

PRŮKAZ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, a vyhlášky č. 264/2020 Sb., o energetické náročnosti budov

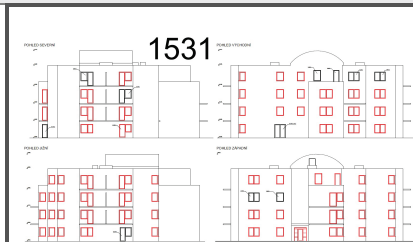
Ulice, č.p./č.o.: VZB BD Na Výšině 1531

PSČ, obec: 543 01 Vrchlabí

K.ú., parcelní č.: Podhůří-Harta [786331], parc. č. 877

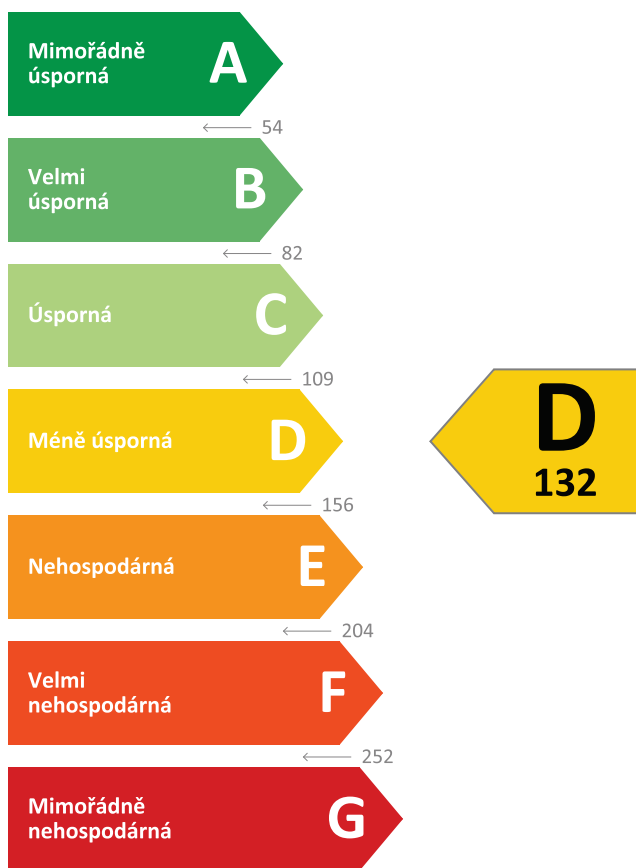
Typ budovy: Bytový dům

Celková energeticky vztažná plocha: 1915,2 m²



KLASIFIKAČNÍ TŘÍDA

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



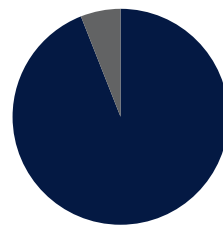
Požadavky pro změnu
dokončené budovy

jsou **SPLNĚNY**

ROZDĚLENÍ DODANÉ ENERGIE

MWh/rok

■ Ostatní SZTE - 171,4 (94 %)
■ Elektřina - 11,7 (6 %)



UKAZATELE ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI

	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy	0,39 W/(m ² .K)	D
	Měrná potřeba tepla na vytápění	50 kWh/(m ² .rok)	
	Celková dodaná energie	96 kWh/(m ² .rok)	C
	Vytápění	65 kWh/(m ² .rok)	D
	Chlazení	-	
	Nucené větrání	0 kWh/(m ² .rok)	B
	Úprava vlhkosti	-	
	Příprava teplé vody	25 kWh/(m ² .rok)	C
	Osvětlení	6 kWh/(m ² .rok)	D

Energetický specialista: Ing. Lenka Bradnová

Osvědčení č.: 0766

Kontakt: LBradnova128@seznam.cz

Ev. č. průkazu: 499378.1

Vyhotoveno dne: 30.4.2023

Podpis:

PRŮKAZ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, a vyhlášky č. 264/2020 Sb., o energetické náročnosti budov

A

IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE

ÚDAJE O BUDOVĚ / MÍSTĚ STAVBY			
Obec:	Vrchlabí	Část obce:	
Ulice:	VZB BD Na Výšině	Č.p / č. or. (č.ev.):	1531
Katastrální území:	Podhůří-Harta [786331]	Převládající typ využití:	Bytový dům
Parcelní číslo pozemku:	parc. č. 877	Památková ochrana budovy:	Bez památkové ochrany
Orientační období výstavby:	2002	Památková ochrana území:	Bez památkové ochrany

POPIS HODNOCENÉ BUDOVY
Základní členění budovy a zónování, typický profil užívání, popis konstrukcí obálky budovy a jejích technických systémů, významné renovace, apod.
Předmětem je bytový dům z roku 2002 s 22 byty. Nepravidelný půdorys, bez podsklepení, 4 nadzemní podlaží, plochá střecha a nad částí je půdní prostor. Obvodové stěny i stropy jsou ŽB. Objekt je zateplen KZS EPS 100 mm, sokl XPS 50 mm. Podlaha na terénu s EPS 50mm. Plochá střecha se spádovými klíny EPS 50 - 200 mm a XPS 140 mm. Terasa se spádovými klíny EPS 50 - 130 mm a XPS 140 mm. Většina výplní je 2sklo z doby výstavby, část již byla individuálně vyměněna. Vstupní dveře jsou původní z doby výstavby. Objekt je napojen na SZTE, v objektu je výměníková stanice, zdroj tepla pro UT a TV. Větrání je zajištěno okny. Předmětem projekt. dokumentace je Větší změna dokončené budovy a jsou navrženy následující opatření: Podlaha půdy bude zateplena MW v roštu tl. 200 mm (lambda 0,037). Většina oken bude vyměněna za výplně s max Uw= 0,82 W/(m2K). Vstupní dveře budou vyměny za výplně s max Uw= 1,02 W/(m2K). Ostatní konstrukce a výplně na systémové hranici obálky budovy zůstávají v původním stavu.

GEOMETRICKÉ CHARAKTERISTIKY		
Parametr	Jednotky	Hodnota
Objem budovy s upraveným vnitřním prostředím	m ³	5703,1
Celková plocha hodnocené obálky budovy	m ²	2289,6
Objemový faktor tvaru budovy	m ² /m ³	0,40
Celková energeticky vztažná plocha budovy	m ²	1915,2
Podíl průsvitných konstrukcí v ploše svislých konstrukcí	%	15,1

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 upraveným vnitřním prostředím (vytápění, chlazení), které mají definovanou návrhovou vnitřní teplotu dle ČSN 730540-3 a na zóny nevytápěné. Zónám jsou přiřazeny profily typického užívání.						
Ozn.	Označení zóny	Typ zóny dle ČSN 73 0331-1	Úprava vnitřního prostředí		Návrhová vnitř. teplota pro vytápění °C	Energeticky vztažná plocha m ²
			Vytápění	Chlazení		
Z1	Obytné prostory	Složena z více podzón:	☒	☐	20,0	1531,9
Z1.1	Prostory bytu	Obytné zóny - BD - byt	-	-	20,0	1407,2
Z1.2	Byt. jádra	Obytné zóny - BD - byt	-	-	20,0	124,8
Z2	Komunikace	Obytné zóny - komunikace	☒	☐	16,0	383,3
NZ1	Kopule (nevytáp)	-	☐	☐	-	-

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 účinnosti 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	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).

Ostatní SZTE	67,3 %	-	-	-	26,3 %	-	-	93,6 %
	123,27	-	-	-	48,16	-	-	171,42
Elektřina	0,4 %	-	0,0 %	-	0,1 %	5,8 %	-	6,4 %
	0,81	-	0,01	-	0,21	10,70	-	11,73

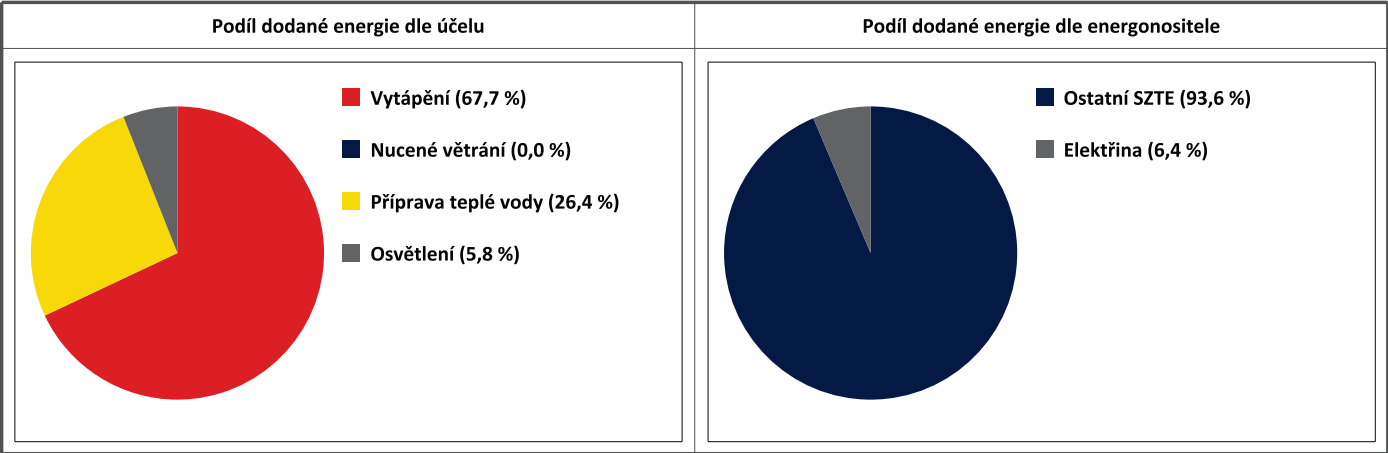
ENERGIE OKOLNÍHO PROSTŘEDÍ

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.

Budova nevyužívá energii okolního prostředí - Slunce, Země, vzduch, vítr, odpadní teplo z technologie.

CELKOVÁ DODANÁ ENERGIE

procentuelní podíl	67,7 %	-	0,0 %	-	26,4 %	5,8 %	-	100,0 %
kWh/m².rok	65	-	0	-	25	6	-	96
MWh/rok	124,07	-	0,01	-	48,37	10,70	-	183,15



C

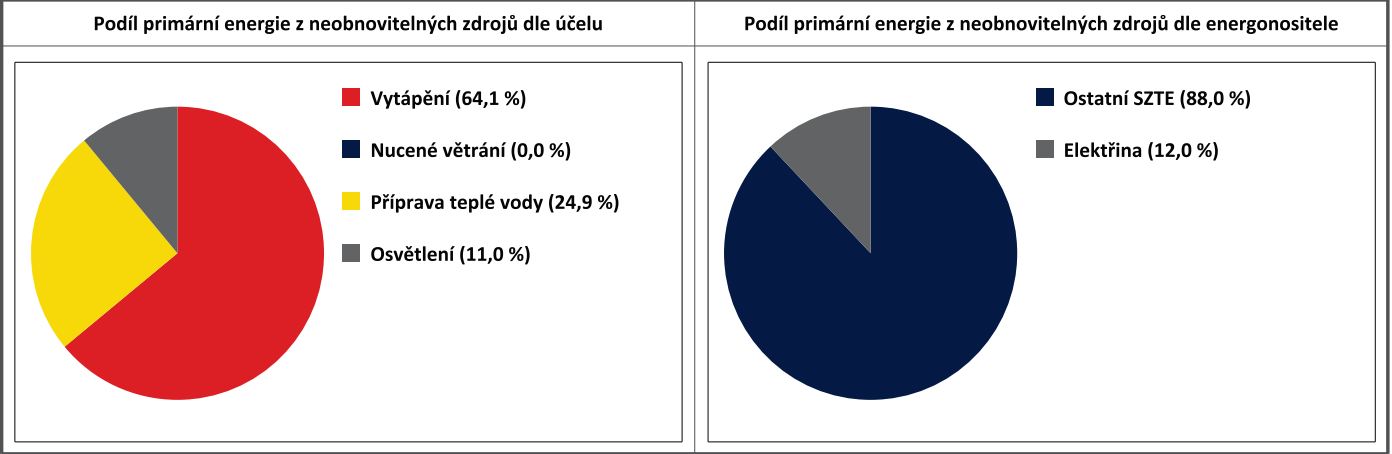
PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE

Primární energie z neobnovitelných zdrojů 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 neob. zdrojů energie	Vytápění	Chlazení	Nucené větrání	Úprava vlhkosti	Příprava teplé vody	Osvětlení	Ostatní	Celkem
% pokrytí									
Primární energie z neobnovitelných zdrojů energie v MWh/rok									

ENERGONOSITELE									
Ostatní SZTE	1,3	63,3 %	-	-	-	24,7 %	-	-	88,0 %
		160,25	-	-	-	62,61	-	-	222,85
Elektřina	2,6	0,8 %	-	0,0 %	-	0,2 %	11,0 %	-	12,0 %
		2,10	-	0,02	-	0,55	27,83	-	30,50

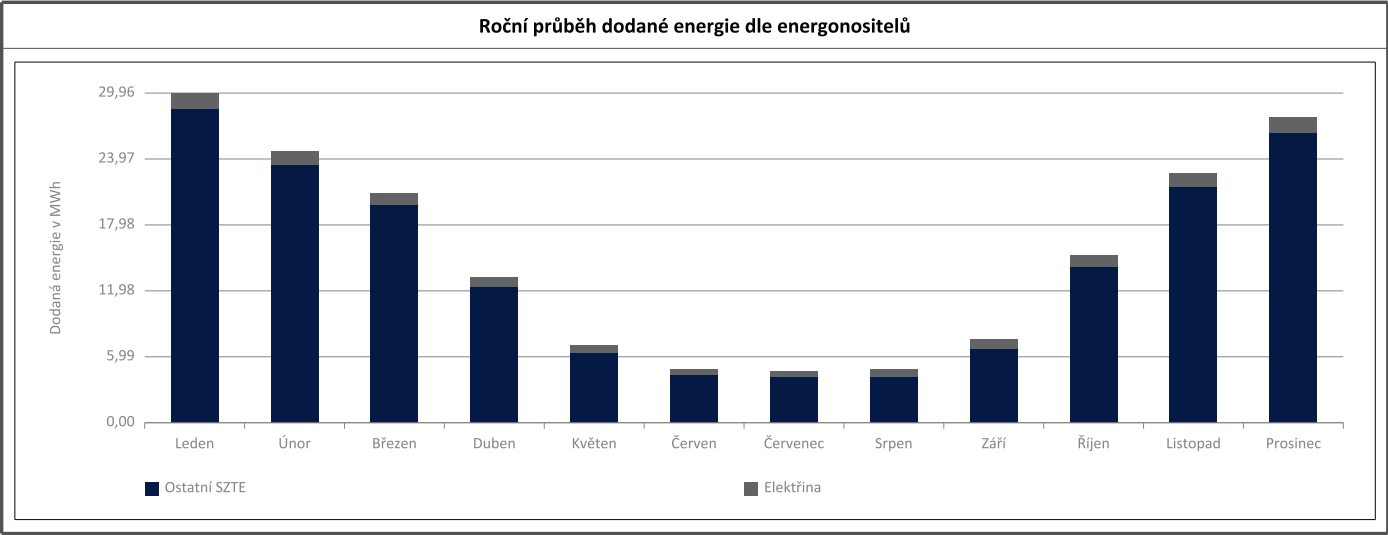
PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ ENERGIE								
procentuelní podíl	64,1 %	-	0,0 %	-	24,9 %	11,0 %	-	100,0 %
kWh/m².rok	85	-	0	-	33	15	-	132
MWh/rok	162,35	-	0,02	-	63,15	27,83	-	253,35



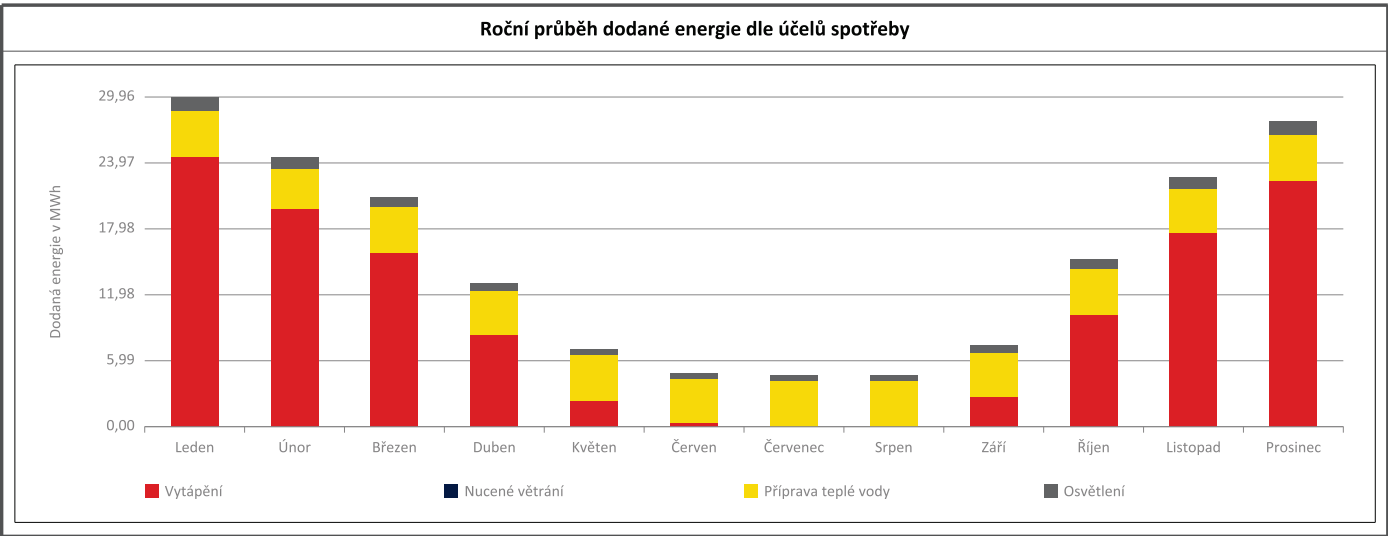
D

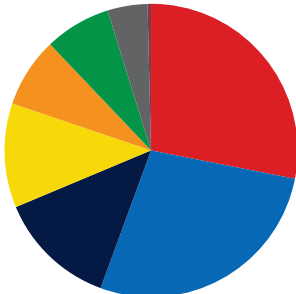
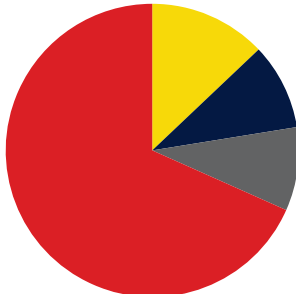
ROČNÍ PRŮBĚH DODANÉ ENERGIE

BILANCE DLE ENERGOSONITELŮ												
	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	29,96	24,63	20,92	13,13	7,03	4,97	4,70	4,75	7,56	15,11	22,64	27,75
Ostatní SZTE	28,50	23,42	19,88	12,26	6,30	4,36	4,09	4,09	6,70	14,09	21,43	26,30
Elektřina	1,46	1,21	1,04	0,86	0,73	0,62	0,61	0,66	0,86	1,03	1,21	1,45



BILANCE DLE ÚČELŮ SPOTŘEBY												
	Dodaná energie v MWh/rok											
	Leden	Únor	Březen	Duben	Květen	Červen	Červenec	Srpen	Září	Říjen	Listopad	Prosinec
Celkem	29,96	24,63	20,92	13,13	7,03	4,97	4,70	4,75	7,56	15,11	22,64	27,75
Vytápění	24,50	19,81	15,88	8,39	2,29	0,42	0,01	0,01	2,81	10,09	17,56	22,30
Chlazení	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
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	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Příprava teplé vody	4,11	3,71	4,11	3,98	4,11	3,98	4,11	4,11	3,98	4,11	3,98	4,11
Osvětlení	1,36	1,11	0,93	0,76	0,62	0,58	0,58	0,62	0,78	0,92	1,11	1,34
Ostatní	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-



E		BILANCE TEPELNÝCH TOKŮ			
BILANCE PRO REŽIM VYTÁPĚNÍ					
Celkové ztráty energie budovy jsou tvořeny prostupem tepla přes konstrukce obálky budovy, cíleným větráním a neřízeným větráním netěsnostmi - infiltrací. Ztráty energie 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	83,152	Solární zisky	MWh/rok	18,076
Větrání		38,548	Vnitřní zisky - lidé		13,332
Netěsnosti obálky - infiltrace		18,288	Vnitřní zisky - osvětlení a technologie		12,906
Celkem		139,988	Celkem		44,314
POTŘEBA ENERGIE NA VYTÁPĚNÍ		MWh/rok	95,674	kWh/m ² .rok	50
Bilance ztrát energie (%)			Bilance potřeby energie na vytápění (MWh/rok)		
Stěny vnější (28,1 %) Větrání (27,5 %) Netěsnosti (13,1 %) Výplně otvorů (11,5 %) Tepelné vazby (7,7 %) Kce k zemině (7,3 %) Střechy (4,4 %) Kce k nevyt. prost. (0,4 %) 			Solární zisky (18,1) Vnitřní zisky - lidé (13,3) Vnitřní zisky - ostatní (12,9) Potřeba energie na vytápění (95,7) 		
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						
Obálkou budovy je soubor všech teplosměnných konstrukcí na systémové hranici celé budovy, které jsou vystaveny přilehlému prostředí, jež tvoří venkovní vzduch (EXT), přilehlá zemina (ZEM), vnitřní vzduch v přilehlém nevytápěném prostoru (NEVYT) nebo sousední budově (SOUS). Budova může být rozdělena na teplotní zóny o různých návrhových vnitřních teplotách s různými požadavky na obalové konstrukce. Hodnocené konstrukce jsou porovnávány s referenční hodnotou, která odpovídá platnému požadavku pro novostavby.								
Přehled stavebních prvků a konstrukcí na obálce budovy		Návrhová vnitřní teplota zóny	Přiléhající prostředí	Plocha konstrukce	Součinitel prostupu tepla konstrukce			
					Vypočtená hodnota	Požadavek ČSN 73 0540-2	Referenční hodnota	Dosažená úroveň vypočtená / referenční hodnota
Ozn.	Název	°C	---	m²	W/m².K			
STĚNY VNĚJŠÍ				1099,0				
SV1	Obvod. plášť	20,0	EXT	997,2	0,366	0,30	0,30	122 %
SV2	Obvod. plášť	16,0	EXT	69,4	0,366	0,40	0,40	92 %
SV3	Sokl	20,0	EXT	31,0	0,594	0,30	0,30	198 %
SV4	Sokl	16,0	EXT	1,3	0,594	0,40	0,40	149 %
STŘECHY				426,6				
ST1	STP1 Plochá střecha	20,0	EXT	326,9	0,147	0,24	0,24	61 %
ST2	STP1 Plochá střecha	16,0	EXT	25,1	0,147	0,32	0,32	46 %
ST3	STP3 Terasa	20,0	EXT	74,6	0,159	0,24	0,24	66 %
KONSTRUKCE K ZEMINĚ				497,5				
PZ1	Podlaha na terénu	20,0	ZEM	394,1	0,591	0,45	0,45	131 %
PZ2	Podlaha na terénu	16,0	ZEM	103,3	0,591	0,60	0,60	99 %
KONSTRUKCE K NEVYTÁPĚNÝM PROSTORŮM				70,9				
KN1	*STP2+MW20 Strop pod půdou	20,0	NEVYT	22,6	0,114	0,30	0,30	38 %
KN2	*STP2+MW20 Strop pod půdou	16,0	NEVYT	48,3	0,114	0,40	0,40	29 %
VÝPLNĚ OTVORŮ				195,7				
VO1	*VO1 Okna 082 050	20,0	EXT	149,7	0,820	1,50	1,50	55 %
VO2	*VO1 Okna 082 050	16,0	EXT	7,4	0,820	2,00	2,00	41 %
VO3	VO2 Okna 090 050	20,0	EXT	21,0	0,900	1,50	1,50	60 %
VO4	VO3 Okna 130 067	20,0	EXT	5,4	1,300	1,50	1,50	87 %
VO5	*VO4 Okna 082 050	20,0	EXT	3,7	0,820	1,50	1,50	55 %
VO6	*Dveře vstupní 102 050	16,0	EXT	4,5	1,020	2,30	2,27	45 %
VO7	Dveře plné 180 000	16,0	EXT	4,1	1,800	2,30	2,27	79 %
TEPELNÉ VAZBY								
Vliv tepelných vazeb vyjadřuje úroveň tepelně technické kvality řešení napojení jednotlivých konstrukcí (např. vnější stěny na střechu, popř. na výplň otvoru) a případný průnik tyčového prvku stavební konstrukcí, které mohou při řešení přinášet zeslabení tloušťky tepelněizolační vrstvy, narušení její souvislosti a narušení vodivějšími prvky.								
Vliv tepelných vazeb					0,050		0,020	250 %

G

TECHNICKÉ SYSTÉMY BUDOVY

VYTÁPĚNÍ									
V případě, že je zdrojem tepla zařízení pro kombinovanou výrobu tepla a elektřiny nebo solární systém, jsou bilance uvedeny v samostatné tabulce.									
Ozn.	Zdroj tepla	Soustava 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 tepla na vytápění
					%	COP			% pokrytí
		kW		MWh/rok			%	%	MWh/rok
ZT1	Předávací stanice v budově	-	ostatní SZTE	123,3	98,0	-	90,0	88,0	100,0 %
									95,7

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
		m³/hod	m³/hod	MWh/rok	%	%	W.s/m³	%
VT1	Odtahov. ventilátory	9600,0	81,2	0,006	5,0	-	875,0	67,9

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	Soustava 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 a akumulace teplé vody	Sezónní potřeba teplé vody	Potřeba tepla na ohřev teplé vody
					%	COP			% pokrytí
		kW		MWh/rok			%	m³/rok	MWh/rok
ZT1	Předávací stanice v budově	-	ostatní SZTE	48,2	98,0	-	66,5	600,4	100,0 %
									31,4

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
		---	m²	lux	---	---	---	---
OS1	Obytné prostory	Normové osvětlení	1531,9	100,0	1,70	1,00	1,00	0,80
OS2	Komunikace	LED	383,3	75,0	0,86	1,00	1,00	0,80

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 tepelných ztrát obálkou budovy zateplením nebo snížení tepelné zátěže v letním období instalací stínících prvků. Následně je vyhodnocena možnost zpětného získávání energie (odpadní 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	Opatření nejsou navržena
KROK 2	Využití zařízení pro zpětné získávání tepla	Možno zvážit instalaci systému nuceného větrání do bytů.
KROK 3	Zlepšení účinnosti technických systémů budovy	Opatření nejsou navržena.

