,664	0,403	0,000	0,000	0,000	0,385	0,658	0,762	0,795	-
$d\theta_{H,float} (-)$	0,154	0,171	0,203	0,289	0,465	0,705	0,959	1,000	0,464	0,270	0,185	0,163	-
$f_{H,red,low,day} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	0,000	0,000	0,000	-
$f_{H,red,low,night} (-)$	0,671	0,732	0,973	1,666	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,642	0,915	0,749	-
$f_{H,red,low,wknd} (-)$	0,168	0,183	0,243	0,417	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	0,410	0,229	0,187	-
$d\theta_{H,red,day} (-)$	0,812	0,801	0,755	0,664	0,465	0,705	0,959	1,000	0,464	0,658	0,762	0,795	-
$d\theta_{H,red,night} (-)$	0,873	0,871	0,867	0,879	0,905	0,943	0,989	1,000	0,904	0,876	0,865	0,868	-
$d\theta_{H,red,wknd} (-)$	0,827	0,818	0,783	0,726	0,730	0,842	0,974	1,000	0,728	0,721	0,788	0,813	-
$f_{H,red,day} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
$f_{H,red,night} (-)$	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	0,250	-
$f_{H,red,wknd} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
$a_{H,red,day} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$a_{H,red,night} (-)$	0,968	0,968	0,967	0,970	0,976	0,986	0,997	1,000	0,976	0,969	0,966	0,967	-

$a_{H,red,wknd} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$a_{H,red} (-)$	0,968	0,968	0,967	0,970	0,976	0,986	0,997	1,000	0,976	0,969	0,966	0,967	-
$T_H (h) : \theta_{int,H,avg}$	16,0	16,0	15,9	15,6	14,8	13,3	9,6	10,0	14,7	15,6	15,9	16,0	-
$\theta_{int,H,výp} (°C)$	19,32	19,35	19,46	19,64	19,84	19,94	19,99	20,00	19,84	19,64	19,43	19,36	-
$\theta_{int,H,avg} (°C)$	19,00	19,00	19,00	19,00	19,00	19,00	19,00	19,00	19,00	19,00	19,00	19,00	-
$T_H (h) : \theta_{int,H,výp}$	16,0	16,0	15,8	15,6	14,8	13,6	11,6	11,8	14,7	15,5	15,9	16,0	-
chlazení													
typ výpočtu ¹⁾	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	-
$a_{C,red} (-)$	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$T_C (h) : \theta_{int,C,avg}$	11,9	11,9	11,8	11,8	11,6	11,4	11,1	11,2	11,6	11,8	11,8	11,9	-
$\theta_{int,C,výp} (°C)$	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	-
$\theta_{int,C,avg} (°C)$	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	24,50	-
$T_C (h) : \theta_{int,C,výp}$	11,9	11,9	11,9	11,8	11,6	11,3	10,9	10,9	11,6	11,8	11,9	11,9	-
větrání - vytápění													
$p_{z,ref} (Pa)$	-1,58	-1,48	-1,18	-0,83	-0,43	-0,22	-0,07	-0,08	-0,41	-0,81	-1,22	-1,43	-
$V_{arg,in} (m^3/h)$	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	-
$V_{arg,out} (m^3/h)$	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	-
$V_{SUP(in),nd} (m^3/h)$	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	-
$V_{SUP(in),SUM} (m^3/h)$	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	-
$V_{ETA(out),SUM} (m^3/h)$	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	-
$V_{lea,in} (m^3/h)$	7,5	7,1	5,8	4,5	3,2	3,0	3,1	2,5	2,9	4,5	6,2	6,9	-
$V_{lea,out} (m^3/h)$	7,5	7,1	5,8	4,5	3,2	3,0	3,1	2,5	2,9	4,5	6,2	6,9	-
$\Sigma V_{in,nd} (m^3/h)$	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	-
$\Sigma V_{in} (m^3/h)$	880,0	879,7	878,4	877,1	875,8	875,5	875,6	875,1	875,5	877,1	878,7	879,5	-
$\Sigma V_{out} (m^3/h)$	880,0	879,7	878,4	877,1	875,8	875,5	875,6	875,1	875,5	877,1	878,7	879,5	-
větrání - chlazení													
$p_{z,ref} (Pa)$	-1,79	-1,69	-1,39	-1,04	-0,65	-0,44	-0,29	-0,30	-0,63	-1,03	-1,43	-1,64	-
$V_{arg,in} (m^3/h)$	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	-
$V_{arg,out} (m^3/h)$	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	341,8	-
$V_{SUP(in),nd} (m^3/h)$	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	-
$V_{SUP(in),SUM} (m^3/h)$	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	-
$V_{ETA(out),SUM} (m^3/h)$	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	530,8	-
$V_{lea,in} (m^3/h)$	8,1	7,8	6,6	5,4	3,7	2,5	2,9	2,1	3,7	5,4	6,9	7,6	-
$V_{lea,out} (m^3/h)$	8,1	7,8	6,6	5,4	3,7	2,5	2,9	2,1	3,7	5,4	6,9	7,6	-
$\Sigma V_{in,nd} (m^3/h)$	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	872,6	-
$\Sigma V_{in} (m^3/h)$	880,7	880,4	879,2	878,0	876,2	875,1	875,5	874,7	876,2	878,0	879,5	880,2	-
$\Sigma V_{out} (m^3/h)$	880,7	880,4	879,2	878,0	876,2	875,1	875,5	874,7	876,2	878,0	879,5	880,2	-
MĚRNÉ TEPELNÉ ZTRÁTY													
Vytápění													
$Ht [W/K] : \theta_{int,H,avg}$	48,9	49,5	51,8	56,4	71,4	101,7	219,0	203,1	72,5	56,7	51,4	49,8	-
$Ht [W/K] : \theta_{int,H,výp}$	49,3	49,8	52,5	57,4	71,8	95,0	147,0	141,9	72,8	57,7	51,9	50,1	-
$Hv [W/K] : \theta_{int,H,avg}$	203,9	203,8	203,4	203,0	202,6	202,5	202,6	202,4	202,5	203,0	203,5	203,7	-
$Hv [W/K] : \theta_{int,H,výp}$	203,9	203,8	203,4	203,0	202,6	202,5	202,6	202,4	202,5	203,0	203,5	203,7	-
Chlazení													
$Ht [W/K] : \theta_{int,C,avg}$	50,2	50,6	52,2	54,9	60,9	67,1	74,5	74,0	61,2	55,0	51,9	50,8	-
$Ht [W/K] : \theta_{int,C,výp}$	49,2	49,5	51,0	53,9	61,0	70,0	83,4	82,4	61,4	54,0	50,8	49,7	-
$Hv [W/K] : \theta_{int,C,avg}$	290,4	290,3	290,0	289,7	289,1	288,8	288,9	288,6	289,1	289,7	290,1	290,3	-
$Hv [W/K] : \theta_{int,C,výp}$	290,4	290,3	290,0	289,7	289,1	288,8	288,9	288,6	289,1	289,7	290,1	290,3	-
TEPELNÉ ZTRÁTY ZÓNY BEZ TEPELNÝCH ZISKŮ													
$Q_{T,H} (kWh)$	756	651	615	477	349	263	218	222	332	487	607	704	5 681

$Q_{V,H}$ (kWh)	3 128	2 663	2 384	1 687	986	561	301	316	925	1 712	2 378	2 858	19 898
$Q_{T+V,H}$ (kWh)	3 884	3 314	2 999	2 164	1 335	824	519	538	1 257	2 199	2 985	3 561	25 579
$Q_{T,C}$ (kWh)	853	736	695	539	395	297	248	251	376	550	687	795	6 422
$Q_{V,C}$ (kWh)	5 035	4 312	3 949	2 899	1 871	1 227	860	880	1 770	2 952	3 927	4 644	34 325
$Q_{T+V,C}$ (kWh)	5 887	5 048	4 644	3 438	2 266	1 524	1 108	1 132	2 145	3 503	4 614	5 439	40 747

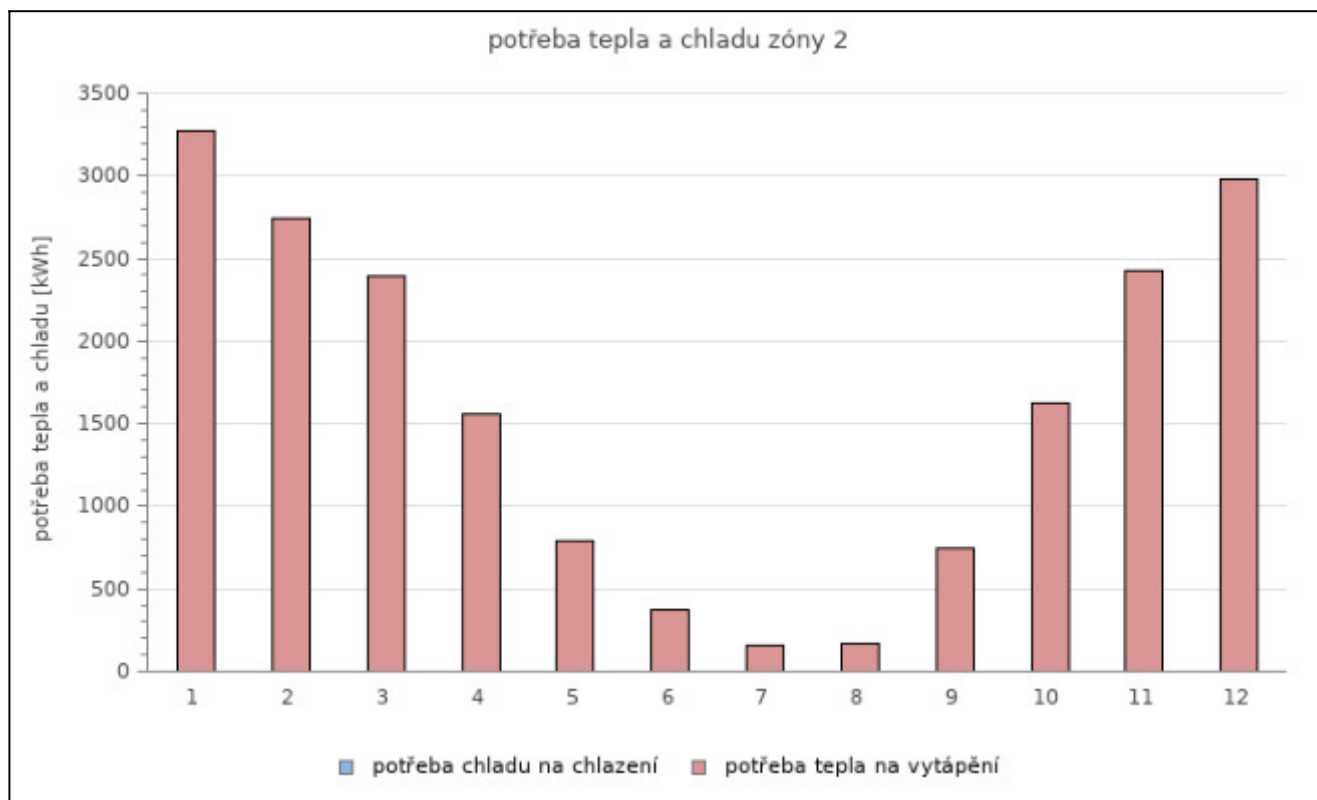


TEPELNÉ ZISKY													
tepelné zisky pro režim vytápění													
$Q_{H,int,sol}$ (kWh)	55	108	184	253	277	263	256	281	202	169	83	41	2 170
$Q_{H,int,L}$ (kWh)	378	311	259	212	174	162	162	174	217	256	309	373	2 987
$Q_{H,int,Oc}$ (kWh)	184	166	184	178	184	178	184	184	178	184	178	184	2 168
$Q_{H,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{H,int}$ (kWh)	618	585	627	643	635	603	601	639	597	610	570	598	7 325
tepelné zisky pro režim chlazení													
$Q_{C,int,sol}$ (kWh)	-6	11	31	51	58	54	52	59	37	27	3	-10	366
$Q_{C,int,L}$ (kWh)	378	311	259	212	174	162	162	174	217	256	309	373	2 987
$Q_{C,int,Oc}$ (kWh)	184	166	184	178	184	178	184	184	178	184	178	184	2 168
$Q_{C,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{C,int}$ (kWh)	557	489	474	441	416	394	398	417	432	467	489	548	5 521

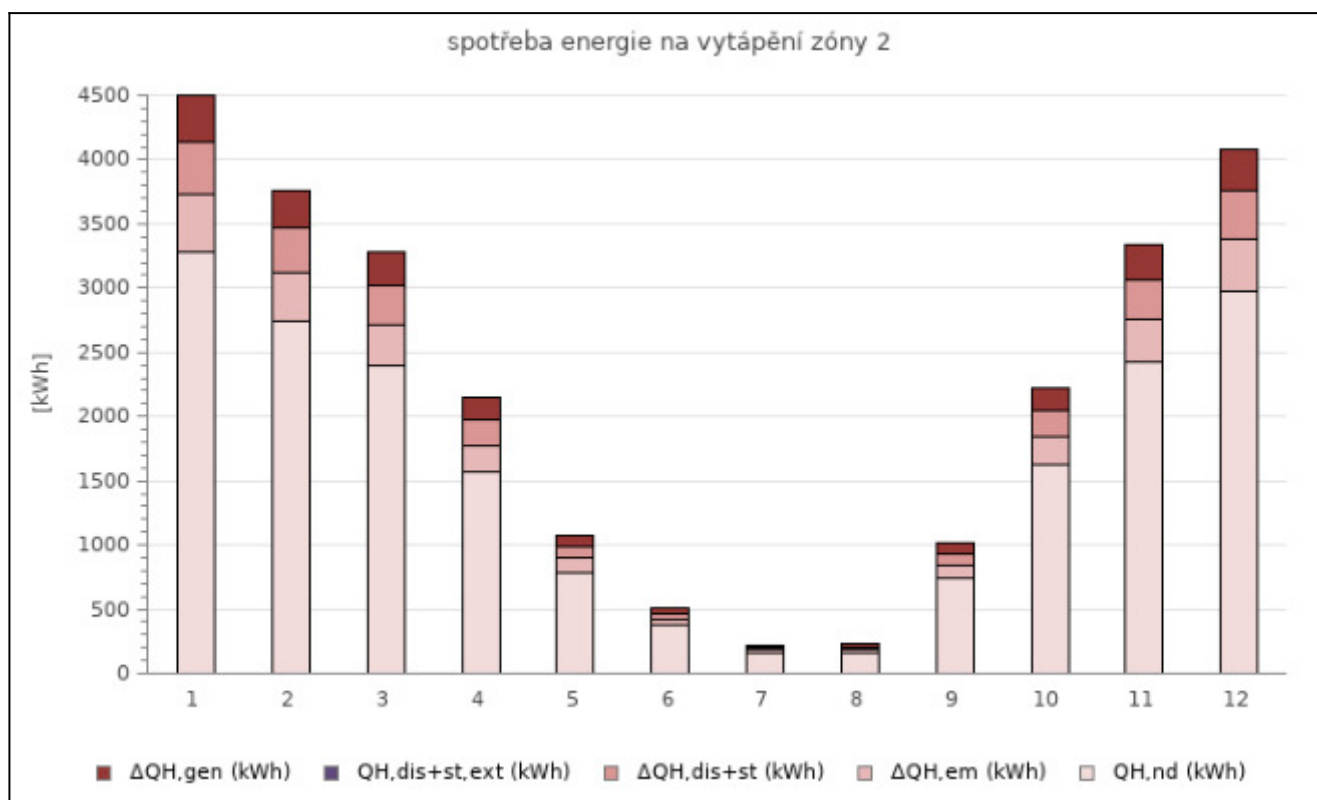


STUPEŇ VYUŽITÍ TEPELNÝCH ZISKŮ / TEPELNÝCH ZTRÁT, DEFINOVÁNÍ DÉLKY OTOPNÉHO A CHLADÍCIHO OBDOBÍ													
vytápění													
$\gamma_{H,i}$ (-)	0,159	0,177	0,209	0,297	0,476	0,732	1,159	1,188	0,475	0,277	0,191	0,168	-
$\eta_{H,gn,i}$ (-)	0,981	0,977	0,968	0,939	0,865	0,752	0,591	0,585	0,865	0,946	0,973	0,979	-
$f_{H,i}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
chlazení													
$\gamma_{C,i}$ (-)	10,578	10,331	9,799	7,793	5,448	3,865	2,787	2,714	4,971	7,497	9,426	9,933	-
$\eta_{C,gn,i}$ (-)	0,093	0,095	0,101	0,125	0,176	0,240	0,317	0,324	0,192	0,130	0,104	0,099	-
$f_{C,i}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

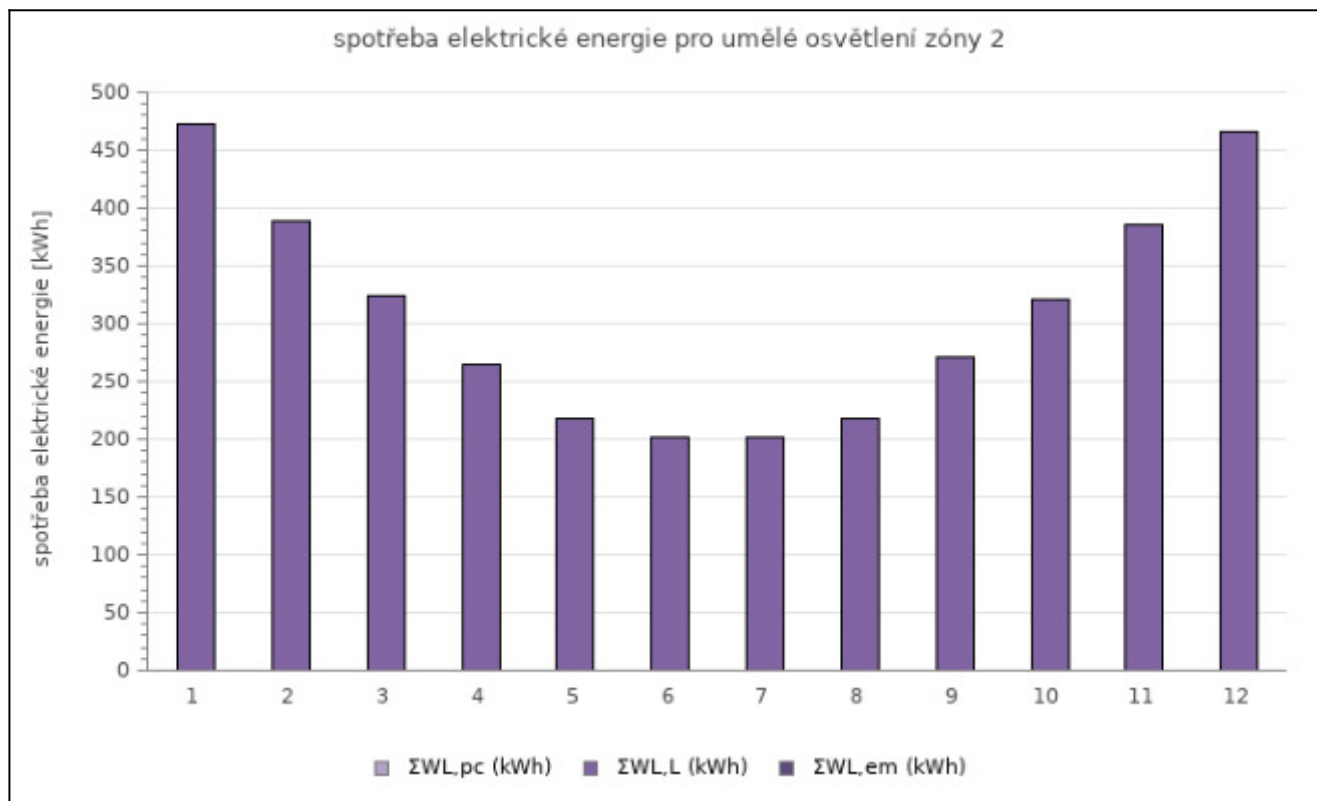
POTŘEBA TEPLA A CHLADU PO ZAHRNUTÍ TEPELNÝCH ZISKŮ [kWh]													
$Q_{H,nd}$ (kWh)	3 278	2 743	2 392	1 561	786	370	163	164	741	1 622	2 430	2 975	19 226
$Q_{C,nd}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0



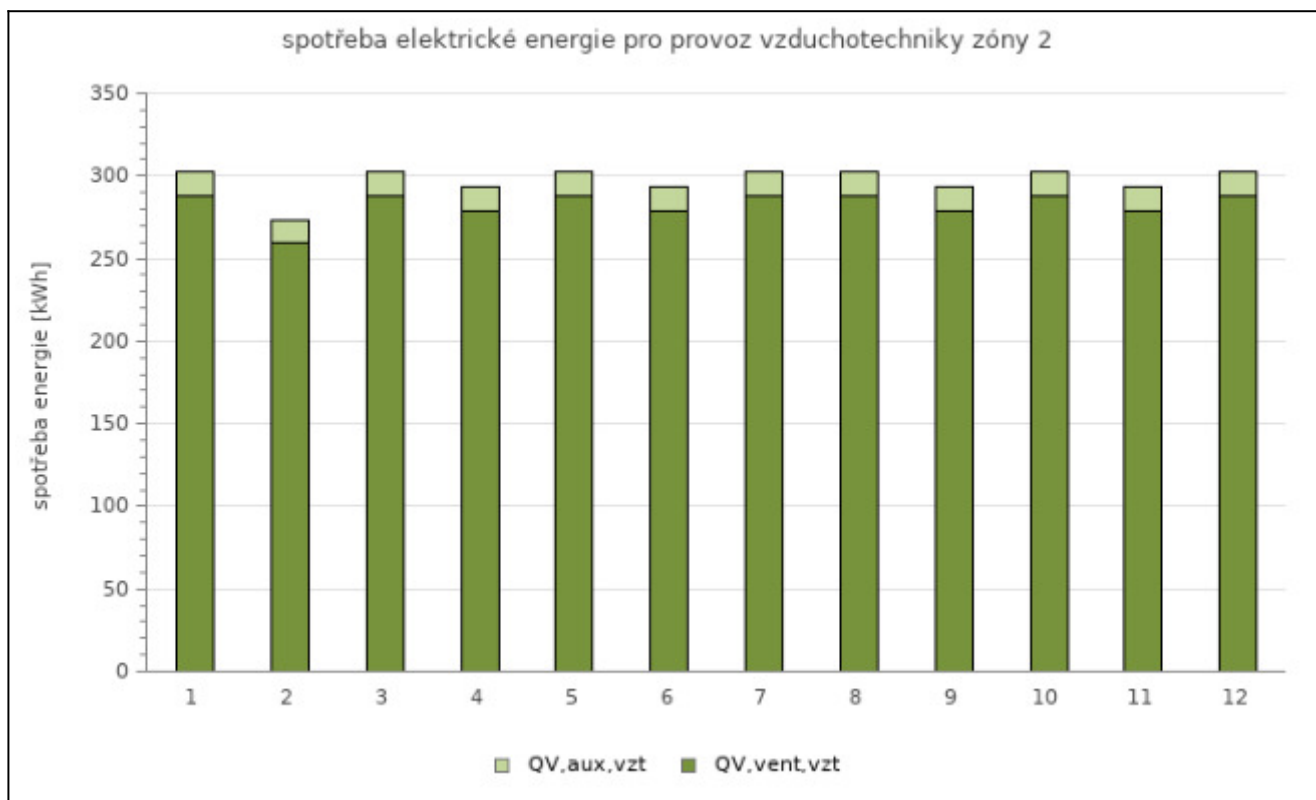
VYTÁPĚNÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$\Delta Q_{H,em}$ (kWh) ⁴⁾	447	374	326	213	107	50	22	22	101	221	331	406	2 622
$\Delta Q_{H,dis+st}$ (kWh)	414	346	302	197	99	47	21	21	94	205	307	376	2 428
$\Delta Q_{H,dis+st,ext}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Delta Q_{H,gen}$ (kWh)	360	301	263	171	86	41	18	18	81	178	267	327	2 111
ΣQ_H (kWh)	4 499	3 764	3 283	2 142	1 078	508	224	225	1 017	2 226	3 336	4 083	26 386