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	Možno zvážit instalaci FVE na střechu objektu.
	Kombinovaná výroba elektřiny a tepla	NE	-	-	KVET není pro daný typ provozu vhodný.
	Soustava zásobování tepelnou energií	ANO	ANO	ANO	Objekt je napojen na SZTE.
	Tepelná čerpadla	ANO	NE	ANO	Instalace TČ je tech. možná. Ovšem nepředpokládá se ekonomická proveditelnost.

NAVRŽENÝ SOUBOR OPATŘENÍ				
Popis souboru opatření	Opatření navržena pro dosažení klasifikační třídy C: Navržena instalace systému nuceného větrání se zpětným získáváním tepla do bytů.			
	Potřeba energie na vytápění, chlazení a přípravu teplé vody	Celková dodaná energie	Primární energie z neobnovitelných zdrojů energie	Klasifikační třída primární energie z neobnovitelných zdrojů energie
	kWh/m².rok	kWh/m².rok	kWh/m².rok	
	MWh/rok	MWh/rok	MWh/rok	
Hodnocená budova	66	96	132	
	127,0	183,2	253,3	
Soubor navržených opatření	51	77	109	
	97,1	147,0	209,7	
Dosažená úspora energie	15	19	23	
	29,9	36,2	43,6	

I	PŘEHLED PLNĚNÍ ZÁVAZNÝCH POŽADAVKŮ VYHLÁŠKY							
CELKOVÉ HODNOCENÍ PLNĚNÍ POŽADAVKŮ VYHLÁŠKY								
Požadavek vyhlášky dle:		§ 6 odst. 2 písm. c) a/nebo d)			Splněno:		ANO	
REFERENČNÍ BUDOVA								
Úroveň referenční budovy:		Dokončená budova a její změna						
Snížení referenční hodnoty primární energie z neobnovitelných zdrojů energie	Druh budovy nebo zóny		Energeticky vztažná plocha		Měrná potřeba na vytápění referenční budovy		Míra snížení	
			m²		KWh/m².rok		%	
	Obytná		1531,9		58		3,0	
Obytná		383,3		30		3,0		
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	Příléhající prostředí	Vypočtená hodnota	Referenční hodnota	Splněno
MĚNĚNÉ/NOVÉ STAVEBNÍ PRVKY A KONSTRUKCE								
Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u změny dokončené budovy při plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c)								
Součinitel prostupu tepla konstrukce	W/m².K	KN1	*STP2+MW20 Strop pod	20,0	NEVYT	0,114	0,200	ANO
		KN2	*STP2+MW20 Strop pod	16,0	NEVYT	0,114	0,270	ANO
		VO1	*VO1 Okna 082 050	20,0	EXT	0,820	1,200	ANO
		VO2	*VO1 Okna 082 050	16,0	EXT	0,820	1,600	ANO
		VO5	*VO4 Okna 082 050	20,0	EXT	0,820	1,200	ANO
		VO6	*Dveře vstupní 102 050	16,0	EXT	1,020	1,600	ANO
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. c)								
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)								
X	-	-	-	-	-	-		
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)								
X	-	-	-	-	-	-		
PRIMÁRNÍ ENERGIE Z NEOBNOVITELNÝCH ZDROJŮ 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)								
X	-	-	-	-	-	-		

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

METODA VÝPOČTU			
Použitý software:	ENERGIE (Svoboda Software)	Verze software:	verze 2021.0
Klimatická data:	Jednotná pro ČR - ČSN 73 0331-1	Metoda výpočtu:	Měsíční krok podle EN ISO 52016-1

ÚDAJE O PROJEKTOVÉ DOKUMENTACI STAVBY			
Název stavby:	SNÍŽENÍ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI - VÝMĚNA OKEN Na Výšině 1530 - 1533,	Stupeň PD:	
Stavebník:	Bytové družstvo LIŠČÍ KOPEC	IČ:	25451413
Generální projektant:	ARAGON ELL, s.r.o.	IČ:	28820525
Zodpovědný projektant:	Ing. Lukáš Tauchman	Č. autorizace:	ČKAIT 0602278

DALŠÍ ZDROJE INFORMACÍ	
Bezplatná poradenská služba:	https://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis
Katalog úspor energie:	http://www.kataloguspor.cz/

K	ENERGETICKÝ SPECIALISTA
----------	--------------------------------

ENERGETICKÝ SPECIALISTA			
Jméno / obchodní firma:	Ing. Lenka Bradnová	Číslo oprávnění:	0766
Telefon:	737 032 298	E-mail:	LBradnova128@seznam.cz

URČENÁ OSOBA			
<i>V případě, že je energetickým specialistou právnická osoba, musí být v souladu s §10 odst. 2 písm. b) určena fyzická osoba, která je držitelem oprávnění k výkonu činnosti energetického specialisty.</i>			
Jméno a příjmení:	-	Číslo oprávnění:	-

PLATNOST PRŮKAZU			
<i>Dle zákona č. 406/2000 Sb. §7a odst. 4 je platnost průkazu 10 let ode dne jeho vyhotovení nebo do větší změny dokončené budovy anebo do změny způsobu vytápění, chlazení nebo přípravy teplé vody.</i>			
Evidenční číslo průkazu:	499378.1	Podpis energetického specialisty:	
Datum vyhotovení průkazu:	30.4.2023		
Platnost průkazu do:	30.4.2033		

Příloha 1

Obsah

1.	Identifikační údaje.....	3
2.	Vyhodnocení Nová zelená úsporám	4
3.	Základní údaje o předmětu hodnocení.....	7
3.1.	Situace.....	7
3.2.	Fotodokumentace původního stavu	7
3.3.	Popis objektu	8
3.4.	Souhrn opatření.....	8
3.5.	Popis konstrukcí	8
3.6.	Stavební schémata.....	9
3.7.	Model budovy	12
4.	Závěrečné hodnocení zpracovatele	13
5.	Oprávnění zpracovatele	14
6.	Výpočet součinitele prostupu tepla (pouze elektronicky)	15
6.1.	Původní stav	15
6.2.	Navrhovaný stav.....	19
7.	Výpočet ENERGIE Svoboda Software (pouze elektronicky)	20
7.1.	ENERGIE Původní stav – referenční budova	20
7.2.	ENERGIE Navrhovaný stav – referenční budova	36
7.3.	ENERGIE Původní stav.....	52
7.4.	ENERGIE Navrhovaný stav.....	69

1. Identifikační údaje

Předmět:	
Typ objektu:	Bytový dům
Adresa stavby:	Na Výšině 1531, Vrchlabí
Katastrální území:	Podhůří-Harta [786331]
Parcela číslo:	parc. č. 877
Vlastník nebo stavebník:	Bytové družstvo LIŠČÍ KOPEC
Adresa:	Masarykova 522/12, Liberec I-Staré Město
IČ:	25451413
Telefon/ Mail:	-/-
Kontaktní osoba:	-
Zadavatel:	ARAGON ELL, s.r.o.
Adresa:	Heřmanice 126, Nová Paka
IČ:	28820525
Telefon, mail:	731 455 285, tauchman@aragonell.cz
Kontaktní osoba:	Tereza Komárková, komarkova@aragonell.cz
Zpracovatel:	Ing. Lenka Bradnová
Adresa:	Měník 128, 503 64 Měník
IČ:	73641456
Telefon/ Mail:	737 032 298/ LBradnova128@seznam.cz
Energetický specialista:	Ing. Lenka Bradnová
Adresa:	Měník 128, 503 64 Měník
IČ:	73641456
Číslo oprávnění:	0766
Datum vydání osvědčení:	20. listopadu 2009 (energetické audit) 21. dubna 2010 (průkazy energetické náročnosti)
pojišťovna:	Kooperativa pojišťovna, a.s., Vienna Insurance Group

Výsledkem posouzení je zpracování protokolu k průkazu energetické náročnosti (PEN) a jeho grafické vyjádření. Posouzení vychází z požadavků zákona 406/2000 Sb., o hospodaření energií, v platném znění, a jeho prováděcí vyhlášky č. 264/2020 Sb., o energetické náročnosti budov, platné od 1. 9. 2020.

Celkové hodnocení budovy vychází z výpočetní metodiky, která slouží pro vzájemné porovnání budov stejného účelu a provozu pro zařazení do klasifikačních tříd. Vypočtené spotřeby energií nemusí souhlasit se skutečnými fakturovanými údaji. V případě stavební změny objektu či změny způsobu vytápění či přípravy TV apod., je nutno zkontrolovat dopad na zpracovaný Průkaz energetické náročnosti a případně vyhotovit jeho aktualizaci.

Vyhodnocení objektu vychází plně z poskytnutých podkladů. Zhotovitel nenese zodpovědnost za chyby, které se mohou objevit v projektové dokumentaci, stejně tak za odchylky vzniklé či zjištěné při vlastní realizaci.

V případě změny projektové dokumentace je nutno zkontrolovat dopad na zpracovaný Průkaz energetické náročnosti a případně vyhotovit jeho aktualizaci.

2. Vyhodnocení Nová zelená úsporám

BD Vrchlabí 1531					
Původní stav			Navrhovaný stav		
Oprávnění energetického specialisty			0766		
Evidenční číslo ENEX			499378.0		
Evidenční číslo pro NZU			499 378		
Oblast:			A – zateplení		
Podoblast:			Dílčí		
	Jednotka	Požadavek	Původní stav	Návrhový stav	Vyhodnocení
Součinitel prostupu tepla konstrukce na obálce budovy, na které je prováděno opatření	$U_{N,20}$ W/(m²K)	$\leq 0,7 \cdot U_{N,20}$	-		Viz dále
Součinitel prostupu tepla měněných výplní svislých konstrukcí na obálce budovy	$U_{N,20}$ W/(m²K)	$\leq 0,6 \cdot U_{N,20}$	-		Viz dále
Průměrný součinitel prostupu tepla referenční budovy	$U_{em,R}$ W/(m²K)	Bez požadavku	-	0,41	-
Průměrný součinitel prostupu tepla budovy	U_{em} W/(m²K)	Bez požadavku	0,46	0,39	nehodnoceno
Snížení průměrného součinitele prostupu tepla obálkou budovy oproti stavu před realizací	U W/(m²K)	$\geq 10 \%$	-	15,22%	OK
Primární energie z neobnovitelných zdrojů dodané energie	MWh/rok	-	284,757	253,347	OK
Snížení výpočtové hodnoty celkové primární energie z neobnovitelných zdrojů dodané energie	-	$\geq 10 \%$	-	11,03%	
Celková dodaná energie do budovy	MWh/rok	-	207,311	183,153	OK
Snížení výpočtové hodnoty celkové dodané energie do budovy	-	$\geq 10 \%$	-	11,65%	

Tabulka 3 – Požadované parametry v oblasti A – zateplení

Sledovaný parametr	Podporovaná opatření			
	Památky	Dílčí	Základ	Komplex
Průměrný součinitel prostupu tepla obálkou budovy	bez požadavku		$\leq 1,0 U_{em,R}$	$\leq 0,84 U_{em,R}$
Součinitel prostupu tepla konstrukce na obálce budovy, na které je prováděno opatření	Splnění požadavků vyhl. č. 264/2020 Sb. a ČSN 73 0540-2	$\leq 0,7 U_{N,20}$	Splnění požadavků vyhl. č. 264/2020 Sb. a ČSN 73 0540-2	
Součinitel prostupu tepla měněných výplní otvorů svislých konstrukcí na obálce budovy ¹		$\leq 0,6 U_{N,20}$		
Procentní snížení průměrného součinitele prostupu tepla obálkou budovy oproti stavu před realizací opatření	$\geq 10 \%$		$\geq 20 \%$	
Snížení výpočtové hodnoty celkové primární energie z neobnovitelných zdrojů dodané do budovy	$\geq 10 \%$		$\geq 30 \%$	
Snížení výpočtové hodnoty celkové dodané energie do budovy	$\geq 10 \%$			
<i>U_{em,R}</i> - průměrný součinitel prostupu tepla referenční budovy, stanovený v souladu s vyhl. č. 264/2020 Sb., o energetické náročnosti budov, ve znění pozdějších předpisů (<i>f_R</i> = 1,0).				
<i>U_{N,20}</i> - požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla pro daný typ konstrukce a návrhovou teplotu v posuzované zóně budovy dle ČSN 730540-2 ve znění platném k datu podání žádosti.				

BD Vrchlabí 1531		
Oblast podpory A	Plocha [m ²]	[Kč]
Stěny vnější, střechy, podlahy nad ext, lehké obvodové pláště, konstrukce k nevytápěným prostorům a k sousední budově	70,85	49 595
Výplně otvorů	165,23	363 506
Konstrukce k zemině	0	0
Součet		413 101
Nevyhovující konstrukce	0,0	0
Nevyhovující konstrukce - výplně	0	0
Nevyhovující konstrukce - zemina	0	0
Podpora na jednotlivé konstrukce obálky budovy		413 101
Maximální výše podpory se stanoví jako součet jednotkových výší podpory na jednotlivé konstrukce obálky budovy, na kterých je prováděno opatření dle energetického hodnocení.		
Další oblasti, kde je možno žádat o dotaci:		
Statické zajištění a komplexní příprava podkladu před instalací ETICS	-	200 Kč/m ²
Eliminace tepelných mostů u stávajících balkonů a lodžii (m ²)	-	3 500 Kč/m ²
E – PROJEKTOVÁ PODPORA	A – Zateplení	40 000
E - Posouzení vad statiky objektu pro opatření A - zateplení		10 000
E - Hydraulický výpočet otopné soustavy ústředního vytápění a její zaregulování	A – zateplení a C.1 – výměny zdroje	1 000 Kč/b.j.
E – PUBLICITA	informační plachta štítek	5 000 2 500

Tabulka 2 – Výše podpory v oblasti A – zateplení

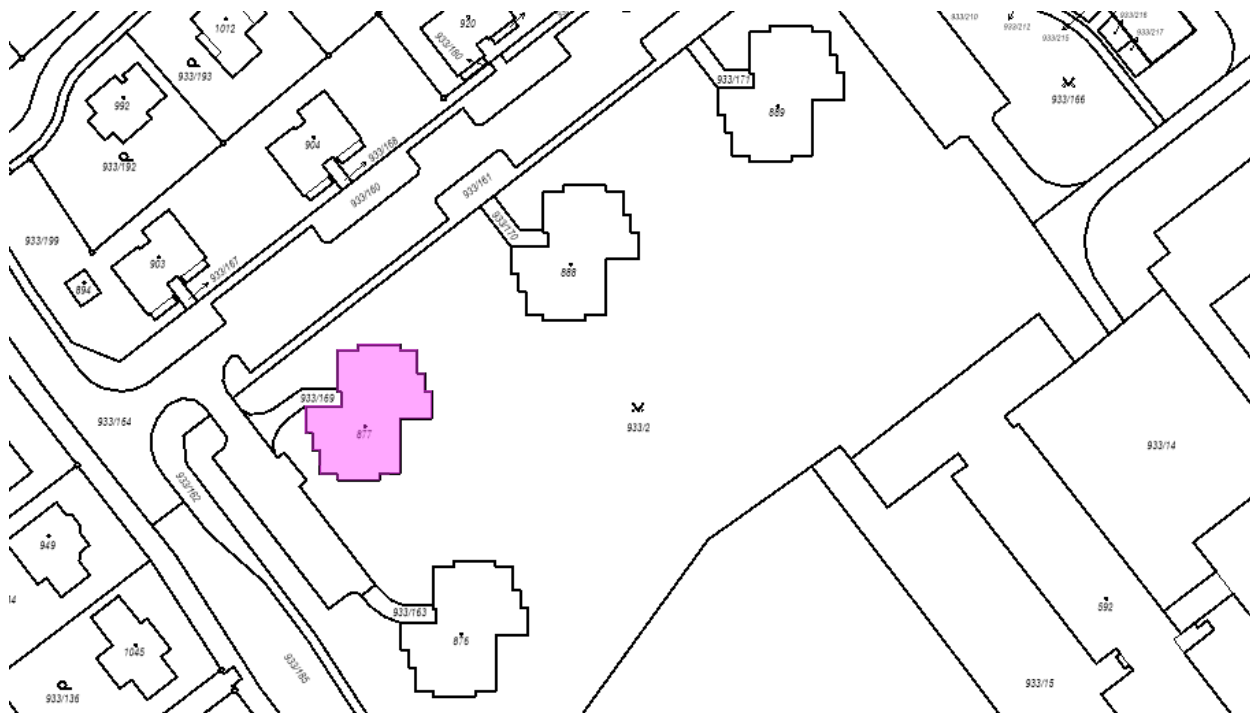
Typ konstrukce	Podporovaná opatření			
	Dílčí [Kč/m ²]	Základ [Kč/m ²]	Komplex [Kč/m ²]	Památky [Kč/m ²]
Stěny vnější, střechy, podlahy nad venkovním prostorem, lehké obvodové pláště, konstrukce k nevytápěným prostorům a k sousední budově	700	900	1150	900
Výplně otvorů	2 200	3 000	3 800	3 800
Konstrukce k zemině	800	1 050	1 300	1 050
Statické zajištění a komplexní příprava podkladu před instalací ETICS	200			
Eliminace tepelných mostů u stávajících balkonů a lodžii	3 500 dle podlahové plochy balkonu/lodžie v navrhovaném stavu			

Bytový dům splňuje všechny podmínky dotačního programu Nová zelená úsporám pro období 2021+ v následující oblasti.

Vyhodnocení dílčích konstrukcí podle ČSN 73 0540-2:2011 a NZU 2021						
Měněná konstrukce - stěny, střechy, podlahy ext atd.	Plocha konstrukce m2	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný U _{N,20} [W/(m²K)]	Požadovaný NZU 0,7*U _{N,20} [W/(m²K)]	Požadovaný NZU 0,6*U _{N,20} [W/(m²K)]	Vyhodnoce ní (Dílčí) [-]
*STP2+MW20 Strop pod půdou	70,9	0,114	0,30	0,210	-	vyhovuje
Měněná konstrukce - podlahy na zemině, suterénní stěny	Plocha konstrukce m2	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný U _{N,20} [W/(m²K)]	Požadovaný NZU 0,7*U _{N,20} [W/(m²K)]	Požadovaný NZU 0,6*U _{N,20} [W/(m²K)]	Vyhodnoce ní (Dílčí) [-]
-					-	-
Měněná konstrukce - okna, dveře	Plocha konstrukce m2	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný U _{N,20} [W/(m²K)]	Požadovaný NZU 0,7*U _{N,20} [W/(m²K)]	Požadovaný NZU 0,6*U _{N,20} [W/(m²K)]	Vyhodnoce ní [-]
Okna 082	160,73	0,82	1,50	-	0,90	vyhovuje
Dveře 102	4,5	1,02	1,70	-	1,02	vyhovuje
Měněná konstrukce - střešní okna	Plocha konstrukce m2	Součinitel prostupu tepla U [W/(m²K)]	Požadovaný U _{N,20} [W/(m²K)]	Požadovaný NZU 0,7*U _{N,20} [W/(m²K)]	Požadovaný NZU 0,6*U _{N,20} [W/(m²K)]	Vyhodnoce ní [-]
-					-	-

3. Základní údaje o předmětu hodnocení

3.1. Situace



Zdroj: Projektová dokumentace

3.2. Fotodokumentace původního stavu



3.3. Popis objektu

Předmětem je bytový dům z roku 2002 s 22 byty. Nepravidelný půdorys, bez podsklepení, 4 nadzemní podlaží, plochá střecha a nad částí je půdní prostor.

Obvodové stěny i stropy jsou ŽB. Objekt je zateplen KZS EPS 100 mm, sokl XPS 50 mm. Podlaha na terénu s EPS 50mm. Plochá střecha se spádovými klíny EPS 50 – 200 mm a XPS 140 mm. Terasa se spádovými klíny EPS 50 – 130 mm a XPS 140 mm.

Většina výplní je 2sklo z doby výstavby, část již byla individuálně vyměněna. Vstupní dveře jsou původní z doby výstavby.

Objekt je napojen na SZTE, v objektu je výměníková stanice, zdroj tepla pro UT a TV. Větrání je zajištěno okny.

3.4. Souhrn opatření

Předmětem projekt. dokumentace je Větší změna dokončené budovy a jsou navrženy následující opatření:

Podlaha půdy bude zateplena MW v roštu tl. 200 mm (λ 0,037).

Většina oken bude vyměněna za výplně s max $U_w = 0,82 \text{ W/(m}^2\text{K)}$.

Vstupní dveře budou výměny za výplně s max $U_w = 1,02 \text{ W/(m}^2\text{K)}$.

Ostatní konstrukce a výplně na systémové hranici obálky budovy zůstávají v původním stavu.

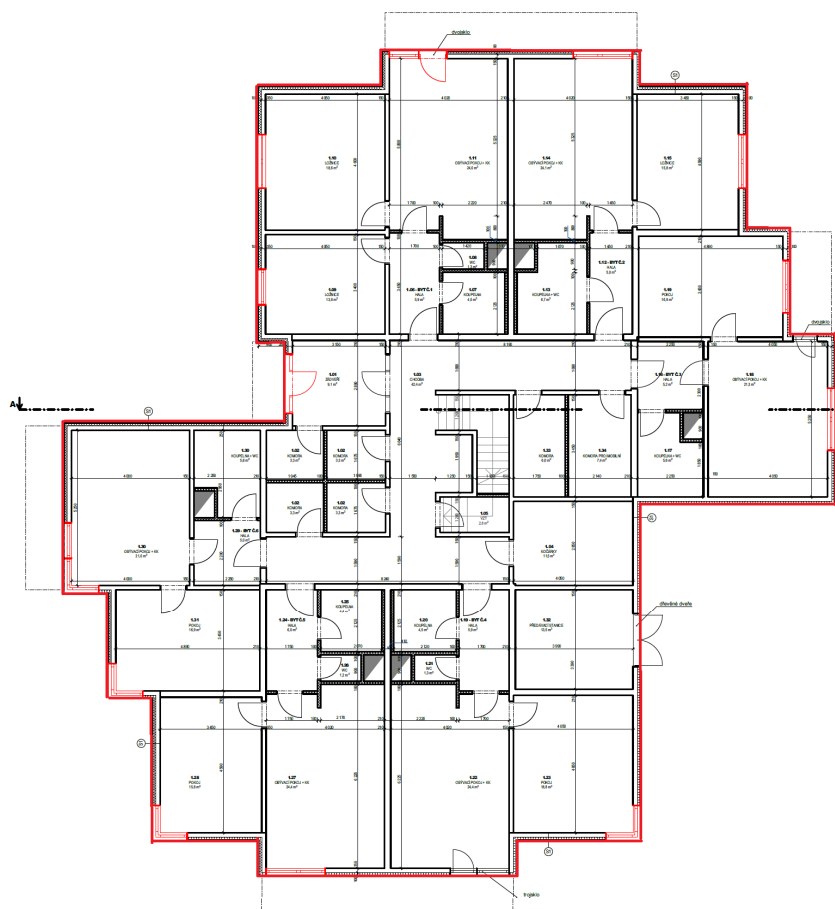
3.5. Popis konstrukcí

Skladby vycházejí z projektové dokumentace, případně byly odborně odhadnuty na základě předpokládaného stáří objektu.

BD Vrchlabí 1531				
Konstrukce původní stav		Konstrukce navrhovaný stav		λ
OP1	Obvodový plášť	OP1	Obvodový plášť	
	ŽB panel 150 mm		ŽB panel 150 mm	
	KZS EPS 100 mm		KZS EPS 100 mm	
OP2	Sokl	OP2	Sokl	
	ŽB panel 150 mm		ŽB panel 150 mm	
	KZS XPS 50 mm		KZS XPS 50 mm	
STP1	Střecha plochá	STP1	Střecha plochá	
	ŽB panel 160 mm		ŽB panel 160 mm	
	parozábrana -		parozábrana -	
	spád. Klíny Polydek 50 - 200 mm		spád. Klíny Polydek 50 - 200 mm	
	hydroizolace -		hydroizolace -	
	XPS 140 mm		XPS 140 mm	
	geotextilie a kačírek -		geotextilie a kačírek -	
STP2	Strop pod valbou	STP2	Strop pod valbou	
	ŽB panel 160 mm		ŽB panel 160 mm	
	MW 200 mm		MW 200 mm	
	sbíjený vazník - podkrovní prostor -		sbíjený vazník - podkrovní prostor -	
	bednění a plášť TiZN 25 mm		bednění a plášť TiZN 25 mm	
			MW037 200 mm	0,037
STP3	Terasa	STP3	Terasa	
	ŽB panel 180 mm		ŽB panel 180 mm	
	parozábrana -		parozábrana -	
	spád. Klíny Polydek 50 - 130 mm		spád. Klíny Polydek 50 - 130 mm	

hydroizolace	-	hydroizolace	-
XPS	140 mm	XPS	140 mm
geotextilie a dlaždice na podložkách	-	geotextilie a dlaždice na podložkách	-
PDL1 Podlaha na terénu		PDL1 Podlaha na terénu	
nášlapná vrstva	-	nášlapná vrstva	-
keramzitbeton	60 mm	keramzitbeton	60 mm
PE folie	-	PE folie	-
polystyren	50 mm	polystyren	50 mm
podkladní beton	220 mm	podkladní beton	220 mm
hydroizolace	-	hydroizolace	-
podkladní beton. Mazanina	100 mm	podkladní beton. Mazanina	100 mm
podsypaný a rostlý terén	-	podsypaný a rostlý terén	-
Uw		Uw	
VO1 Výplně s izolačním 2sklem	1,80	VO1 Okna 3sklo	0,82
VO2 Výplně s izolačním 3sklem	0,90	VO2 Výplně s izolačním 3sklem	0,90
VO3 Výplně s izolačním 2sklem	1,30	VO3 Výplně s izolačním 2sklem	1,30
VO4 Výplně s izolačním 2sklem	1,30	VO4 Okna 3sklo	0,82
DV1 Dveře vstupní 2sklo	1,80	DV1 Dveře 3sklo	1,02
DV2 Dveře vstupní	1,80	DV2 Dveře vstupní	1,80

3.6. Stavební schémata



Půdorys 1. NP. Zdroj: Projektová dokumentace

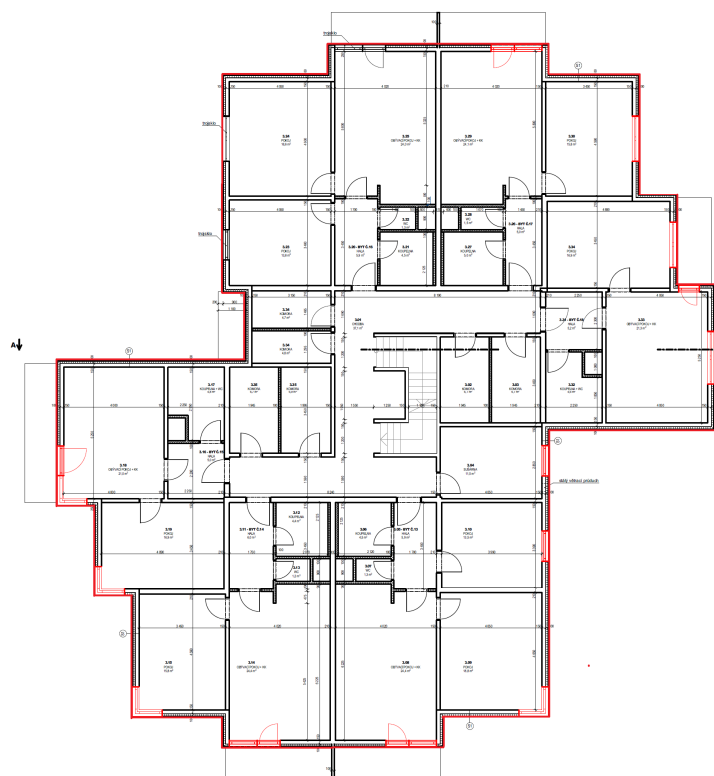
Objekt: Bytový dům, Na Výšině 1531, Vrchlabí

Vlastník/stavebník: Bytové družstvo LIŠČÍ KOPEC

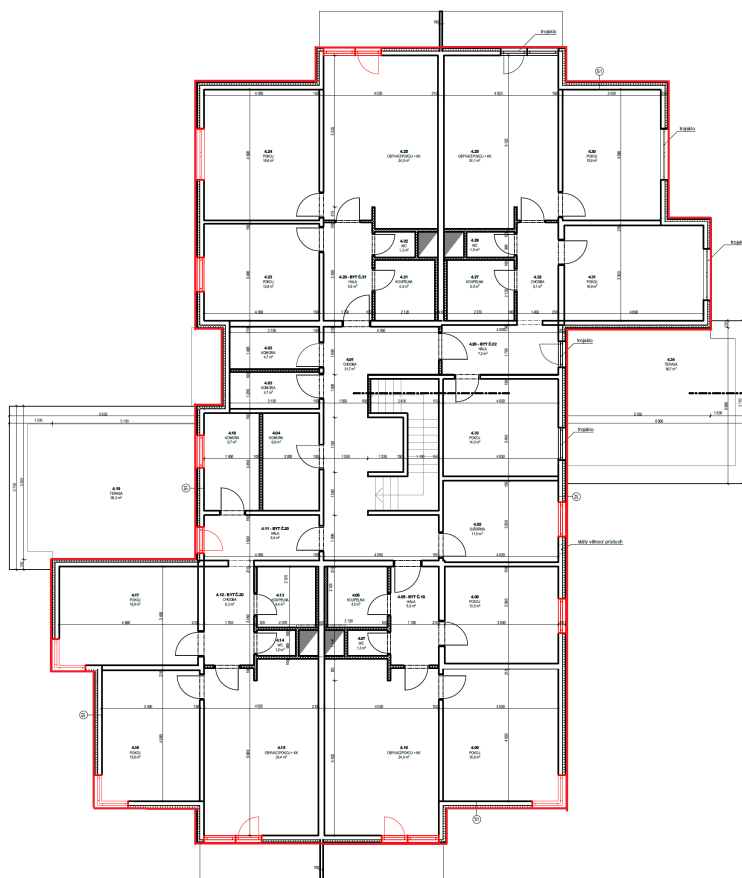
NZU A BD



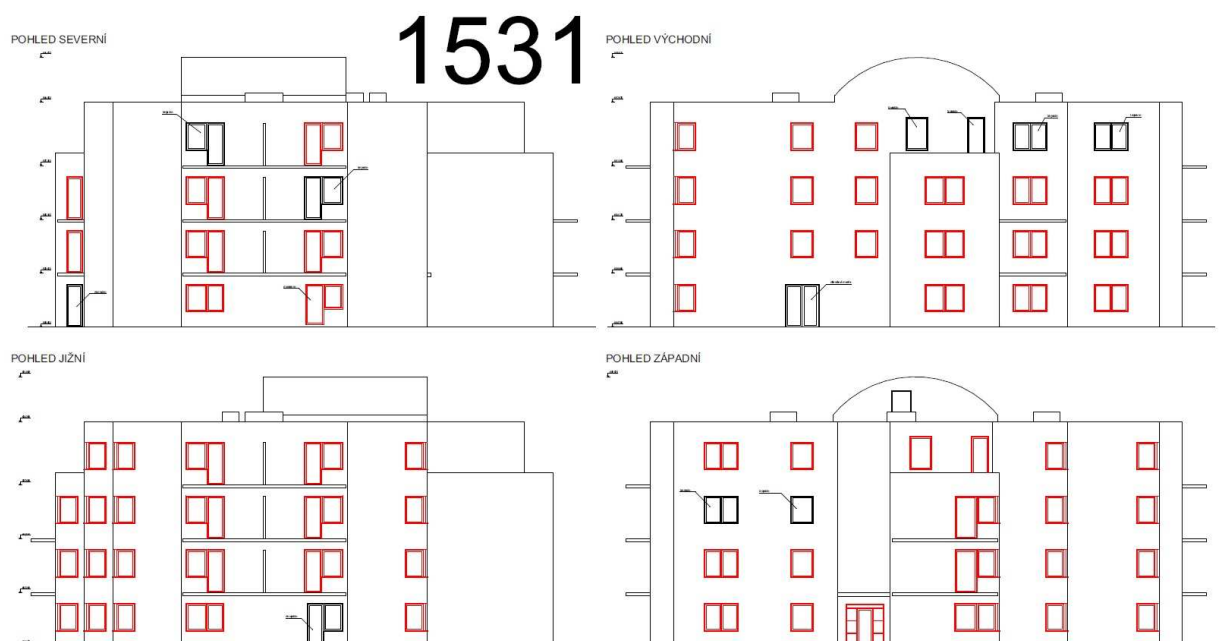
Půdorys 2. NP. Zdroj: Projektová dokumentace



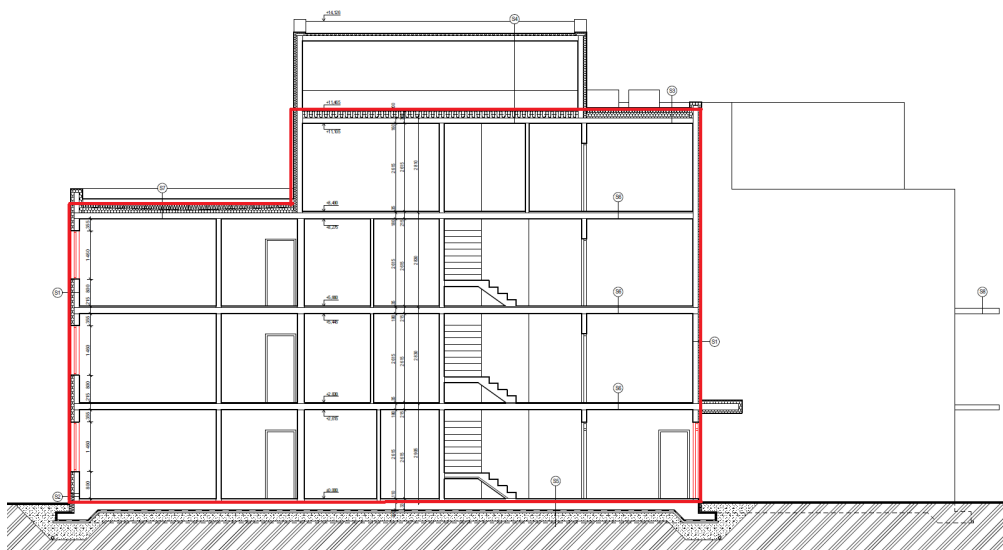
Půdorys 3. NP. Zdroj: Projektová dokumentace



Půdorys 4. NP. Zdroj: Projektová dokumentace



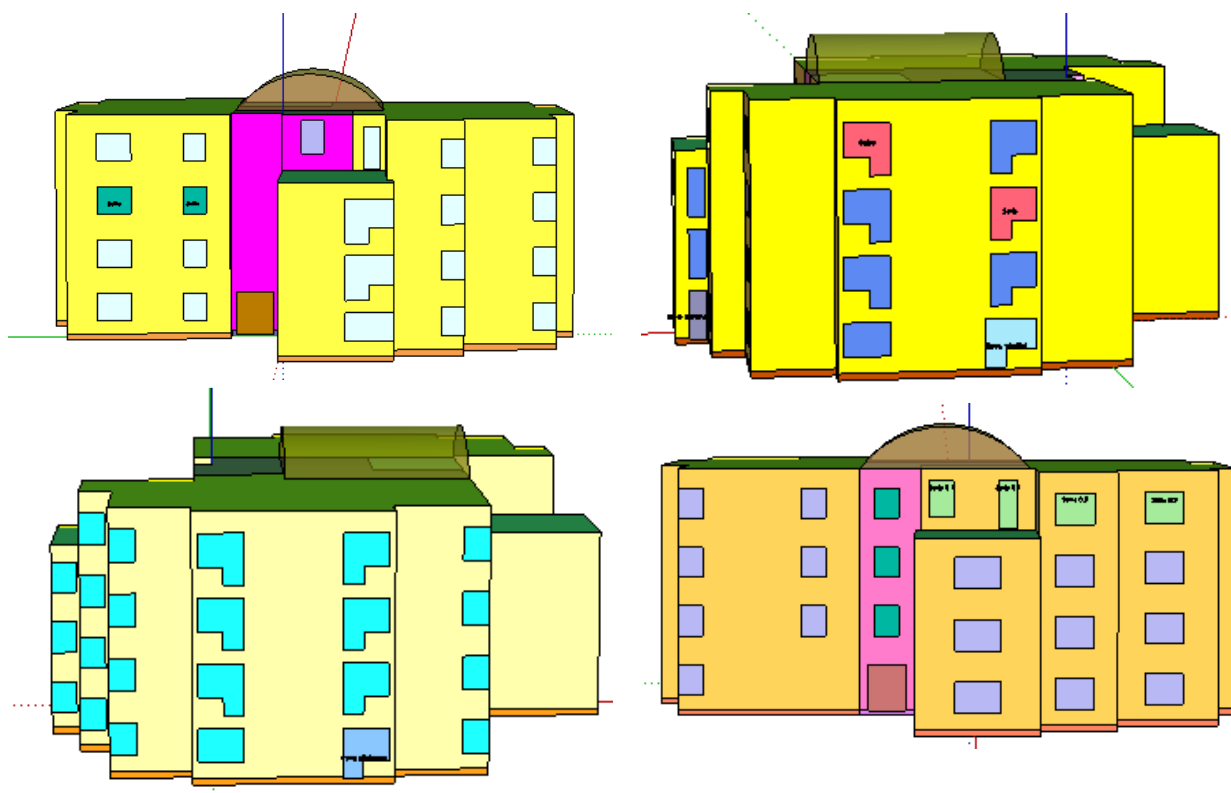
Pohledy. Zdroj: Projektová dokumentace



Řez. Zdroj: Projektová dokumentace

3.7. Model budovy

Pro zpracování posouzení energetické náročnosti budovy byl vytvořen model budovy. Model nezahrnuje konstrukce, které se nepodílí na tepelné ztrátě objektu (balkony, střešní konstrukce, stříšky apod.). Barevnost modelu nesouvisí se skutečným provedením stavby.



4. Závěrečné hodnocení zpracovatele

Celkové hodnocení budovy vychází z výpočetní metodiky, která slouží pro vzájemné porovnání budov stejného účelu a provozu pro zařazení do klasifikačních tříd.

Referenční budovou výpočtově definovaná budova téhož druhu, stejného geometrického tvaru a velikosti včetně prosklených ploch a částí, stejné orientace ke světovým stranám, stínění okolní zástavbou a přírodními překážkami, stejného vnitřního uspořádání a se stejným typickým užíváním a stejnými uvažovanými klimatickými údaji jako hodnocená budova, avšak s referenčními hodnotami vlastností budovy, jejích konstrukcí a technických systémů budovy,

Typickým užíváním budovy obvyklý způsob užívání budovy v souladu s podmínkami vnitřního a venkovního prostředí a provozu stanovený pro účely výpočtu energetické náročnosti budovy,

Obytnou zónou zóna obsahující byty a prostory plnící funkce domovní komunikace a domovního vybavení k těmto bytům s výjimkou garáže v obytné budově nebo v obytné části budovy jiného účelu,

Dodaná energie je součtem vypočtené spotřeby energie a pomocné energie. Primární energie z neobnovitelných zdrojů energie pro hodnocenou budovu se vypočítá jako součet součinů dodané energie, v rozdělení po jednotlivých energonositelích a příslušných faktorů primární energie z neobnovitelných zdrojů energie. V případě dodávky vyrobené energie mimo budovu se stejným postupem do primární energie z neobnovitelných zdrojů energie zahrne i energie dodaná mimo budovu a energie, která slouží k její výrobě

Vyhodnocení výsledků posouzení podle vyhlášky 264/2020 Sb.		
Účel zpracování: Větší změna dokončené budovy		
Jiný účel – NZU navrhovaný stav		
Pro daný účel zpracování 264/2020 Sb. stanovuje požadavky.		
	Splněn	Třída en. náročnosti
Požadavek na průměrný součinitel prostupu tepla (§6)	Ano	D (méně úsporná)
Požadavek na celkovou dodanou energii (§6)	Ano	C (úsporná)
Požadavek na neobnovitelnou primární energii (§6)	Ne	D (méně úsporná)
Požadavek na měněné stavební prvky obálky budovy	-	Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2:2011

5. Oprávnění zpracovatele



MINISTERSTVO PRŮMYSLU A OBCHODU

Na Františku 32, 110 15 Praha 1

Ing. Lenka Bradnová

r. č. 825429/2233

je oprávněna

vypracovávat průkazy energetické náročnosti budovy

s platností od 21.4.2010

provádět energetický audit

s platností od 20.11.2009

~~~~~  
**Vrchlabí**  
~~~~~



podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií ve znění pozdějších předpisů.

Číslo oprávnění: 0766

V Praze dne 29. června 2010


Ing. Tomáš Hüner

náměstek ministra průmyslu a obchodu

6. Výpočet součinitele prostupu tepla (pouze elektronicky)

6.1. Původní stav

SKLADBY NEPRŮSVITNÝCH OBALOVÝCH KONSTRUKCÍ A JEJICH ZÁKLADNÍ IZOLAČNÍ VLASTNOSTI

podle EN ISO 6946 a ČSN 730540

Energie 2021.0

Hodnocená budova: **PS Vrchlabí 1531**

Název konstrukce: **Obvod. plášť**

Typ hodnocené konstrukce: stěna vnější těžká
Korekce součinitele prostupu dU: 0,000 W/(m²K)

Skladba konstrukce (od interiéru):

Číslo	Název	D [m]	Lambda [W/(m.K)]	c [J/(kg.K)]	Ro [kg/m ³]
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,9900	790,0	2000,0
2	Železobeton 1	0,1500	1,4300	1020,0	2300,0
3	lep. stěrka	0,0020	0,8000	920,0	1300,0
4	EPS 70F	0,1000	0,0410*	1270,0	17,0
5	lep. stěrka	0,0020	0,8000	920,0	1300,0
6	stěrková omítka	0,0030	0,7000	920,0	1700,0

Poznámka: D je tloušťka vrstvy, Lambda je návrhová hodnota tepelné vodivosti vrstvy, C je měrná tepelná kapacita vrstvy a Ro je objemová hmotnost vrstvy.

* ekvival. tep. vodivost s vlivem tepelných mostů, stanovena interním výpočtem

Číslo	Kompletní název vrstvy	Interní výpočet součinitele tepelné vodivosti
1	Omítka vápenocementová	---
2	Železobeton 1	---
3	lep. stěrka	---
4	EPS 70F	orientační přírážka na vliv tep. mostů Výchozí tepelná vodivost: 0,040 W/(m.K) Činitel tepelných mostů: 0,020
5	lep. stěrka	---
6	stěrková omítka	---

Okrajové podmínky výpočtu:

Tepelný odpor při přestupu tepla v interiéru R_{si}: 0,13 m²K/W
Tepelný odpor při přestupu tepla v exteriéru R_{se}: 0,04 m²K/W

Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla podle EN ISO 6946:

Tepelný odpor konstrukce R: 2,563 m²K/W
Součinitel prostupu tepla konstrukce U: **0,366 W/(m².K)**

Název konstrukce: **Sokl**

Typ hodnocené konstrukce: stěna vnější těžká
Korekce součinitele prostupu dU: 0,000 W/(m²K)

Skladba konstrukce (od interiéru):

Číslo	Název	D [m]	Lambda [W/(m.K)]	c [J/(kg.K)]	Ro [kg/m3]
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,9900	790,0	2000,0
2	Železobeton 1	0,1500	1,4300	1020,0	2300,0
3	lep. stěrka	0,0020	0,8000	920,0	1300,0
4	_XPS	0,0500	0,0360*	2060,0	30,0
5	lep. stěrka	0,0020	0,8000	920,0	1300,0
6	stěrková omítka	0,0030	0,7000	920,0	1700,0

Poznámka: D je tloušťka vrstvy, Lambda je návrhová hodnota tepelné vodivosti vrstvy, C je měrná tepelná kapacita vrstvy a Ro je objemová hmotnost vrstvy.