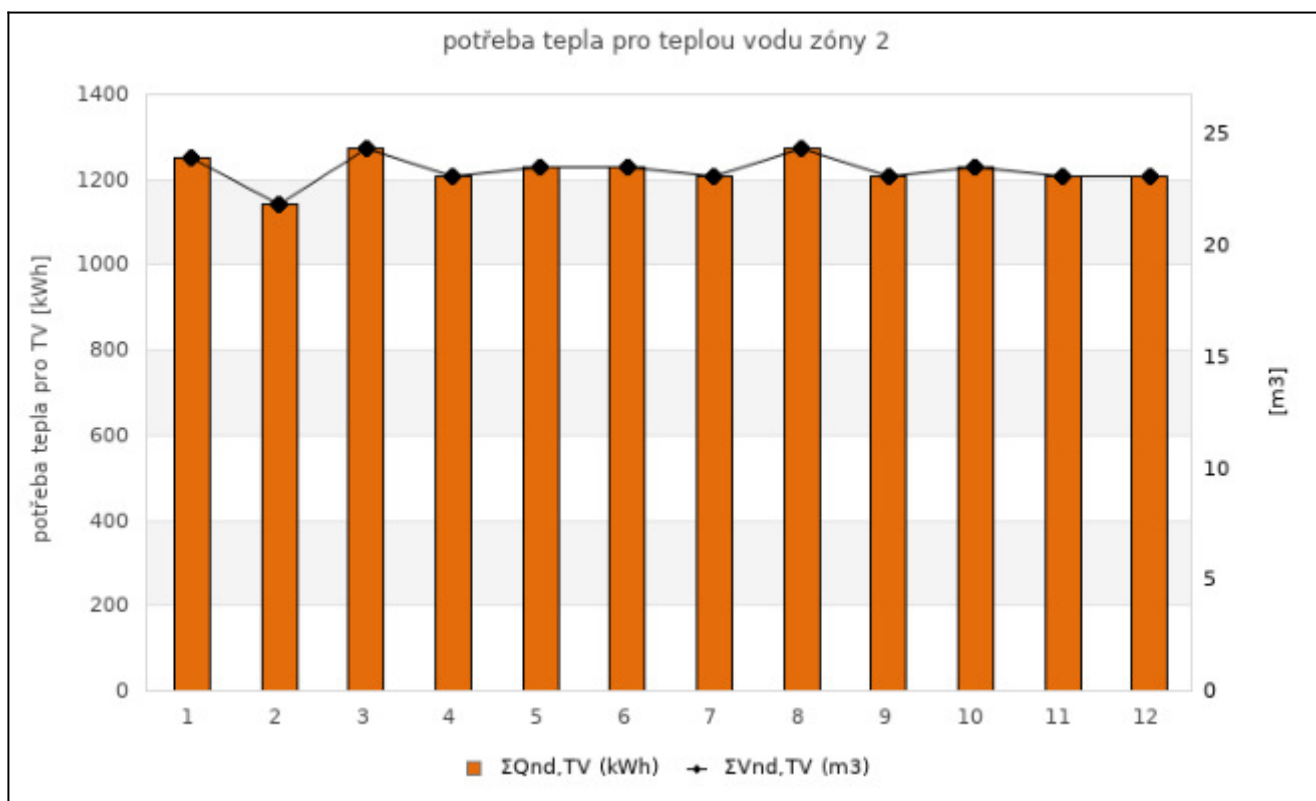
UMĚLÉ OSVĚTLENÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$W_{L,L,1}$ (kWh)	473	389	324	264	218	202	202	218	271	320	386	467	3 734
$W_{L,pc,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$W_{L,em,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$\Sigma W_{L,1}$ (kWh)	473	389	324	264	218	202	202	218	271	320	386	467	3 734



VZDUCHOTECHNIKA													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$Q_{vent,VZT1,Z2}$ (kWh)	288	260	288	279	288	279	288	288	279	288	279	288	3 390
$Q_{aux,VZT1,Z2}$ (kWh)	15,0	13,6	15,0	14,5	15,0	14,5	15,0	15,0	14,5	15,0	14,5	15,0	177
$\Sigma Q_{VZT1,Z2}$ (kWh)	303	274	303	293	303	293	303	303	293	303	293	303	3 567



POTŘEBA TEPLÉ VODY													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$V_{nd,TV1}$ (m ³)	23,9	21,8	24,4	23,1	23,5	23,5	23,1	24,4	23,1	23,5	23,1	23,1	280,6
$Q_{nd,TV1}$ (kWh)	1 251	1 141	1 273	1 207	1 229	1 229	1 207	1 273	1 207	1 229	1 207	1 207	14 659



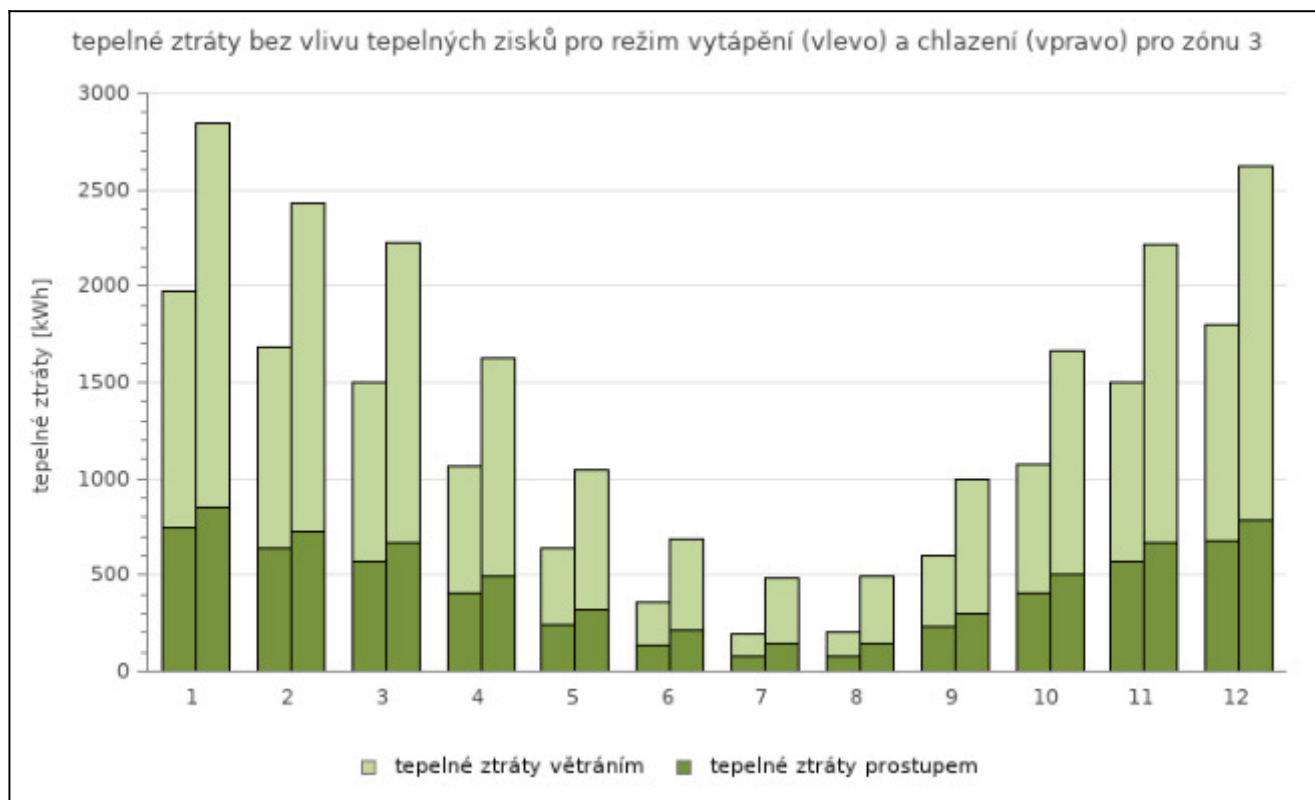
mezivýsledky a grafy pro zónu Z3 - Kanceláře

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

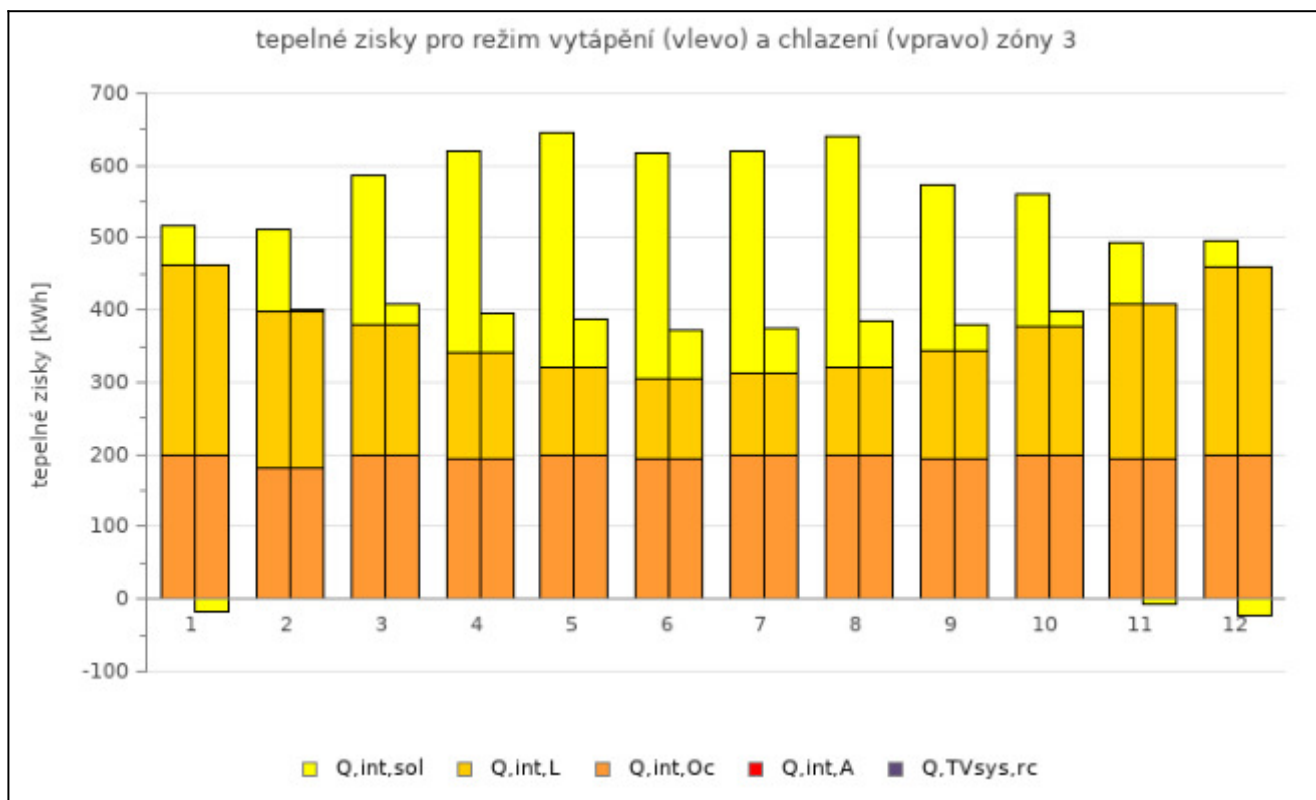
DEFINOVÁNÍ PROVOZNÍCH DOB POTŘEBY TEPLA A CHLADU													
vytápění													
$f_{H,hr} (-)$	0,327	0,327	0,327	0,327	0,327	0,327	0,327	0,327	0,327	0,327	0,327	0,327	-
$f_{H,nocc} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
chlazení													
$f_{C,day} (-)$	0,714	0,714	0,714	0,714	0,714	0,714	0,714	0,714	0,714	0,714	0,714	0,714	-
$f_{C,nocc} (-)$	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

DEFINOVÁNÍ TYPŮ VÝPOČTŮ, VÝPOČTOVÝCH TEPLOT A ČASOVÝCH KONSTANT ZÓNY													
vytápění													
typ výpočtu ¹⁾	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	-
$d\theta_{H,low,day} (-)$	0,906	0,900	0,877	0,832	0,701	0,487	0,000	0,048	0,692	0,829	0,881	0,897	-
$d\theta_{H,low,night} (-)$	0,906	0,900	0,877	0,832	0,701	0,487	0,000	0,048	0,692	0,829	0,881	0,897	-
$d\theta_{H,low,wkend} (-)$	0,906	0,900	0,877	0,832	0,701	0,487	0,000	0,048	0,692	0,829	0,881	0,897	-
$d\theta_{H,float} (-)$	0,251	0,292	0,373	0,562	1,000	1,000	1,000	1,000	0,954	0,500	0,315	0,263	-
$f_{H,red,low,day} (-)$	1,267	1,435	2,073	4,632	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	4,000	1,813	1,421	-
$f_{H,red,low,night} (-)$	0,792	0,897	1,296	2,895	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	2,500	1,133	0,888	-
$f_{H,red,low,wkend} (-)$	0,264	0,299	0,432	0,965	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	0,833	0,378	0,296	-
$d\theta_{H,red,day} (-)$	0,962	0,964	0,968	0,978	1,000	1,000	1,000	1,000	0,998	0,975	0,965	0,962	-
$d\theta_{H,red,night} (-)$	0,942	0,944	0,950	0,965	1,000	1,000	1,000	1,000	0,996	0,960	0,945	0,942	-
$d\theta_{H,red,wkend} (-)$	0,918	0,915	0,903	0,907	1,000	1,000	1,000	1,000	0,990	0,895	0,903	0,912	-
$f_{H,red,day} (-)$	0,149	0,149	0,149	0,149	0,149	0,149	0,149	0,149	0,149	0,149	0,149	0,149	-
$f_{H,red,night} (-)$	0,238	0,238	0,238	0,238	0,238	0,238	0,238	0,238	0,238	0,238	0,238	0,238	-
$f_{H,red,wkend} (-)$	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	-
$a_{H,red,day} (-)$	0,994	0,995	0,995	0,997	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	0,996	0,995	0,994	-
$a_{H,red,night} (-)$	0,986	0,987	0,988	0,992	1,000	1,000	1,000	1,000	0,999	0,991	0,987	0,986	-
$a_{H,red,wkend} (-)$	0,977	0,976	0,972	0,973	1,000	1,000	1,000	1,000	0,997	0,970	0,972	0,975	-
$a_{H,red} (-)$	0,957	0,957	0,956	0,962	1,000	1,000	1,000	1,000	0,996	0,957	0,954	0,955	-
$T_H (h) : \theta_{int,H,avg}$	47,3	47,3	47,5	47,7	48,0	48,1	48,0	48,1	48,1	47,7	47,5	47,3	-
$\theta_{int,H,vyp} (^{\circ}C)$	19,09	19,14	19,28	19,54	20,00	20,00	20,00	20,00	19,97	19,50	19,23	19,13	-
$\theta_{int,H,avg} (^{\circ}C)$	18,68	18,65	18,65	18,64	18,68	18,64	18,65	18,68	18,61	18,68	18,67	18,62	-
$T_H (h) : \theta_{int,H,vyp}$	47,3	47,4	47,6	47,8	48,0	48,0	48,0	48,1	48,0	47,8	47,5	47,4	-
chlazení													
typ výpočtu ¹⁾	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	B4	-
$f_{C,red,wkend} (-)$	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	0,286	-
$a_{C,red} (-)$	0,800	0,800	0,800	0,800	0,800	0,800	0,800	0,800	0,800	0,800	0,800	0,800	-
$T_C (h) : \theta_{int,C,avg}$	37,6	37,6	37,8	37,9	38,1	38,2	38,1	38,2	38,1	37,9	37,7	37,6	-
$\theta_{int,C,vyp} (^{\circ}C)$	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	-
$\theta_{int,C,avg} (^{\circ}C)$	28,60	28,73	28,75	28,79	28,60	28,79	28,75	28,60	28,94	28,60	28,64	28,90	-
$T_C (h) : \theta_{int,C,vyp}$	37,5	37,6	37,7	37,8	38,0	38,0	38,1	38,1	38,0	37,8	37,7	37,6	-
větrání - vytápění													
$p_{z,ref} (Pa)$	-1,55	-1,46	-1,15	-0,81	-0,40	-0,19	-0,05	-0,06	-0,39	-0,79	-1,19	-1,41	-
$V_{arg,in} (m^3/h)$	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	-
$V_{arg,out} (m^3/h)$	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	-
$V_{SUP(in),nd} (m^3/h)$	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM} (m^3/h)$	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM} (m^3/h)$	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in} (m^3/h)$	11,2	10,7	8,7	6,6	4,9	4,5	4,7	3,8	4,5	6,7	9,2	10,4	-
$V_{lea,out} (m^3/h)$	11,2	10,7	8,7	6,6	4,9	4,5	4,7	3,8	4,5	6,7	9,2	10,4	-
$\Sigma V_{in,nd} (m^3/h)$	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	-
$\Sigma V_{in} (m^3/h)$	347,0	346,5	344,5	342,4	340,7	340,3	340,4	339,6	340,3	342,5	345,0	346,2	-

ΣV_{out} (m³/h)	347,0	346,5	344,5	342,4	340,7	340,3	340,4	339,6	340,3	342,5	345,0	346,2	-
větrání - chlazení													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-1,98	-1,88	-1,58	-1,24	-0,85	-0,64	-0,50	-0,50	-0,83	-1,23	-1,62	-1,84	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	13,2	12,7	11,1	9,3	7,0	5,7	4,5	4,9	7,0	9,3	11,4	12,5	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	13,2	12,7	11,1	9,3	7,0	5,7	4,5	4,9	7,0	9,3	11,4	12,5	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	335,8	-
ΣV_{in} (m³/h)	349,0	348,5	346,8	345,1	342,8	341,5	340,3	340,6	342,7	345,1	347,2	348,3	-
ΣV_{out} (m³/h)	349,0	348,5	346,8	345,1	342,8	341,5	340,3	340,6	342,7	345,1	347,2	348,3	-
MĚRNÉ TEPELNÉ ZTRÁTY													
Vytápění													
H_t [W/K] : $\theta_{int,H,avg}$	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	-
H_t [W/K] : $\theta_{int,H,výp}$	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,H,avg}$	81,0	80,8	80,3	79,7	79,1	79,0	79,1	78,8	79,0	79,7	80,4	80,8	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,H,výp}$	81,0	80,8	80,3	79,7	79,1	79,0	79,1	78,8	79,0	79,7	80,4	80,8	-
Chlazení													
H_t [W/K] : $\theta_{int,C,avg}$	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	-
H_t [W/K] : $\theta_{int,C,výp}$	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	49,1	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,C,avg}$	114,9	114,7	114,3	113,8	113,1	112,7	112,3	112,4	113,1	113,7	114,4	114,7	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,C,výp}$	114,9	114,7	114,3	113,8	113,1	112,7	112,3	112,4	113,1	113,7	114,4	114,7	-
TEPELNÉ ZTRÁTY ZÓNY BEZ TEPELNÝCH ZISKŮ													
$Q_{T,H}$ (kWh)	745	635	569	405	245	138	73	77	229	409	567	681	4 774
$Q_{V,H}$ (kWh)	1 229	1 045	930	656	395	222	118	123	368	664	928	1 120	7 798
$Q_{T+V,H}$ (kWh)	1 974	1 680	1 500	1 061	639	360	191	200	597	1 073	1 495	1 801	12 572
$Q_{T,C}$ (kWh)	852	730	669	492	318	209	146	150	301	501	665	786	5 817
$Q_{V,C}$ (kWh)	1 991	1 704	1 556	1 138	732	479	334	343	692	1 159	1 548	1 834	13 510
$Q_{T+V,C}$ (kWh)	2 843	2 433	2 225	1 630	1 050	687	480	493	993	1 660	2 213	2 620	19 327



TEPELNÉ ZISKY													
tepelné zisky pro režim vytápění													
$Q_{H,int,sol}$ (kWh)	54	115	206	280	324	311	308	320	228	182	85	36	2 448
$Q_{H,int,L}$ (kWh)	264	217	181	148	122	113	113	122	151	179	215	260	2 083
$Q_{H,int,Oc}$ (kWh)	200	181	200	193	200	193	200	200	193	200	193	200	2 353
$Q_{H,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{H,int}$ (kWh)	518	513	586	621	645	617	621	641	572	561	493	496	6 885
tepelné zisky pro režim chlazení													
$Q_{C,int,sol}$ (kWh)	-18	4	28	54	67	66	63	65	37	21	-8	-23	356
$Q_{C,int,L}$ (kWh)	264	217	181	148	122	113	113	122	151	179	215	260	2 083
$Q_{C,int,Oc}$ (kWh)	200	181	200	193	200	193	200	200	193	200	193	200	2 353
$Q_{C,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{C,int}$ (kWh)	446	401	409	395	389	372	376	386	381	399	401	437	4 793

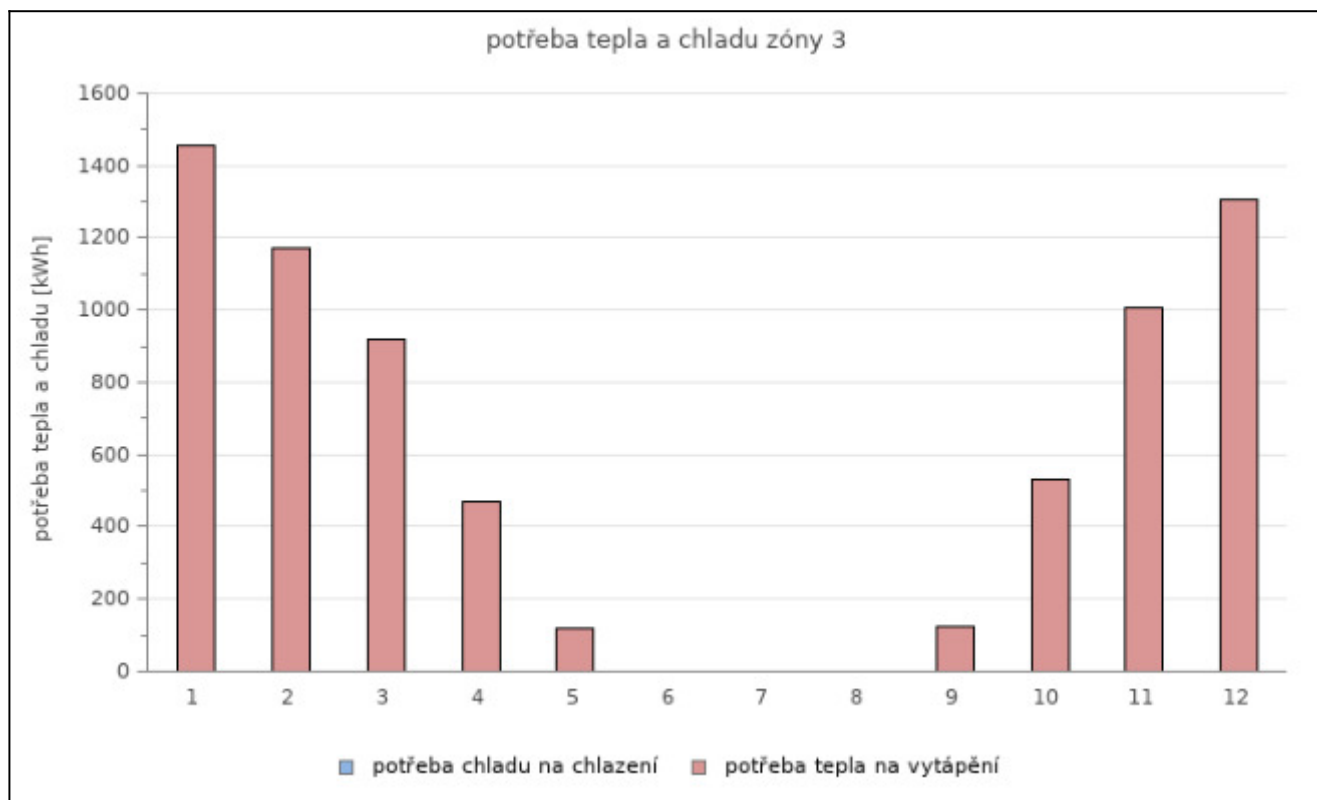


STUPEŇ VYUŽITÍ TEPELNÝCH ZISKŮ / TEPELNÝCH ZTRÁT, DEFINOVÁNÍ DÉLKY OTOPNÉHO A CHLADÍCIHO OBDOBÍ

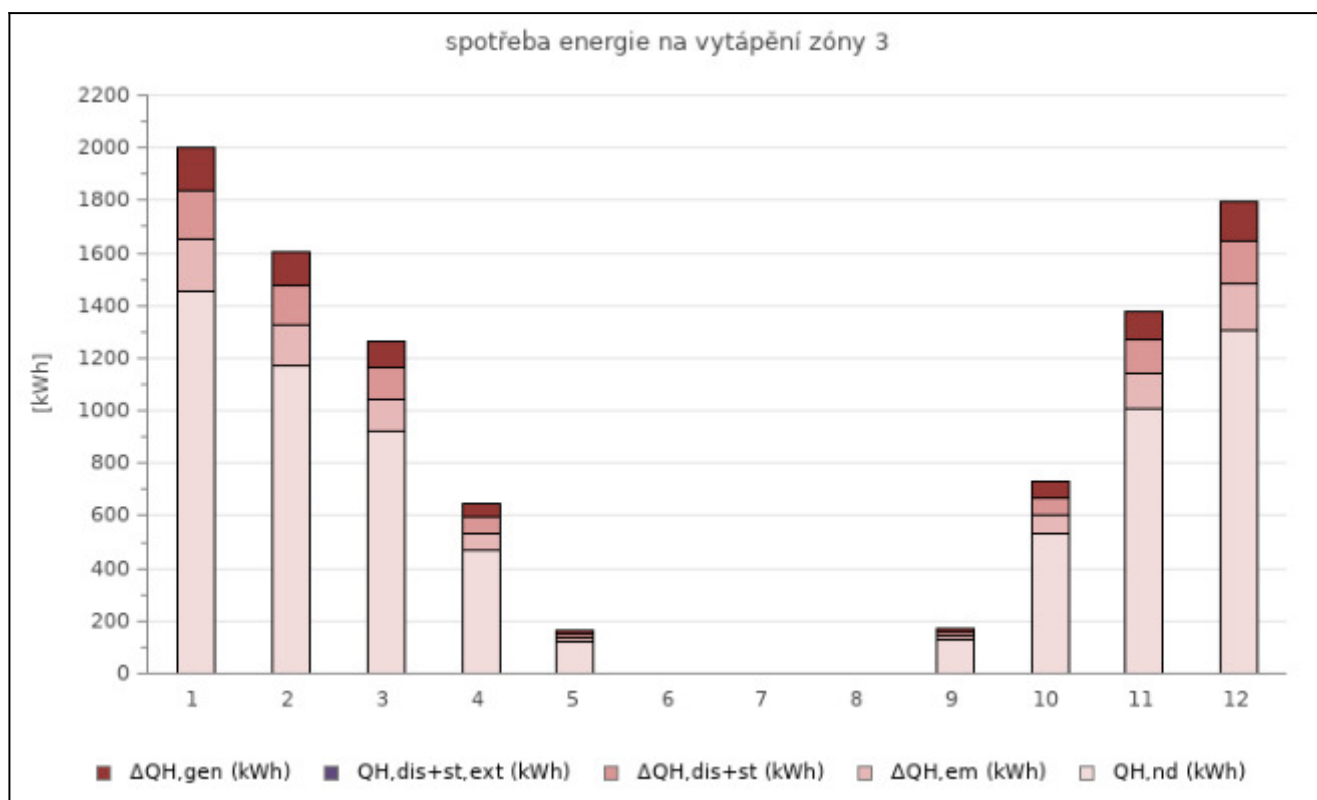
vytápění													
$\gamma_{H,i}$ (-)	0,262	0,305	0,391	0,585	1,009	1,716	3,255	3,208	0,958	0,523	0,330	0,276	-
$\eta_{H,gn,i}$ (-)	0,997	0,995	0,988	0,953	0,804	0,556	0,306	0,310	0,825	0,967	0,993	0,997	-
$f_{H,i}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	0,825	0,000	0,000	0,000	0,624	1,000	1,000	1,000	-
chlazení													
$\gamma_{C,i}$ (-)	6,373	6,063	5,441	4,127	2,700	1,847	1,278	1,276	2,604	4,159	5,521	5,993	-
$\eta_{C,gn,i}$ (-)	0,157	0,165	0,183	0,241	0,363	0,511	0,676	0,677	0,376	0,239	0,181	0,167	-
$f_{C,i}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