* ekvival. tep. vodivost s vlivem tepelných mostů, stanovena interním výpočtem

Číslo	Kompletní název vrstvy	Interní výpočet součinitele tepelné vodivosti
1	Omítka vápenocementová	---
2	Železobeton 1	---
3	lep. stěrka	---
4	_XPS	orientační přírážka na vliv tep. mostů Výchozí tepelná vodivost: 0,035 W/(m.K) Činitel tepelných mostů: 0,020
5	lep. stěrka	---
6	stěrková omítka	---

Okrajové podmínky výpočtu:

Tepelný odpor při přestupu tepla v interiéru Rsi: 0,13 m2K/W
Tepelný odpor při přestupu tepla v exteriéru Rse: 0,04 m2K/W

Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla podle EN ISO 6946:

Tepelný odpor konstrukce R: 1,513 m2K/W
Součinitel prostupu tepla konstrukce U: **0,594 W/(m2.K)**

Název konstrukce: Podlaha na terénu

Typ hodnocené konstrukce: podlaha vytápěného prostoru přilehlá k zemině
Korekce součinitele prostupu dU: 0,000 W/(m2K)

Skladba konstrukce (od interiéru):

Číslo	Název	D [m]	Lambda [W/(m.K)]	c [J/(kg.K)]	Ro [kg/m3]
1	_Dlažba keramická	0,0100	1,0100	840,0	2000,0
2	Keramzitbeton 2	0,0600	0,5600	880,0	1100,0
3	EPS 70	0,0500	0,0400	1270,0	15,0
4	Železobeton 1	0,2200	1,4300	1020,0	2300,0

Poznámka: D je tloušťka vrstvy, Lambda je návrhová hodnota tepelné vodivosti vrstvy, C je měrná tepelná kapacita vrstvy a Ro je objemová hmotnost vrstvy.

Číslo	Kompletní název vrstvy	Interní výpočet součinitele tepelné vodivosti
1	_Dlažba keramická	---
2	Keramzitbeton 2	---
3	EPS 70	---
4	Železobeton 1	---

Okrajové podmínky výpočtu:

Tepelný odpor při přestupu tepla v interiéru Rsi: 0,17 m2K/W
Tepelný odpor při přestupu tepla v exteriéru Rse: 0,00 m2K/W

Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla podle EN ISO 6946:

Tepelný odpor konstrukce R: 1,521 m2K/W
Součinitel prostupu tepla konstrukce U: **0,591 W/(m2.K)**

Název konstrukce: **STP1 Plochá střecha**

Typ hodnocené konstrukce: střecha plochá a šikmá se sklonem do 45°
Korekce součinitele prostupu dU: 0,000 W/(m2K)

Skladba konstrukce (od interiéru):

Číslo	Název	D [m]	Lambda [W/(m.K)]	c [J/(kg.K)]	Ro [kg/m3]
1	_Omítka vápenocementová	0,0100	0,9900	790,0	2000,0
2	_Železobeton 1	0,1800	1,4300	1020,0	2300,0
3	_parozábrana 140	0,0003	0,3900	1700,0	560,0
4	_EPS 70	0,0500	0,0400	1270,0	15,0
5	_EPS 70 klín 0 - 150 mm	0,0500	0,0400	1270,0	15,0
6	Elastodek 40 Special Mineral	0,0040	0,2100	1470,0	1200,0
7	_XPS	0,1400	0,0350	2060,0	30,0

Poznámka: D je tloušťka vrstvy, Lambda je návrhová hodnota tepelné vodivosti vrstvy, C je měrná tepelná kapacita vrstvy a Ro je objemová hmotnost vrstvy.

Číslo	Kompletní název vrstvy	Interní výpočet součinitele tepelné vodivosti
1	_Omítka vápenocementová	---
2	_Železobeton 1	---
3	_parozábrana 140	---
4	_EPS 70	---
5	_EPS 70 klín 0 - 150 mm	---
6	Elastodek 40 Special Mineral	---
7	_XPS	---

Okrajové podmínky výpočtu:

Tepelný odpor při přestupu tepla v interiéru Rsi: 0,10 m2K/W
Tepelný odpor při přestupu tepla v exteriéru Rse: 0,04 m2K/W

Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla podle EN ISO 6946:

Tepelný odpor konstrukce R: 6,656 m2K/W
Součinitel prostupu tepla konstrukce U: **0,147 W/(m2.K)**

Název konstrukce: **STP2 Strop pod půdou**

Typ hodnocené konstrukce: strop pod nevytápěnou půdou (se střechou bez tepelné izolace)
Korekce součinitele prostupu dU: 0,000 W/(m2K)

Skladba konstrukce (od interiéru):

Číslo	Název	D [m]	Lambda [W/(m.K)]	c [J/(kg.K)]	Ro [kg/m3]
1	_Omítka vápenocementová	0,0100	0,9900	790,0	2000,0
2	_Železobeton 1	0,1600	1,4300	1020,0	2300,0
3	Rotaflex Super	0,1000	0,0580*	1040,4	67,4
4	Rotaflex Super	0,1000	0,0580*	1040,4	67,4

Poznámka: D je tloušťka vrstvy, Lambda je návrhová hodnota tepelné vodivosti vrstvy, C je měrná tepelná kapacita vrstvy a Ro je objemová hmotnost vrstvy.

* ekvival. tep. vodivost s vlivem tepelných mostů, stanovena interním výpočtem

Číslo	Kompletní název vrstvy	Interní výpočet součinitele tepelné vodivosti
1	_Omítka vápenocementová	---
2	_Železobeton 1	---
3	Rotaflex Super	vliv systematických tep. mostů dle EN ISO 6946 Tep. vodivost zákl. materiálu: 0,043 W/(m.K) Tep. vodivost tep. mostů: 0,180 W/(m.K)

4 Rotaflex Super

vliv systematických tep. mostů dle EN ISO 6946

Šířka tepelných mostů: 0,0600 m
Tloušťka tepelných mostů: 0,1000 m
Os. vzdálenost tep. mostů: 0,5000 m
Tep. vodivost zákl. materiálu: 0,043 W/(m.K)
Tep. vodivost tep. mostů: 0,180 W/(m.K)
Šířka tepelných mostů: 0,0600 m
Tloušťka tepelných mostů: 0,1000 m
Os. vzdálenost tep. mostů: 0,5000 m

Okrajové podmínky výpočtu:

Tepelný odpor při přestupu tepla v interiéru Rsi: 0,10 m²K/W
Tepelný odpor při přestupu tepla v exteriéru Rse: 0,10 m²K/W

Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla podle EN ISO 6946:

Tepelný odpor konstrukce R: 3,570 m²K/W
Součinitel prostupu tepla konstrukce U: 0,265 W/(m².K)

Název konstrukce: **STP3 Terasa**

Typ hodnocené konstrukce: střecha plochá a šikmá se sklonem do 45°
Korekce součinitele prostupu dU: 0,000 W/(m²K)

Skladba konstrukce (od interiéru):

Číslo	Název	D [m]	Lambda [W/(m.K)]	c [J/(kg.K)]	Ro [kg/m ³]
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,9900	790,0	2000,0
2	Železobeton 1	0,1800	1,4300	1020,0	2300,0
3	_parozábrana 140	0,0003	0,3900	1700,0	560,0
4	_EPS 70	0,0500	0,0400	1270,0	15,0
5	_EPS 70 klín 0 - 80 mm	0,0300	0,0400	1270,0	15,0
6	Elastodek 40 Special Mineral	0,0040	0,2100	1470,0	1200,0
7	_XPS	0,1400	0,0350	2060,0	30,0

Poznámka: D je tloušťka vrstvy, Lambda je návrhová hodnota tepelné vodivosti vrstvy, C je měrná tepelná kapacita vrstvy a Ro je objemová hmotnost vrstvy.

Číslo	Kompletní název vrstvy	Interní výpočet součinitele tepelné vodivosti
1	Omítka vápenocementová	---
2	Železobeton 1	---
3	_parozábrana 140	---
4	_EPS 70	---
5	_EPS 70 klín 0 - 80 mm	---
6	Elastodek 40 Special Mineral	---
7	_XPS	---

Okrajové podmínky výpočtu:

Tepelný odpor při přestupu tepla v interiéru Rsi: 0,10 m²K/W
Tepelný odpor při přestupu tepla v exteriéru Rse: 0,04 m²K/W

Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla podle EN ISO 6946:

Tepelný odpor konstrukce R: 6,156 m²K/W
Součinitel prostupu tepla konstrukce U: 0,159 W/(m².K)

Energie 2021.0, (c) 2021 Svoboda Software

6.2. Navrhovaný stav

SKLADBY NEPRŮSVITNÝCH OBALOVÝCH KONSTRUKCÍ A JEJICH ZÁKLADNÍ IZOLAČNÍ VLASTNOSTI

podle EN ISO 6946 a ČSN 730540

Energie 2021.0

Hodnocená budova: **NS Vrchlabí 1531**

Název konstrukce: ***STP2+MW20 Strop pod půdou**

Typ hodnocené konstrukce: strop pod nevytápěnou půdou (se střechou bez tepelné izolace)
Korekce součinitele prostupu dU: 0,000 W/(m²K)

Skladba konstrukce (od interiéru):

Číslo	Název	D [m]	Lambda [W/(m.K)]	c [J/(kg.K)]	Ro [kg/m ³]
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,9900	790,0	2000,0
2	Železobeton 1	0,1600	1,4300	1020,0	2300,0
3	Rotaflex Super	0,1000	0,0580*	1040,4	67,4
4	Rotaflex Super	0,1000	0,0580*	1040,4	67,4
5	_MW 037	0,2000	0,0400	840,0	12,5

Poznámka: D je tloušťka vrstvy, Lambda je návrhová hodnota tepelné vodivosti vrstvy, C je měrná tepelná kapacita vrstvy a Ro je objemová hmotnost vrstvy.

* ekvival. tep. vodivost s vlivem tepelných mostů, stanovena interním výpočtem

Číslo	Kompletní název vrstvy	Interní výpočet součinitele tepelné vodivosti
1	Omítka vápenocementová	---
2	Železobeton 1	---
3	Rotaflex Super	vliv systematických tep. mostů dle EN ISO 6946 Tep. vodivost zákl. materiálu: 0,043 W/(m.K) Tep. vodivost tep. mostů: 0,180 W/(m.K) Šířka tepelných mostů: 0,0600 m Tloušťka tepelných mostů: 0,1000 m Os. vzdálenost tep. mostů: 0,5000 m
4	Rotaflex Super	vliv systematických tep. mostů dle EN ISO 6946 Tep. vodivost zákl. materiálu: 0,043 W/(m.K) Tep. vodivost tep. mostů: 0,180 W/(m.K) Šířka tepelných mostů: 0,0600 m Tloušťka tepelných mostů: 0,1000 m Os. vzdálenost tep. mostů: 0,5000 m
5	_MW 037	---

Okrajové podmínky výpočtu:

Tepelný odpor při přestupu tepla v interiéru Rsi: 0,10 m²K/W
Tepelný odpor při přestupu tepla v exteriéru Rse: 0,10 m²K/W

Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla podle EN ISO 6946:

Tepelný odpor konstrukce R: 8,570 m²K/W
Součinitel prostupu tepla konstrukce U: **0,114 W/(m².K)**

Energie 2021.0, (c) 2021 Svoboda Software

7. Výpočet ENERGIE Svoboda Software (pouze elektronicky)

7.1. ENERGIE Původní stav – referenční budova

VÝPOČET ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI REFERENČNÍ BUDOVY podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb.

Energie 2021.0

Název úlohy: **PS Vrchlabí 1531
REFERENČNÍ BUDOVA**
Zpracovatel: Lenka Bradnová
Zakázka: TCH
Datum: 20.7.2022

PARAMETRY HODNOCENÉ BUDOVY:

Počet zón v budově: 2
Typ výpočtu potřeby energie: výpočet s měsíčním krokem

Nastavení úrovně požadavků podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb.:

Úroveň referenční budovy: dokončená budova a změna dokončené budovy
Posouzení na požadavky podle: § 6 odst. 2 a)
Redukce ref. prim. energie pro: bytový dům

Okrajové podmínky výpočtu:

Název období	Počet dnů	Teplota exteriéru	Celková energie globálního slunečního záření [kWh/m2]				
			Sever	Jih	Východ	Západ	Horizont
leden	31	-1,3 C	8,2	34,2	14,1	14,1	20,8
únor	28	-0,1 C	13,4	51,1	25,5	25,5	37,0
březen	31	3,7 C	25,3	74,4	46,9	46,9	72,2
duben	30	8,1 C	36,0	85,7	74,2	74,2	113,8
květen	31	13,3 C	49,1	87,0	87,0	87,0	148,8
červen	30	16,1 C	51,8	75,6	90,0	90,0	146,2
červenec	31	18,0 C	51,3	78,1	84,1	84,1	144,3
srpen	31	17,9 C	42,4	96,0	80,4	80,4	136,2
září	30	13,5 C	28,8	77,8	53,3	53,3	87,1
říjen	31	8,3 C	18,6	74,4	38,7	38,7	56,5
listopad	30	3,2 C	9,4	45,4	18,0	18,0	25,2
prosinec	31	0,5 C	6,0	29,0	11,2	11,2	14,9

Název období	Počet dnů	Teplota exteriéru	Celková energie globálního slunečního záření [kWh/m2]				
			SV	SZ	JV	JZ	průměr
leden	31	-1,3 C	8,2	8,2	26,8	26,8	17,7
únor	28	-0,1 C	14,8	14,8	41,0	41,0	28,9
březen	31	3,7 C	29,8	29,8	64,7	64,7	48,4
duben	30	8,1 C	50,4	50,4	86,4	86,4	67,5
květen	31	13,3 C	65,5	65,5	92,3	92,3	77,5
červen	30	16,1 C	70,6	70,6	87,8	87,8	76,9
červenec	31	18,0 C	66,2	66,2	85,6	85,6	74,4
srpen	31	17,9 C	56,5	56,5	94,5	94,5	74,8
září	30	13,5 C	35,3	35,3	69,1	69,1	53,3
říjen	31	8,3 C	21,6	21,6	60,3	60,3	42,6
listopad	30	3,2 C	9,4	9,4	33,8	33,8	22,7
prosinec	31	0,5 C	6,0	6,0	23,1	23,1	14,4

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 stupňů severní šířky
Průměrná rychlost větru v 10 m nad terénem: 3,3 m/s
Typické okolí hodnocené budovy: městská zástavba

Krytí hodnocené budovy proti větru: střední
Průměrný rozdíl mezi teplotou oblohy a teplotou vzduchu: 11,0 C

PARAMETRY JEDNOTLIVÝCH ZÓN V BUDOVĚ:

PARAMETRY ZÓNY Č. 1 :

Základní údaje o typu, geometrii a provozních podmínkách zóny č. 1

Název zóny:		Obytné prostory	
Název podzóny	Energ.vzt.plocha	Typ podzóny	Typ profilu
Prostory bytu	1407,2 m ²	obytná	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - BD - byt)
Byt. jádra	124,8 m ²	obytná	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - BD - byt)
Typ zóny podle vyhlášky MPO ČR:		obytná	
Výsledná obsazenost zóny:		30,0 m ² /osobu (odvozeno z uvažovaného počtu osob)	
Uvažovaný počet osob v zóně:		47,0	
Celk. energeticky vztažná plocha:		1531,94 m²	
Podlah. plocha (celková vnitřní):		1408,97 m ²	
Objem z vnějších rozměrů:		4561,68 m ³	
Účinná vnitřní tepelná kapacita:		165,0 kJ/(m ² .K)	
Převažující návrhová vnitřní teplota:		20,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)	
Zóna je vytápěna / chlazená:		ano / ne	
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:		20,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)	
Typ vytápění:		nepřerušované	
Regulace otopné soustavy:		ano	
Roční doba provozu osvětlení:		1200 / 800 h (ve dne/v noci)	
Požadovaná prům. osvětlenost zóny:		100,0 lx	
Činitel závislosti na denním světle:		0,8	
Činitel absence osob v zóně:		0,45	
Činitel plošného využití zóny:		0,9	
Průměrný index zóny:		1,0	
Měrný příkon systému osvětlení:		0,032 W/(m².lx)	
Celkový příkon systému osvětlení:		7883,8 W	
Činitel konstantní osvětlenosti:		1,0	
Činitel údržby systému osvětlení:		0,7	
Činitel systému řízení osv. soustavy:		1,0	
Činitel typu světelných zdrojů:		1,7	
Průměrná účinnost zdrojů světla:		20,0 %	
Celk. průměrné roční vnitřní zisky:		3768 W	
Prům. roční produkce tepla osobami:		2,0 W/m ²	
Prům. roční čas. podíl této produkce:		70,0 %	
Prům. roční produkce tepla spotřebiči:		3,0 W/m ²	
Prům. roční čas. podíl této produkce:		20,0 %	
Zohlednění spotřebičů ve výpočtu:		jen vnitřní zisky	
Roční potřeba tepla na přípravu TV:		31372,21 kWh	
Roční potřeba teplé vody v zóně:		600,4 m ³	
Výchozí a cílová teplota vody:		10,0 C / 55,0 C	

Otopné soustavy v zóně č. 1

Počet otopných soustav:	1
Název otopné soustavy č. 1:	Teplovodní
Podíl soustavy na dodávce tepla:	100,0 %
Účinnosti otopné soustavy:	90,0 % (distribuce tepla) + 88,0 % (sdílení tepla)
Příkony v otopné soustavě:	20,0 W (regulace) + 43,2 W (čerpadla) + 0,0 W (ostatní)
Zdroj tepla č. 1:	Referenční zdroj tepla (pův. Předávací stanice v budově)
Podíl zdroje na dodávce soustavy:	100,0 %
Typ zdroje tepla:	obecný zdroj tepla (např. kotel)
Účinnost výroby tepla zdrojem:	92,0 %
Umístění zdroje tepla:	uvnitř hodnocené budovy

Energonositel: ref. energonositel 1 (f=1,0)

Ventilační systém v zóně č. 1

Název ventilačního systému:

Nucené větrání je použito v: 7,3 % objemu zóny

Ventilační zařízení č. 1:**Referenční VZT zařízení** (pův. Odtahov. ventilátory)

Prům. roční podíl na přívodu vzduchu:

100,0 % z objem. toku vzduchu nuceně přiváděného do zóny

Prům. roční podíl na odtahu vzduchu:

100,0 % z objem. toku vzduchu nuceně odváděného ze zóny

Typ ventilačního zařízení:

1 ventilátor pro podtlakové větrání

Jmenovitý měrný příkon zařízení:

1500,0 Ws/m³

Váhový činitel regulace:

0,70

Energonositel:

ref. energonositel 2 (f=2,6)

Systémy přípravy teplé vody v zóně č. 1

Počet systémů přípravy teplé vody: 1

Název systému přípravy TV č. 1: **CZT**

Podíl systému na dodávce tepla: 100,0 %

Délka rozvodů teplé vody: 300,0 m

Měrná ztráta rozvodů teplé vody: 150,0 Wh/(m.d)

Příkony v systému přípravy TV: 0,0 W (regulace) + 52,0 W (čerpadla)

Zdroj tepla č. 1:**Referenční zdroj tepla** (pův. Předávací stanice v budově)

Podíl zdroje na dodávce systému: 100,0 %

Typ zdroje tepla: obecný zdroj tepla (např. kotel)

Účinnost výroby tepla zdrojem: 88,0 %

Umístění zdroje tepla:

uvnitř hodnocené budovy

Energonositel: ref. energonositel 1 (f=1,0)

Měrný tepelný tok prostupem mezi zónou č. 1 a venkovním vzduchem

Název konstrukce	Plocha [m ²]	UN20	U,R	b [-]	HT,R [W/K]
Obvod. plášť	251,26	0,300	0,300	1,00	75,378
Obvod. plášť	261,58	0,300	0,300	1,00	78,474
Obvod. plášť	247,24	0,300	0,300	1,00	74,172
Obvod. plášť	237,13	0,300	0,300	1,00	71,139
Sokl	8,03	0,300	0,300	1,00	2,409
Sokl	7,79	0,300	0,300	1,00	2,337
Sokl	7,61	0,300	0,300	1,00	2,283
Sokl	7,59	0,300	0,300	1,00	2,277
STP1 Plochá střecha	326,94	0,240	0,240	1,00	78,466
STP3 Terasa	74,59	0,240	0,240	1,00	17,902
VO1 Okna původní 180 067	50,33 (1,0x50,33x1)	1,500	1,500	1,00	75,495
VO1 Okna původní 180 067	21,04 (1,0x21,04x1)	1,500	1,500	1,00	31,560
VO1 Okna původní 180 067	37,05 (1,0x37,05x1)	1,500	1,500	1,00	55,575
VO1 Okna původní 180 067	41,24 (1,0x41,24x1)	1,500	1,500	1,00	61,860
VO2 Okna 090 050	7,26 (1,0x7,26x1)	1,500	1,500	1,00	10,890
VO2 Okna 090 050	9,39 (1,0x9,39x1)	1,500	1,500	1,00	14,085
VO2 Okna 090 050	4,38 (1,0x4,38x1)	1,500	1,500	1,00	6,570
VO3 Okna vyměněná 130 067	3,63 (1,0x3,63x1)	1,500	1,500	1,00	5,445
VO3 Okna vyměněná 130 067	1,80 (1,0x1,8x1)	1,500	1,500	1,00	2,700
VO4 Okna vyměněná 130 067	3,66 (1,0x3,66x1)	1,500	1,500	1,00	5,490

Vysvětlivky: UN20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro $T_{im}=20\text{ °C}$ ve W/(m²K);
 U,R je referenční hodnota součinitele prostupu tepla konstrukce podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. ve W/(m²K);
 b je činitel teplotní redukce a HT,R je referenční měrný tepelný tok prostupem.

Měrný tok tepelnými vazbami je ve výpočtu zahrnut přibližně jako součin $H_{t,tj} = A \cdot \Delta U_{tj}$.Průměrná přírážka na vliv tepelných vazeb ΔU_{tj} : 0,02 W/m²KMěrný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi $H_{t,d,c}$: 674,506 W/KMěrný tok prostupem do exteriéru tepelnými vazbami $H_{t,d,tj}$: 32,191 W/KCelkový měrný tepelný tok prostupem do exteriéru $H_{t,d}$: 706,697 W/K**Měrný tepelný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou u zóny č. 1****1. konstrukce ve styku se zemínou**

Tepelná vodivost zeminy: 2,0 W/(m.K)

Plocha podlahy mezi zónou a zemínou: 394,14 m²

Exponovaný obvod této podlahy: 103,91 m

Součinitel vlivu spodní vody Gw:	1,0
Typ konstrukce v kontaktu se zeminou:	podlaha na terénu
Tloušťka obvodové stěny:	0,35 m
Název/typ podlahové konstrukce:	Podlaha na terénu
Požad. součinitel prostupu tepla UN,20:	0,450 W/(m2K)
Referenční součinitel prostupu tepla U,R:	0,450 W/(m2K)
Přídavná okrajová izolace:	není
Součinitel prostupu tepla bez vlivu zeminy:	0,45 W/(m2K)
Činitel teplotní redukce b:	0,55
Souč. prostupu mezi interiérem a exteriérem U:	0,247 W/(m2K)
Ustálený měrný tok zeminou Ht,g:	97,38 W/K
Kolísání ekv. měsíčních měrných toků Ht,g,m:	od 65,575 do 130,079 W/K
..... stanoveno pro periodické toky Hpi / Hpe:	118,557 / 38,489 W/K

Celkové měsíční měrné tepelné toky prostupem zeminou Ht,g,m [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Měrný tok:	130,079	126,068	113,368	98,662	81,283	71,925
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Měrný tok:	65,575	65,909	80,615	97,994	115,039	124,063

Ustálený měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zeminou Ht,g,c:	97,380 W/K
Ustálený měrný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami Ht,g,tj:	7,883 W/K
Celkový ustálený měrný tepelný tok prostupem přes zeminu Ht,g:	105,263 W/K

Měrný tepelný tok prostupem nevytápěnými (či trvale jinak vytápěnými) prostory u zóny č. 11. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru:	Kopule (nevytáp)
Objem vzduchu v nevytápěném prostoru:	98,013 m3
Tok vzduchu z přilehlé zóny do nevytápěného prostoru:	0,0 m3/h
Intenzita větrání z nevytápěného prostoru do exteriéru:	0,1 1/h

Název konstrukce	Plocha [m2]	U,N,20	U,R [W/m2K]	dU [W/m2K]	Umístění
STP2 Strop pod půdou	22,58	0,300	0,300	-----	do interiéru
KO krytina	81,54	-----	3,585	-----	do exteriéru
Obvod. plášť	11,33	-----	0,366	-----	do exteriéru
Obvod. plášť	11,33	-----	0,366	-----	do exteriéru

Vysvětlivky: U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C ve W/(m2K);
U,R je referenční součinitel prostupu tepla konstrukce podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. (pro konstrukce k interiéru),
resp. zadaný součinitel prostupu tepla konstrukce (pro konstrukce k exteriéru); dU je korekce souč. prostupu tepla na vliv
přilehlé zeminy pro suterénní stěny a podlahy na zemině.

Měrný tok prostupem ze zóny do nevyt. prostoru Ht,iu:	6,774 W/K
Měrný tok prostupem z nevyt. prostoru do exteriéru Ht,ue:	300,615 W/K
Celk. měrný tok ze zóny do nevytápěného prostoru Ht,iu:	6,774 W/K
Celk. měrný tok z nevytáp. prostoru do exteriéru Ht,ue:	303,918 W/K
Nevytápěný prostor sousedí se zónami č. 1, 2 - hodnotí se celková tepelná bilance.	
Teplota v nevytápěném prostoru ve stacionárním stavu:	-11,8 °C (při návrhové venkovní teplotě -13,0 °C).
Činitel teplotní redukce b podle EN ISO 52016-1:	0,959

Měrný tok prostupem konstrukcemi ve styku s nevytápěnými prostory Ht,u,c:	6,495 W/K
Měrný tepelný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami Ht,u,tj:	0,452 W/K
Celkový měrný tepelný tok prostupem přes nevytápěné prostory Ht,u:	6,947 W/K

Měrný tepelný tok větráním zóny č. 1

Objem vzduchu v zóně:	3684,469 m3
Podíl vzduchu z objemu zóny:	80,8 %
Intenzita výměny n50 při dP=50 Pa:	3,5 1/h
Možnost příčného provětrávání:	ano
Typ větrání zóny:	přirozené větrání v jedné části zóny a nucené větrání v druhé části
<u>Přirozené větrání (92,7 % objemu zóny):</u>	
Intenzita přirozeného větrání:	0,3 1/h
Ref. účinnost ZZT pro určení Hv,arg:	0,0 % (jen v režimu vytápění)
<u>Nucené větrání (7,3 % objemu zóny):</u>	

Prům. tok přiváděného vzduchu: 0,0 m³/hPrům. tok odváděného vzduchu: 81,2 m³/hVe výpočtu se uvažuje přísávání venkovního vzduchu otvory v obálce zóny až do objem. toku 81,2 m³/h.

Účinnost zpětného získávání tepla:

- systém 1: Odtahov. ventilátory: ---

Podíl času s nuceným větráním: 5,0 % (průměrná roční hodnota)

Intenzita přiroz. větrání bez VZT: 0,3 1/h

Ref. účinnost ZZT pro určení Hv,arg: 0,0 % (jen v režimu vytápění)

Celkový měrný tok a dílčí měrné toky větráním vstupující do zóny v režimu vytápění Hv,x [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Teplota Te,ini:	-1,3 C	-0,1 C	3,7 C	8,1 C	13,3 C	16,1 C
Ref. tlak v zóně:	-2,8 Pa	-2,8 Pa	-2,5 Pa	-2,1 Pa	-1,7 Pa	-1,5 Pa
Měrný tok Hv,lea:	224,557	223,990	221,603	218,096	213,202	210,283
Měrný tok Hv,arg:	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	595,951	595,383	592,997	589,489	584,595	581,677
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Teplota Te,ini:	18,0 C	17,9 C	13,5 C	8,3 C	3,2 C	0,5 C
Ref. tlak v zóně:	-1,4 Pa	-1,4 Pa	-1,7 Pa	-2,1 Pa	-2,5 Pa	-2,7 Pa
Měrný tok Hv,lea:	208,198	208,309	212,999	217,921	221,956	223,667
Měrný tok Hv,arg:	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	579,591	579,703	584,393	589,315	593,350	595,060

Prům. roční hodnota měrného tep. toku větráním Hv v režimu vytápění: 588,459 W/K

Vysvětlivky: Te,ini je teplota vzduchu vstupujícího do větracího systému na straně exteriéru (obvykle venkovní teplota), ref. tlak je průměrný měsíční tlak v zóně stanovený iterací podle EN 16798-7 z bilance hmotnostních toků vzduchu, Hv,lea je měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny přes netěsnosti; Hv,arg je měrný tepelný tok přirozeným větráním do zóny; Hv,ztu je měrný tepelný tok větráním do zóny z nevytápěných prostorů; Hv,sup je měrný tepelný tok nuceným větráním do zóny a Hv je celkový měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny.

Solární zisky stavebními konstrukcemi zóny č. 1:

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 °severní šířky

Název výplně otvoru	Orientace	Markýza		Levá stěna		Pravá stěna		Celk. F,fin
		D x L	F,ov	D x L	F,finL	D x L	F,finR	
VO1 Okna původní 180 067	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO3 Okna vyměněná 130 067	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO3 Okna vyměněná 130 067	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO4 Okna vyměněná 130 067	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP1 Plochá střecha	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP3 Terasa	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000

Název výplně otvoru	Orientace	Okolí / Horiz.		Celkový činitel Fsh	Způsob stanovení celk. činitele stínění
		H x B	F,hor		
VO1 Okna původní 180 067	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO1 Okna původní 180 067	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO1 Okna původní 180 067	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO1 Okna původní 180 067	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

VO2 Okna 090 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO3 Okna vyměněná 130 067	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO3 Okna vyměněná 130 067	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO4 Okna vyměněná 130 067	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP1 Plochá střecha	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP3 Terasa	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

Vysvětlivky: F_{ov} je korekční činitel stínění markýzou, F_{finL} je korekční činitel stínění levou boční stěnou/žebrem (při pohledu zevnitř), F_{finR} je korekční činitel stínění pravou boční stěnou, F_{fin} je souhrnný korekční činitel stínění bočními stěnami, F_{hor} je korekční činitel stínění horizontem (okolím budovy), D je přesah markýzy či boční stěny před rovinu okna, L je vzdálenost markýzy či boční stěny od okraje okna, H je převýšení stínící budovy oproti spodnímu líci okna a B je vzdálenost stínící budovy od roviny okna.

Název konstrukce	Plocha [m ²]	g/alfa [-]	Fgl [-]	Fc,h/Fc,c [-]	Fsh [-]	Orientace
VO1 Okna původní 180 067	50,33	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	J (90°)
VO1 Okna původní 180 067	21,04	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
VO1 Okna původní 180 067	37,05	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	V (90°)
VO1 Okna původní 180 067	41,24	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	Z (90°)
VO2 Okna 090 050	7,26	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
VO2 Okna 090 050	9,39	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	V (90°)
VO2 Okna 090 050	4,38	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	Z (90°)
VO3 Okna vyměněná 130 067	3,63	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	J (90°)
VO3 Okna vyměněná 130 067	1,8	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
VO4 Okna vyměněná 130 067	3,66	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	J (90°)
Obvod. plášť	251,26	0,60	-----	-----	0,750-0,750	J (90°)
Obvod. plášť	261,58	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	247,24	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Obvod. plášť	237,13	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
Sokl	8,03	0,60	-----	-----	0,750-0,750	J (90°)
Sokl	7,79	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Sokl	7,61	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Sokl	7,59	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
STP1 Plochá střecha	326,94	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)
STP3 Terasa	74,59	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)

Vysvětlivky: g je propustnost slunečního záření zasklení v průsvitných konstrukcích; alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu neprůsvitných konstrukcí; Fgl je korekční činitel zasklení (podíl plochy zasklení k celkové ploše okna); Fc,h je korekční činitel clonění pohyblivými clonami pro režim vytápění (upravený podle doby provozu clon); Fc,c je korekční činitel clonění pro režim chlazení (upravený podle doby provozu clon) a Fsh je souhrnný korekční činitel stínění nepohyblivými překážkami v průběhu roku (minimum-maximum).

Celkový solární zisk konstrukcemi Q_{s,d} [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	964,46	1569,52	2605,47	3606,33	4111,69	4032,50
Ztráta sáláním:	-543,14	-490,58	-543,14	-525,62	-543,14	-525,62
Celkem (vytápění):	421,32	1078,94	2062,33	3080,71	3568,54	3506,88
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	3918,21	4006,21	2868,80	2320,38	1245,86	786,42
Ztráta sáláním:	-543,14	-543,14	-525,62	-543,14	-525,62	-543,14
Celkem (vytápění):	3375,07	3463,07	2343,18	1777,24	720,24	243,28

Solární a další zisky přes nevytápěné prostory u zóny č. 1:

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)

Solární parametry vnějších obalových konstrukcí nevytápěného prostoru:

Název konstrukce	Plocha [m ²]	F _{gl} [-]	Alfa [-]	g [-]	F _{sh} [-]	Orientace
_KO krytina	81,54	-----	0,60	-----	0,75	Horizont
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Západ
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Východ

Vysvětlivky: F_{gl} je činitel zasklení (podíl plochy zasklení k ploše okna); Alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu; g je propustnost slunečního záření zasklení a F_{sh} je souhrnný činitel stínění pevnými překážkami.

Celkový tepelný zisk přes nevytápěné prostory Qs,ztu [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	-6,54	-3,82	-0,66	1,72	0,74	0,18
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	-0,19	-0,17	0,68	-2,45	-5,75	-7,22

Poznámka: Uvedené hodnoty jsou v souladu s EN ISO 52016-1 součtem solárních zisků a ztrát sáláním do oblohy.

PARAMETRY ZÓNY Č. 2 :Základní údaje o typu, geometrii a provozních podmínkách zóny č. 2

Název zóny:	Komunikace
Počet podzón:	1
Typ profilu užívání:	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - komunikace)
Typ zóny podle vyhlášky MPO ČR:	obytná
Výsledná obsazenost zóny:	0,0 m2/osobu (odvozeno z uvažovaného počtu osob)
Uvažovaný počet osob v zóně:	0,0
Celk. energeticky vztažná plocha:	383,3 m2
Podlah. plocha (celková vnitřní):	366,2 m2
Objem z vnějších rozměrů:	1141,45 m3
Účinná vnitřní tepelná kapacita:	165,0 kJ/(m2.K)
Převažující návrhová vnitřní teplota:	16,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Zóna je vytápěna / chlazená:	ano / ne
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:	16,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
Typ vytápění:	nepřerušované
Regulace otopné soustavy:	ano
Roční doba provozu osvětlení:	700 / 500 h (ve dne/v noci)
Požadovaná prům. osvětlenost zóny:	75,0 lx
Činitel závislosti na denním světle:	0,8
Činitel absence osob v zóně:	0,8
Činitel plošného využití zóny:	1,0
Průměrný index zóny:	1,5
Měrný příkon systému osvětlení:	0,032 W/(m2.lx)
Celkový příkon systému osvětlení:	1707,5 W
Činitel konstantní osvětlenosti:	1,0
Činitel údržby systému osvětlení:	0,7
Činitel systému řízení osv. soustavy:	1,0
Činitel typu světelných zdrojů:	1,7
Průměrná účinnost zdrojů světla:	20,0 %
Celk. průměrné roční vnitřní zisky:	66 W
Prům. roční produkce tepla osobami:	0,0 W/m2
Prům. roční čas. podíl této produkce:	0,0 %
Prům. roční produkce tepla spotřebiči:	0,0 W/m2
Prům. roční čas. podíl této produkce:	0,0 %
Zohlednění spotřebičů ve výpočtu:	jen vnitřní zisky
Roční potřeba tepla na přípravu TV:	0,00 kWh
Roční potřeba teplé vody v zóně:	0,0 m3
Výchozí a cílová teplota vody:	10,0 C / 55,0 C

Otopné soustavy v zóně č. 2

Počet otopných soustav:	1
Název otopné soustavy č. 1:	Teplovodní
Podíl soustavy na dodávce tepla:	100,0 %
Účinnosti otopné soustavy:	90,0 % (distribuce tepla) + 88,0 % (sdílení tepla)
Příkony v otopné soustavě:	0,0 W (regulace) + 10,8 W (čerpadla) + 0,0 W (ostatní)
Zdroj tepla č. 1:	Referenční zdroj tepla (pův. Předávací stanice v budově)
Podíl zdroje na dodávce soustavy:	100,0 %
Typ zdroje tepla:	obecný zdroj tepla (např. kotel)
Účinnost výroby tepla zdrojem:	92,0 %

Umístění zdroje tepla: uvnitř hodnocené budovy
Energonositel: ref. energonositel 1 (f=1,0)

Měrný tepelný tok prostupem mezi zónou č. 2 a venkovním vzduchem

Název konstrukce	Plocha [m ²]	UN20	U,R	b [-]	HT,R [W/K]
Obvod. plášť	9,87	0,300	0,400	1,00	3,948
Obvod. plášť	22,83	0,300	0,400	1,00	9,132
Obvod. plášť	36,70	0,300	0,400	1,00	14,680
Sokl	0,26	0,300	0,400	1,00	0,104
Sokl	0,65	0,300	0,400	1,00	0,260
Sokl	0,42	0,300	0,400	1,00	0,168
STP1 Plochá střecha	25,08	0,240	0,320	1,00	8,026
DV1 Dveře vstupní 180 067	4,50 (1,0x4,5x1)	1,700	2,267	1,00	10,200
DV2 Dveře plně 180 000	4,05 (1,0x4,05x1)	1,700	2,267	1,00	9,180
VO1 Okna původní 180 067	5,26 (1,0x5,26x1)	1,500	2,000	1,00	10,520
VO1 Okna původní 180 067	2,11 (1,0x2,11x1)	1,500	2,000	1,00	4,220

Vysvětlivky: UN20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro $T_{im}=20\text{ °C}$ ve W/(m²K);
U,R je referenční hodnota součinitele prostupu tepla konstrukce podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. ve W/(m²K);
b je činitel teplotní redukce a HT,R je referenční měrný tepelný tok prostupem.

Měrný tok tepelnými vazbami je ve výpočtu zahrnut přibližně jako součin $H_{t,tj} = A \cdot \Delta U_{tjm}$.

Průměrná přírážka na vliv tepelných vazeb ΔU_{tjm} : 0,02 W/m²K

Měrný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi $H_{t,d,c}$: 70,438 W/K

Měrný tok prostupem do exteriéru tepelnými vazbami $H_{t,d,tj}$: 2,235 W/K

Celkový měrný tepelný tok prostupem do exteriéru $H_{t,d}$: 72,672 W/K

Měrný tepelný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou u zóny č. 21. konstrukce ve styku se zemínou

Tepelná vodivost zeminy:	2,0 W/(m.K)
Plocha podlahy mezi zónou a zemínou:	103,31 m ²
Exponovaný obvod této podlahy:	6,29 m
Součinitel vlivu spodní vody G_w :	1,0
Typ konstrukce v kontaktu se zemínou:	podlaha na terénu
Tloušťka obvodové stěny:	0,35 m
Název/typ podlahové konstrukce:	Podlaha na terénu
Požad. součinitel prostupu tepla UN,20:	0,450 W/(m ² K)
Referenční součinitel prostupu tepla U,R:	0,600 W/(m ² K)
Přídavná okrajová izolace:	není
Součinitel prostupu tepla bez vlivu zeminy:	0,6 W/(m ² K)
Činitel teplotní redukce b:	0,38
Souč.prostupu mezi interiérem a exteriérem U:	0,228 W/(m ² K)
Ustálený měrný tok zemínou $H_{t,g}$:	23,512 W/K
Kolísání ekv. měsíčních měrných toků $H_{t,g,m}$:	od 19,914 do 27,211 W/K
..... stanoveno pro periodické toky H_{pi} / H_{pe} :	37,055 / 2,842 W/K

Celkové měsíční měrné tepelné toky prostupem zemínou $H_{t,g,m}$ [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Měrný tok:	27,211	26,757	25,321	23,657	21,691	20,632
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Měrný tok:	19,914	19,952	21,615	23,581	25,510	26,531

Ustálený měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou $H_{t,g,c}$: 23,512 W/K

Ustálený měrný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami $H_{t,g,tj}$: 2,066 W/K

Celkový ustálený měrný tepelný tok prostupem přes zeminu $H_{t,g}$: 25,578 W/K

Měrný tepelný tok prostupem nevytápěnými (či trvale jinak vytápěnými) prostory u zóny č. 21. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru:	Kopule (nevytáp)
Objem vzduchu v nevytápěném prostoru:	98,013 m ³
Tok vzduchu z přilehlé zóny do nevytápěného prostoru:	0,0 m ³ /h
Intenzita větrání z nevytápěného prostoru do exteriéru:	0,1 1/h

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U,N,20	U,R [W/m ² K]	dU [W/m ² K]	Umístění
------------------	--------------------------	--------	--------------------------	-------------------------	----------

STP2 Strop pod půdou	48,27	0,300	0,400	----	do interiéru
_KO_krytina	81,54	----	3,585	----	do exteriéru
Obvod. plášť	11,33	----	0,366	----	do exteriéru
Obvod. plášť	11,33	----	0,366	----	do exteriéru

Vysvětlivky: U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro $T_{im}=20\text{ °C}$ ve $W/(m^2K)$; U,R je referenční součinitel prostupu tepla konstrukce podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. (pro konstrukce k interiéru), resp. zadaný součinitel prostupu tepla konstrukce (pro konstrukce k exteriéru); dU je korekce souč. prostupu tepla na vliv přilehlé zeminy pro suterénní stěny a podlahy na zemině.

Měrný tok prostupem ze zóny do nevyt. prostoru $H_{t,iu}$: 19,308 W/K
Měrný tok prostupem z nevyt. prostoru do exteriéru $H_{t,ue}$: 300,615 W/K
Celk. měrný tok ze zóny do nevytápěného prostoru H_{iu} : 19,308 W/K
Celk. měrný tok z nevytáp. prostoru do exteriéru H_{ue} : 303,918 W/K
Nevytápěný prostor sousedí se zónami č. 2, 1 - hodnotí se celková tepelná bilance.
Teplota v nevytápěném prostoru ve stacionárním stavu: -11,8 °C (při návrhové venkovní teplotě -13,0 °C).
Činitel teplotní redukce b podle EN ISO 52016-1: 0,959

Měrný tok prostupem konstrukcemi ve styku s nevytápěnými prostory $H_{t,u,c}$: 18,514 W/K
Měrný tepelný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami $H_{t,u,tj}$: 0,965 W/K
Celkový měrný tepelný tok prostupem přes nevytápěné prostory $H_{t,u}$: 19,479 W/K

Měrný tepelný tok větráním zóny č. 2

Objem vzduchu v zóně: 957,562 m³
Podíl vzduchu z objemu zóny: 83,9 %
Intenzita výměny n50 při dP=50 Pa: 3,5 1/h
Možnost příčného provětrávání: ano
Typ větrání zóny: přirozené
Intenzita přirozeného větrání: 0,1 1/h
Ref. účinnost ZZT pro určení $H_{v,arg}$: 0,0 % (jen v režimu vytápění)

Celkový měrný tok a dílčí měrné toky větráním vstupující do zóny v režimu vytápění $H_{v,x}$ [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Teplota $T_{e,ini}$:	-1,3 °C	-0,1 °C	3,7 °C	8,1 °C	13,3 °C	16,1 °C
Ref. tlak v zóně:	-2,5 Pa	-2,4 Pa	-2,1 Pa	-1,8 Pa	-1,4 Pa	-1,1 Pa
Měrný tok $H_{v,lea}$:	58,791	58,579	57,825	56,820	55,470	54,675
Měrný tok $H_{v,arg}$:	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174
Měrný tok $H_{v,ztu}$:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok $H_{v,sup}$:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok H_v :	90,965	90,753	90,000	88,994	87,644	86,849
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Teplota $T_{e,ini}$:	18,0 °C	17,9 °C	13,5 °C	8,3 °C	3,2 °C	0,5 °C
Ref. tlak v zóně:	-1,0 Pa	-1,0 Pa	-1,3 Pa	-1,7 Pa	-2,1 Pa	-2,4 Pa
Měrný tok $H_{v,lea}$:	54,109	54,139	55,415	56,771	57,931	58,468
Měrný tok $H_{v,arg}$:	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174
Měrný tok $H_{v,ztu}$:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok $H_{v,sup}$:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok H_v :	86,283	86,313	87,589	88,945	90,105	90,642

Prům. roční hodnota měrného tep. toku větráním H_v v režimu vytápění: 88,757 W/K

Vysvětlivky: $T_{e,ini}$ je teplota vzduchu vstupujícího do větracího systému na straně exteriéru (obvykle venkovní teplota), ref. tlak je průměrný měsíční tlak v zóně stanovený iterací podle EN 16798-7 z bilance hmotnostních toků vzduchu, $H_{v,lea}$ je měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny přes netěsnosti; $H_{v,arg}$ je měrný tepelný tok přirozeným větráním do zóny; $H_{v,ztu}$ je měrný tepelný tok větráním do zóny z nevytápěných prostorů; $H_{v,sup}$ je měrný tepelný tok nuceným větráním do zóny a H_v je celkový měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny.

Solární zisky stavebními konstrukcemi zóny č. 2:

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 °severní šířky

Název výplně otvoru	Orientace	Markýza		Levá stěna		Pravá stěna		Celk. F_{fin}
		D x L	F _{ov}	D x L	F _{finL}	D x L	F _{finR}	
DV1 Dveře vstupní 180 067	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
DV2 Dveře plné 180 000	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000

Sokl	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP1 Plochá střecha	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000

Název výplně otvoru	Orientace	Okolí / Horiz.		Celkový činitel Fsh	Způsob stanovení celk. činitele stínění
		H x B	F,hor		
DV1 Dveře vstupní 180 067	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
DV2 Dveře plné 180 000	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO1 Okna původní 180 067	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO1 Okna původní 180 067	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP1 Plochá střecha	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

Vysvětlivky: F_{ov} je korekční činitel stínění markýzou, F_{finL} je korekční činitel stínění levou boční stěnou/žebrem (při pohledu zevnitř), F_{finR} je korekční činitel stínění pravou boční stěnou, F_{fin} je souhrnný korekční činitel stínění bočními stěnami, F_{hor} je korekční činitel stínění horizontem (okolím budovy), D je přesah markýzy či boční stěny před rovinu okna, L je vzdálenost markýzy či boční stěny od okraje okna, H je převýšení stínící budovy oproti spodnímu líci okna a B je vzdálenost stínící budovy od roviny okna.

Název konstrukce	Plocha [m2]	g/alfa [-]	Fgl [-]	Fc,h/Fc,c [-]	Fsh [-]	Orientace
DV1 Dveře vstupní 180 067	4,5	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	Z (90°)
DV2 Dveře plné 180 000	4,05	0,00	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	V (90°)
VO1 Okna původní 180 067	5,26	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	V (90°)
VO1 Okna původní 180 067	2,11	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	Z (90°)
Obvod. plášť	9,87	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	22,83	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Obvod. plášť	36,7	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
Sokl	0,26	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Sokl	0,65	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Sokl	0,42	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
STP1 Plochá střecha	25,08	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)

Vysvětlivky: g je propustnost slunečního záření zasklení v průsvitných konstrukcích; alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu neprůsvitných konstrukcí; Fgl je korekční činitel zasklení (podíl plochy zasklení k celkové ploše okna); Fc,h je korekční činitel clonění pohyblivými clonami pro režim vytápění (upravený podle doby provozu clon); Fc,c je korekční činitel clonění pro režim chlazení (upravený podle doby provozu clon) a Fsh je souhrnný korekční činitel stínění nepohyblivými překážkami v průběhu roku (minimum-maximum).