POTŘEBA TEPLA A CHLADU PO ZAHRNUTÍ TEPELNÝCH ZISKŮ [kWh]

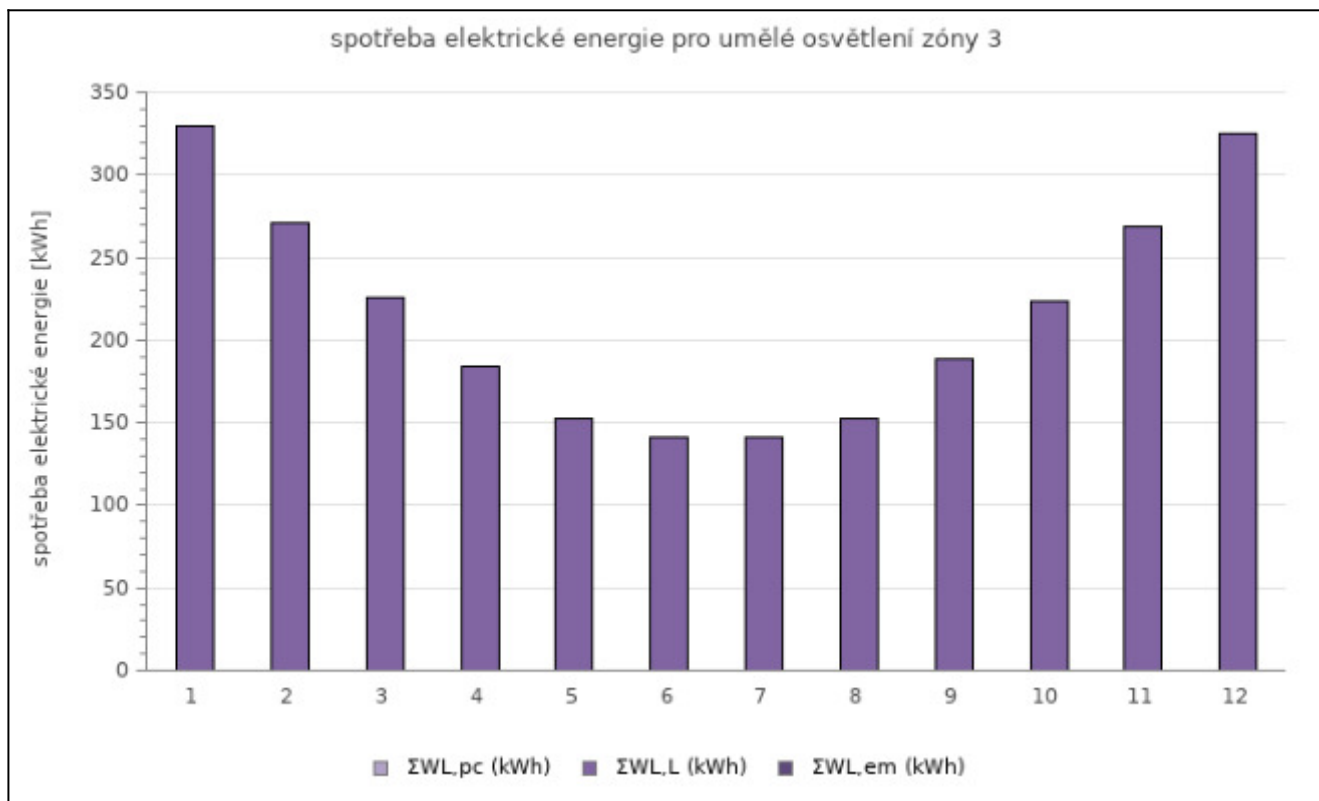
$Q_{H,nd}$ (kWh)	1 458	1 170	921	470	121	0	0	0	125	531	1 005	1 306	7 106
$Q_{C,nd}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0



VYTÁPĚNÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$\Delta Q_{H,em}$ (kWh) ⁴⁾	199	160	126	64	16	0	0	0	17	72	137	178	969
$\Delta Q_{H,dis+st}$ (kWh)	184	148	116	59	15	0	0	0	16	67	127	165	897
$\Delta Q_{H,dis+st,ext}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Delta Q_{H,gen}$ (kWh)	160	128	101	52	13	0	0	0	14	58	110	143	780
ΣQ_H (kWh)	2 001	1 606	1 264	645	166	0	0	0	172	728	1 379	1 793	9 753



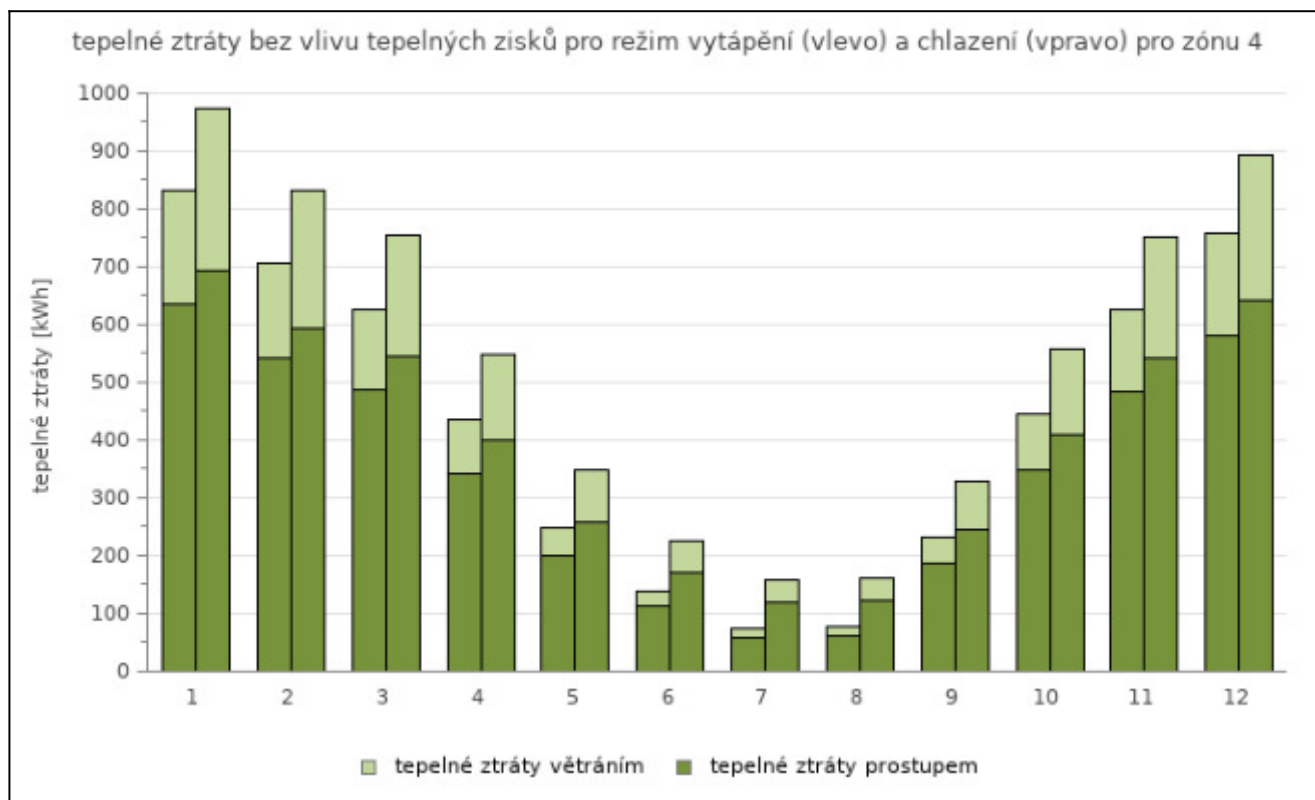
UMĚLÉ OSVĚTLENÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$W_{L,L,1}$ (kWh)	330	271	226	184	152	141	141	152	189	224	269	326	2 604
$W_{L,pc,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$W_{L,em,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$\Sigma W_{L,1}$ (kWh)	330	271	226	184	152	141	141	152	189	224	269	326	2 604



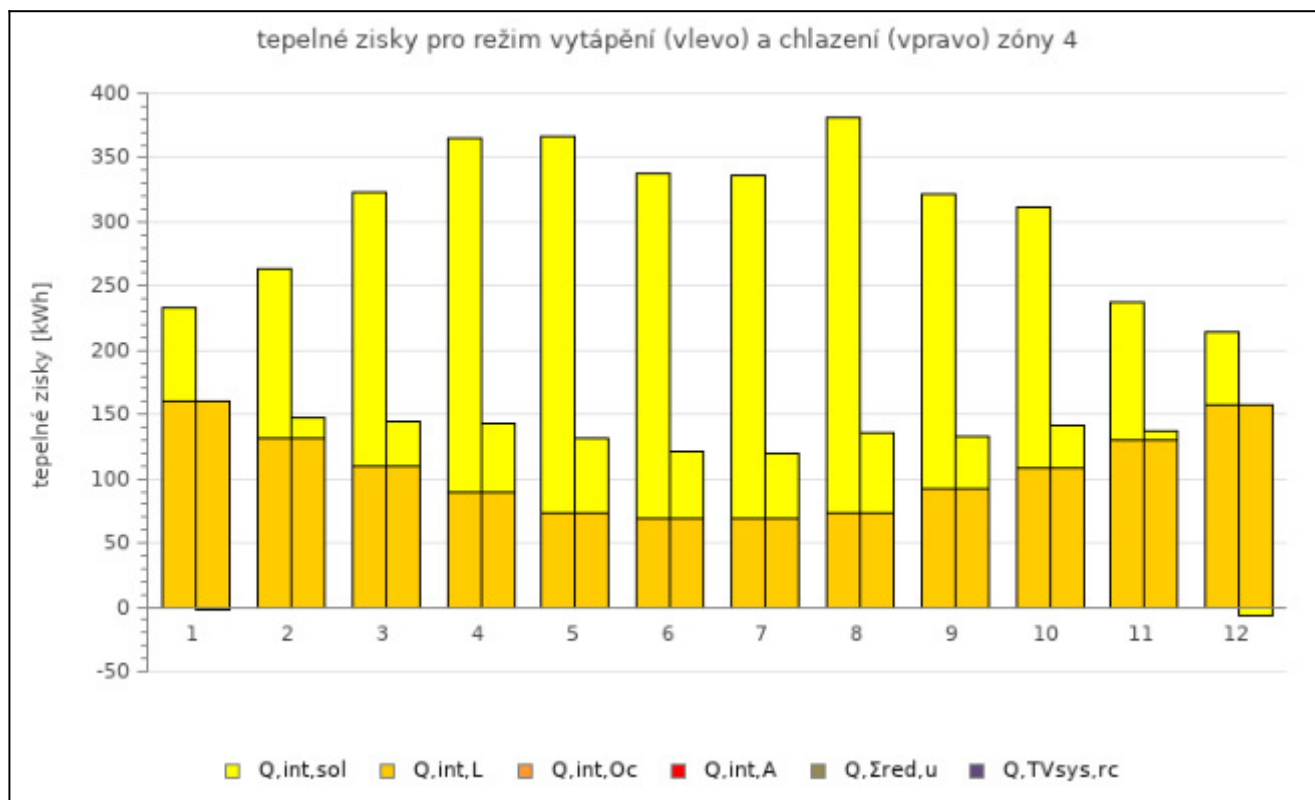
mezivýsledky a grafy pro zónu Z4 - Komunikace

měsíce	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	celkem
DEFINOVÁNÍ PROVOZNÍCH DOB POTŘEBY TEPLA A CHLADU													
vytápění													
$f_{H,hr}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$f_{H,nocc}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
chlazení													
$f_{C,day}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$f_{C,nocc}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
DEFINOVÁNÍ TYPŮ VÝPOČTŮ, VÝPOČTOVÝCH TEPLOT A ČASOVÝCH KONSTANT ZÓNY													
vytápění													
typ výpočtu ¹⁾	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	-
$a_{H,red}$ (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
T_H (h) : $\theta_{int,H,avg}$	98,0	98,3	99,5	100,9	102,9	104,4	104,8	105,2	103,0	100,9	99,3	98,5	-
$\theta_{int,H,vyp}$ (°C)	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	-
$\theta_{int,H,avg}$ (°C)	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	-
T_H (h) : $\theta_{int,H,vyp}$	98,0	98,3	99,5	100,9	102,9	104,4	104,8	105,2	103,0	100,9	99,3	98,5	-
chlazení													

typ výpočtu ¹⁾	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	-
$a_{C,red}$ (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
T_C (h) : $\theta_{int,C,avg}$	91,6	91,9	92,8	94,0	95,6	96,7	97,6	97,4	95,7	94,1	92,7	92,0	-
$\theta_{int,C,vyp}$ (°C)	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	-
$\theta_{int,C,avg}$ (°C)	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	-
T_C (h) : $\theta_{int,C,vyp}$	91,6	91,9	92,8	94,0	95,6	96,7	97,6	97,4	95,7	94,1	92,7	92,0	-
větrání - vytápění													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-3,46	-3,26	-2,62	-1,89	-1,05	-0,60	-0,31	-0,31	-1,02	-1,86	-2,70	-3,16	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	14,9	14,2	12,1	9,6	6,3	4,1	3,5	2,8	6,2	9,5	12,4	13,9	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	14,9	14,2	12,1	9,6	6,3	4,1	3,5	2,8	6,2	9,5	12,4	13,9	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	-
ΣV_{in} (m³/h)	49,2	48,5	46,4	43,9	40,6	38,4	37,8	37,1	40,5	43,8	46,7	48,2	-
ΣV_{out} (m³/h)	49,2	48,5	46,4	43,9	40,6	38,4	37,8	37,1	40,5	43,8	46,7	48,2	-
větrání - chlazení													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-3,75	-3,55	-2,91	-2,19	-1,35	-0,91	-0,60	-0,63	-1,32	-2,16	-3,00	-3,45	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	15,7	15,1	13,0	10,6	7,5	5,7	4,1	4,4	7,4	10,5	13,3	14,7	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	15,7	15,1	13,0	10,6	7,5	5,7	4,1	4,4	7,4	10,5	13,3	14,7	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	34,3	-
ΣV_{in} (m³/h)	50,0	49,3	47,3	44,9	41,8	40,0	38,4	38,7	41,7	44,8	47,6	49,0	-
ΣV_{out} (m³/h)	50,0	49,3	47,3	44,9	41,8	40,0	38,4	38,7	41,7	44,8	47,6	49,0	-
MĚRNÉ TEPELNÉ ZTRÁTY													
Vytápění													
H_t [W/K] : $\theta_{int,H,avg}$	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	-
H_t [W/K] : $\theta_{int,H,vyp}$	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,H,avg}$	12,5	12,3	11,7	11,0	9,9	9,3	9,1	8,8	9,9	10,9	11,8	12,2	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,H,vyp}$	12,5	12,3	11,7	11,0	9,9	9,3	9,1	8,8	9,9	10,9	11,8	12,2	-
Chlazení													
H_t [W/K] : $\theta_{int,C,avg}$	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	-
H_t [W/K] : $\theta_{int,C,vyp}$	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	40,0	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,C,avg}$	16,1	15,9	15,4	14,7	13,7	13,2	12,7	12,8	13,7	14,6	15,5	15,9	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,C,vyp}$	16,1	15,9	15,4	14,7	13,7	13,2	12,7	12,8	13,7	14,6	15,5	15,9	-
TEPELNÉ ZTRÁTY ZÓNY BEZ TEPELNÝCH ZISKŮ													
$Q_{T,H}$ (kWh)	634	541	485	343	200	112	60	63	187	348	484	581	4 039
$Q_{V,H}$ (kWh)	198	166	142	94	50	26	13	14	46	95	143	177	1 163
$Q_{T+V,H}$ (kWh)	832	707	627	437	249	138	73	76	234	444	627	758	5 202
$Q_{T,C}$ (kWh)	694	595	545	401	259	170	119	122	245	408	542	641	4 741
$Q_{V,C}$ (kWh)	279	237	209	147	89	56	38	39	84	149	209	254	1 790
$Q_{T+V,C}$ (kWh)	974	831	754	548	348	226	157	161	329	557	751	894	6 531



TEPELNÉ ZISKY													
tepelné zisky pro režim vytápění													
$Q_{H,int,sol}$ (kWh)	73	132	213	275	293	269	267	308	230	203	107	57	2 428
$Q_{H,int,L}$ (kWh)	160	132	110	90	74	68	68	74	92	109	131	158	1 264
$Q_{H,int,Oc}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,\Sigma red(Z7),u}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,\Sigma red(Z8),u}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{H,int}$ (kWh)	233	263	323	365	367	337	336	382	322	312	237	215	3 692
tepelné zisky pro režim chlazení													
$Q_{C,int,sol}$ (kWh)	-2	15	35	53	58	52	51	62	41	32	7	-7	399
$Q_{C,int,L}$ (kWh)	160	132	110	90	74	68	68	74	92	109	131	158	1 264
$Q_{C,int,Oc}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,\Sigma red(Z7),u}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,\Sigma red(Z8),u}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{C,int}$ (kWh)	158	147	145	143	132	121	120	135	133	141	138	151	1 663

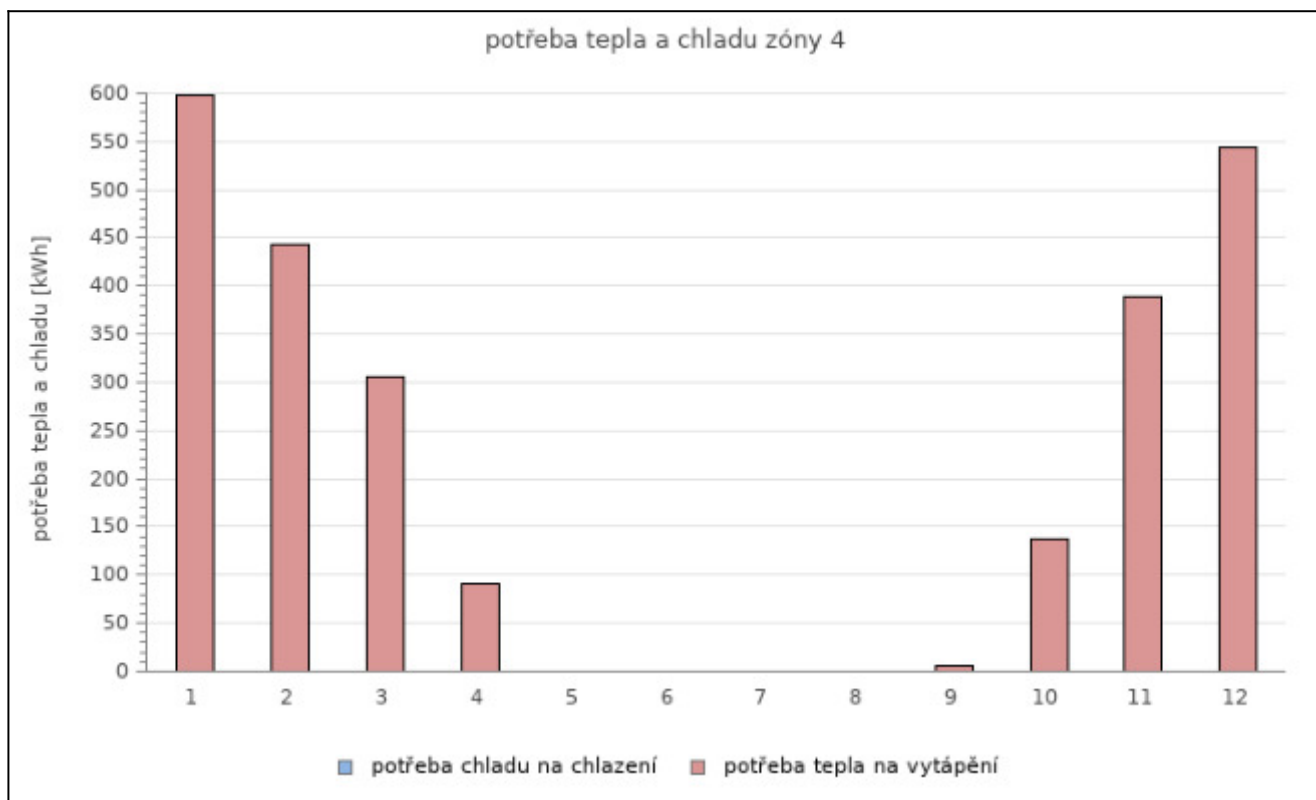


STUPEŇ VYUŽITÍ TEPELNÝCH ZISKŮ / TEPELNÝCH ZTRÁT, DEFINOVÁNÍ DÉLKY OTOPNÉHO A CHLADÍCIHO OBDOBÍ

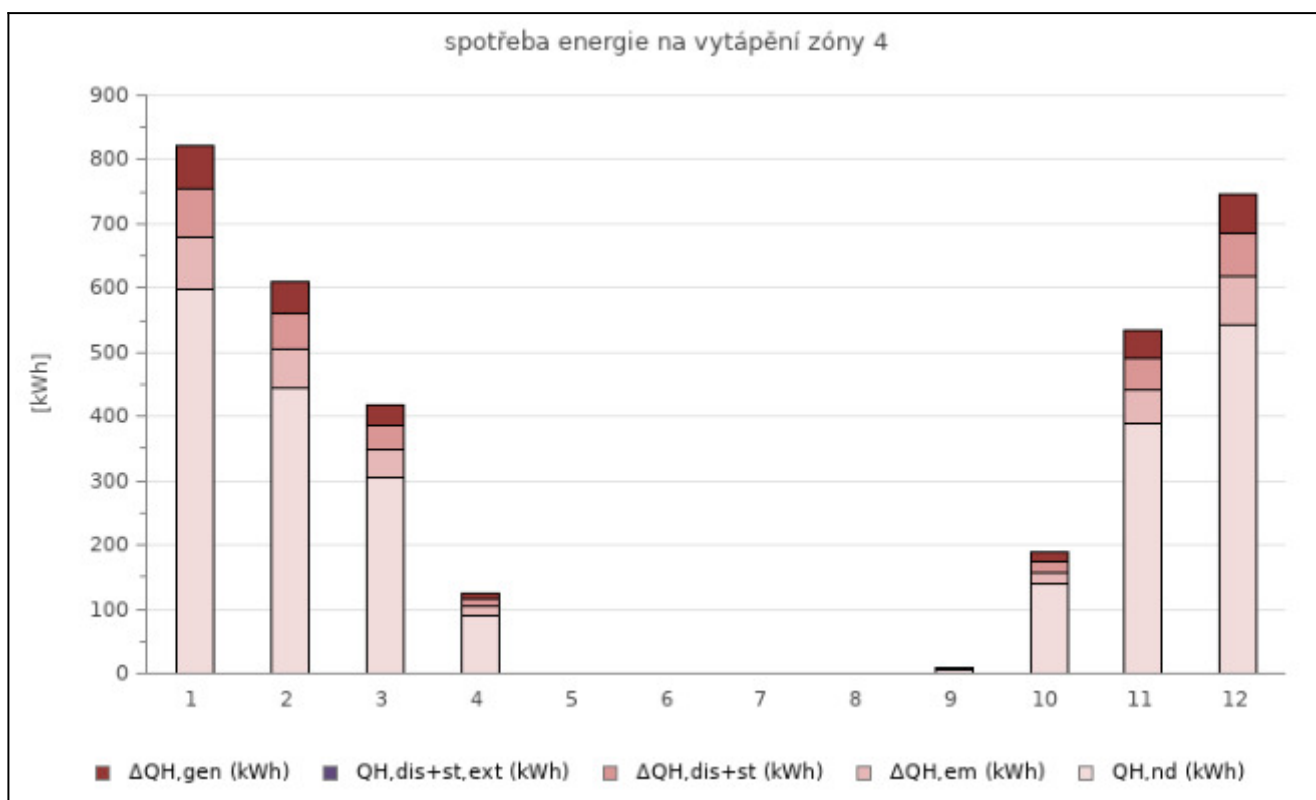
vytápění													
$\gamma_{H,i}$ (-)	0,280	0,372	0,515	0,834	1,473	2,438	4,597	4,998	1,378	0,703	0,379	0,284	-
$\eta_{H,gn,i}$ (-)	1,000	1,000	0,997	0,948	0,668	0,410	0,218	0,200	0,709	0,980	1,000	1,000	-
$f_{H,i}$ (-)	1,000	1,000	1,000	0,962	0,000	0,000	0,000	0,000	0,128	1,000	1,000	1,000	-
chlazení													
$\gamma_{C,i}$ (-)	6,165	5,652	5,205	3,839	2,641	1,872	1,310	1,190	2,481	3,956	5,446	5,906	-
$\eta_{C,gn,i}$ (-)	0,162	0,177	0,192	0,260	0,378	0,532	0,737	0,793	0,403	0,253	0,184	0,169	-
$f_{C,i}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