Celkový solární zisk konstrukcemi Qs,d [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	49,30	88,96	164,26	259,52	307,01	316,55
Ztráta sáláním:	-55,28	-49,93	-55,28	-53,50	-55,28	-53,50
Celkem (vytápění):	-5,99	39,02	108,98	206,02	251,73	263,05
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	297,12	283,31	187,41	134,93	62,66	38,88
Ztráta sáláním:	-55,28	-55,28	-53,50	-55,28	-53,50	-55,28
Celkem (vytápění):	241,84	228,03	133,91	79,65	9,16	-16,40

Solární a další zisky přes nevytápěné prostory u zóny č. 2:

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)

Solární parametry vnějších obalových konstrukcí nevytápěného prostoru:

Název konstrukce	Plocha [m2]	F,gl [-]	Alfa [-]	g [-]	F,sh [-]	Orientace
_KO krytina	81,54	----	0,60	----	0,75	Horizont
Obvod. plášť	11,33	----	0,60	----	0,75	Východ
Obvod. plášť	11,33	----	0,60	----	0,75	Západ

Vysvětlivky: F_{gl} je činitel zasklení (podíl plochy zasklení k ploše okna); Alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu; g je propustnost slunečního záření zasklení a F_{sh} je souhrnný činitel stínění pevnými překážkami.

Celkový tepelný zisk přes nevytápěné prostory Qs,ztu [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	-18,65	-10,89	-1,88	4,90	2,12	0,51
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	-0,54	-0,49	1,94	-6,99	-16,39	-20,57

Poznámka: Uvedené hodnoty jsou v souladu s EN ISO 52016-1 součtem solárních zisků a ztrát sáláním do oblohy.

PŘEHLEDNÉ VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO JEDNOTLIVÉ ZÓNY:**VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO ZÓNU Č. 1:**

Název zóny: Obytné prostory
 Převažující návrhová vnitřní teplota: 20,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
 Návrh. vnitřní teplota pro vytápění: 20,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
 Zóna je vytápěna / chlazena: ano / ne
 Regulace otopné soustavy: ano
 Vnitřní zisky z technických zařízení: ne

Průměrný roční měrný tepelný tok větráním Hv: 588,459 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi Ht,d,c: 674,506 W/K
 Měrný ustálený tepelný tok konstrukcemi v kontaktu se zeminou Ht,g,c: 97,380 W/K
 Měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu s nevytápěnými prostory Ht,u,c: 6,495 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem tepelnými vazbami Ht,tj: 40,525 W/K
Výsledný měrný tepelný tok H: 1407,365 W/K

Celkový měrný tepelný tok ze zóny č. 2 H₁₂: -----**Potřeba tepla na vytápění po měsících**

Měsíc	Q,H,ht [MWh]	Q,int [MWh]	Q,tec [MWh]	Q,sol [MWh]	Q,gn [MWh]	Eta,H [-]	fH [%]	Q,H,nd [MWh]
1	21,993	3,151	-----	0,415	3,566	0,999	100,0	18,430
2	18,763	2,761	-----	1,075	3,836	0,998	100,0	14,934
3	16,913	2,818	-----	2,062	4,880	0,994	100,0	12,061
4	12,051	2,619	-----	3,082	5,701	0,971	100,0	6,518
5	7,207	2,582	-----	3,569	6,152	0,854	100,0	1,957
6	4,256	2,480	-----	3,507	5,987	0,644	22,8	0,400
7	2,498	2,547	-----	3,375	5,922	0,422	0,0	-----
8	2,598	2,582	-----	3,463	6,045	0,430	0,0	-----
9	6,780	2,633	-----	2,344	4,976	0,898	82,8	2,312
10	12,250	2,811	-----	1,775	4,586	0,986	100,0	7,728
11	16,859	2,889	-----	0,714	3,604	0,998	100,0	13,262
12	20,164	3,137	-----	0,236	3,373	0,999	100,0	16,793

Vysvětlivky: Q,H,ht je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q,int jsou vnitřní tepelné zisky; Q,tec jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulčních nádrží; Q,sol jsou solární tepelné zisky; Q,gn jsou celkové tepelné zisky; Eta,H je stupeň využitelnosti tepelných zisků; fH je část měsíce, v níž musí být zóna s regulovaným vytápěním vytápěna, a Q,H,nd je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q,H,nd: 94,394 MWh**Energie dodaná do zóny po měsících**

Měsíc	Q,f,H [MWh]	Q,f,C [MWh]	Q,f,RH [MWh]	Q,f,F [MWh]	Q,f,W [MWh]	Q,f,L [MWh]	Q,f,A [MWh]	Q,f,K [MWh]	Q,fuel [MWh]
1	25,293	-----	-----	0,001	4,613	1,318	0,059	-----	31,284
2	20,496	-----	-----	0,001	4,167	1,084	0,053	-----	25,800
3	16,553	-----	-----	0,001	4,613	0,902	0,059	-----	22,127
4	8,945	-----	-----	0,001	4,464	0,737	0,057	-----	14,204
5	2,685	-----	-----	0,001	4,613	0,607	0,059	-----	7,965
6	0,549	-----	-----	0,001	4,464	0,563	0,033	-----	5,610
7	-----	-----	-----	0,001	4,613	0,563	0,026	-----	5,204
8	-----	-----	-----	0,001	4,613	0,607	0,026	-----	5,248
9	3,173	-----	-----	0,001	4,464	0,754	0,051	-----	8,444
10	10,606	-----	-----	0,001	4,613	0,893	0,059	-----	16,172
11	18,201	-----	-----	0,001	4,464	1,076	0,057	-----	23,798
12	23,048	-----	-----	0,001	4,613	1,301	0,059	-----	29,021

Vysvětlivky: Q,f,H je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q,f,C je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q,f,RH je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q,f,F je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q,f,W je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q,f,L je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q,f,A je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q,f,K je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q,fuel je celková dodaná energie.

Celková roční dodaná energie Q,fuel: 194,878 MWh

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny

Měrný tepelný tok prostupem obálkou zóny Ht: 818,91 W/K
Plocha obalových konstrukcí zóny: 2026,26 m²

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny U_{em}: 0,40 W/(m²K)

VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO ZÓNU Č. 2:

Název zóny: Komunikace
Převažující návrhová vnitřní teplota: 16,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění: 16,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
Zóna je vytápěna / chlazena: ano / ne
Regulace otopné soustavy: ano
Vnitřní zisky z technických zařízení: ne

Průměrný roční měrný tepelný tok větráním Hv: 88,757 W/K
Měrný tepelný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi Ht,d,c: 70,438 W/K
Měrný ustálený tepelný tok konstrukcemi v kontaktu se zeminou Ht,g,c: 23,512 W/K
Měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu s nevytápěnými prostory Ht,u,c: 18,514 W/K
Měrný tepelný tok prostupem tepelnými vazbami Ht,tj: 5,266 W/K
Výsledný měrný tepelný tok H: 206,486 W/K

Celkový měrný tepelný tok ze zóny č. 1 H₂₁: -----

Potřeba tepla na vytápění po měsících

Měsíc	Q _{H,ht} [MWh]	Q _{int} [MWh]	Q _{tec} [MWh]	Q _{sol} [MWh]	Q _{gn} [MWh]	Eta,H [-]	fH [%]	Q _{H,nd} [MWh]
1	2,536	0,073	-----	-0,025	0,049	1,000	100,0	2,487
2	2,136	0,060	-----	0,028	0,088	1,000	100,0	2,048
3	1,827	0,050	-----	0,107	0,157	1,000	100,0	1,670
4	1,170	0,041	-----	0,211	0,252	1,000	100,0	0,918
5	0,487	0,034	-----	0,254	0,288	0,981	74,1	0,204
6	0,099	0,031	-----	0,264	0,295	0,334	0,0	-----
7	-0,157	0,031	-----	0,241	0,273	1,000	0,0	-----
8	-0,144	0,034	-----	0,228	0,261	1,000	0,0	-----
9	0,444	0,042	-----	0,136	0,178	0,997	50,0	0,267
10	1,181	0,050	-----	0,073	0,122	1,000	100,0	1,059
11	1,837	0,060	-----	-0,007	0,053	1,000	100,0	1,784
12	2,280	0,072	-----	-0,037	0,035	1,000	100,0	2,245

Vysvětlivky: Q_{H,ht} je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q_{int} jsou vnitřní tepelné zisky; Q_{tec} jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulací nádrží; Q_{sol} jsou solární tepelné zisky; Q_{gn} jsou celkové tepelné zisky; Eta,H je stupeň využitelnosti tepelných zisků; fH je část měsíce, v níž musí být zóna s regulovaným vytápěním vytápěna, a Q_{H,nd} je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q_{H,nd}: 12,682 MWh

Energie dodaná do zóny po měsících

Měsíc	Q _{f,H} [MWh]	Q _{f,C} [MWh]	Q _{f,RH} [MWh]	Q _{f,F} [MWh]	Q _{f,W} [MWh]	Q _{f,L} [MWh]	Q _{f,A} [MWh]	Q _{f,K} [MWh]	Q _{fuel} [MWh]
1	3,413	-----	-----	-----	-----	0,092	0,008	-----	3,513
2	2,811	-----	-----	-----	-----	0,075	0,007	-----	2,893
3	2,292	-----	-----	-----	-----	0,063	0,008	-----	2,363
4	1,260	-----	-----	-----	-----	0,051	0,008	-----	1,319
5	0,281	-----	-----	-----	-----	0,042	0,006	-----	0,329
6	-----	-----	-----	-----	-----	0,039	-----	-----	0,039
7	-----	-----	-----	-----	-----	0,039	-----	-----	0,039
8	-----	-----	-----	-----	-----	0,042	-----	-----	0,042
9	0,366	-----	-----	-----	-----	0,053	0,004	-----	0,423
10	1,453	-----	-----	-----	-----	0,062	0,008	-----	1,523
11	2,449	-----	-----	-----	-----	0,075	0,008	-----	2,531
12	3,081	-----	-----	-----	-----	0,090	0,008	-----	3,179

Vysvětlivky: Q_{f,H} je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q_{f,C} je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q_{f,RH} je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q_{f,F} je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q_{f,W} je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q_{f,L} je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q_{f,A} je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q_{f,K} je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q_{fuel} je celková dodaná energie.

Celková roční dodaná energie Q_{fuel}: 18,194 MWh

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny

Měrný tepelný tok prostupem obálkou zóny Ht: 117,73 W/K
Plocha obalových konstrukcí zóny: 263,31 m²

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny U_{em}: 0,45 W/(m²K)

PŘEHLEDNÉ VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO CELOU BUDOVU:

Faktor tvaru budovy A/V: 0,4 m²/m³

Rozložení průměrných ročních kladných měrných tepelných toků v režimu vytápění

Položka	Přilehlé prostředí	Plocha [m ²]	Měrný tok [W/K]	Podíl z celku
Celkový měrný tepelný tok H:		---	1613,852	100,00 %
z toho:				
Průměrný měrný tepelný tok větráním Hv:		---	677,216	41,96 %
Měrný tepelný tok prostupem Ht:		---	936,636	58,04 %
z toho:				
Měrný tok vnějšími obalovými konstrukcemi Ht,d,c:		---	744,944	46,16 %
Měrný ustálený tok konstrukcemi u zeminy Ht,g,c:		---	120,892	7,49 %
Měrný tok konstrukcemi u nevytáp. prostorů Ht,u,c:		---	25,009	1,55 %
Měrný tepelný tok tepelnými vazbami Ht,tj:		---	45,791	2,84 %

Rozložení měrných tepelných toků prostupem po jednotlivých typech konstrukcí:

Vnější stěny:

SV1 Obvod. plášť	EXT	997,21	299,163	18,54 %
SV2 Obvod. plášť	EXT	69,40	27,760	1,72 %
SV3 Sokl	EXT	31,02	9,306	0,58 %
SV4 Sokl	EXT	1,33	0,532	0,03 %

Střechy (ploché, šikmé i strmé):

ST1 STP1 Plochá střecha	EXT	326,94	78,466	4,86 %
ST2 STP1 Plochá střecha	EXT	25,08	8,026	0,50 %
ST3 STP3 Terasa	EXT	74,59	17,902	1,11 %

Konstrukce přilehlé k zemině:

PZ1 Podlaha na terénu	ZEM	394,14	97,380	6,03 %
PZ2 Podlaha na terénu	ZEM	103,31	23,512	1,46 %

Konstrukce k nevytápěným prostorům:

KN1 STP2 Strop pod půdou	NEVYT	22,58	6,495	0,40 %
KN2 STP2 Strop pod půdou	NEVYT	48,27	18,514	1,15 %

Výplně otvorů (okna, dveře, světlíky):

VO1 VO1 Okna původní 180 067	EXT	149,66	224,490	13,91 %
VO2 VO1 Okna původní 180 067	EXT	7,37	14,740	0,91 %
VO3 VO2 Okna 090 050	EXT	21,03	31,545	1,95 %
VO4 VO3 Okna vyměněná 130 067	EXT	5,43	8,145	0,50 %
VO5 VO4 Okna vyměněná 130 067	EXT	3,66	5,490	0,34 %
VO6 DV1 Dveře vstupní 180 067	EXT	4,50	10,200	0,63 %
VO7 DV2 Dveře plné 180 000	EXT	4,05	9,180	0,57 %

Celkem: 2289,57 890,844 55,20 %

Referenční hodnota průměrného součinitele prostupu tepla budovy

Měrný tepelný tok prostupem obálkou budovy Ht: 936,636 W/K
Plocha obalových konstrukcí budovy: 2289,6 m²

Refer. hodnota prům. součinitele prostupu tepla U_{em,R}: 0,41 W/(m²K)

Pro zařazení budovy do klasif. třídy bude použita hodnota U_{em,R,klas}: 0,29 W/(m²K)

Poznámka: U_{em,R,klas} je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Potřeba tepla na vytápění referenční budovy

Měsíc	Q _{H,ht} [MWh]	Q _{int} [MWh]	Q _{tec} [MWh]	Q _{sol} [MWh]	Q _{gn} [MWh]	E _{t,H} [-]	f _H [%]	Q _{H,nd} [MWh]
1	24,529	3,224	-----	0,390	3,614	0,999	100,0	20,917
2	20,900	2,821	-----	1,103	3,924	0,998	100,0	16,982
3	18,740	2,868	-----	2,169	5,037	0,994	100,0	13,731
4	13,221	2,660	-----	3,293	5,953	0,972	100,0	7,436

Objekt: Bytový dům, Na Výšině 1531, Vrchlabí

NZU A BD

Vlastník/stavebník: Bytové družstvo LIŠČÍ KOPEC

5	7,694	2,616	-----	3,823	6,439	0,859	100,0	2,161
6	4,256	2,480	-----	3,507	5,987	0,644	22,8	0,400
7	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
8	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
9	7,224	2,675	-----	2,480	5,154	0,901	82,8	2,579
10	13,431	2,861	-----	1,847	4,708	0,987	100,0	8,786
11	18,695	2,949	-----	0,707	3,656	0,998	100,0	15,046
12	22,444	3,210	-----	0,199	3,409	0,999	100,0	19,038

Vysvětlivky: Q,H,ht je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q,int jsou vnitřní tepelné zisky; Q,tec jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulací nádrží; Q,sol jsou solární tepelné zisky; Q,gn jsou celkové tepelné zisky; Eta,H je stupeň využitelnosti tepelných zisků; fH je část měsíce, v níž musí být jakákoli zóna v budově vytápěna (odpovídá max. fH ze všech zón); a Q,H,nd je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q,H,nd: 107,077 MWh

Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů: 5703,1 m³

Celková energeticky vztázná plocha budovy: 1915,2 m²

Měrná potřeba tepla na vytápění budovy (na 1 m³): 18,8 kWh/(m³.a)

Měrná potřeba tepla na vytápění refer. budovy: 56 kWh/(m².a)

Poznámka: Měrná potřeba tepla nezahrnuje vliv účinností systémů výroby, distribuce a emise tepla.

Celková energie dodaná do referenční budovy

Měsíc	Q,f,H [MWh]	Q,f,C [MWh]	Q,f,RH [MWh]	Q,f,F [MWh]	Q,f,W [MWh]	Q,f,L [MWh]	Q,f,A [MWh]	Q,f,K [MWh]	Q,fuel [MWh]
1	28,707	-----	-----	0,001	4,613	1,410	0,067	-----	34,797
2	23,306	-----	-----	0,001	4,167	1,159	0,060	-----	28,693
3	18,845	-----	-----	0,001	4,613	0,964	0,067	-----	24,490
4	10,205	-----	-----	0,001	4,464	0,789	0,065	-----	15,523
5	2,966	-----	-----	0,001	4,613	0,649	0,065	-----	8,294
6	0,549	-----	-----	0,001	4,464	0,603	0,033	-----	5,649
7	-----	-----	-----	0,001	4,613	0,603	0,026	-----	5,243
8	-----	-----	-----	0,001	4,613	0,649	0,026	-----	5,290
9	3,539	-----	-----	0,001	4,464	0,807	0,055	-----	8,867
10	12,059	-----	-----	0,001	4,613	0,956	0,067	-----	17,695
11	20,649	-----	-----	0,001	4,464	1,150	0,065	-----	26,329
12	26,128	-----	-----	0,001	4,613	1,391	0,067	-----	32,200

Vysvětlivky: Q,f,H je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q,f,C je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q,f,RH je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q,f,F je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q,f,W je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q,f,L je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q,f,A je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q,f,K je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q,fuel je celková dodaná energie do budovy.

Dodané energie:

Vyp. spotřeba energie na vytápění za rok Q,fuel,H: 529,035 GJ 146,954 MWh 77 kWh/m²

Pomocná energie na vytápění Q,aux,H: 1,889 GJ 0,525 MWh 0 kWh/m²

Dodaná energie na vytápění za rok EP,H,R: 530,924 GJ 147,479 MWh 77 kWh/m²

Hodnota pro zařazení do klasif. třídy EP,H,R,klas: 407,115 GJ 113,087 MWh 59 kWh/m²

Poznámka: EP,H,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Vyp. spotřeba energie na chlazení za rok Q,fuel,C: -----

Pomocná energie na chlazení Q,aux,C: -----

Dodaná energie na chlazení za rok EP,C,R: -----

Vyp. spotřeba energie na úpravu vlhkosti Q,fuel,RH: -----

Pomocná energie na úpravu vlhkosti Q,aux,RH: -----

Dodaná energie na úpravu vlhkosti EP,RH,R: -----

Vyp. spotřeba energie na nucené větrání Q,fuel,F: 0,037 GJ 0,010 MWh 0 kWh/m²

Pomocná energie na nucené větrání Q,aux,F: -----

Dodaná energie na nuc.větrání za rok EP,F,R: 0,037 GJ 0,010 MWh 0 kWh/m²

Vyp. spotřeba energie na přípravu TV Q,fuel,W: 195,534 GJ 54,315 MWh 28 kWh/m²

Pomocná energie na přípravu teplé vody Q,aux,W: 0,492 GJ 0,137 MWh 0 kWh/m²

Dodaná energie na přípravu TV za rok EP,W,R: 196,026 GJ 54,452 MWh 28 kWh/m²

Vyp. spotřeba energie na osvětlení Q,fuel,L: 40,070 GJ 11,131 MWh 6 kWh/m²

Dodaná energie na osvětlení za rok EP,L,R: 40,070 GJ 11,131 MWh 6 kWh/m²

Celková roční dodaná energie Q,fuel=EP,R: 767,058 GJ 213,072 MWh 111 kWh/m²

Referenční hodnota dodané energie budovy

Referenční hodnota celkové roční dodané energie EP,R: 213,072 MWh

Pro zařazení budovy do klasif. třídy bude použita hodnota EP,R,klas: 178,680 MWh

Poznámka: EP,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů:	5703,1 m ³
Celková energeticky vztažná plocha budovy:	1915,2 m ²
Měrná dodaná energie EP,V:	37,4 kWh/(m ³ .a)
Referenční hodnota měrné dodané energie EP,A,R:	111 kWh/(m².a)

Poznámka: Měrná dodaná energie zahrnuje veškerou dodanou energii včetně vlivů účinností tech. systémů.

Pro zařazení budovy do klasif. třídy bude použita hodnota EP,A,R,klas: 93 kWh/(m².a)

Poznámka: EP,A,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Rozdělení dodané energie podle energonositelů, primární energie a emise CO₂

Energo- nositel	Faktory transformace		Vytápění			Teplá voda		
	f,pN	f,CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂
ref. energonositel 1 (f=1,0)	1,0	0,2000	146,95	146,95	29,39	54,32	54,32	10,86
ref. energonositel 2 (f=2,6)	2,6	0,8600	-----	-----	-----	-----	-----	-----
SOUČET			146,95	146,95	29,39	54,32	54,32	10,86

Energo- nositel	Faktory transformace		Osvětlení			Pom.energie		
	f,pN	f,CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂
ref. energonositel 1 (f=1,0)	1,0	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
ref. energonositel 2 (f=2,6)	2,6	0,8600	11,13	28,94	9,57	0,66	1,72	0,57
SOUČET			11,13	28,94	9,57	0,66	1,72	0,57

Energo- nositel	Faktory transformace		Nuc. větrání			Chlazení		
	f,pN	f,CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂
ref. energonositel 1 (f=1,0)	1,0	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
ref. energonositel 2 (f=2,6)	2,6	0,8600	0,01	0,03	0,01	-----	-----	-----
SOUČET			0,01	0,03	0,01	-----	-----	-----

Energo- nositel	Faktory transformace		Úprava RH			Výroba a export elektřiny		
	f,pN	f,CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂	Q,fuel	Q,el	Q,pN
ref. energonositel 1 (f=1,0)	1,0	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
ref. energonositel 2 (f=2,6)	2,6	0,8600	-----	-----	-----	-----	-----	-----
SOUČET			-----	-----	-----	-----	-----	-----

Vysvětlivky: f,pN je faktor primární energie z neobnovit. zdrojů v kWh/kWh; f,CO₂ je součinitel emisí CO₂ v kg/kWh; Q,fuel je vypočtená spotřeba energie dodávaná na daný účel příslušným energonositelem; Q,el je produkce elektřiny; Q,pN je primární energie z neobnovit. zdrojů použitá na daný účel příslušným energonositelem a CO₂ jsou s tím spojené emise CO₂ (bez vlivu případného nedopalu).

Součty pro jednotlivé energonositele:	Q,fuel [MWh/a]	Q,primN [MWh/a]	CO ₂ [t/a]
ref. energonositel 1 (f=1,0)	201,269	201,269	40,254
ref. energonositel 2 (f=2,6)	11,803	30,687	10,150
SOUČET	213,072	231,956	50,404

Vysvětlivky: Q,fuel je energie dodaná do budovy příslušným energonositelem; Q,primN je primární energie z neobnovitelných zdrojů energie použitá příslušným energonositelem a CO₂ jsou s tím spojené celkové emise CO₂ (bez vlivu případného nedopalu).

Referenční hodnota měrné primární energie z neobnovitelných zdrojů energie

Při výpočtu výsledné primární energie z neobnovitelných zdrojů referenční budovy se používá redukce podle tab. 5 vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. ve výši **3,0 %**.

Poznámka: Pro určení hranic klasifikačních tříd se použije redukce primární energie z neobnovitelných zdrojů ve výši 33,5 %.

Emise CO ₂ za rok (bez vlivu případného nedopalu):	50,404 t
Ref. hodnota primární energie z neobnovitelných zdrojů za rok:	224,997 MWh

Hodnota pro zařazení budovy do klasifikační třídy E,pN,R,klas: 131,451 MWh

Poznámka: E,pN,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů:	5703,1 m ³
Celková energeticky vztažná plocha budovy:	1915,2 m ²
Měrné emise CO ₂ za rok (na 1 m ³):	8,8 kg/(m ³ .a)

Objekt: Bytový dům, Na Výšině 1531, Vrchlabí

NZU A BD

Vlastník/stavebník: Bytové družstvo LIŠČÍ KOPEC

Měrná primární energie z neobnovitelných zdrojů E,pN,V:	39,5 kWh/(m3.a)
Měrné emise CO2 za rok (na 1 m2):	26 kg/(m2.a)
Ref. hodnota měrné primární energie z neobnov. zdrojů E,pN,A,R:	117 kWh/(m2.a)

Pro zařazení do klasifikační třídy bude použita ref. hodnota E,pN,A,R,klas: 69 kWh/(m2.a)
Poznámka: E,pN,A,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Energie 2021.0, (c) 2021 Svoboda Software

7.2. ENERGIE Navrhovaný stav – referenční budova

VÝPOČET ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI REFERENČNÍ BUDOVY podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb.

Energie 2021.0

Název úlohy: **NS Vrchlabí 1531**
REFERENČNÍ BUDOVA
Zpracovatel: Lenka Bradnová
Zakázka: TCH
Datum: 20.7.2022

PARAMETRY HODNOCENÉ BUDOVY:

Počet zón v budově: 2
Typ výpočtu potřeby energie: výpočet s měsíčním krokem

Nastavení úrovně požadavků podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb.:

Úroveň referenční budovy: dokončená budova a změna dokončené budovy
Posouzení na požadavky podle: § 6 odst. 2 c) a/nebo d)
Redukce ref. prim. energie pro: bytový dům

Okrajové podmínky výpočtu:

Název období	Počet dnů	Teplota exteriéru	Celková energie globálního slunečního záření [kWh/m2]				
			Sever	Jih	Východ	Západ	Horizont
leden	31	-1,3 C	8,2	34,2	14,1	14,1	20,8
únor	28	-0,1 C	13,4	51,1	25,5	25,5	37,0
březen	31	3,7 C	25,3	74,4	46,9	46,9	72,2
duben	30	8,1 C	36,0	85,7	74,2	74,2	113,8
květen	31	13,3 C	49,1	87,0	87,0	87,0	148,8
červen	30	16,1 C	51,8	75,6	90,0	90,0	146,2
červenec	31	18,0 C	51,3	78,1	84,1	84,1	144,3
srpen	31	17,9 C	42,4	96,0	80,4	80,4	136,2
září	30	13,5 C	28,8	77,8	53,3	53,3	87,1
říjen	31	8,3 C	18,6	74,4	38,7	38,7	56,5
listopad	30	3,2 C	9,4	45,4	18,0	18,0	25,2
prosinec	31	0,5 C	6,0	29,0	11,2	11,2	14,9

Název období	Počet dnů	Teplota exteriéru	Celková energie globálního slunečního záření [kWh/m2]				
			SV	SZ	JV	JZ	průměr
leden	31	-1,3 C	8,2	8,2	26,8	26,8	17,7
únor	28	-0,1 C	14,8	14,8	41,0	41,0	28,9
březen	31	3,7 C	29,8	29,8	64,7	64,7	48,4
duben	30	8,1 C	50,4	50,4	86,4	86,4	67,5
květen	31	13,3 C	65,5	65,5	92,3	92,3	77,5
červen	30	16,1 C	70,6	70,6	87,8	87,8	76,9
červenec	31	18,0 C	66,2	66,2	85,6	85,6	74,4
srpen	31	17,9 C	56,5	56,5	94,5	94,5	74,8
září	30	13,5 C	35,3	35,3	69,1	69,1	53,3
říjen	31	8,3 C	21,6	21,6	60,3	60,3	42,6
listopad	30	3,2 C	9,4	9,4	33,8	33,8	22,7
prosinec	31	0,5 C	6,0	6,0	23,1	23,1	14,4

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 stupňů severní šířky
Průměrná rychlost větru v 10 m nad terénem: 3,3 m/s
Typické okolí hodnocené budovy: městská zástavba

Krytí hodnocené budovy proti větru: střední
Průměrný rozdíl mezi teplotou oblohy a teplotou vzduchu: 11,0 C

PARAMETRY JEDNOTLIVÝCH ZÓN V BUDOVĚ:

PARAMETRY ZÓNY Č. 1 :

Základní údaje o typu, geometrii a provozních podmínkách zóny č. 1

Název zóny:		Obytné prostory	
Název podzóny	Energ.vzt.plocha	Typ podzóny	Typ profilu
Prostory bytu	1407,2 m2	obytná	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - BD - byt)
Byt. jádra	124,8 m2	obytná	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - BD - byt)
Typ zóny podle vyhlášky MPO ČR:		obytná	
Výsledná obsazenost zóny:		30,0 m2/osobu (odvozeno z uvažovaného počtu osob)	
Uvažovaný počet osob v zóně:		47,0	
Celk. energeticky vztažná plocha:		1531,94 m2	
Podlah. plocha (celková vnitřní):		1408,97 m2	
Objem z vnějších rozměrů:		4561,68 m3	
Účinná vnitřní tepelná kapacita:		165,0 kJ/(m2.K)	
Převažující návrhová vnitřní teplota:		20,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)	
Zóna je vytápěna / chlazená:		ano / ne	
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:		20,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)	
Typ vytápění:		nepřerušované	
Regulace otopné soustavy:		ano	
Roční doba provozu osvětlení:		1200 / 800 h (ve dne/v noci)	
Požadovaná prům. osvětlenost zóny:		100,0 lx	
Činitel závislosti na denním světle:		0,8	
Činitel absence osob v zóně:		0,45	
Činitel plošného využití zóny:		0,9	
Průměrný index zóny:		1,0	
Měrný příkon systému osvětlení:		0,032 W/(m2.lx)	
Celkový příkon systému osvětlení:		7883,8 W	
Činitel konstantní osvětlenosti:		1,0	
Činitel údržby systému osvětlení:		0,7	
Činitel systému řízení osv. soustavy:		1,0	
Činitel typu světelných zdrojů:		1,7	
Průměrná účinnost zdrojů světla:		20,0 %	
Celk. průměrné roční vnitřní zisky:		3768 W	
Prům. roční produkce tepla osobami:		2,0 W/m2	
Prům. roční čas. podíl této produkce:		70,0 %	
Prům. roční produkce tepla spotřebiči:		3,0 W/m2	
Prům. roční čas. podíl této produkce:		20,0 %	
Zohlednění spotřebičů ve výpočtu:		jen vnitřní zisky	
Roční potřeba tepla na přípravu TV:		31372,21 kWh	
Roční potřeba teplé vody v zóně:		600,4 m3	
Výchozí a cílová teplota vody:		10,0 C / 55,0 C	

Otopné soustavy v zóně č. 1

Počet otopných soustav:	1
Název otopné soustavy č. 1:	Teplovodní
Podíl soustavy na dodávce tepla:	100,0 %
Účinnosti otopné soustavy:	90,0 % (distribuce tepla) + 88,0 % (sdílení tepla)
Příkony v otopné soustavě:	20,0 W (regulace) + 43,2 W (čerpadla) + 0,0 W (ostatní)
Zdroj tepla č. 1:	Referenční zdroj tepla (pův. Předávací stanice v budově)
Podíl zdroje na dodávce soustavy:	100,0 %
Typ zdroje tepla:	obecný zdroj tepla (např. kotel)
Účinnost výroby tepla zdrojem:	92,0 %
Umístění zdroje tepla:	uvnitř hodnocené budovy

Energonositel: ref. energonositel 1 (f=1,0)

Ventilační systém v zóně č. 1

Název ventilačního systému:
Nucené větrání je použito v: 7,3 % objemu zóny
Ventilační zařízení č. 1: **Referenční VZT zařízení** (pův. Odtahov. ventilátory)
Prům. roční podíl na přívodu vzduchu: 100,0 % z objem. toku vzduchu nuceně přiváděného do zóny
Prům. roční podíl na odtahu vzduchu: 100,0 % z objem. toku vzduchu nuceně odváděného ze zóny
Typ ventilačního zařízení: 1 ventilátor pro podtlakové větrání
Jmenovitý měrný příkon zařízení: 1500,0 Ws/m³
Váhový činitel regulace: 0,70
Energonositel: ref. energonositel 2 (f=2,6)

Systémy přípravy teplé vody v zóně č. 1

Počet systémů přípravy teplé vody: 1
Název systému přípravy TV č. 1: **CZT**
Podíl systému na dodávce tepla: 100,0 %
Délka rozvodů teplé vody: 300,0 m
Měrná ztráta rozvodů teplé vody: 150,0 Wh/(m.d)
Příkony v systému přípravy TV: 0,0 W (regulace) + 52,0 W (čerpadla)
Zdroj tepla č. 1: **Referenční zdroj tepla** (pův. Předávací stanice v budově)
Podíl zdroje na dodávce systému: 100,0 %
Typ zdroje tepla: obecný zdroj tepla (např. kotel)
Účinnost výroby tepla zdrojem: 88,0 %
Umístění zdroje tepla: uvnitř hodnocené budovy
Energonositel: ref. energonositel 1 (f=1,0)

Měrný tepelný tok prostupem mezi zónou č. 1 a venkovním vzduchem

Název konstrukce	Plocha [m ²]	UN20	U,R	b [-]	HT,R [W/K]
Obvod. plášť	251,26	0,300	0,300	1,00	75,378
Obvod. plášť	261,58	0,300	0,300	1,00	78,474
Obvod. plášť	247,24	0,300	0,300	1,00	74,172
Obvod. plášť	237,13	0,300	0,300	1,00	71,139
Sokl	8,03	0,300	0,300	1,00	2,409
Sokl	7,79	0,300	0,300	1,00	2,337
Sokl	7,61	0,300	0,300	1,00	2,283
Sokl	7,59	0,300	0,300	1,00	2,277
STP1 Plochá střecha	326,94	0,240	0,240	1,00	78,466
STP3 Terasa	74,59	0,240	0,240	1,00	17,902
*VO1 Okna 082 050	50,33 (1,0x50,33x1)	1,500	1,500	1,00	75,495
*VO1 Okna 082 050	21,04 (1,0x21,04x1)	1,500	1,500	1,00	31,560
*VO1 Okna 082 050	37,05 (1,0x37,05x1)	1,500	1,500	1,00	55,575
*VO1 Okna 082 050	41,24 (1,0x41,24x1)	1,500	1,500	1,00	61,860
VO2 Okna 090 050	7,26 (1,0x7,26x1)	1,500	1,500	1,00	10,890
VO2 Okna 090 050	9,39 (1,0x9,39x1)	1,500	1,500	1,00	14,085
VO2 Okna 090 050	4,38 (1,0x4,38x1)	1,500	1,500	1,00	6,570
VO3 Okna 130 067	3,63 (1,0x3,63x1)	1,500	1,500	1,00	5,445
VO3 Okna 130 067	1,80 (1,0x1,8x1)	1,500	1,500	1,00	2,700
*VO4 Okna 082 050	3,66 (1,0x3,66x1)	1,500	1,500	1,00	5,490

Vysvětlivky: UN20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C ve W/(m²K);
U,R je referenční hodnota součinitele prostupu tepla konstrukce podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. ve W/(m²K);
b je činitel teplotní redukce a HT,R je referenční měrný tepelný tok prostupem.

Měrný tok tepelnými vazbami je ve výpočtu zahrnut přibližně jako součin H_{t,tj} = A * DeltaU_{tj,m}.
Průměrná přírážka na vliv tepelných vazeb DeltaU_{tj,m}: 0,02 W/m²K

Měrný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi H_{t,d,c}: 674,506 W/K
Měrný tok prostupem do exteriéru tepelnými vazbami H_{t,d,tj}: 32,191 W/K
Celkový měrný tepelný tok prostupem do exteriéru H_{t,d}: 706,697 W/K

Měrný tepelný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou u zóny č. 1

1. konstrukce ve styku se zemínou

Tepelná vodivost zeminy: 2,0 W/(m.K)
Plocha podlahy mezi zónou a zemínou: 394,14 m²
Exponovaný obvod této podlahy: 103,91 m

Součinitel vlivu spodní vody Gw:	1,0
Typ konstrukce v kontaktu se zeminou:	podlaha na terénu
Tloušťka obvodové stěny:	0,35 m
Název/typ podlahové konstrukce:	Podlaha na terénu
Požad. součinitel prostupu tepla UN,20:	0,450 W/(m2K)
Referenční součinitel prostupu tepla U,R:	0,450 W/(m2K)
Přídavná okrajová izolace:	není
Součinitel prostupu tepla bez vlivu zeminy:	0,45 W/(m2K)
Činitel teplotní redukce b:	0,55
Souč. prostupu mezi interiérem a exteriérem U:	0,247 W/(m2K)
Ustálený měrný tok zeminou Ht,g:	97,38 W/K
Kolísání ekv. měsíčních měrných toků Ht,g,m:	od 65,575 do 130,079 W/K
..... stanoveno pro periodické toky Hpi / Hpe:	118,557 / 38,489 W/K

Celkové měsíční měrné tepelné toky prostupem zeminou Ht,g,m [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Měrný tok:	130,079	126,068	113,368	98,662	81,283	71,925
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Měrný tok:	65,575	65,909	80,615	97,994	115,039	124,063

Ustálený měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zeminou Ht,g,c:	97,380 W/K
Ustálený měrný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami Ht,g,tj:	7,883 W/K
Celkový ustálený měrný tepelný tok prostupem přes zeminu Ht,g:	105,263 W/K

Měrný tepelný tok prostupem nevytápěnými (či trvale jinak vytápěnými) prostory u zóny č. 11. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru:	Kopule (nevytáp)
Objem vzduchu v nevytápěném prostoru:	98,013 m3
Tok vzduchu z přilehlé zóny do nevytápěného prostoru:	0,0 m3/h
Intenzita větrání z nevytápěného prostoru do exteriéru:	0,1 1/h

Název konstrukce	Plocha [m2]	U,N,20	U,R [W/m2K]	dU [W/m2K]	Umístění
*STP2+MW20 Strop pod půdou	22,58	0,300	0,300	-----	do interiéru
KO krytina	81,54	-----	3,585	-----	do exteriéru
Obvod. plášť	11,33	-----	0,366	-----	do exteriéru
Obvod. plášť	11,33	-----	0,366	-----	do exteriéru

Vysvětlivky: U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C ve W/(m2K); U,R je referenční součinitel prostupu tepla konstrukce podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. (pro konstrukce k interiéru), resp. zadaný součinitel prostupu tepla konstrukce (pro konstrukce k exteriéru); dU je korekce souč. prostupu tepla na vliv přilehlé zeminy pro suterénní stěny a podlahy na zemině.

Měrný tok prostupem ze zóny do nevyt. prostoru Ht,iu:	6,774 W/K
Měrný tok prostupem z nevyt. prostoru do exteriéru Ht,ue:	300,615 W/K
Celk. měrný tok ze zóny do nevytápěného prostoru Ht,iu:	6,774 W/K
Celk. měrný tok z nevytáp. prostoru do exteriéru Hue:	303,918 W/K
Nevytápěný prostor sousedí se zónami č. 1, 2 - hodnotí se celková tepelná bilance.	
Teplota v nevytápěném prostoru ve stacionárním stavu:	-11,8 °C (při návrhové venkovní teplotě -13,0 °C).
Činitel teplotní redukce b podle EN ISO 52016-1:	0,959

Měrný tok prostupem konstrukcemi ve styku s nevytápěnými prostory Ht,u,c:	6,495 W/K
Měrný tepelný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami Ht,u,tj:	0,452 W/K
Celkový měrný tepelný tok prostupem přes nevytápěné prostory Ht,u:	6,947 W/K

Měrný tepelný tok větráním zóny č. 1

Objem vzduchu v zóně:	3684,469 m3
Podíl vzduchu z objemu zóny:	80,8 %
Intenzita výměny n50 při dP=50 Pa:	2,5 1/h
Možnost příčného provětrávání:	ano
Typ větrání zóny:	přirozené větrání v jedné části zóny a nucené větrání v druhé části
<u>Přirozené větrání (92,7 % objemu zóny):</u>	
Intenzita přirozeného větrání:	0,3 1/h
Ref. účinnost ZZT pro určení Hv,arg:	0,0 % (jen v režimu vytápění)
<u>Nucené větrání (7,3 % objemu zóny):</u>	

Prům. tok přiváděného vzduchu: 0,0 m³/hPrům. tok odváděného vzduchu: 81,2 m³/hVe výpočtu se uvažuje přísávání venkovního vzduchu otvory v obálce zóny až do objem. toku 81,2 m³/h.

Účinnost zpětného získávání tepla:

- systém 1: Odtahov. ventilátory: ---

Podíl času s nuceným větráním: 5,0 % (průměrná roční hodnota)

Intenzita přiroz. větrání bez VZT: 0,3 1/h

Ref. účinnost ZZT pro určení Hv,arg: 0,0 % (jen v režimu vytápění)

Celkový měrný tok a dílčí měrné toky větráním vstupující do zóny v režimu vytápění Hv,x [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Teplota Te,ini:	-1,3 C	-0,1 C	3,7 C	8,1 C	13,3 C	16,1 C
Ref. tlak v zóně:	-2,8 Pa	-2,8 Pa	-2,5 Pa	-2,1 Pa	-1,7 Pa	-1,5 Pa
Měrný tok Hv,lea:	160,390	159,985	158,281	155,778	152,284	150,200
Měrný tok Hv,arg:	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	531,784	531,378	529,675	527,171	523,678	521,594
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Teplota Te,ini:	18,0 C	17,9 C	13,5 C	8,3 C	3,2 C	0,5 C
Ref. tlak v zóně:	-1,4 Pa	-1,4 Pa	-1,7 Pa	-2,1 Pa	-2,5 Pa	-2,7 Pa
Měrný tok Hv,lea:	148,712	148,792	152,140	155,653	158,533	159,754
Měrný tok Hv,arg:	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	520,106	520,185	523,533	527,047	529,927	531,148

Prům. roční hodnota měrného tep. toku větráním Hv v režimu vytápění: 526,435 W/K

Vysvětlivky: Te,ini je teplota vzduchu vstupujícího do větracího systému na straně exteriéru (obvykle venkovní teplota), ref. tlak je průměrný měsíční tlak v zóně stanovený iterací podle EN 16798-7 z bilance hmotnostních toků vzduchu, Hv,lea je měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny přes netěsnosti; Hv,arg je měrný tepelný tok přirozeným větráním do zóny; Hv,ztu je měrný tepelný tok větráním do zóny z nevytápěných prostorů; Hv,sup je měrný tepelný tok nuceným větráním do zóny a Hv je celkový měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny.

Solární zisky stavebními konstrukcemi zóny č. 1:

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 °severní šířky

Název výplně otvoru	Orientace	Markýza		Levá stěna		Pravá stěna		Celk. F,fin
		D x L	F,ov	D x L	F,finL	D x L	F,finR	
*VO1 Okna 082 050	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO3 Okna 130 067	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO3 Okna 130 067	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO4 Okna 082 050	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP1 Plochá střecha	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP3 Terasa	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000

Název výplně otvoru	Orientace	Okolí / Horiz.		Celkový činitel Fsh	Způsob stanovení celk. činitele stínění
		H x B	F,hor		
*VO1 Okna 082 050	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO1 Okna 082 050	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO1 Okna 082 050	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO1 Okna 082 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

VO2 Okna 090 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO3 Okna 130 067	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO3 Okna 130 067	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO4 Okna 082 050	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP1 Plochá střecha	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP3 Terasa	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

Vysvětlivky: F_{ov} je korekční činitel stínění markýzou, F_{finL} je korekční činitel stínění levou boční stěnou/žebrem (při pohledu zevnitř), F_{finR} je korekční činitel stínění pravou boční stěnou, F_{fin} je souhrnný korekční činitel stínění bočními stěnami, F_{hor} je korekční činitel stínění horizontem (okolím budovy), D je přesah markýzy či boční stěny před rovinu okna, L je vzdálenost markýzy či boční stěny od okraje okna, H je převýšení stínící budovy oproti spodnímu líci okna a B je vzdálenost stínící budovy od roviny okna.

Název konstrukce	Plocha [m ²]	g/alfa [-]	Fgl [-]	Fc,h/Fc,c [-]	Fsh [-]	Orientace
*VO1 Okna 082 050	50,33	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	J (90°)
*VO1 Okna 082 050	21,04	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
*VO1 Okna 082 050	37,05	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	V (90°)
*VO1 Okna 082 050	41,24	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	Z (90°)
VO2 Okna 090 050	7,26	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
VO2 Okna 090 050	9,39	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	V (90°)
VO2 Okna 090 050	4,38	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	Z (90°)
VO3 Okna 130 067	3,63	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	J (90°)
VO3 Okna 130 067	1,8	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
*VO4 Okna 082 050	3,66	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	251,26	0,60	-----	-----	0,750-0,750	J (90°)
Obvod. plášť	261,58	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	247,24	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Obvod. plášť	237,13	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
Sokl	8,03	0,60	-----	-----	0,750-0,750	J (90°)
Sokl	7,79	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Sokl	7,61	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Sokl	7,59	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
STP1 Plochá střecha	326,94	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)
STP3 Terasa	74,59	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)

Vysvětlivky: g je propustnost slunečního záření zasklení v průsvitných konstrukcích; alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu neprůsvitných konstrukcí; Fgl je korekční činitel zasklení (podíl plochy zasklení k celkové ploše okna); Fc,h je korekční činitel clonění pohyblivými clonami pro režim vytápění (upravený podle doby provozu clon); Fc,c je korekční činitel clonění pro režim chlazení (upravený podle doby provozu clon) a Fsh je souhrnný korekční činitel stínění nepohyblivými překážkami v průběhu roku (minimum-maximum).

Celkový solární zisk konstrukcemi Q_{s,d} [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	941,98	1536,92	2563,01	3563,35	4078,91	4011,92
Ztráta sáláním:	-543,14	-490,58	-543,14	-525,62	-543,14	-525,62
Celkem (vytápění):	398,84	1046,34	2019,87	3037,73	3535,77	3486,30
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	3895,04	3959,86	2826,43	2272,13	1214,73	766,53
Ztráta sáláním:	-543,14	-543,14	-525,62	-543,14	-525,62	-543,14
Celkem (vytápění):	3351,90	3416,72	2300,81	1728,99	689,11	223,39

Solární a další zisky přes nevytápěné prostory u zóny č. 1:

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)

Solární parametry vnějších obalových konstrukcí nevytápěného prostoru:

Název konstrukce	Plocha [m ²]	F _{gl} [-]	Alfa [-]	g [-]	F _{sh} [-]	Orientace
_KO krytina	81,54	-----	0,60	-----	0,75	Horizont
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Západ
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Východ

Vysvětlivky: F_{gl} je činitel zasklení (podíl plochy zasklení k ploše okna); Alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu; g je propustnost slunečního záření zasklení a F_{sh} je souhrnný činitel stínění pevnými překážkami.

Celkový tepelný zisk přes nevytápěné prostory Qs,ztu [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	-6,54	-3,82	-0,66	1,72	0,74	0,18
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	-0,19	-0,17	0,68	-2,45	-5,75	-7,22

Poznámka: Uvedené hodnoty jsou v souladu s EN ISO 52016-1 součtem solárních zisků a ztrát sáláním do oblohy.