POTŘEBA TEPLA A CHLADU PO ZAHRNUTÍ TEPELNÝCH ZISKŮ [kWh]

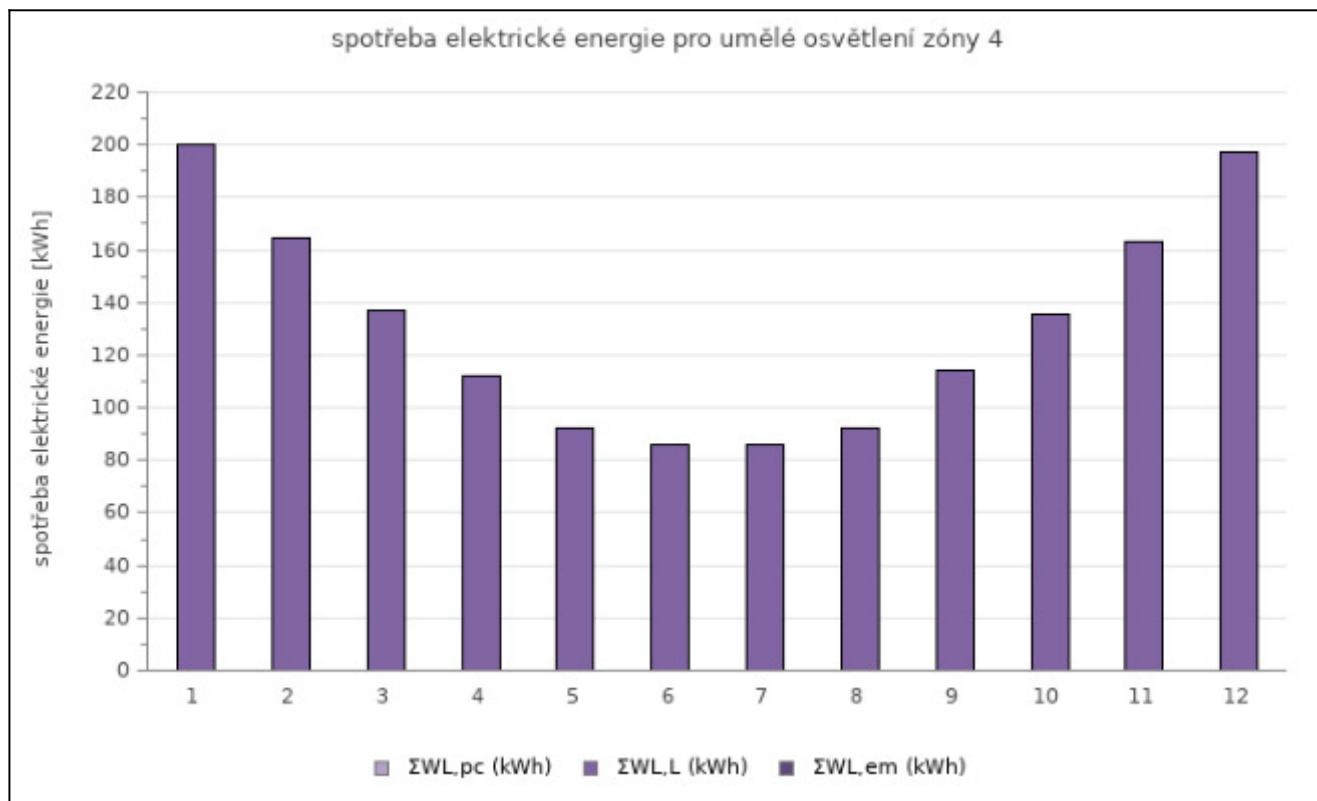
$Q_{H,nd}$ (kWh)	599	444	305	91	0	0	0	0	5	138	390	543	2 515
$Q_{C,nd}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0



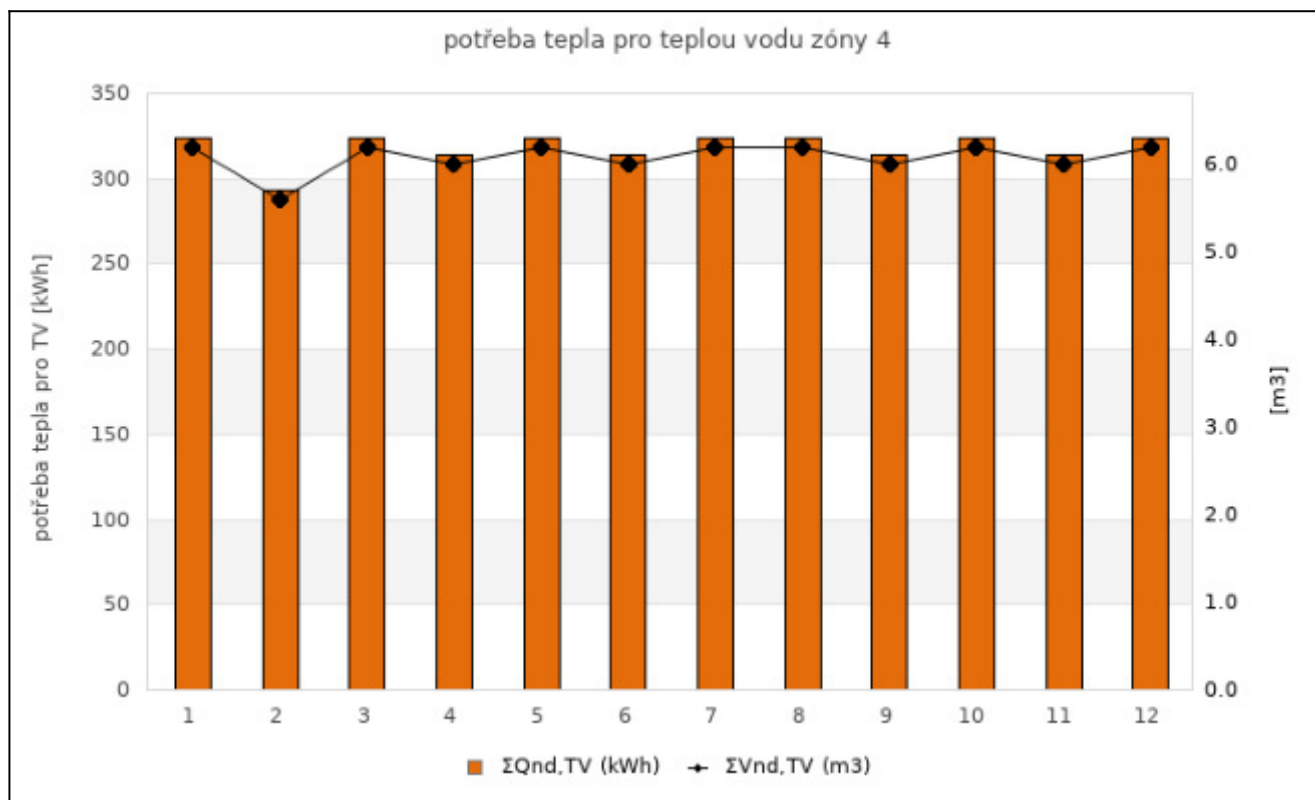
VYTÁPĚNÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$\Delta Q_{H,em}$ (kWh) ⁴⁾	82	60	42	12	0	0	0	0	1	19	53	74	343
$\Delta Q_{H,dis+st}$ (kWh)	76	56	39	12	0	0	0	0	1	17	49	69	318
$\Delta Q_{H,dis+st,ext}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Delta Q_{H,gen}$ (kWh)	66	49	34	10	0	0	0	0	1	15	43	60	276
ΣQ_H (kWh)	822	609	419	125	0	0	0	0	7	190	535	745	3 452



UMĚLÉ OSVĚTLENÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$W_{L,L,1}$ (kWh)	200	165	137	112	92	86	86	92	115	136	163	198	1 580
$W_{L,pc,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$W_{L,em,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$\Sigma W_{L,1}$ (kWh)	200	165	137	112	92	86	86	92	115	136	163	198	1 580



POTŘEBA TEPLÉ VODY													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$V_{nd,TV2}$ (m³)	6,2	5,6	6,2	6,0	6,2	6,0	6,2	6,2	6,0	6,2	6,0	6,2	73,0
$Q_{nd,TV2}$ (kWh)	324	293	324	313	324	313	324	324	313	324	313	324	3 814



mezivýsledky a grafy pro zónu Z5 - Pokoje

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

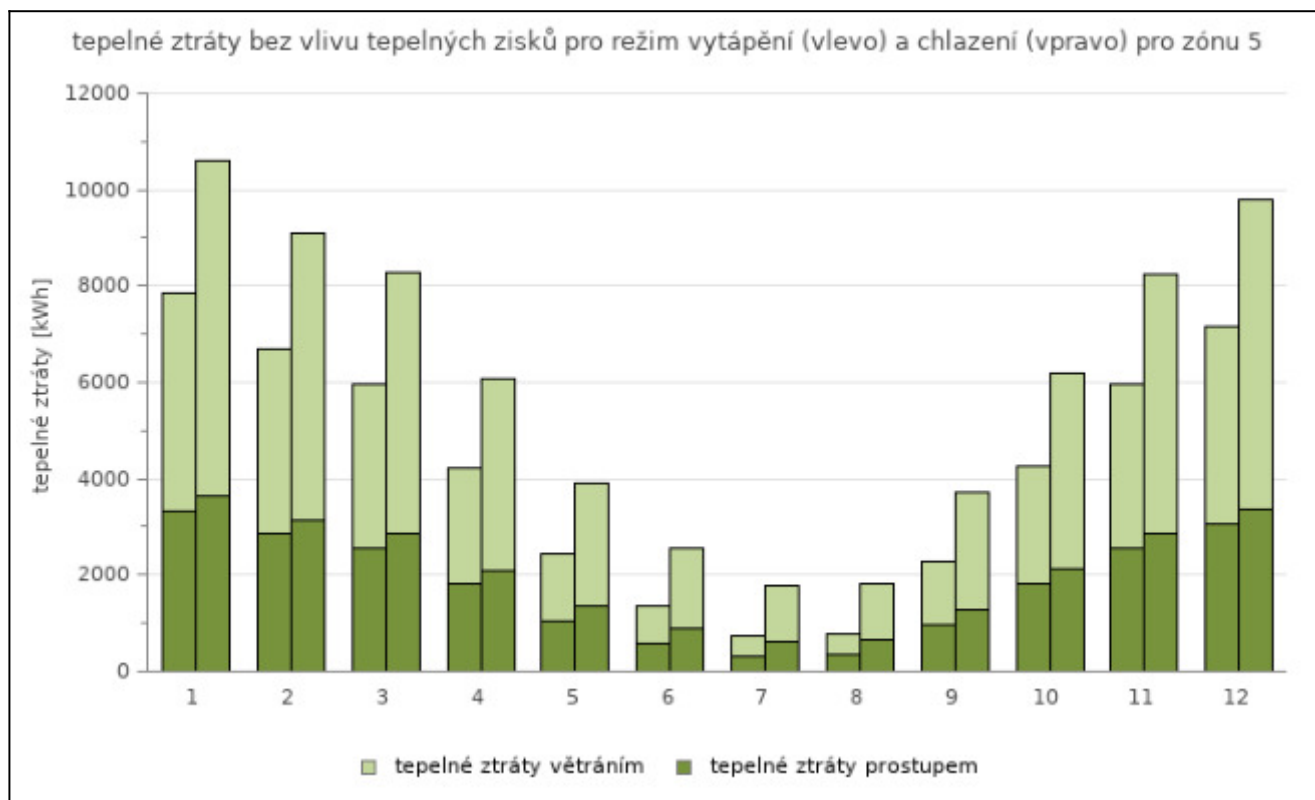
DEFINOVÁNÍ PROVOZNÍCH DOB POTŘEBY TEPLA A CHLADU

vytápění													
$f_{H,hr}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$f_{H,noc}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
chlazení													
$f_{C,day}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$f_{C,noc}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

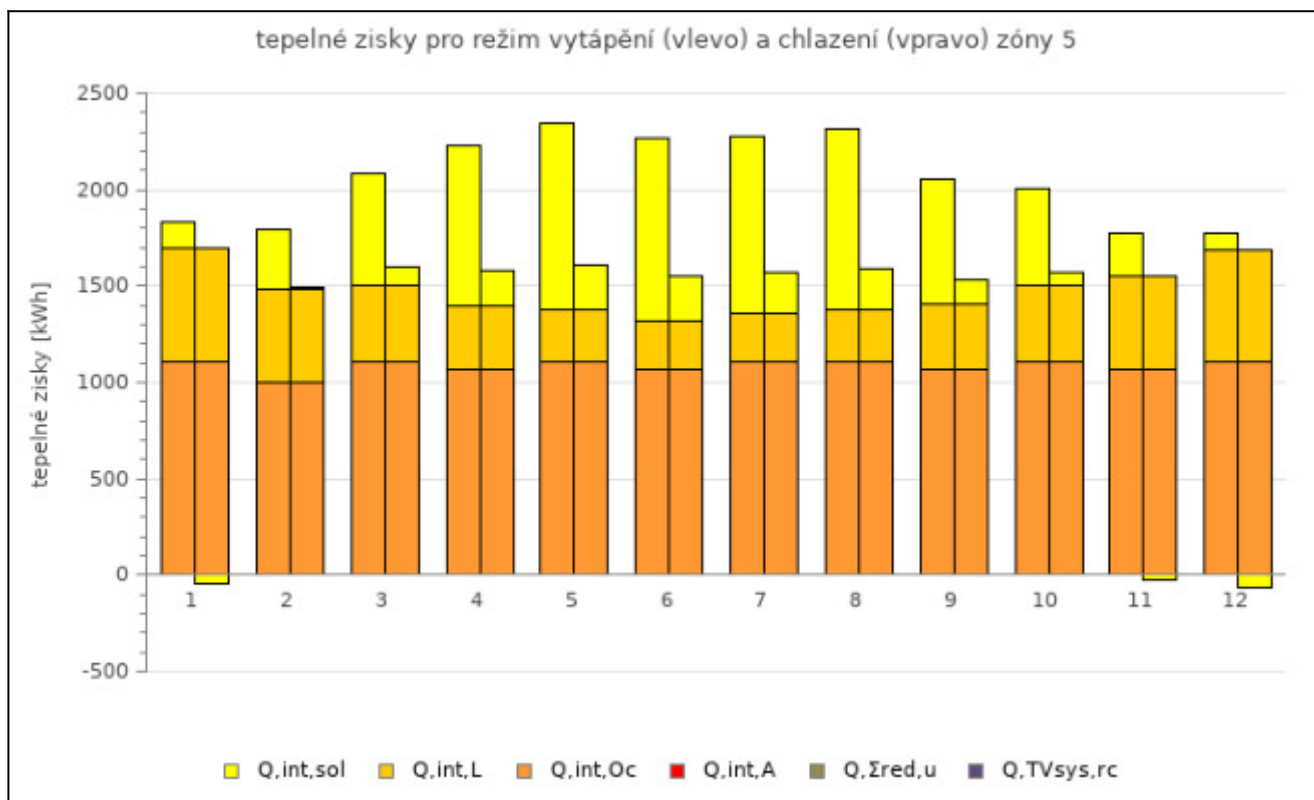
DEFINOVÁNÍ TYPŮ VÝPOČTŮ, VÝPOČTOVÝCH TEPLOT A ČASOVÝCH KONSTANT ZÓNY

vytápění													
typ výpočtu ¹⁾	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	-
$a_{H,red}$ (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
T_H (h) : $\theta_{int,H,avg}$	39,1	39,1	39,2	39,4	39,7	39,8	39,9	39,9	39,7	39,4	39,2	39,1	-
$\theta_{int,H,vyp}$ (°C)	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	-
$\theta_{int,H,avg}$ (°C)	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	20,00	-
T_H (h) : $\theta_{int,H,vyp}$	39,1	39,1	39,2	39,4	39,7	39,8	39,9	39,9	39,7	39,4	39,2	39,1	-
chlazení													
typ výpočtu ¹⁾	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	-
$a_{C,red}$ (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
T_C (h) : $\theta_{int,C,avg}$	31,6	31,6	31,7	31,8	32,0	32,1	32,1	32,1	32,0	31,8	31,7	31,6	-
$\theta_{int,C,vyp}$ (°C)	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	-
$\theta_{int,C,avg}$ (°C)	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	22,00	-
T_C (h) : $\theta_{int,C,vyp}$	31,6	31,6	31,7	31,8	32,0	32,1	32,1	32,1	32,0	31,8	31,7	31,6	-
větrání - vytápění													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-3,50	-3,29	-2,63	-1,89	-1,02	-0,59	-0,32	-0,32	-1,00	-1,87	-2,72	-3,18	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	-

$V_{arg,out}$ (m³/h)	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	45,3	43,2	36,5	28,9	19,7	14,5	11,1	10,1	19,0	28,7	37,7	42,2	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	45,3	43,2	36,5	28,9	19,7	14,5	11,1	10,1	19,0	28,7	37,7	42,2	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	-
ΣV_{in} (m³/h)	1 217,5	1 215,5	1 208,8	1 201,2	1 191,9	1 186,8	1 183,4	1 182,4	1 191,2	1 200,9	1 210,0	1 214,4	-
ΣV_{out} (m³/h)	1 217,5	1 215,5	1 208,8	1 201,2	1 191,9	1 186,8	1 183,4	1 182,4	1 191,2	1 200,9	1 210,0	1 214,4	-
větrání - chlazení													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-3,79	-3,59	-2,93	-2,20	-1,34	-0,89	-0,59	-0,61	-1,32	-2,17	-3,02	-3,48	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	47,8	45,8	39,3	32,0	22,5	17,5	14,6	13,9	22,2	31,8	40,5	44,8	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	47,8	45,8	39,3	32,0	22,5	17,5	14,6	13,9	22,2	31,8	40,5	44,8	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	1 172,3	-
ΣV_{in} (m³/h)	1 220,0	1 218,0	1 211,6	1 204,3	1 194,7	1 189,8	1 186,8	1 186,1	1 194,5	1 204,1	1 212,7	1 217,0	-
ΣV_{out} (m³/h)	1 220,0	1 218,0	1 211,6	1 204,3	1 194,7	1 189,8	1 186,8	1 186,1	1 194,5	1 204,1	1 212,7	1 217,0	-
MĚRNÉ TEPELNÉ ZTRÁTY													
Vytápění													
H_t [W/K] : $\theta_{int,H,avg}$	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	-
H_t [W/K] : $\theta_{int,H,výp}$	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	210,6	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,H,avg}$	284,6	284,1	282,2	279,9	277,1	275,5	274,4	274,1	276,9	279,9	282,5	283,8	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,H,výp}$	284,6	284,1	282,2	279,9	277,1	275,5	274,4	274,1	276,9	279,9	282,5	283,8	-
Chlazení													
H_t [W/K] : $\theta_{int,C,avg}$	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	-
H_t [W/K] : $\theta_{int,C,výp}$	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	210,7	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,C,avg}$	401,5	400,9	399,1	397,0	394,1	392,5	391,6	391,4	394,0	396,9	399,4	400,6	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,C,výp}$	401,5	400,9	399,1	397,0	394,1	392,5	391,6	391,4	394,0	396,9	399,4	400,6	-
TEPELNÉ ZTRÁTY ZÓNY BEZ TEPELNÝCH ZISKŮ													
$Q_{T,H}$ (kWh)	3 338	2 845	2 555	1 805	1 050	591	313	329	986	1 834	2 548	3 056	21 250
$Q_{V,H}$ (kWh)	4 511	3 837	3 422	2 399	1 381	774	408	428	1 296	2 436	3 417	4 117	28 427
$Q_{T+V,H}$ (kWh)	7 849	6 682	5 977	4 203	2 432	1 365	722	757	2 282	4 270	5 965	7 173	49 677
$Q_{T,C}$ (kWh)	3 653	3 129	2 869	2 109	1 364	895	627	643	1 290	2 148	2 852	3 371	24 950
$Q_{V,C}$ (kWh)	6 959	5 954	5 434	3 973	2 551	1 668	1 165	1 194	2 411	4 046	5 407	6 409	47 171
$Q_{T+V,C}$ (kWh)	10 612	9 084	8 303	6 082	3 915	2 563	1 793	1 837	3 701	6 194	8 259	9 779	72 121



TEPELNÉ ZISKY													
tepelné zisky pro režim vytápění													
$Q_{H,int,sol}$ (kWh)	140	314	580	829	966	946	921	940	651	503	221	90	7 101
$Q_{H,int,L}$ (kWh)	592	487	405	331	273	253	253	273	339	401	483	585	4 677
$Q_{H,int,Oc}$ (kWh)	1 102	995	1 102	1 067	1 102	1 067	1 102	1 102	1 067	1 102	1 067	1 102	12 976
$Q_{H,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,\Sigma red(Z7),u}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,\Sigma red(Z8),u}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{H,int}$ (kWh)	1 834	1 797	2 087	2 227	2 341	2 265	2 277	2 315	2 057	2 007	1 771	1 776	24 754
tepelné zisky pro režim chlazení													
$Q_{C,int,sol}$ (kWh)	-49	16	95	186	232	232	219	219	123	67	-21	-65	1 254
$Q_{C,int,L}$ (kWh)	592	487	405	331	273	253	253	273	339	401	483	585	4 677
$Q_{C,int,Oc}$ (kWh)	1 102	995	1 102	1 067	1 102	1 067	1 102	1 102	1 067	1 102	1 067	1 102	12 976
$Q_{C,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,\Sigma red(Z7),u}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,\Sigma red(Z8),u}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{C,int}$ (kWh)	1 646	1 498	1 602	1 584	1 607	1 552	1 574	1 594	1 528	1 570	1 528	1 622	18 907

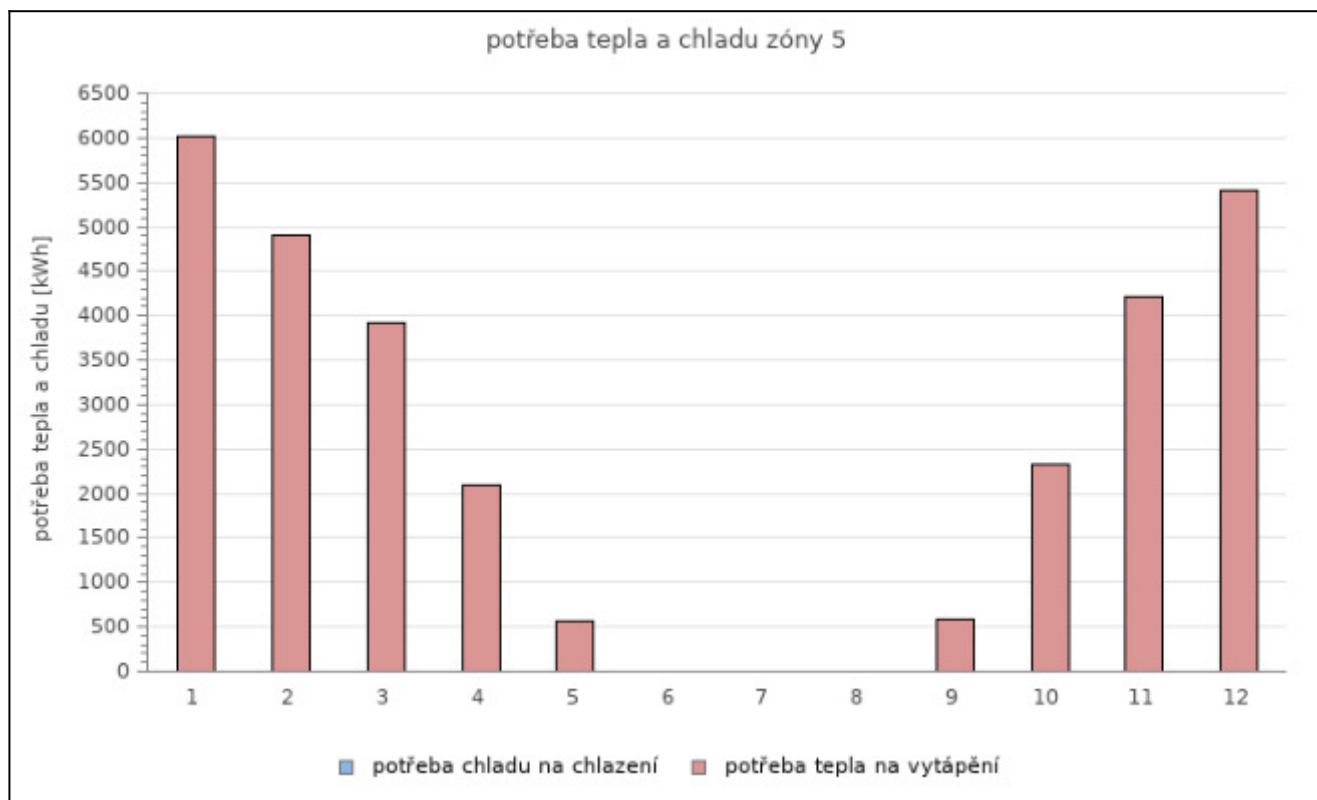


STUPEŇ VYUŽITÍ TEPELNÝCH ZISKŮ / TEPELNÝCH ZTRÁT, DEFINOVÁNÍ DÉLKY OTOPNÉHO A CHLADÍCIHO OBDOBÍ

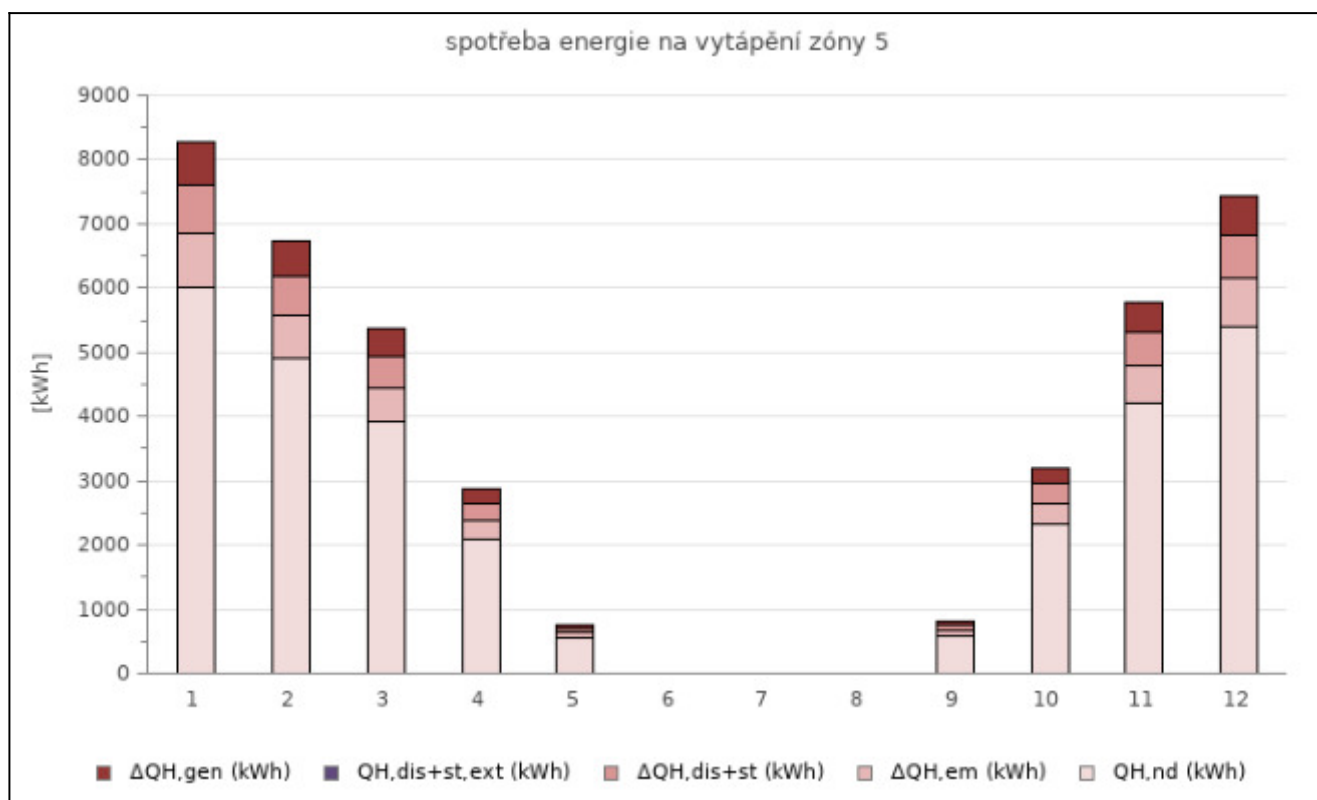
vytápění													
$\eta_{H,i}$ (-)	0,234	0,269	0,349	0,530	0,963	1,660	3,154	3,056	0,901	0,470	0,297	0,248	-
$\eta_{H,gn,i}$ (-)	0,996	0,994	0,985	0,950	0,799	0,561	0,314	0,323	0,823	0,965	0,991	0,995	-
$f_{H,i}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	0,947	0,000	0,000	0,000	0,673	1,000	1,000	1,000	-
chlazení													
$\eta_{C,i}$ (-)	6,448	6,063	5,183	3,840	2,436	1,651	1,139	1,152	2,422	3,944	5,403	6,029	-
$\eta_{C,gn,i}$ (-)	0,155	0,164	0,192	0,258	0,395	0,549	0,707	0,702	0,397	0,251	0,184	0,165	-
$f_{C,i}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

POTŘEBA TEPLA A CHLADU PO ZAHRNUTÍ TEPELNÝCH ZISKŮ [kWh]

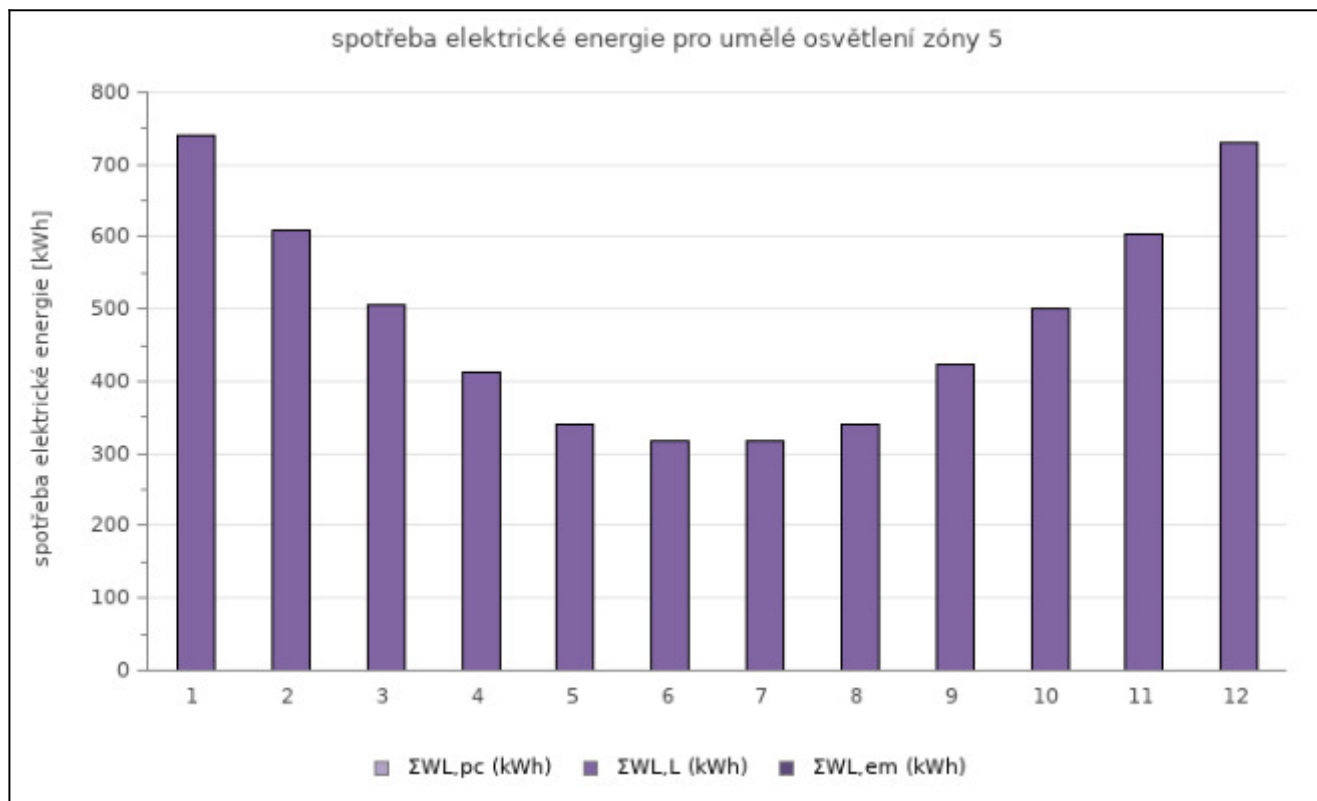
$Q_{H,nd}$ (kWh)	6 022	4 897	3 920	2 087	560	0	0	0	588	2 334	4 210	5 405	30 023
$Q_{C,nd}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0



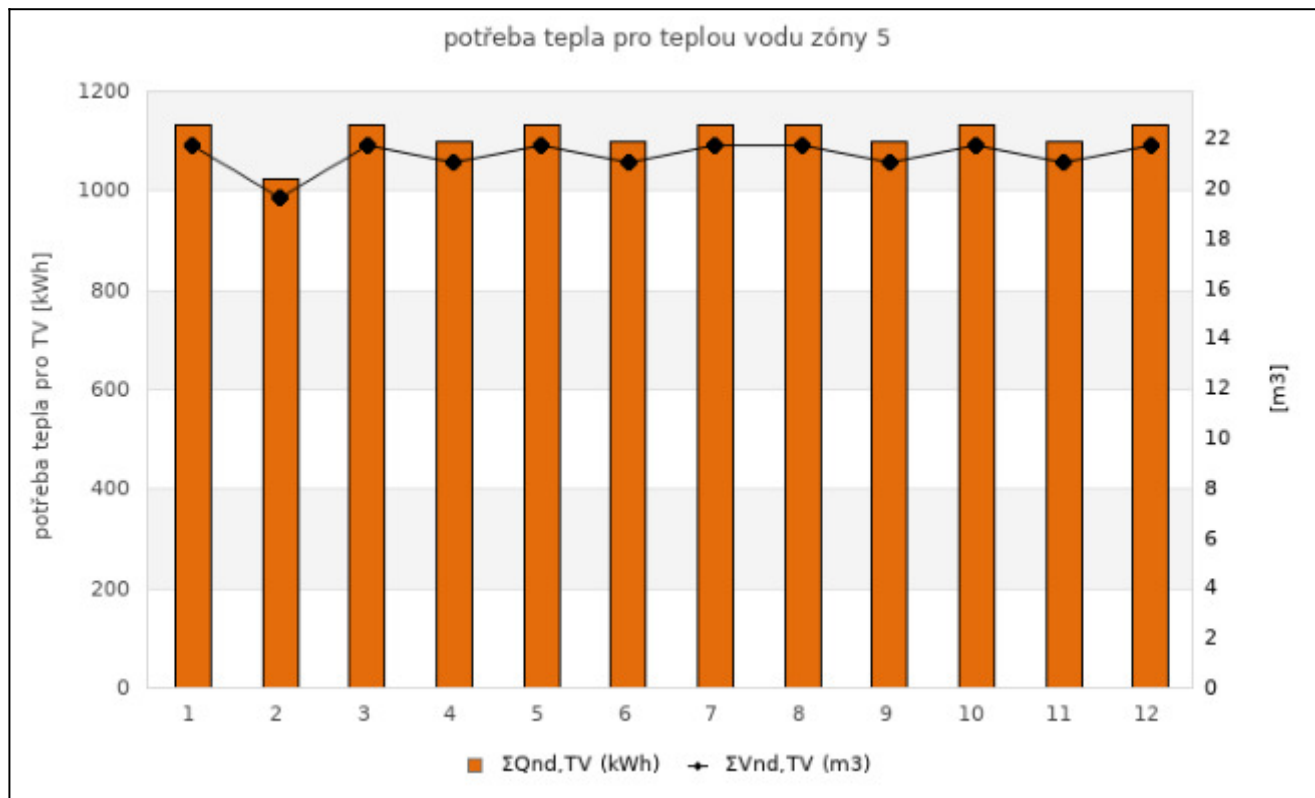
VYTÁPĚNÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$\Delta Q_{H,em}$ (kWh) ⁴⁾	821	668	535	285	76	0	0	0	80	318	574	737	4 094
$\Delta Q_{H,dis+st}$ (kWh)	760	618	495	263	71	0	0	0	74	295	532	683	3 791
$\Delta Q_{H,dis+st,ext}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Delta Q_{H,gen}$ (kWh)	661	538	430	229	62	0	0	0	65	256	462	593	3 296
ΣQ_H (kWh)	8 265	6 721	5 380	2 864	769	0	0	0	807	3 203	5 778	7 419	41 205



UMĚLÉ OSVĚTLENÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$W_{L,L,1}$ (kWh)	741	609	507	414	341	317	317	341	424	502	604	731	5 847
$W_{L,pc,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$W_{L,em,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$\Sigma W_{L,1}$ (kWh)	741	609	507	414	341	317	317	341	424	502	604	731	5 847



POTŘEBA TEPLÉ VODY													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$V_{nd,TV3}$ (m³)	21,7	19,6	21,7	21,0	21,7	21,0	21,7	21,7	21,0	21,7	21,0	21,7	255,5
$Q_{nd,TV3}$ (kWh)	1 134	1 024	1 134	1 097	1 134	1 097	1 134	1 134	1 097	1 134	1 097	1 134	13 350



mezivýsledky a grafy pro zónu Z6 - Sklady

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

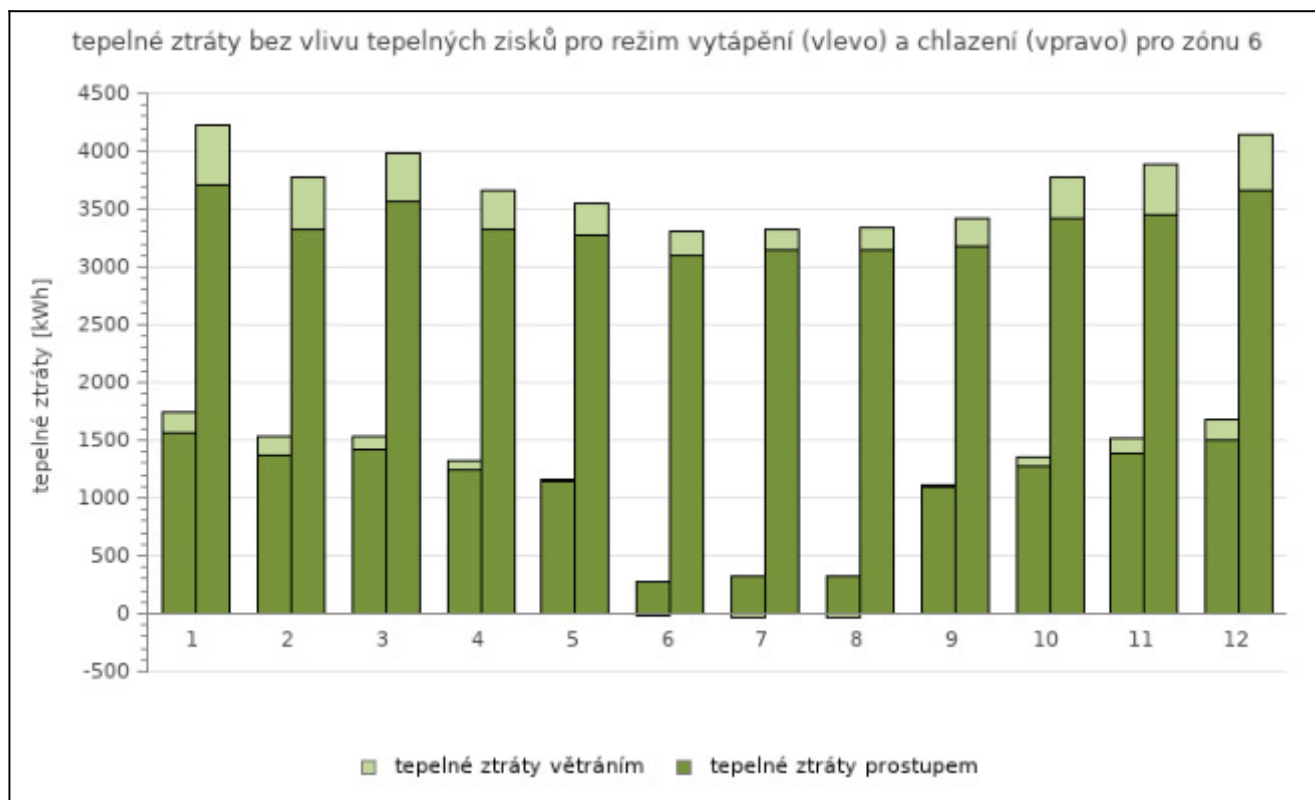
DEFINOVÁNÍ PROVOZNÍCH DOB POTŘEBY TEPLA A CHLADU

vytápění													
$f_{H,hr}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$f_{H,noc}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
chlazení													
$f_{C,day}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	-
$f_{C,noc}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

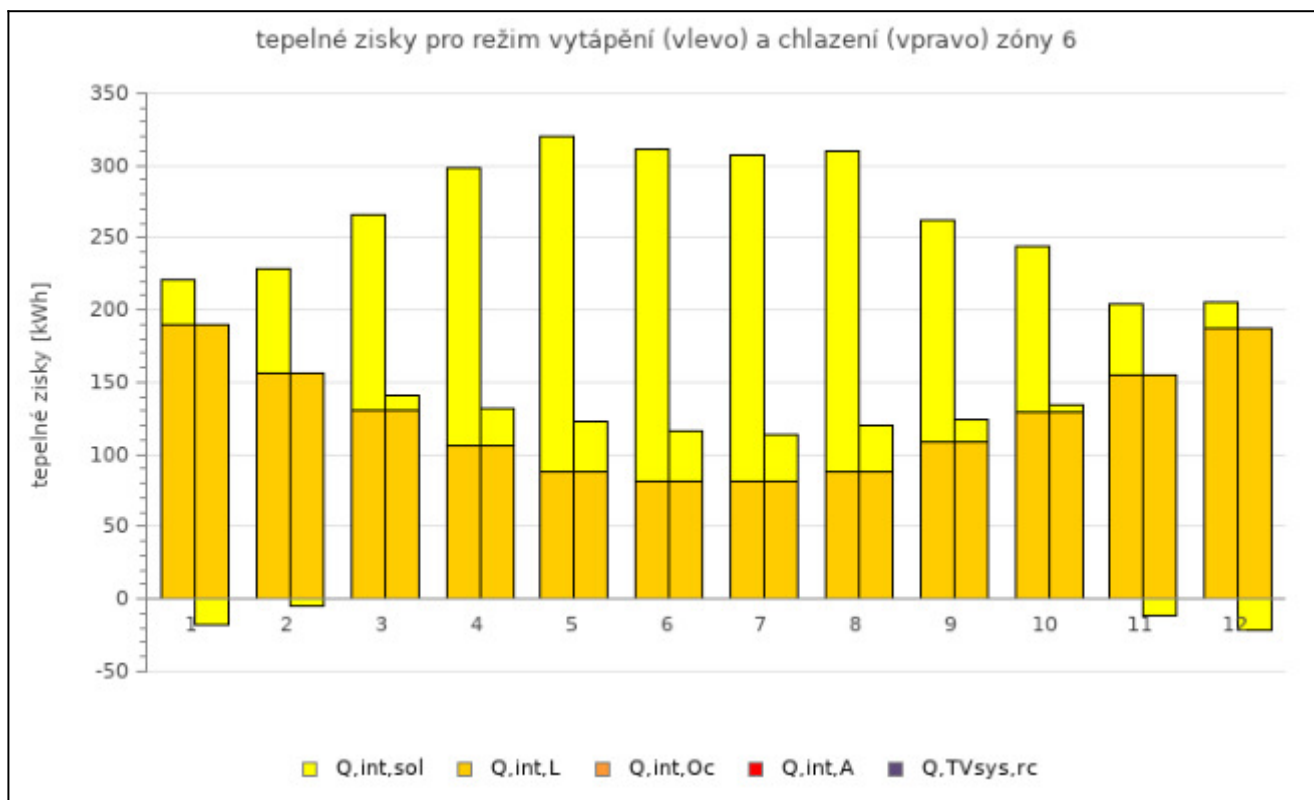
DEFINOVÁNÍ TYPŮ VÝPOČTŮ, VÝPOČTOVÝCH TEPLOT A ČASOVÝCH KONSTANT ZÓNY

vytápění													
typ výpočtu ¹⁾	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	-
$a_{H,red}$ (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
T_H (h) : $\theta_{int,H,avg}$	60,7	57,9	47,7	32,9	9,6	-22,4	-79,5	-75,4	8,5	32,2	49,2	56,5	-
$\theta_{int,H,vyp}$ (°C)	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	-
$\theta_{int,H,avg}$ (°C)	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	15,00	-
T_H (h) : $\theta_{int,H,vyp}$	60,7	57,9	47,7	32,9	9,6	-26,6	-65,5	-63,4	8,5	32,2	49,2	56,5	-
chlazení													
typ výpočtu ¹⁾	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	-
$a_{C,red}$ (-)	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
T_C (h) : $\theta_{int,C,avg}$	48,2	47,0	42,9	37,7	30,7	26,6	23,5	23,7	30,4	37,5	43,5	46,4	-
$\theta_{int,C,vyp}$ (°C)	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	-
$\theta_{int,C,avg}$ (°C)	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	30,00	-
T_C (h) : $\theta_{int,C,vyp}$	48,1	46,9	42,9	37,6	30,7	26,5	23,5	23,6	30,4	37,4	43,4	46,3	-
větrání - vytápění													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-1,05	-0,97	-0,72	-0,43	-0,10	0,07	0,18	0,18	-0,09	-0,42	-0,75	-0,93	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	-

$V_{arg,out}$ (m³/h)	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	10,4	9,7	8,0	7,1	6,6	5,8	5,7	4,6	6,2	6,3	7,9	9,3	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	10,4	9,7	8,0	7,1	6,6	5,8	5,7	4,6	6,2	6,3	7,9	9,3	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	-
ΣV_{in} (m³/h)	64,5	63,8	62,1	61,2	60,7	59,8	59,8	58,7	60,3	60,4	62,0	63,3	-
ΣV_{out} (m³/h)	64,5	63,8	62,1	61,2	60,7	59,8	59,8	58,7	60,3	60,4	62,0	63,3	-
větrání - chlazení													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-1,87	-1,79	-1,56	-1,28	-0,97	-0,80	-0,69	-0,69	-0,95	-1,27	-1,59	-1,76	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	15,7	15,2	13,5	11,8	9,5	8,3	7,4	7,6	9,5	11,7	13,9	14,9	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	15,7	15,2	13,5	11,8	9,5	8,3	7,4	7,6	9,5	11,7	13,9	14,9	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	54,1	-
ΣV_{in} (m³/h)	69,8	69,3	67,5	65,8	63,6	62,4	61,5	61,7	63,6	65,8	68,0	69,0	-
ΣV_{out} (m³/h)	69,8	69,3	67,5	65,8	63,6	62,4	61,5	61,7	63,6	65,8	68,0	69,0	-
MĚRNÉ TEPELNÉ ZTRÁTY													
Vytápění													
H_t [W/K] : $\theta_{int,H,avg}$	128,4	135,5	168,1	250,8	900,2	-405,5	-124,4	-130,0	1 015,1	257,1	162,6	139,5	-
H_t [W/K] : $\theta_{int,H,výp}$	128,3	135,5	168,1	250,8	900,2	-342,7	-147,9	-151,8	1 015,1	257,1	162,6	139,5	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,H,avg}$	15,7	15,5	15,0	14,7	14,6	14,4	14,4	14,0	14,5	14,5	15,0	15,3	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,H,výp}$	15,7	15,5	15,0	14,7	14,6	14,4	14,4	14,0	14,5	14,5	15,0	15,3	-
Chlazení													
H_t [W/K] : $\theta_{int,C,avg}$	158,8	163,6	181,6	210,2	263,5	308,7	351,4	348,8	266,2	211,8	178,9	166,1	-
H_t [W/K] : $\theta_{int,C,výp}$	159,1	163,9	182,0	210,7	264,1	309,5	352,3	349,7	266,8	212,2	179,3	166,5	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,C,avg}$	22,7	22,5	22,0	21,6	20,9	20,6	20,3	20,3	20,9	21,6	22,2	22,4	-
H_v [W/K] : $\theta_{int,C,výp}$	22,7	22,5	22,0	21,6	20,9	20,6	20,3	20,3	20,9	21,6	22,2	22,4	-
TEPELNÉ ZTRÁTY ZÓNY BEZ TEPELNÝCH ZISKŮ													
$Q_{T,H}$ (kWh)	1 556	1 375	1 413	1 246	1 139	271	330	328	1 096	1 282	1 381	1 505	12 922
$Q_{V,H}$ (kWh)	190	157	126	73	19	-11	-32	-30	16	72	127	166	872
$Q_{T+V,H}$ (kWh)	1 747	1 532	1 540	1 319	1 157	260	298	297	1 112	1 354	1 508	1 670	13 793
$Q_{T,C}$ (kWh)	3 706	3 316	3 561	3 322	3 282	3 097	3 145	3 148	3 170	3 427	3 460	3 654	40 286
$Q_{V,C}$ (kWh)	527	455	431	340	260	206	181	183	248	348	428	493	4 101
$Q_{T+V,C}$ (kWh)	4 234	3 771	3 992	3 662	3 541	3 303	3 326	3 331	3 419	3 775	3 887	4 146	44 387



TEPELNÉ ZISKY													
tepelné zisky pro režim vytápění													
$Q_{H,int,sol}$ (kWh)	31	72	136	192	232	230	227	222	153	115	49	18	1 677
$Q_{H,int,L}$ (kWh)	191	157	130	107	88	81	81	88	109	129	155	188	1 504
$Q_{H,int,Oc}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{H,int}$ (kWh)	221	229	267	299	320	311	308	309	263	244	205	206	3 181
tepelné zisky pro režim chlazení													
$Q_{C,int,sol}$ (kWh)	-18	-4	10	26	35	34	33	32	15	5	-12	-21	135
$Q_{C,int,L}$ (kWh)	191	157	130	107	88	81	81	88	109	129	155	188	1 504
$Q_{C,int,Oc}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{C,int}$ (kWh)	173	152	140	132	122	116	114	120	124	134	144	167	1 639

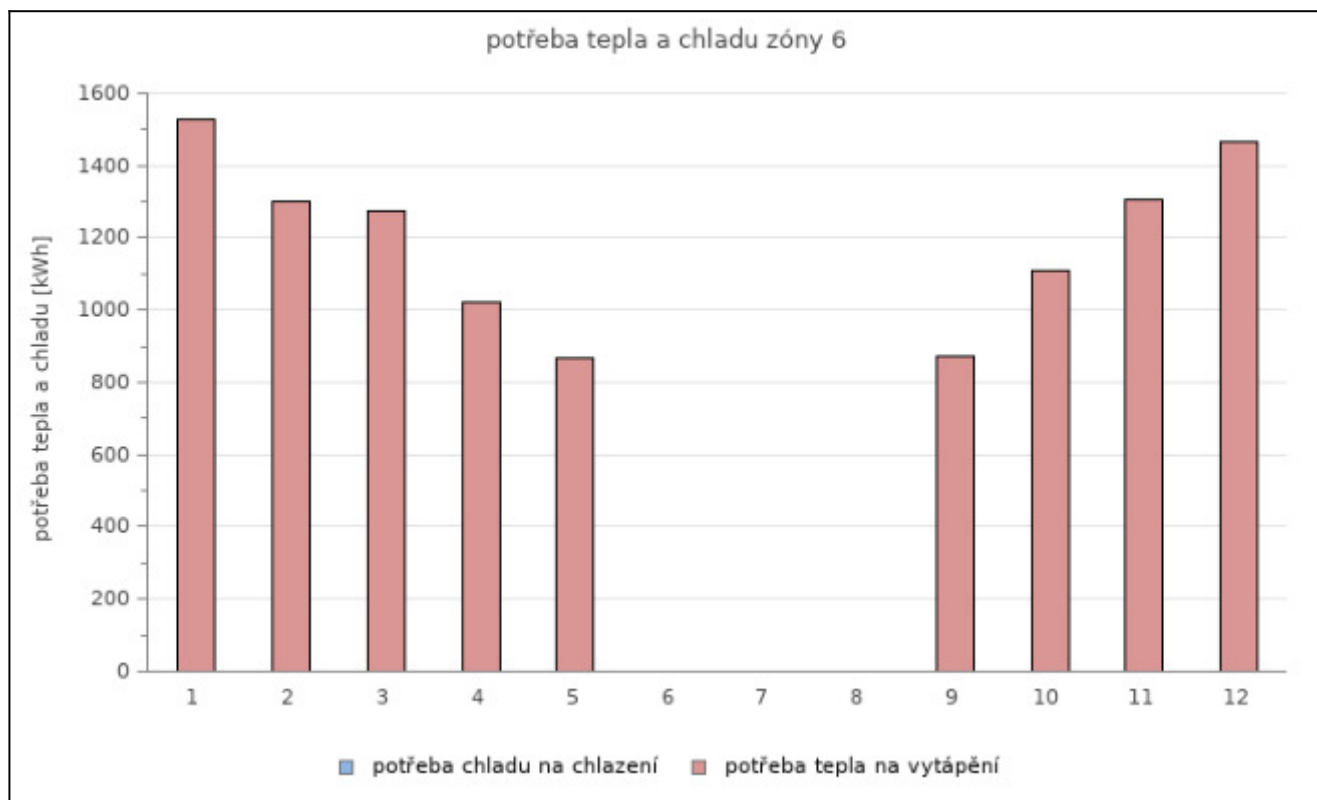


STUPEŇ VYUŽITÍ TEPELNÝCH ZISKŮ / TEPELNÝCH ZTRÁT, DEFINOVÁNÍ DÉLKY OTOPNÉHO A CHLADÍCIHO OBDOBÍ

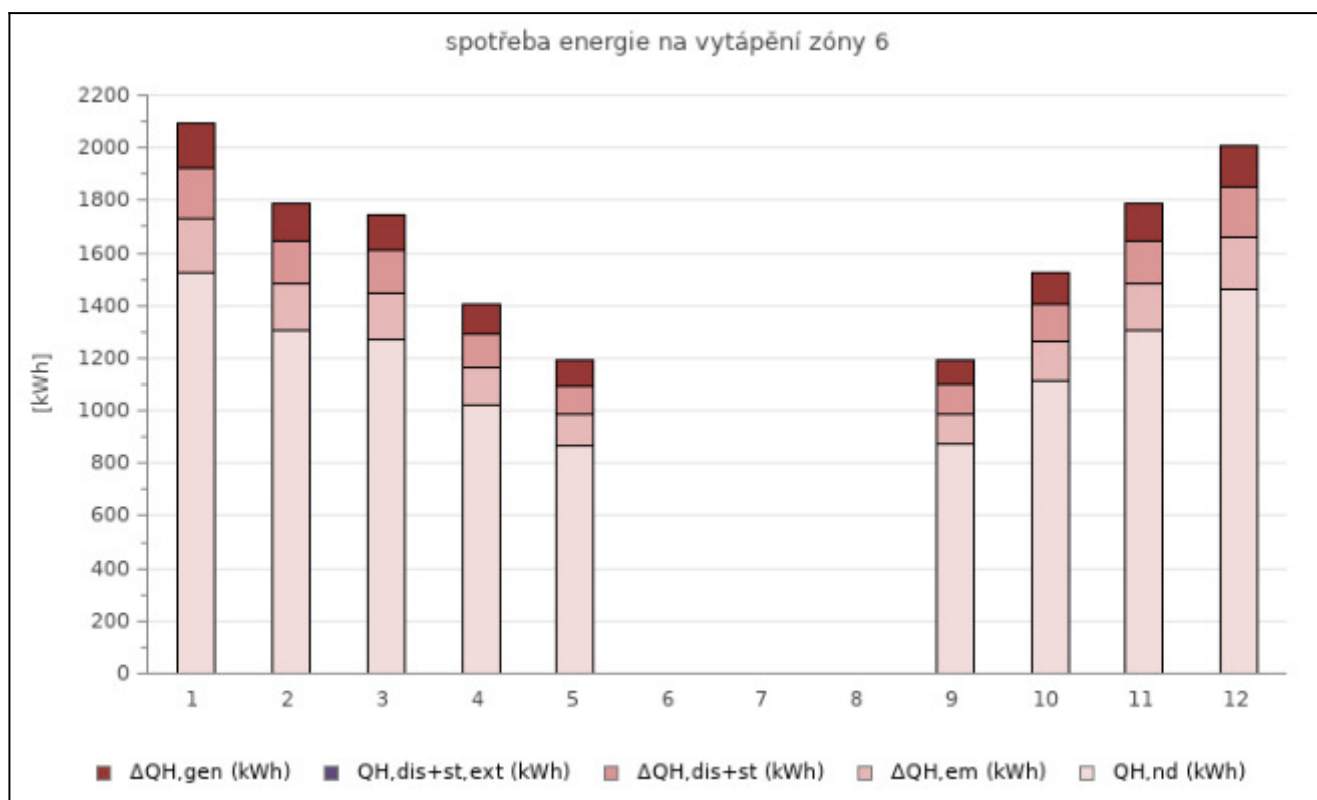
vytápění													
$\gamma_{H,i}$ (-)	0,127	0,149	0,173	0,226	0,277	1,196	1,034	1,041	0,236	0,180	0,136	0,123	-
$\eta_{H,gn,i}$ (-)	1,000	1,000	0,999	0,993	0,909	0,000	1,000	1,000	0,918	0,996	1,000	1,000	-
$f_{H,i}$ (-)	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	0,000	0,000	0,065	1,000	1,000	1,000	1,000	-
chlazení													
$\gamma_{C,i}$ (-)	24,505	24,740	28,427	27,680	28,942	28,509	29,170	27,726	27,474	28,186	27,070	24,833	-
$\eta_{C,gn,i}$ (-)	0,041	0,040	0,035	0,036	0,035	0,035	0,034	0,036	0,036	0,035	0,037	0,040	-
$f_{C,i}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

POTŘEBA TEPLA A CHLADU PO ZAHRNUTÍ TEPELNÝCH ZISKŮ [kWh]

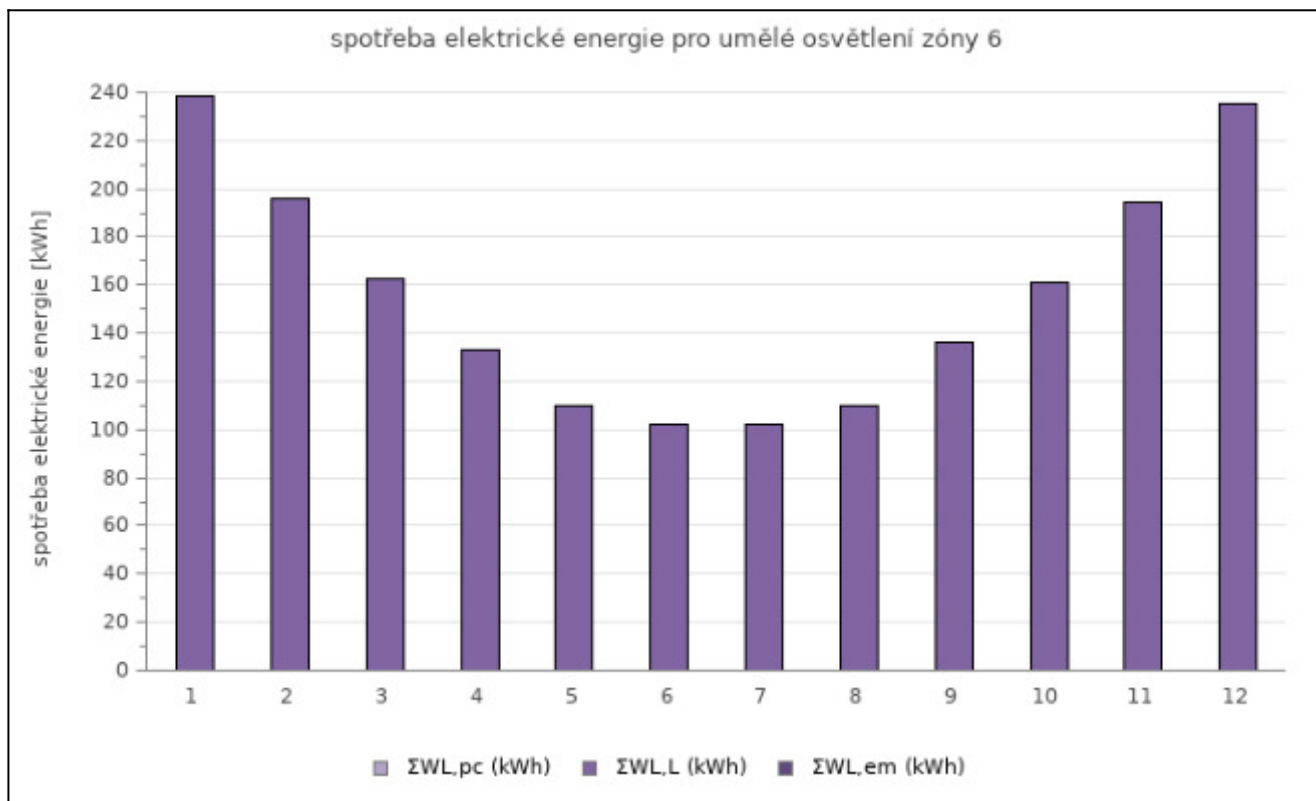
$Q_{H,nd}$ (kWh)	1 525	1 303	1 273	1 022	866	0	0	0	871	1 111	1 304	1 464	10 740
$Q_{C,nd}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0



VYTÁPĚNÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$\Delta Q_{H,em}$ (kWh) ⁴⁾	208	178	174	139	118	0	0	0	119	151	178	200	1 464
$\Delta Q_{H,dis+st}$ (kWh)	193	165	161	129	109	0	0	0	110	140	165	185	1 356
$\Delta Q_{H,dis+st,ext}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Delta Q_{H,gen}$ (kWh)	167	143	140	112	95	0	0	0	96	122	143	161	1 179
ΣQ_H (kWh)	2 093	1 788	1 747	1 403	1 189	0	0	0	1 195	1 525	1 789	2 010	14 739



UMĚLÉ OSVĚTLENÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$W_{L,L,1}$ (kWh)	238	196	163	133	110	102	102	110	136	161	194	235	1 880
$W_{L,pc,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$W_{L,em,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$\Sigma W_{L,1}$ (kWh)	238	196	163	133	110	102	102	110	136	161	194	235	1 880



mezivýsledky a grafy pro nevytápěný prostor Z7 - Suterén

měsíce	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	průměr
$\theta_{H,u}$ [°C]	10,82	11,20	12,04	13,10	14,19	14,74	15,10	15,11	14,11	12,99	11,83	11,20	13,03
$\theta_{C,u}$ [°C]	12,35	12,70	13,69	14,84	16,14	16,83	17,29	17,27	16,16	14,86	13,54	12,82	14,87
$\theta_{H,u,calc}$ [°C]	10,73	11,00	11,74	12,66	13,72	14,29	14,67	14,64	13,76	12,71	11,69	11,13	12,73
$\theta_{C,u,calc}$ [°C]	12,35	12,67	13,63	14,75	16,03	16,72	17,19	17,16	16,08	14,81	13,52	12,83	14,81
větrání - vytápění													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-0,79	-0,73	-0,51	-0,29	-0,03	0,11	0,20	0,20	-0,02	-0,28	-0,55	-0,69	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	9,0	8,0	9,6	8,2	7,4	6,3	6,3	5,0	6,9	7,4	7,0	7,7	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	9,0	8,0	9,6	8,2	7,4	6,3	6,3	5,0	6,9	7,4	7,0	7,7	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	-
ΣV_{in} (m³/h)	87,9	86,9	88,5	87,1	86,3	85,2	85,2	83,9	85,8	86,3	85,9	86,6	-
ΣV_{out} (m³/h)	87,9	86,9	88,5	87,1	86,3	85,2	85,2	83,9	85,8	86,3	85,9	86,6	-
větrání - chlazení													

$p_{z,ref}$ (Pa)	-0,94	-0,88	-0,68	-0,47	-0,22	-0,09	0,00	0,00	-0,21	-0,46	-0,71	-0,85	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	10,5	9,8	9,0	7,7	7,2	6,3	6,4	5,2	6,7	6,8	8,3	9,4	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	10,5	9,8	9,0	7,7	7,2	6,3	6,4	5,2	6,7	6,8	8,3	9,4	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	78,9	-
ΣV_{in} (m³/h)	89,4	88,7	87,9	86,6	86,1	85,2	85,3	84,1	85,6	85,7	87,2	88,3	-
ΣV_{out} (m³/h)	89,4	88,7	87,9	86,6	86,1	85,2	85,3	84,1	85,6	85,7	87,2	88,3	-

REDUKČNÍ, POMĚROVÉ A OMEZOVACÍ ČINITELÉ

režim vytápění v přilehlých zónách

$b_{H,u}$ (-)	0,560	0,559	0,561	0,560	0,559	0,558	0,558	0,557	0,559	0,559	0,558	0,559	-
$f_{H,gn,u}$ (-)	1,000	0,084	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

režim chlazení v přilehlých zónách

$b_{C,u}$ (-)	0,586	0,585	0,585	0,584	0,583	0,582	0,583	0,581	0,583	0,583	0,584	0,585	-
$f_{C,gn,u}$ (-)	0,000	0,553	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	1,000	-

TEPELNÉ ZISKY

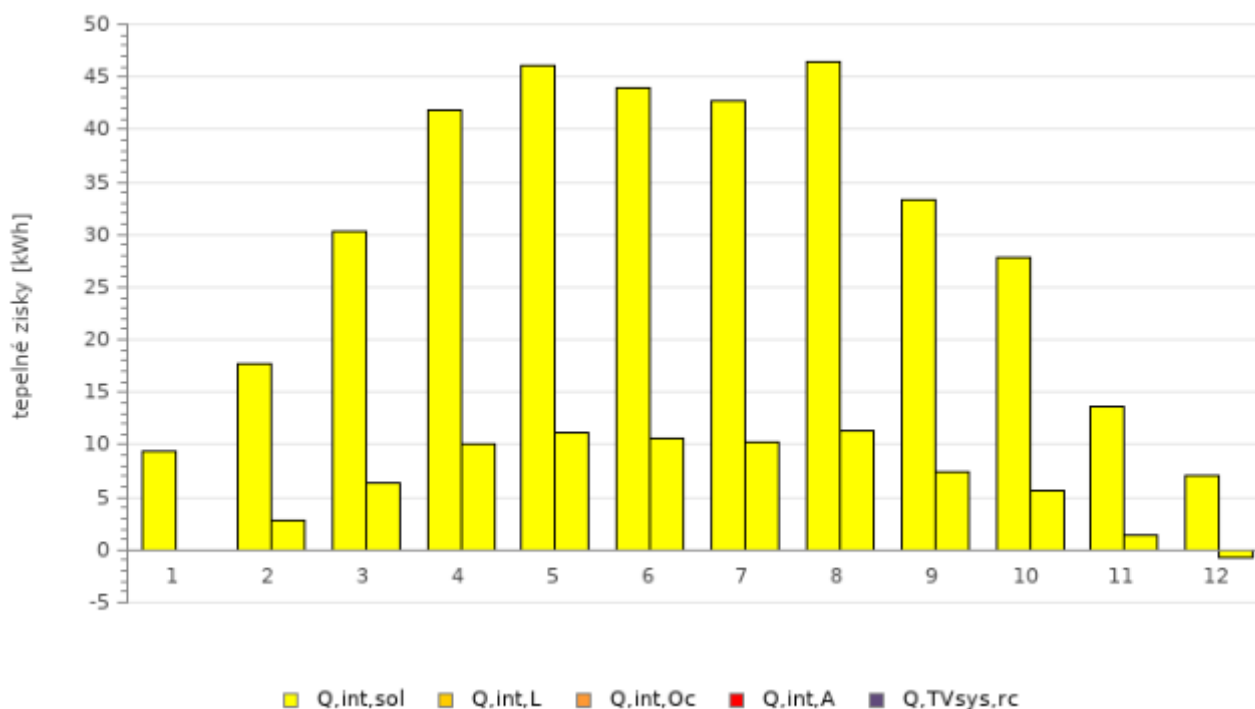
tepelné zisky pro režim vytápění

$Q_{H,int,sol}$ (kWh)	9	18	30	42	46	44	43	46	33	28	14	7	360
$Q_{H,int,L}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,int,Oc}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{H,int}$ (kWh)	9	18	30	42	46	44	43	46	33	28	14	7	360

tepelné zisky pro režim chlazení

$Q_{C,int,sol}$ (kWh)	0	3	6	10	11	11	10	11	7	6	1	-1	76
$Q_{C,int,L}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,int,Oc}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,int,A}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Sigma Q_{C,int}$ (kWh)	0	3	6	10	11	11	10	11	7	6	1	-1	76

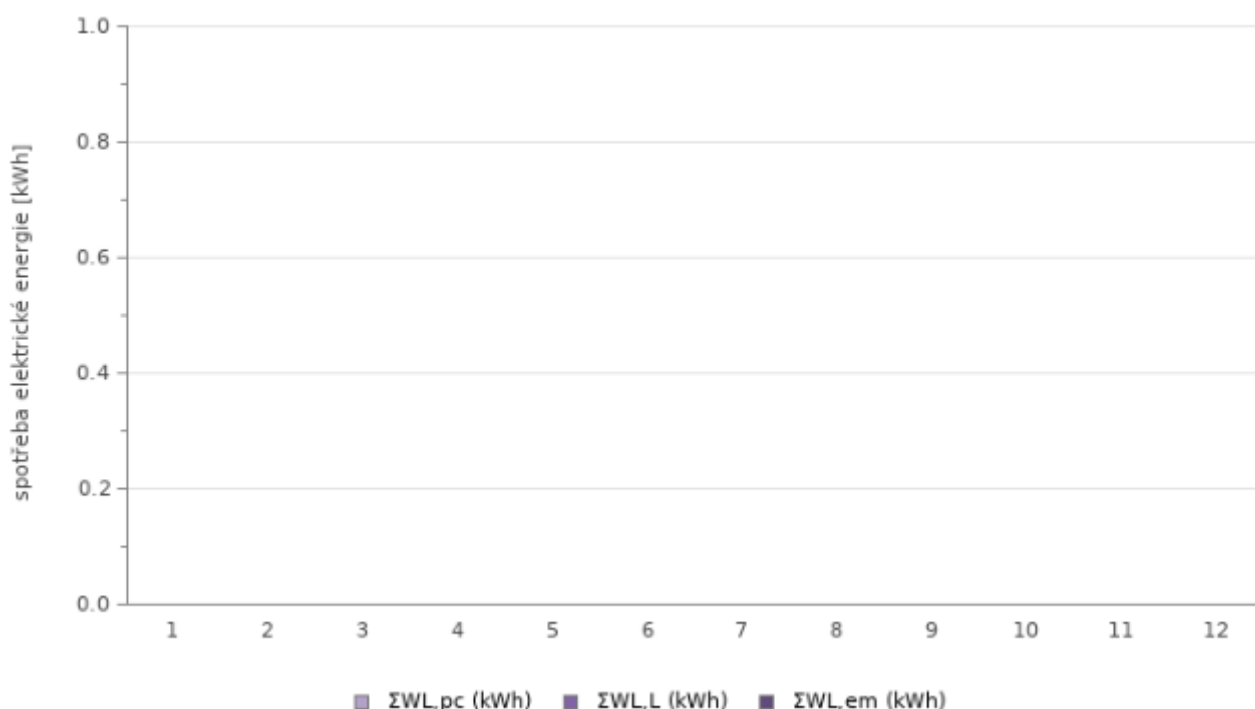
tepelné zisky v nevytápěném prostoru (Z7) pro režim vytápění (vlevo) a chlazení (vpravo) v přilehlých zónách



UMĚLÉ OSVĚTLENÍ

měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$W_{L,L,1}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$W_{L,pc,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$W_{L,em,1}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$\Sigma W_{L,1}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

spotřeba elektrické energie pro umělé osvětlení zóny 7

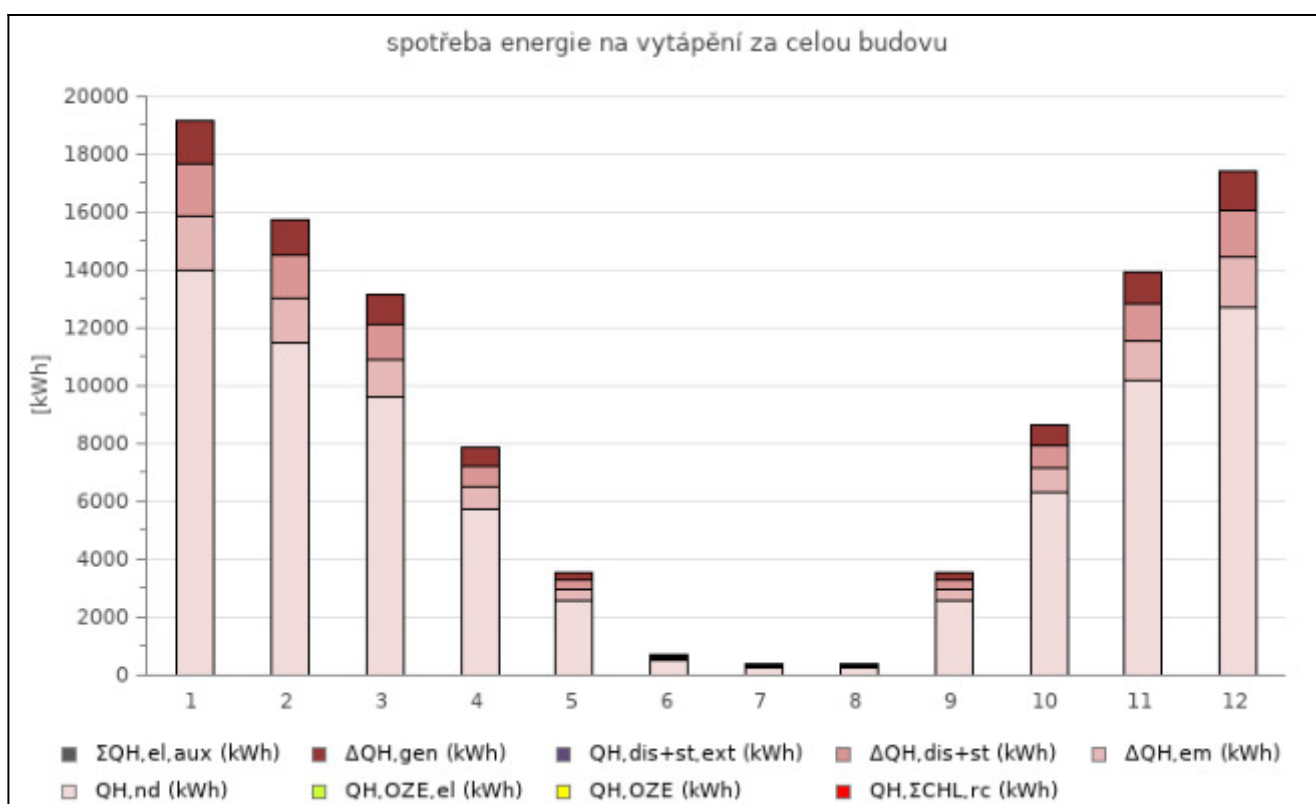


mezivýsledky a grafy pro nevytápěný prostor Z8 - Půda

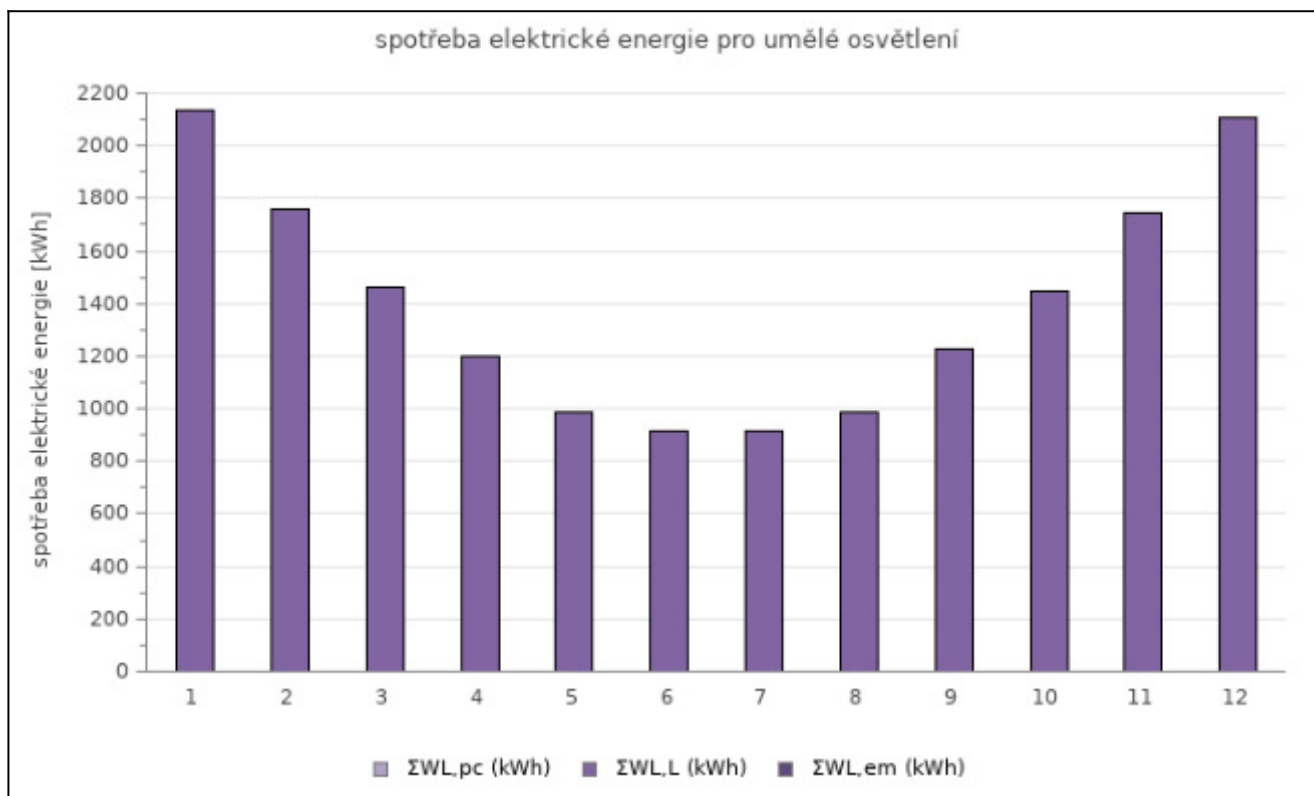
měsíce	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	průměr
$\theta_{H,u}$ [°C]	1,27	2,32	5,67	9,54	14,11	16,57	18,24	18,15	14,28	9,71	5,23	2,85	9,83
$\theta_{C,u}$ [°C]	1,49	2,55	5,89	9,76	14,34	16,81	18,48	18,39	14,52	9,94	5,45	3,07	10,06
$\theta_{H,u,calc}$ [°C]	1,27	2,32	5,67	9,54	14,11	16,57	18,24	18,15	14,28	9,71	5,23	2,85	9,83
$\theta_{C,u,calc}$ [°C]	1,49	2,55	5,89	9,76	14,34	16,81	18,48	18,39	14,52	9,94	5,45	3,07	10,06
větrání - vytápění													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-0,41	-0,38	-0,30	-0,21	-0,12	-0,07	-0,03	-0,04	-0,11	-0,21	-0,31	-0,37	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	0,2	0,2	0,2	0,2	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,2	0,2	0,2	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	0,2	0,2	0,2	0,2	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,2	0,2	0,2	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	-
ΣV_{in} (m³/h)	63,4	63,4	63,4	63,4	63,3	63,3	63,3	63,3	63,3	63,4	63,4	63,4	-
ΣV_{out} (m³/h)	63,4	63,4	63,4	63,4	63,3	63,3	63,3	63,3	63,3	63,4	63,4	63,4	-
větrání - chlazení													
$p_{z,ref}$ (Pa)	-0,44	-0,41	-0,33	-0,25	-0,15	-0,10	-0,07	-0,07	-0,15	-0,24	-0,34	-0,40	-
$V_{arg,in}$ (m³/h)	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	-
$V_{arg,out}$ (m³/h)	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	-
$V_{SUP(in),nd}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{SUP(in),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{ETA(out),SUM}$ (m³/h)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	-
$V_{lea,in}$ (m³/h)	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,1	0,1	0,1	0,1	0,2	0,2	0,2	-
$V_{lea,out}$ (m³/h)	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,1	0,1	0,1	0,1	0,2	0,2	0,2	-
$\Sigma V_{in,nd}$ (m³/h)	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	63,2	-
ΣV_{in} (m³/h)	63,4	63,4	63,4	63,4	63,3	63,3	63,3	63,3	63,3	63,4	63,4	63,4	-
ΣV_{out} (m³/h)	63,4	63,4	63,4	63,4	63,3	63,3	63,3	63,3	63,3	63,4	63,4	63,4	-
REDUKČNÍ, POMĚROVÉ A OMEZOVACÍ ČINITELÉ													
režim vytápění v přilehlých zónách													
$b_{H,u}$ (-)	0,879	0,879	0,879	0,879	0,879	0,879	0,879	0,879	0,879	0,879	0,879	0,879	-
$f_{H,gn,u}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-
režim chlazení v přilehlých zónách													
$b_{C,u}$ (-)	0,880	0,880	0,880	0,880	0,880	0,880	0,880	0,880	0,880	0,880	0,880	0,880	-
$f_{C,gn,u}$ (-)	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-

TECHNICKÉ SYSTÉMY

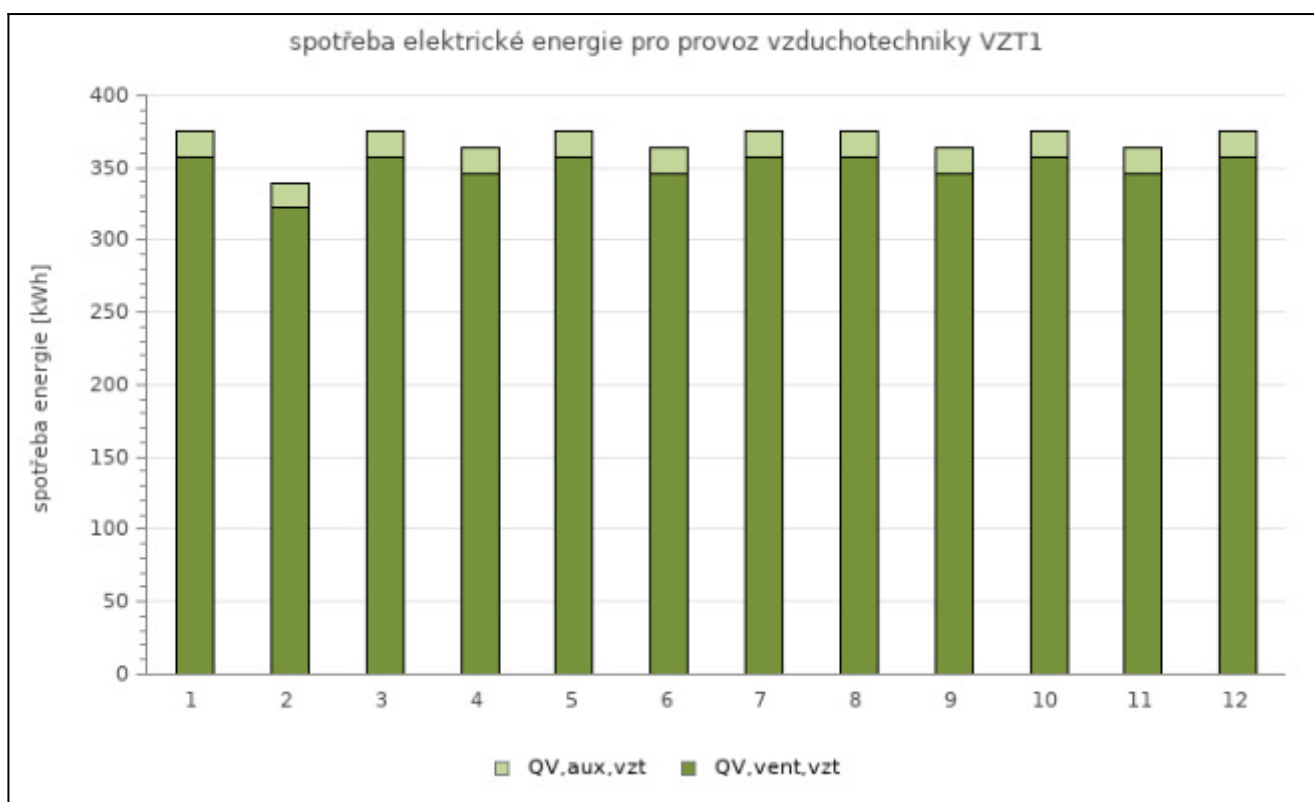
VYTÁPĚNÍ													
měsíce	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$\Sigma Q_{H,nd}$ (kWh)	13 980	11 471	9 598	5 729	2 587	513	266	275	2 601	6 296	10 166	12 699	76 182
$\Delta Q_{H,em}$ (kWh)	1 906	1 564	1 309	781	353	70	36	37	355	858	1 386	1 732	10 388
$\Delta Q_{H,dis+st}$ (kWh)	1 765	1 448	1 212	723	327	65	34	35	328	795	1 284	1 603	9 619
$\Delta Q_{H,dis+st,ext}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Delta Q_{H,gen}$ (kWh)	1 535	1 259	1 054	629	284	56	29	30	286	691	1 116	1 394	8 364
$Q_{OZE+CHL,rc,\Sigma H}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{OZE+CHL,rc}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$q_{OZE+CHL,rc}$ (%)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$f_{OZE+CHL,rc}$ (%)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
ΣQ_{Ht} (kWh)	19 186	15 744	13 173	7 863	3 551	704	366	377	3 570	8 640	13 952	17 429	104 554



UMĚLÉ OSVĚTLENÍ													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$\Sigma W_{L,L}$ (kWh)	2 139	1 759	1 463	1 196	985	915	915	985	1 224	1 449	1 745	2 111	16 886
$\Sigma W_{L,pc}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
$\Sigma W_{L,em}$ (kWh)	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0
ΣW_L (kWh)	2 139	1 759	1 463	1 196	985	915	915	985	1 224	1 449	1 745	2 111	16 886



VZDUCHOTECHNIKA													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$Q_{\text{vent,VZT1}}$ (kWh)	357	322	357	345	357	345	357	357	345	357	345	357	4 203
$Q_{\text{aux,VZT1}}$ (kWh)	18,6	16,8	18,6	18,0	18,6	18,0	18,6	18,6	18,0	18,6	18,0	18,6	219
ΣQ_{VZT1} (kWh)	376	339	376	363	376	363	376	376	363	376	363	376	4 422

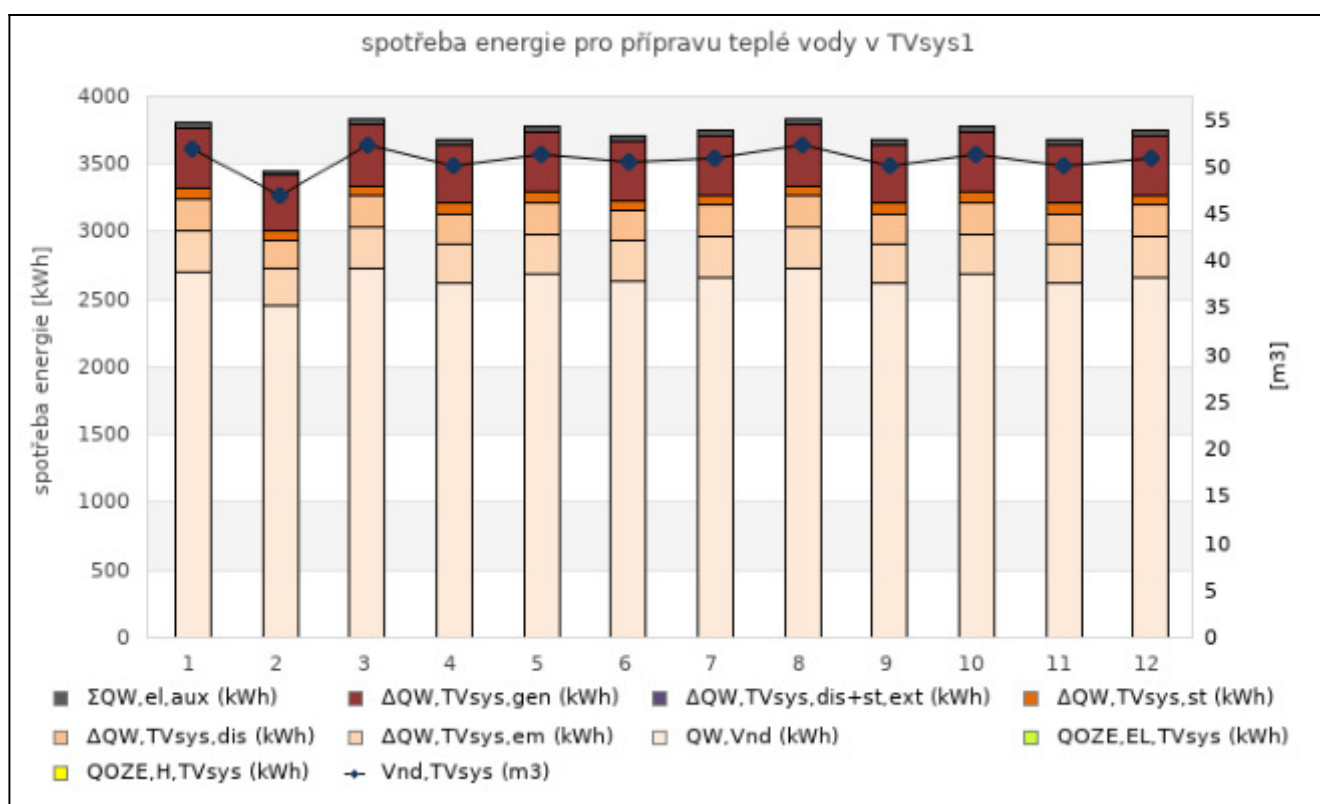


SPOTŘEBA ENERGIE NA PŘÍPRAVU TEPLÉ VODY													
měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
$V_{\text{nd,TVsys1}}$ (m³)	51,8	47,0	52,3	50,1	51,4	50,5	51,0	52,3	50,1	51,4	50,1	51,0	609,1

$Q_{W,Vnd,TVsys1}$ (kWh)	2 709	2 458	2 731	2 618	2 687	2 640	2 665	2 731	2 618	2 687	2 618	2 665	31 823
$\Delta Q_{W,em,TVsys1}$ (kWh)	301	273	303	291	299	293	296	303	291	299	291	296	3 536
$\Delta Q_{W,dis,TVsys1}$ (kWh)	233	210	233	225	233	225	233	233	225	233	225	233	2 738
$\Delta Q_{W,st,TVsys1}$ (kWh)	78	70	78	75	78	75	78	78	75	78	75	78	913
$Q_{W,nd,TVsys1}$ (kWh)	3 320	3 011	3 344	3 209	3 295	3 233	3 271	3 344	3 209	3 295	3 209	3 271	39 009
$\Delta Q_{W,dis+st,ext,TVsys1}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$\Delta Q_{W,gen,TVsys1}$ (kWh)	453	411	456	438	449	441	446	456	438	449	438	446	5 319
$Q_{OZE+CHLrc,TVsys1}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Q_{TVsys1} (kWh)	3 772	3 422	3 800	3 646	3 745	3 674	3 717	3 800	3 646	3 745	3 646	3 717	44 329

pomocné energie na přípravu TV $Q_{W,el,aux}$ (kWh)

měsíce	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
PUMP 1 ₂₂	36	33	36	35	36	35	36	36	35	36	35	36	426
$\Sigma Q_{H,el,aux}$ (kWh)	36	33	36	35	36	35	36	36	35	36	35	36	426



OZE, KVET, ODPADNÍ TEPLA Z CHLAZENÍ (VYUŽITÍ ELEKTŘINY A TEPLA)

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

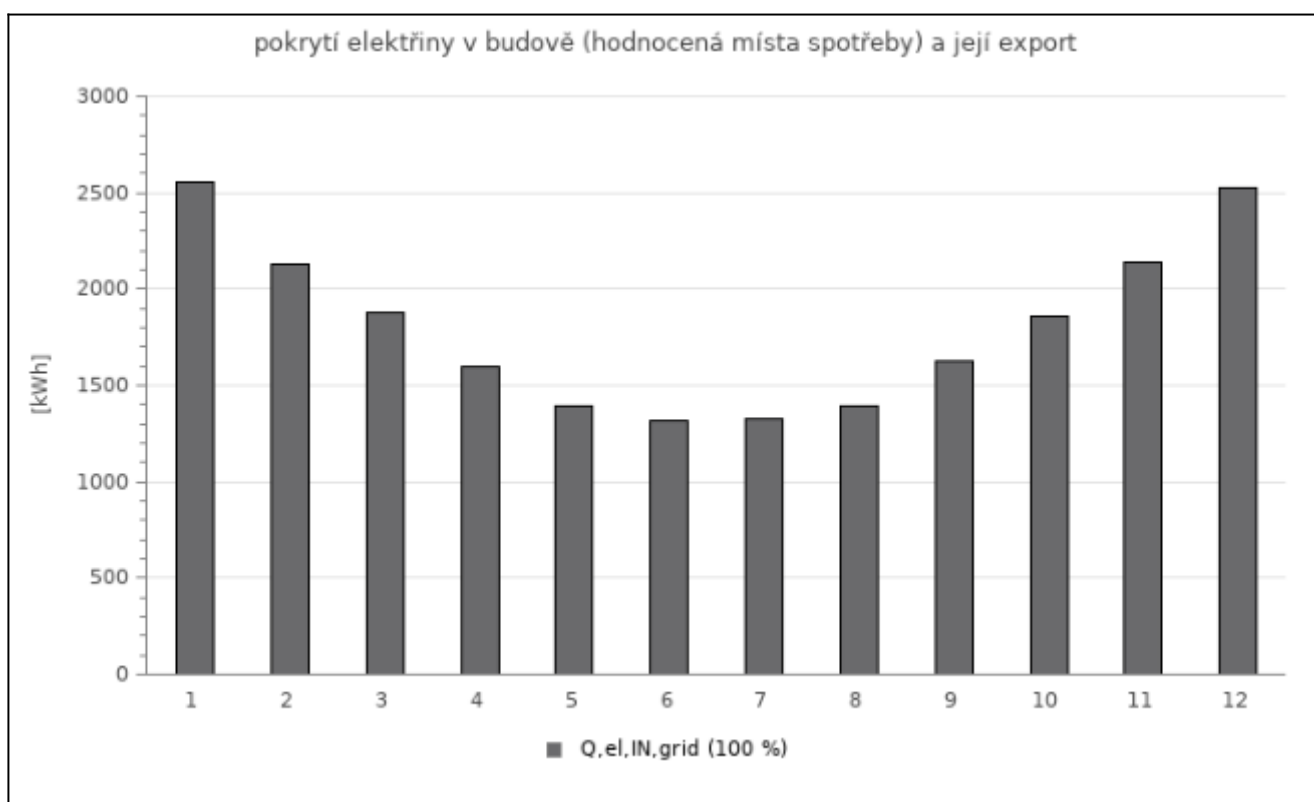
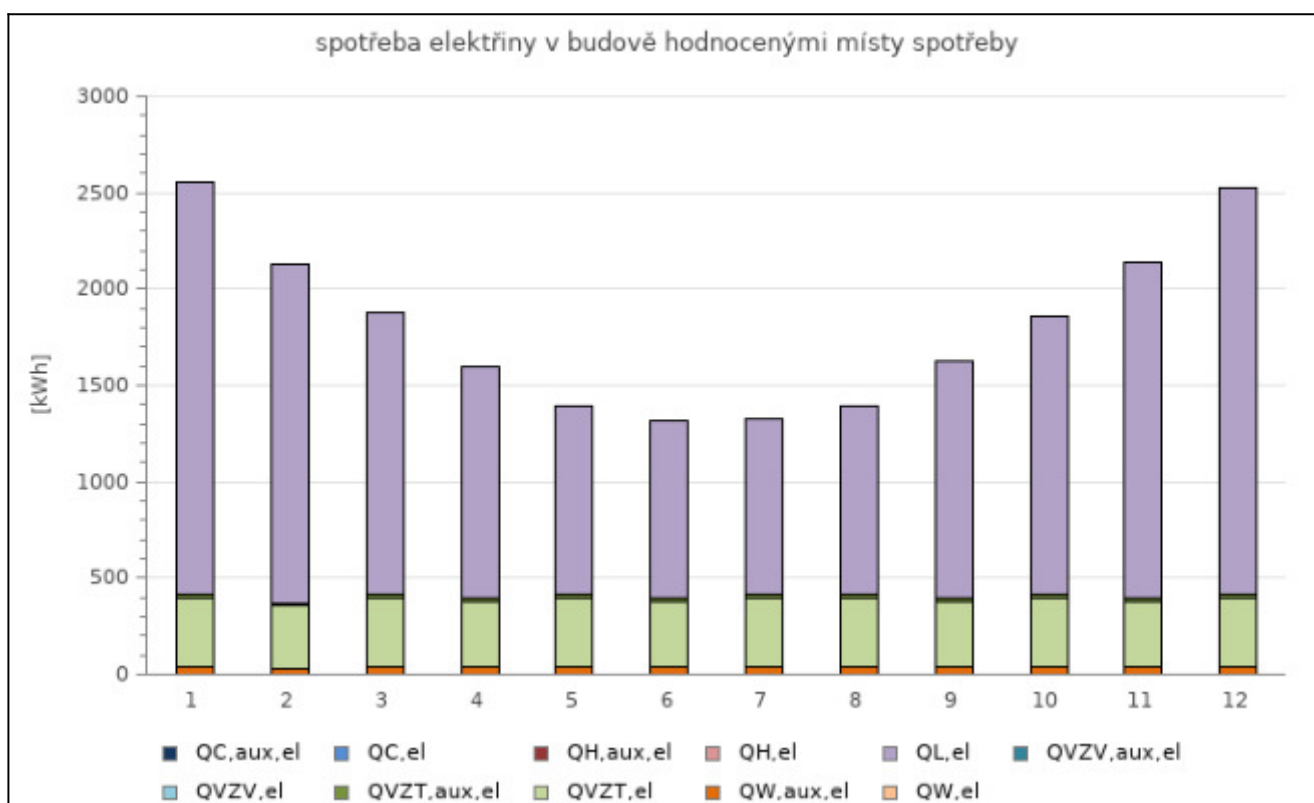
spotřeba elektřiny v budově pro zajištění hodnocených míst spotřeby

$Q_{H,el}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{H,aux,el}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,el}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,aux,el}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{VZT,el}$ (kWh)	357	322	357	345	357	345	357	357	345	357	345	357	4 203
$Q_{VZT,aux,el}$ (kWh)	19	17	19	18	19	18	19	19	18	19	18	19	219
$Q_{VZV,el}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{VZV,aux,el}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{W,el}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{W,aux,el}$ (kWh)	36	33	36	35	36	35	36	36	35	36	35	36	426

$Q_{L,el}$ (kWh)	2 139	1 759	1 463	1 196	985	915	915	985	1 224	1 449	1 745	2 111	16 886
$Q_{SUM,el}$ (kWh)	2 551	2 131	1 875	1 595	1 397	1 313	1 326	1 397	1 623	1 861	2 143	2 522	21 733

obnovitelné a kogenerační zdroje produkující elektřinu

U referenční budovy není dle vyhlášky o ENB předepsáno využití obnovitelných a kogeneračních zdrojů produkujících elektřinu.



spotřeba tepla v budově pro zajištění hodnocených míst spotřeby vytápění a přípravy teplé vody

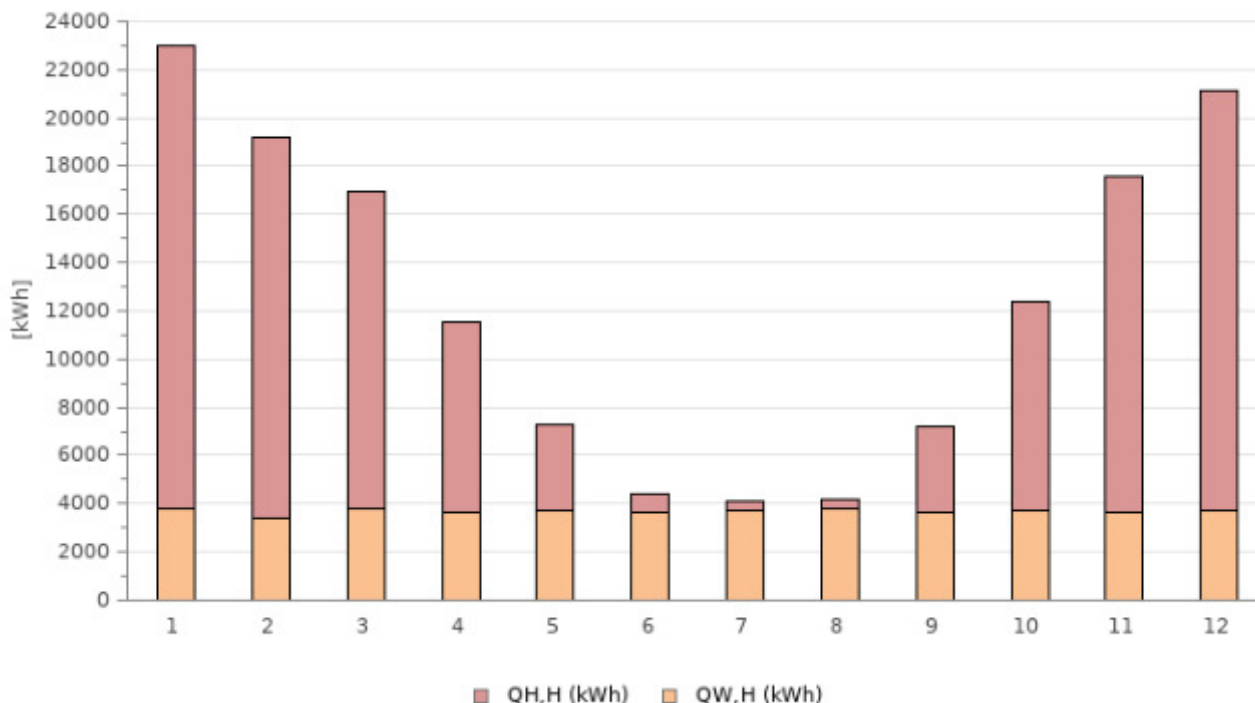
$Q_{H,H}$ (kWh)	19 186	15 744	13 173	7 863	3 551	704	366	377	3 570	8 640	13 952	17 429	104 554
$Q_{W,H}$ (kWh)	3 772	3 422	3 800	3 646	3 745	3 674	3 717	3 800	3 646	3 745	3 646	3 717	44 329

Q _{SUM,H} (kWh)	22 958	19 165	16 973	11 509	7 295	4 378	4 082	4 177	7 216	12 385	17 598	21 146	148 883
--------------------------	--------	--------	--------	--------	-------	-------	-------	-------	-------	--------	--------	--------	---------

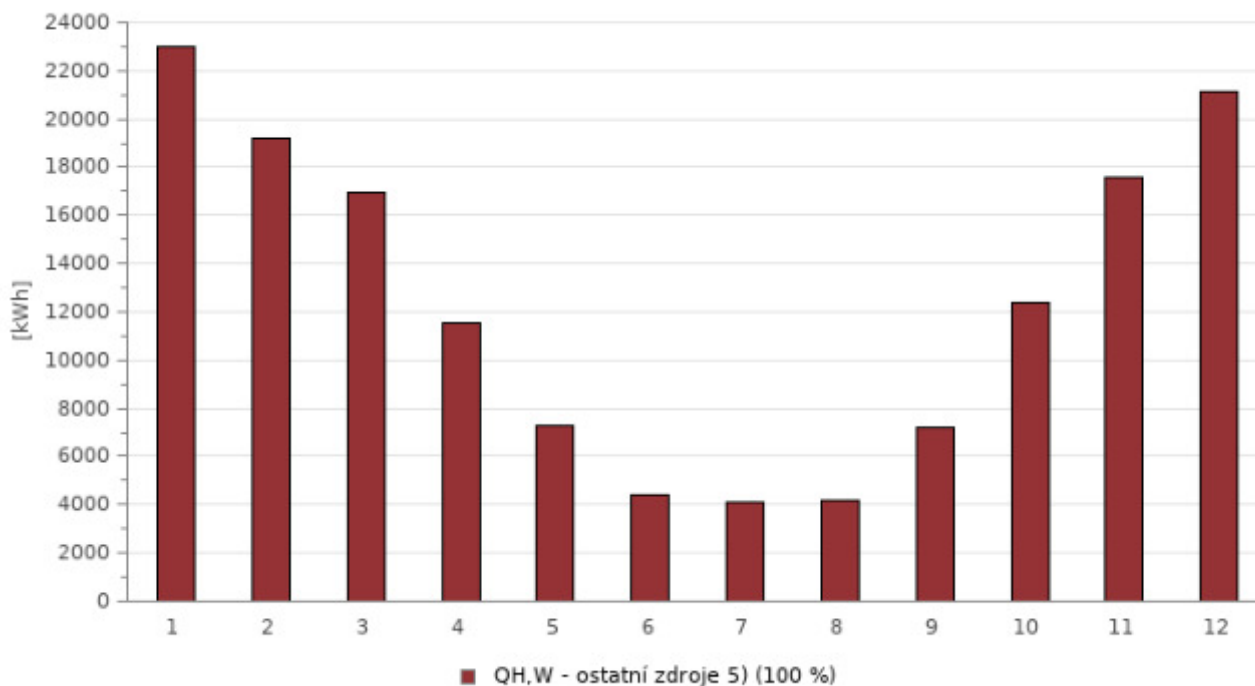
obnovitelné a kogenerační zdroje produkující teplo, odpadní teplo z chlazení vnitřního prostředí

Nebyly zadány obnovitelné zdroje produkující teplo. Pro účely tohoto výpisu není případně zadané tepelné čerpadlo za takový zdroj uvažováno.

spotřeba energie v budově pro vytápění a přípravu teplé vody (bez AUX)



spotřeba energie v budově pro vytápění a přípravu teplé vody dle zdrojů (bez AUX)

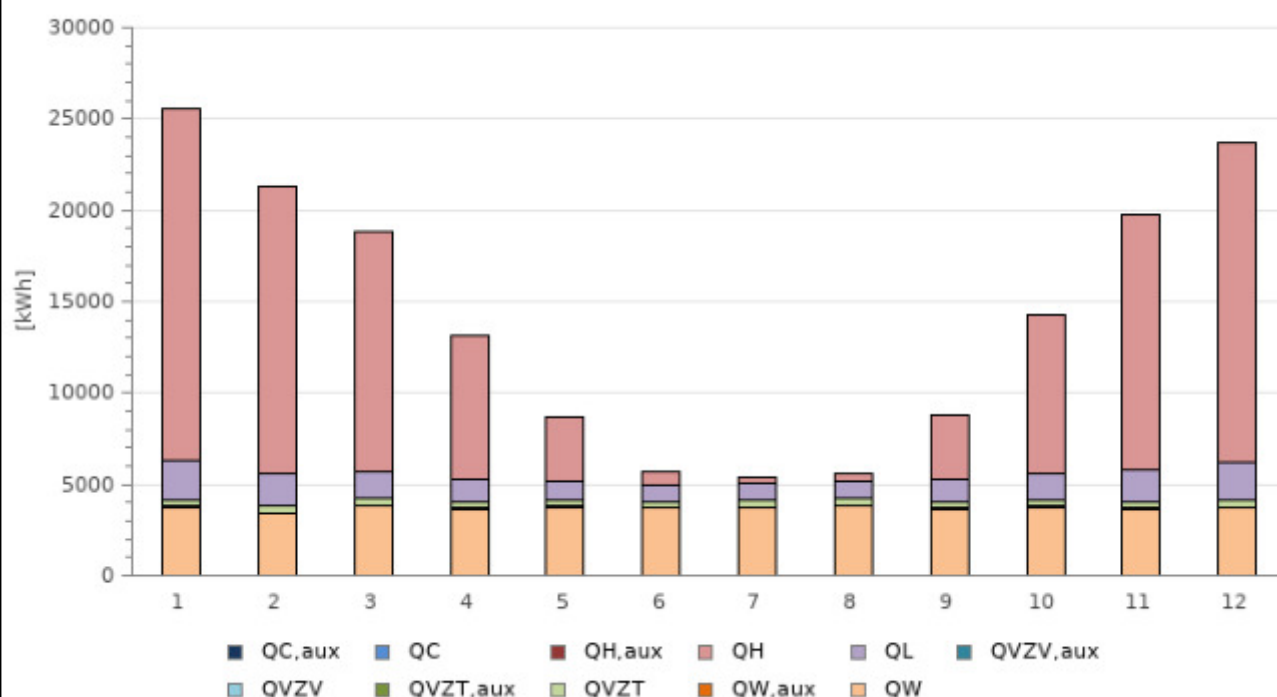


BUDOVA CELKEM

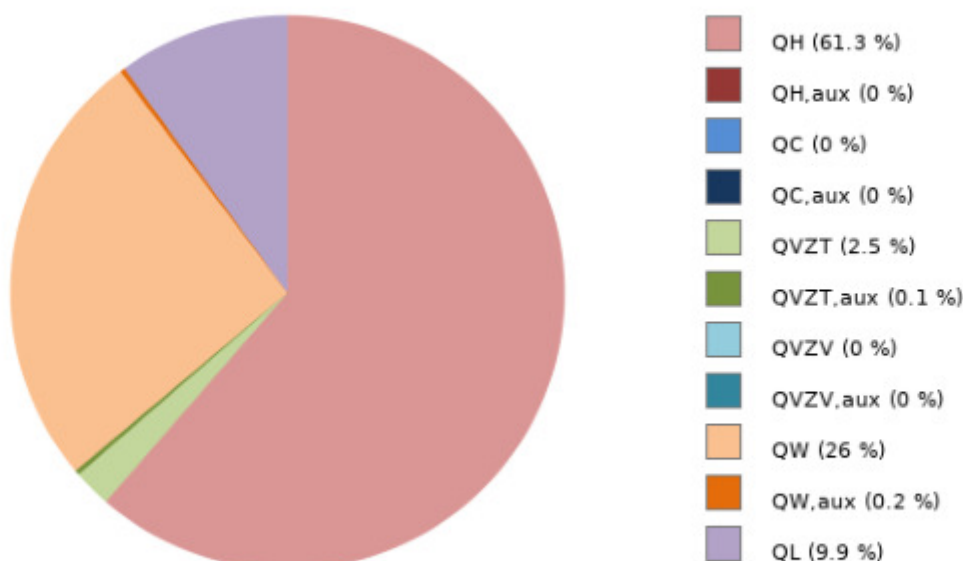
SPOTŘEBA ENERGIE V BUDOVĚ PRO HODNOCENÁ MÍSTA SPOTŘEBY

měsíce	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	SUMA
Q_H (kWh)	19 186	15 744	13 173	7 863	3 551	704	366	377	3 570	8 640	13 952	17 429	104 554
$Q_{H,aux}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Q_C (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{C,aux}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Q_{VZT} (kWh)	357	322	357	345	357	345	357	357	345	357	345	357	4 203
$Q_{VZT,aux}$ (kWh)	19	17	19	18	19	18	19	19	18	19	18	19	219
Q_{VZV} (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
$Q_{VZV,aux}$ (kWh)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Q_W (kWh)	3 772	3 422	3 800	3 646	3 745	3 674	3 717	3 800	3 646	3 745	3 646	3 717	44 329
$Q_{W,aux}$ (kWh)	36	33	36	35	36	35	36	36	35	36	35	36	426
Q_L (kWh)	2 139	1 759	1 463	1 196	985	915	915	985	1 224	1 449	1 745	2 111	16 886
Q_{SUM} (kWh)	25 509	21 296	18 848	13 103	8 692	5 691	5 409	5 574	8 838	14 246	19 742	23 668	170 616

spotřeba energie v budově pro hodnocená místa spotřeby



rozložení spotřeby energie v budově za hodnocená místa spotřeby za rok



KLASIFIKAČNÍ HRANICE

Klasifikační třída	Primární energie (neobnov.)	Celková dodaná energie	Vytápění	Chlazení	Nucené větrání	Vlhkostní úprava vzduchu	Teplá voda	Osvětlení
A	0,8 x ER	0,7 x ER	0,6 x ER	0,6 x ER	0,5 x ER	0,7 x ER	0,7 x ER	0,5 x ER
B	1,2 x ER	0,9 x ER	0,8 x ER	0,8 x ER	0,7 x ER	0,8 x ER	0,8 x ER	0,7 x ER
C	1,6 x ER	1,2 x ER	1,1 x ER	1,1 x ER	0,9 x ER	1 x ER	1 x ER	0,9 x ER
D	2,3 x ER	1,5 x ER	1,5 x ER	1,5 x ER	1,2 x ER	1,2 x ER	1,2 x ER	1,2 x ER
E	3 x ER	2 x ER	2 x ER	2 x ER	1,5 x ER	1,4 x ER	1,4 x ER	1,5 x ER
F	3,7 x ER	2,5 x ER	2,5 x ER	2,5 x ER	2 x ER	1,6 x ER	1,6 x ER	2 x ER
G	> 3,7 x ER	> 2,5 x ER	> 2,5 x ER	> 2,5 x ER	> 2 x ER	> 1,6 x ER	> 1,6 x ER	> 2 x ER
ER (kWh/m²rok)	104,28	152,44	93,42	0,00	3,95	0,00	39,99	15,09
A	83,42	106,71	56,05	0,00	1,98	0,00	27,99	7,54
B	125,14	137,20	74,73	0,00	2,77	0,00	31,99	10,56
C	166,85	182,93	102,76	0,00	3,56	0,00	39,99	13,58
D	239,84	228,66	140,12	0,00	4,74	0,00	47,98	18,10
E	312,84	304,88	186,83	0,00	5,93	0,00	55,98	22,63
F	385,84	381,10	233,54	0,00	7,90	0,00	63,98	30,17

poznámky

1) typ výpočtu (dle ČSN EN ISO 52 016-1)

A - nepřerušované vytápění nebo chlazení. Výpočtová vnitřní teplota se uvažuje dle zadání buď pro celou provozní dobu nebo celou mimoprovazní dobu. Záleží, jestli zóna obsahuje pouze provozní dobu nebo pouze mimoprovazní dobu.

B4 - (není případ A) pro případy přerušovaného vytápění nebo chlazení. Ve výpočtu se stanovuje průměrná teplota během měsíce dle čl. 6.6.11.3. (vytápění) a čl. 6.6.11.4 (chlazení)

B4+C - pro případy přerušovaného vytápění nebo chlazení, tj. včetně úseku neobsazení (část C), který reprezentují

činitelé $f_{H,nocc}$, resp. $f_{C,nocc}$ v hodnotách v intervalu (0;1).

5) graf spotřeby energie v budově pro vytápění a přípravu TV

Ostatní zdroje zahrnuje všechny tepelné zdroje zadané na formuláři TEPELNÉ ZDROJE (K, TČ, KVET, CZT) přiřazené k vytápění a přípravě TV. Jde-li o TČ, je spotřeba uvedena včetně energie okolí. U referenční budovy jsou ostatní zdroje referenčními zdroji tepla.

Legendu k vypisovaným údajům v tabulkách v protokolech mezivýsledků naleznete v článku technické knihovny [zde](#).

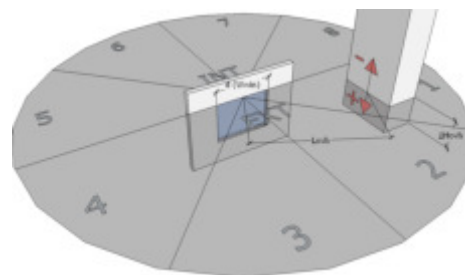
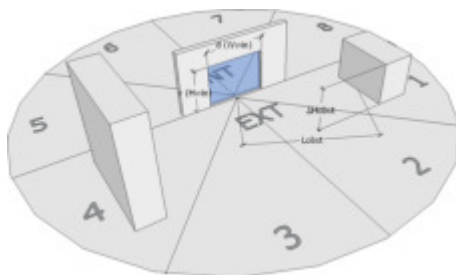
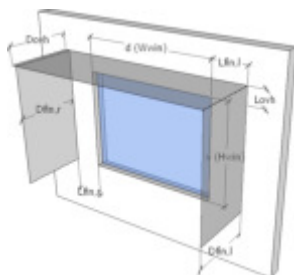
Příloha č.7

Protokol výpočtu nejvyšší denní teploty vzduchu v kritické
místnosti v letním období.

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 ΔH_{obst} L_{obst}							
	externí stínící překážky: rozměry (m):	horní přesahy ΔH_{ovh} L_{ovh}							
	pevné objekty na budově: rozměry (m):	horní přesahy D_{ovh} L_{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 - Jídelna

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 32 - Okno (Z), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 9 - OP (S) CP 450 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°

$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°

$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°

$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z2 - Kuchyňe

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 31 - Okno (J), 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 32 - Okno (Z), 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 33 - Dveře (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 14 - OP (J) CP 450 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z3 - Kanceláře

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), orientace: sever, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VYP 30 - Okno (V), orientace: východ, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VYP 31 - Okno (J), orientace: jih, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 11 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 13 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

Zóna Z4 - Komunikace

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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 33 - Dveře (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°

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
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

STN 13 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°

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
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

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°

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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 17 - Střecha vstup - přístavba, orientace: jih, sklon: 0°

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
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

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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	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	0,000

Zóna Z5 - Pokoje

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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 30 - Okno (V), orientace: východ, 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 31 - Okno (J), 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 32 - Okno (Z), 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 34 - Okno střešní (Z), orientace: západ, sklon: 75°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh _C (%)	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
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
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
sh _H (%)	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
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
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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 9 - OP (S) CP 450 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 10 - OP (V) CP 450 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 11 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 12 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 14 - OP (J) CP 450 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°

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
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
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
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

STN 16 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 19 - OP (S) CP 300 + EPS GW 160, orientace: sever, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 20 - OP (V) CP 300 + EPS GW 160, orientace: východ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 21 - OP (J) CP 300 + EPS GW 160, orientace: jih, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STN 22 - OP (Z) CP 300 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 23 - Střecha (S), orientace: sever, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 24 - Střecha (V), orientace: východ, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 25 - Střecha (J), orientace: jih, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 26 - Střecha (Z), orientace: západ, sklon: 75°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 27 - Střecha vikýř, orientace: jih, sklon: 0°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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

STR 28 - Strop na půdu, 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

Zóna Z6 - Sklady

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 29 - Okno (S), 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 30 - Okno (V), orientace: východ, 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
$F_{sh,gl,C} (-)$	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000		1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750		0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 31 - Okno (J), 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 3 - OP (S) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: sever, sklon: 90°

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
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

STN 4 - OP (V) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: východ, sklon: 90°

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
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

STN 5 - OP (J) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: jih, sklon: 90°

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
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

STN 6 - OP (Z) Isorast 250 + EPS GW 100, orientace: západ, sklon: 90°

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
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

STN 52 - SN Isorast 250 + CP 600, 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	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	0,000

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

Zóna Z7 - Suterén

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 50 - Okno (J) - suterén, 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 51 - Okno (Z) - suterén, 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

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 47 - OP (V) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: východ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 48 - OP (J) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: jih, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 49 - OP (Z) CP 600 + EPS PER 160- suterén, orientace: západ, sklon: 90°												
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
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
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
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

STN 52 - SN Isorast 250 + CP 600, 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

PDL 8 - Strop nad suterénem, 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

Zóna Z8 - Půda

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ VÝPLNÍ

VYP 43 - Okno střešní (V) půda, orientace: východ, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh_C (%)	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
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VYP 44 - Okno střešní (Z) půda, orientace: západ, sklon: 90°								režim C:			1,000	
								režim H:			1,000	
sh_C (%)	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
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
sh_H (%)	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
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STĚN

STN 15 - OP (Z) CP 450 + EPS GW 160, orientace: západ, sklon: 90°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ PODLAH

VÝPIS ZASTÍNĚNÍ STŘECH

STR 35 - Střecha (S) půda - přístavba, orientace: sever, sklon: 30°												
$F_{sh,O,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,C} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,O,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750
$F_{sh,H} (-)$	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750	0,750

STR 36 - Střecha (V) půda - přístavba, orientace: východ, sklon: 30°												
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
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
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
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

STR 37 - Střecha (J) půda - přístavba, orientace: jih, sklon: 30°												
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
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
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
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

STR 38 - Střecha (Z) půda - přístavba, orientace: západ, sklon: 30°												
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
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
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
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

STR 39 - Střecha (S) půda, orientace: sever, sklon: 45°												
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
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
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
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

STR 40 - Střecha (V) půda, orientace: východ, sklon: 45°												
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
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
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
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

STR 41 - Střecha (J) půda, orientace: jih, sklon: 45°												
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
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
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
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

STR 42 - Střecha (Z) půda, orientace: východ, sklon: 45°												
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
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
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
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

STR 18 - Strop na půdu - přístavba, 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

STR 28 - Strop na půdu, 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

Příloha č.8

Klimatická data referenčního roku a dlouhodobého průměru.

Ostrava-Mošnov								
2022	Topné dny	Průměrná teplota topných dní	DST	% rozložení denostupňů v měsících	Celková spotřeba tepla na vytápění a ohřev TV MWh	Skutečná spotřeba tepla na vytápění MWh	Spotřeba TV MWh	Normovaná spotřeba tepla na vytápění MWh
Celkem	237	3,61	3421,3	100,0%	130,105	90,448	39,657	102,707
01	31	1,14	584,8	17,1%	18,765	15,460	3,305	18,337
02	28	4,01	447,7	13,1%	15,140	11,836	3,305	15,838
03	31	3,69	505,6	14,8%	16,671	13,366	3,305	13,731
04	30	7,57	372,9	10,9%	13,163	9,858	3,305	9,367
05	16	7,51	87,2	2,5%	5,610	2,305	3,305	3,891
06	0	0,00	0	0,0%	3,305	0,000	3,305	0,000
07	0	0,00	0	0,0%	3,305	0,000	3,305	0,000
08	0	0,00	0	0,0%	3,305	0,000	3,305	0,000
09	12	4,12	116,4	3,4%	6,382	3,077	3,305	2,829
10	28	10,07	247,8	7,2%	9,856	6,551	3,305	9,086
11	30	4,78	456,7	13,3%	15,378	12,074	3,305	12,904
12	31	0,57	602,2	17,6%	19,225	15,920	3,305	16,724

Ostrava-Mošnov								
2023	Topné dny	Průměrná teplota topných dní	DST	% rozložení denostupňů v měsících	Celková spotřeba tepla na vytápění a ohřev TV MWh	Skutečná spotřeba tepla na vytápění MWh	Spotřeba TV MWh	Normovaná spotřeba tepla na vytápění MWh
Celkem	218	3,53	3070,9	100,0%	119,261	79,604	39,657	97,934
01	31	3,34	516,4	16,8%	16,691	13,386	3,305	17,980
02	28	2,11	500,9	16,3%	16,289	12,984	3,305	15,530
03	31	6,07	431,9	14,1%	14,500	11,196	3,305	13,464
04	30	7,58	372,5	12,1%	12,961	9,656	3,305	9,184
05	22	8,88	164,7	5,4%	7,574	4,269	3,305	3,816
06	0	0,00	0	0,0%	3,305	0,000	3,305	0,000
07	0	0,00	0	0,0%	3,305	0,000	3,305	0,000
08	0	0,00	0	0,0%	3,305	0,000	3,305	0,000
09	0	0,00	0	0,0%	3,305	0,000	3,305	0,000
10	15	5,75	121,7	4,0%	6,459	3,155	3,305	8,909
11	30	5,60	432	14,1%	14,503	11,198	3,305	12,653
12	31	2,88	530,8	17,3%	17,064	13,759	3,305	16,398

Dlouhodobý průměr				
Klimatický normál	Topné dny	Průměrná teplota topných dní	DST	% rozložení denostupňů v měsících
Celkem	247	2,88	3885	100,0%
01	31	-2,37	693,6	17,9%
02	29	-0,66	599,1	15,4%
03	31	3,25	519,4	13,4%
04	30	8,19	354,3	9,1%
05	20	8,15	147,2	3,8%
06	0	0,00	0	0,0%
07	0	0,00	0	0,0%
08	0	0,00	0	0,0%
09	14	5,77	107	2,8%
10	31	8,91	343,7	8,8%
11	30	3,73	488,1	12,6%
12	31	-0,41	632,6	16,3%