PARAMETRY ZÓNY Č. 2 :Základní údaje o typu, geometrii a provozních podmínkách zóny č. 2

Název zóny:	Komunikace
Počet podzón:	1
Typ profilu užívání:	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - komunikace)
Typ zóny podle vyhlášky MPO ČR:	obytná
Výsledná obsazenost zóny:	0,0 m2/osobu (odvozeno z uvažovaného počtu osob)
Uvažovaný počet osob v zóně:	0,0
Celk. energeticky vztažná plocha:	383,3 m2
Podlah. plocha (celková vnitřní):	366,2 m2
Objem z vnějších rozměrů:	1141,45 m3
Účinná vnitřní tepelná kapacita:	165,0 kJ/(m2.K)
Převažující návrhová vnitřní teplota:	16,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Zóna je vytápěna / chlazená:	ano / ne
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:	16,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
Typ vytápění:	nepřerušované
Regulace otopné soustavy:	ano
Roční doba provozu osvětlení:	700 / 500 h (ve dne/v noci)
Požadovaná prům. osvětlenost zóny:	75,0 lx
Činitel závislosti na denním světle:	0,8
Činitel absence osob v zóně:	0,8
Činitel plošného využití zóny:	1,0
Průměrný index zóny:	1,5
Měrný příkon systému osvětlení:	0,032 W/(m2.lx)
Celkový příkon systému osvětlení:	1707,5 W
Činitel konstantní osvětlenosti:	1,0
Činitel údržby systému osvětlení:	0,7
Činitel systému řízení osv. soustavy:	1,0
Činitel typu světelných zdrojů:	1,7
Průměrná účinnost zdrojů světla:	20,0 %
Celk. průměrné roční vnitřní zisky:	66 W
Prům. roční produkce tepla osobami:	0,0 W/m2
Prům. roční čas. podíl této produkce:	0,0 %
Prům. roční produkce tepla spotřebiči:	0,0 W/m2
Prům. roční čas. podíl této produkce:	0,0 %
Zohlednění spotřebičů ve výpočtu:	jen vnitřní zisky
Roční potřeba tepla na přípravu TV:	0,00 kWh
Roční potřeba teplé vody v zóně:	0,0 m3
Výchozí a cílová teplota vody:	10,0 C / 55,0 C

Otopné soustavy v zóně č. 2

Počet otopných soustav:	1
Název otopné soustavy č. 1:	Teplovodní
Podíl soustavy na dodávce tepla:	100,0 %
Účinnosti otopné soustavy:	90,0 % (distribuce tepla) + 88,0 % (sdílení tepla)
Příkony v otopné soustavě:	0,0 W (regulace) + 10,8 W (čerpadla) + 0,0 W (ostatní)
Zdroj tepla č. 1:	Referenční zdroj tepla (pův. Předávací stanice v budově)
Podíl zdroje na dodávce soustavy:	100,0 %
Typ zdroje tepla:	obecný zdroj tepla (např. kotel)
Účinnost výroby tepla zdrojem:	92,0 %

Umístění zdroje tepla: uvnitř hodnocené budovy
Energonositel: ref. energonositel 1 (f=1,0)

Měrný tepelný tok prostupem mezi zónou č. 2 a venkovním vzduchem

Název konstrukce	Plocha [m ²]	UN20	U,R	b [-]	HT,R [W/K]
Obvod. plášť	9,87	0,300	0,400	1,00	3,948
Obvod. plášť	22,83	0,300	0,400	1,00	9,132
Obvod. plášť	36,70	0,300	0,400	1,00	14,680
Sokl	0,26	0,300	0,400	1,00	0,104
Sokl	0,65	0,300	0,400	1,00	0,260
Sokl	0,42	0,300	0,400	1,00	0,168
STP1 Plochá střecha	25,08	0,240	0,320	1,00	8,026
*Dveře vstupní 102 050	4,50 (1,0x4,5x1)	1,700	2,267	1,00	10,200
Dveře plně 180 000	4,05 (1,0x4,05x1)	1,700	2,267	1,00	9,180
*VO1 Okna 082 050	5,26 (1,0x5,26x1)	1,500	2,000	1,00	10,520
*VO1 Okna 082 050	2,11 (1,0x2,11x1)	1,500	2,000	1,00	4,220

Vysvětlivky: UN20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro $T_{im}=20\text{ °C}$ ve W/(m²K);
U,R je referenční hodnota součinitele prostupu tepla konstrukce podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. ve W/(m²K);
b je činitel teplotní redukce a HT,R je referenční měrný tepelný tok prostupem.

Měrný tok tepelnými vazbami je ve výpočtu zahrnut přibližně jako součin $H_{t,tj} = A \cdot \Delta U_{tjm}$.

Průměrná přírážka na vliv tepelných vazeb ΔU_{tjm} : 0,02 W/m²K

Měrný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi $H_{t,d,c}$: 70,438 W/K

Měrný tok prostupem do exteriéru tepelnými vazbami $H_{t,d,tj}$: 2,235 W/K

Celkový měrný tepelný tok prostupem do exteriéru $H_{t,d}$: 72,672 W/K

Měrný tepelný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou u zóny č. 21. konstrukce ve styku se zemínou

Tepelná vodivost zeminy:	2,0 W/(m.K)
Plocha podlahy mezi zónou a zemínou:	103,31 m ²
Exponovaný obvod této podlahy:	6,29 m
Součinitel vlivu spodní vody G_w :	1,0
Typ konstrukce v kontaktu se zemínou:	podlaha na terénu
Tloušťka obvodové stěny:	0,35 m
Název/typ podlahové konstrukce:	Podlaha na terénu
Požad. součinitel prostupu tepla UN,20:	0,450 W/(m ² K)
Referenční součinitel prostupu tepla U,R:	0,600 W/(m ² K)
Přídavná okrajová izolace:	není
Součinitel prostupu tepla bez vlivu zeminy:	0,6 W/(m ² K)
Činitel teplotní redukce b:	0,38
Souč.prostupu mezi interiérem a exteriérem U:	0,228 W/(m ² K)
Ustálený měrný tok zemínou $H_{t,g}$:	23,512 W/K
Kolísání ekv. měsíčních měrných toků $H_{t,g,m}$:	od 19,914 do 27,211 W/K
..... stanoveno pro periodické toky H_{pi} / H_{pe} :	37,055 / 2,842 W/K

Celkové měsíční měrné tepelné toky prostupem zemínou $H_{t,g,m}$ [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Měrný tok:	27,211	26,757	25,321	23,657	21,691	20,632
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Měrný tok:	19,914	19,952	21,615	23,581	25,510	26,531

Ustálený měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou $H_{t,g,c}$: 23,512 W/K

Ustálený měrný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami $H_{t,g,tj}$: 2,066 W/K

Celkový ustálený měrný tepelný tok prostupem přes zeminu $H_{t,g}$: 25,578 W/K

Měrný tepelný tok prostupem nevytápěnými (či trvale jinak vytápěnými) prostory u zóny č. 21. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru:	Kopule (nevytáp)
Objem vzduchu v nevytápěném prostoru:	98,013 m ³
Tok vzduchu z přilehlé zóny do nevytápěného prostoru:	0,0 m ³ /h
Intenzita větrání z nevytápěného prostoru do exteriéru:	0,1 1/h

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U,N,20	U,R [W/m ² K]	dU [W/m ² K]	Umístění
------------------	--------------------------	--------	--------------------------	-------------------------	----------

Objekt: Bytový dům, Na Výšině 1531, Vrchlabí

NZU A BD

Vlastník/stavebník: Bytové družstvo LIŠČÍ KOPEC

*STP2+MW20 Strop pod půdou	48,27	0,300	0,400	-----	do interiéru
_KO_krytina	81,54	-----	3,585	-----	do exteriéru
Obvod. plášť	11,33	-----	0,366	-----	do exteriéru
Obvod. plášť	11,33	-----	0,366	-----	do exteriéru

Vysvětlivky: U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro $T_{im}=20\text{ °C}$ ve $W/(m^2K)$;
 U,R je referenční součinitel prostupu tepla konstrukce podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. (pro konstrukce k interiéru),
 resp. zadaný součinitel prostupu tepla konstrukce (pro konstrukce k exteriéru); dU je korekce souč. prostupu tepla na vliv
 přilehlé zeminy pro suterénní stěny a podlahy na zemině.

Měrný tok prostupem ze zóny do nevyt. prostoru $H_{t,iu}$: 19,308 W/K
 Měrný tok prostupem z nevyt. prostoru do exteriéru $H_{t,ue}$: 300,615 W/K
 Celk. měrný tok ze zóny do nevytápěného prostoru H_{iu} : 19,308 W/K
 Celk. měrný tok z nevytáp. prostoru do exteriéru H_{ue} : 303,918 W/K
 Nevytápěný prostor sousedí se zónami č. 2, 1 - hodnotí se celková tepelná bilance.
 Teplota v nevytápěném prostoru ve stacionárním stavu: -11,8 °C (při návrhové venkovní teplotě -13,0 °C).
 Činitel teplotní redukce b podle EN ISO 52016-1: 0,959

Měrný tok prostupem konstrukcemi ve styku s nevytápěnými prostory $H_{t,u,c}$: 18,514 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami $H_{t,u,tj}$: 0,965 W/K
 Celkový měrný tepelný tok prostupem přes nevytápěné prostory $H_{t,u}$: 19,479 W/K

Měrný tepelný tok větráním zóny č. 2

Objem vzduchu v zóně: 957,562 m³
 Podíl vzduchu z objemu zóny: 83,9 %
 Intenzita výměny n50 při dP=50 Pa: 2,5 1/h
 Možnost příčného provětrávání: ano
 Typ větrání zóny: přirozené
 Intenzita přirozeného větrání: 0,1 1/h
 Ref. účinnost ZZT pro určení $H_{v,arg}$: 0,0 % (jen v režimu vytápění)

Celkový měrný tok a dílčí měrné toky větráním vstupující do zóny v režimu vytápění $H_{v,x}$ [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Teplota $T_{e,ini}$:	-1,3 °C	-0,1 °C	3,7 °C	8,1 °C	13,3 °C	16,1 °C
Ref. tlak v zóně:	-2,5 Pa	-2,4 Pa	-2,1 Pa	-1,8 Pa	-1,4 Pa	-1,1 Pa
Měrný tok $H_{v,lea}$:	41,994	41,842	41,304	40,586	39,622	39,054
Měrný tok $H_{v,arg}$:	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174
Měrný tok $H_{v,ztu}$:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok $H_{v,sup}$:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok H_v :	74,168	74,016	73,478	72,760	71,796	71,228
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Teplota $T_{e,ini}$:	18,0 °C	17,9 °C	13,5 °C	8,3 °C	3,2 °C	0,5 °C
Ref. tlak v zóně:	-1,0 Pa	-1,0 Pa	-1,3 Pa	-1,7 Pa	-2,1 Pa	-2,4 Pa
Měrný tok $H_{v,lea}$:	38,649	38,671	39,582	40,551	41,379	41,763
Měrný tok $H_{v,arg}$:	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174
Měrný tok $H_{v,ztu}$:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok $H_{v,sup}$:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok H_v :	70,823	70,845	71,756	72,725	73,553	73,937

Prům. roční hodnota měrného tep. toku větráním H_v v režimu vytápění: 72,590 W/K

Vysvětlivky: $T_{e,ini}$ je teplota vzduchu vstupujícího do větracího systému na straně exteriéru (obvykle venkovní teplota), ref. tlak je
 průměrný měsíční tlak v zóně stanovený iterací podle EN 16798-7 z bilance hmotnostních toků vzduchu, $H_{v,lea}$ je měrný
 tepelný tok větráním vstupující do zóny přes netěsnosti; $H_{v,arg}$ je měrný tepelný tok přirozeným větráním do zóny;
 $H_{v,ztu}$ je měrný tepelný tok větráním do zóny z nevytápěných prostorů; $H_{v,sup}$ je měrný tepelný tok nuceným větráním
 do zóny a H_v je celkový měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny.

Solární zisky stavebními konstrukcemi zóny č. 2:

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 °severní šířky

Název výplně otvoru	Orientace	Markýza		Levá stěna		Pravá stěna		Celk. F_{fin}
		D x L	F_{ov}	D x L	F_{finL}	D x L	F_{finR}	
*Dveře vstupní 102 050	Z	-----	1,000	-----	-----	-----	-----	1,000
Dveře plné 180 000	V	-----	1,000	-----	-----	-----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	V	-----	1,000	-----	-----	-----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	Z	-----	1,000	-----	-----	-----	-----	1,000
Obvod. plášť	S	-----	1,000	-----	-----	-----	-----	1,000
Obvod. plášť	V	-----	1,000	-----	-----	-----	-----	1,000
Obvod. plášť	Z	-----	1,000	-----	-----	-----	-----	1,000

Sokl	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP1 Plochá střecha	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000

Název výplně otvoru	Orientace	Okolí / Horiz.		Celkový činitel Fsh	Způsob stanovení celk. činitele stínění
		H x B	F,hor		
*Dveře vstupní 102 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Dveře plné 180 000	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO1 Okna 082 050	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO1 Okna 082 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP1 Plochá střecha	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

Vysvětlivky: F_{ov} je korekční činitel stínění markýzou, F_{finL} je korekční činitel stínění levou boční stěnou/žebrem (při pohledu zevnitř), F_{finR} je korekční činitel stínění pravou boční stěnou, F_{fin} je souhrnný korekční činitel stínění bočními stěnami, F_{hor} je korekční činitel stínění horizontem (okolím budovy), D je přesah markýzy či boční stěny před rovinu okna, L je vzdálenost markýzy či boční stěny od okraje okna, H je převýšení stínící budovy oproti spodnímu líci okna a B je vzdálenost stínící budovy od roviny okna.

Název konstrukce	Plocha [m2]	g/alfa [-]	Fgl [-]	Fc,h/Fc,c [-]	Fsh [-]	Orientace
*Dveře vstupní 102 050	4,5	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	Z (90°)
Dveře plné 180 000	4,05	0,00	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	V (90°)
*VO1 Okna 082 050	5,26	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	V (90°)
*VO1 Okna 082 050	2,11	0,50	0,70	1,00/0,20	0,750-0,750	Z (90°)
Obvod. plášť	9,87	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	22,83	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Obvod. plášť	36,7	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
Sokl	0,26	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Sokl	0,65	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Sokl	0,42	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
STP1 Plochá střecha	25,08	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)

Vysvětlivky: g je propustnost slunečního záření zasklení v průsvitných konstrukcích; alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu neprůsvitných konstrukcí; Fgl je korekční činitel zasklení (podíl plochy zasklení k celkové ploše okna); Fc,h je korekční činitel clonění pohyblivými clonami pro režim vytápění (upravený podle doby provozu clon); Fc,c je korekční činitel clonění pro režim chlazení (upravený podle doby provozu clon) a Fsh je souhrnný korekční činitel stínění nepohyblivými překážkami v průběhu roku (minimum-maximum).

Celkový solární zisk konstrukcemi Qs,d [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	49,30	88,96	164,26	259,52	307,01	316,55
Ztráta sáláním:	-55,28	-49,93	-55,28	-53,50	-55,28	-53,50
Celkem (vytápění):	-5,99	39,02	108,98	206,02	251,73	263,05
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	297,12	283,31	187,41	134,93	62,66	38,88
Ztráta sáláním:	-55,28	-55,28	-53,50	-55,28	-53,50	-55,28
Celkem (vytápění):	241,84	228,03	133,91	79,65	9,16	-16,40

Solární a další zisky přes nevytápěné prostory u zóny č. 2:

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)

Solární parametry vnějších obalových konstrukcí nevytápěného prostoru:

Název konstrukce	Plocha [m2]	F,gl [-]	Alfa [-]	g [-]	F,sh [-]	Orientace
_KO krytina	81,54	----	0,60	----	0,75	Horizont
Obvod. plášť	11,33	----	0,60	----	0,75	Východ
Obvod. plášť	11,33	----	0,60	----	0,75	Západ

Vysvětlivky: F_{gl} je činitel zasklení (podíl plochy zasklení k ploše okna); Alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu; g je propustnost slunečního záření zasklení a F_{sh} je souhrnný činitel stínění pevnými překážkami.

Celkový tepelný zisk přes nevytápěné prostory Qs,ztu [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	-18,65	-10,89	-1,88	4,90	2,12	0,51
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	-0,54	-0,49	1,94	-6,99	-16,39	-20,57

Poznámka: Uvedené hodnoty jsou v souladu s EN ISO 52016-1 součtem solárních zisků a ztrát sáláním do oblohy.

PŘEHLEDNÉ VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO JEDNOTLIVÉ ZÓNY:**VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO ZÓNU Č. 1:**

Název zóny: Obytné prostory
 Převažující návrhová vnitřní teplota: 20,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
 Návrh. vnitřní teplota pro vytápění: 20,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
 Zóna je vytápěna / chlazena: ano / ne
 Regulace otopné soustavy: ano
 Vnitřní zisky z technických zařízení: ne

Průměrný roční měrný tepelný tok větráním Hv: 526,435 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi Ht,d,c: 674,506 W/K
 Měrný ustálený tepelný tok konstrukcemi v kontaktu se zeminou Ht,g,c: 97,380 W/K
 Měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu s nevytápěnými prostory Ht,u,c: 6,495 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem tepelnými vazbami Ht,tj: 40,525 W/K
Výsledný měrný tepelný tok H: 1345,342 W/K

Celkový měrný tepelný tok ze zóny č. 2 H₁₂: -----**Potřeba tepla na vytápění po měsících**

Měsíc	Q,H,ht [MWh]	Q,int [MWh]	Q,tec [MWh]	Q,sol [MWh]	Q,gn [MWh]	Eta,H [-]	fH [%]	Q,H,nd [MWh]
1	20,976	3,151	-----	0,392	3,543	0,999	100,0	17,435
2	17,899	2,761	-----	1,043	3,803	0,998	100,0	14,102
3	16,145	2,818	-----	2,019	4,837	0,994	100,0	11,335
4	11,517	2,619	-----	3,039	5,658	0,970	100,0	6,030
5	6,904	2,582	-----	3,537	6,119	0,846	100,0	1,727
6	4,087	2,480	-----	3,486	5,966	0,630	13,1	0,330
7	2,409	2,547	-----	3,352	5,899	0,408	0,0	-----
8	2,505	2,582	-----	3,417	5,999	0,418	0,0	-----
9	6,495	2,633	-----	2,301	4,934	0,894	79,9	2,086
10	11,708	2,811	-----	1,727	4,538	0,986	100,0	7,233
11	16,091	2,889	-----	0,683	3,573	0,998	100,0	12,525
12	19,237	3,137	-----	0,216	3,353	0,999	100,0	15,886

Vysvětlivky: Q,H,ht je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q,int jsou vnitřní tepelné zisky; Q,tec jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulčních nádrží; Q,sol jsou solární tepelné zisky; Q,gn jsou celkové tepelné zisky; Eta,H je stupeň využitelnosti tepelných zisků; fH je část měsíce, v níž musí být zóna s regulovaným vytápěním vytápěna, a Q,H,nd je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q,H,nd: 88,689 MWh**Energie dodaná do zóny po měsících**

Měsíc	Q,f,H [MWh]	Q,f,C [MWh]	Q,f,RH [MWh]	Q,f,F [MWh]	Q,f,W [MWh]	Q,f,L [MWh]	Q,f,A [MWh]	Q,f,K [MWh]	Q,fuel [MWh]
1	23,928	-----	-----	0,001	4,613	1,318	0,059	-----	29,919
2	19,353	-----	-----	0,001	4,167	1,084	0,053	-----	24,658
3	15,556	-----	-----	0,001	4,613	0,902	0,059	-----	21,131
4	8,275	-----	-----	0,001	4,464	0,737	0,057	-----	13,534
5	2,370	-----	-----	0,001	4,613	0,607	0,059	-----	7,650
6	0,453	-----	-----	0,001	4,464	0,563	0,030	-----	5,511
7	-----	-----	-----	0,001	4,613	0,563	0,026	-----	5,204
8	-----	-----	-----	0,001	4,613	0,607	0,026	-----	5,248
9	2,863	-----	-----	0,001	4,464	0,754	0,050	-----	8,133
10	9,926	-----	-----	0,001	4,613	0,893	0,059	-----	15,492
11	17,190	-----	-----	0,001	4,464	1,076	0,057	-----	22,788
12	21,802	-----	-----	0,001	4,613	1,301	0,059	-----	27,776

Vysvětlivky: Q,f,H je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q,f,C je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q,f,RH je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q,f,F je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q,f,W je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q,f,L je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q,f,A je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q,f,K je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q,fuel je celková dodaná energie.

Celková roční dodaná energie Q,fuel: 187,043 MWh

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny

Měrný tepelný tok prostupem obálkou zóny Ht: 818,91 W/K
Plocha obalových konstrukcí zóny: 2026,26 m²

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny U_{em}: 0,40 W/(m²K)

VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO ZÓNU Č. 2:

Název zóny: Komunikace
Převažující návrhová vnitřní teplota: 16,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění: 16,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
Zóna je vytápěna / chlazena: ano / ne
Regulace otopné soustavy: ano
Vnitřní zisky z technických zařízení: ne

Průměrný roční měrný tepelný tok větráním Hv: 72,590 W/K
Měrný tepelný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi Ht,d,c: 70,438 W/K
Měrný ustálený tepelný tok konstrukcemi v kontaktu se zeminou Ht,g,c: 23,512 W/K
Měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu s nevytápěnými prostory Ht,u,c: 18,514 W/K
Měrný tepelný tok prostupem tepelnými vazbami Ht,tj: 5,266 W/K
Výsledný měrný tepelný tok H: 190,320 W/K

Celkový měrný tepelný tok ze zóny č. 1 H₂₁: -----

Potřeba tepla na vytápění po měsících

Měsíc	Q _{H,ht} [MWh]	Q _{int} [MWh]	Q _{tec} [MWh]	Q _{sol} [MWh]	Q _{gn} [MWh]	Eta,H [-]	fH [%]	Q _{H,nd} [MWh]
1	2,319	0,073	-----	-0,025	0,049	1,000	100,0	2,271
2	1,955	0,060	-----	0,028	0,088	1,000	100,0	1,867
3	1,676	0,050	-----	0,107	0,157	1,000	100,0	1,519
4	1,078	0,041	-----	0,211	0,252	1,000	100,0	0,826
5	0,455	0,034	-----	0,254	0,288	0,978	72,7	0,173
6	0,100	0,031	-----	0,264	0,295	0,338	0,0	-----
7	-0,134	0,031	-----	0,241	0,273	1,000	0,0	-----
8	-0,122	0,034	-----	0,228	0,261	1,000	0,0	-----
9	0,416	0,042	-----	0,136	0,178	0,997	50,0	0,238
10	1,088	0,050	-----	0,073	0,122	1,000	100,0	0,966
11	1,684	0,060	-----	-0,007	0,053	1,000	100,0	1,632
12	2,088	0,072	-----	-0,037	0,035	1,000	100,0	2,052

Vysvětlivky: Q_{H,ht} je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q_{int} jsou vnitřní tepelné zisky; Q_{tec} jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulací nádrží; Q_{sol} jsou solární tepelné zisky; Q_{gn} jsou celkové tepelné zisky; Eta,H je stupeň využitelnosti tepelných zisků; fH je část měsíce, v níž musí být zóna s regulovaným vytápěním vytápěna, a Q_{H,nd} je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q_{H,nd}: 11,544 MWh

Energie dodaná do zóny po měsících

Měsíc	Q _{f,H} [MWh]	Q _{f,C} [MWh]	Q _{f,RH} [MWh]	Q _{f,F} [MWh]	Q _{f,W} [MWh]	Q _{f,L} [MWh]	Q _{f,A} [MWh]	Q _{f,K} [MWh]	Q _{fuel} [MWh]
1	3,116	-----	-----	-----	-----	0,092	0,008	-----	3,216
2	2,562	-----	-----	-----	-----	0,075	0,007	-----	2,645
3	2,085	-----	-----	-----	-----	0,063	0,008	-----	2,155
4	1,133	-----	-----	-----	-----	0,051	0,008	-----	1,192
5	0,238	-----	-----	-----	-----	0,042	0,006	-----	0,286
6	-----	-----	-----	-----	-----	0,039	-----	-----	0,039
7	-----	-----	-----	-----	-----	0,039	-----	-----	0,039
8	-----	-----	-----	-----	-----	0,042	-----	-----	0,042
9	0,327	-----	-----	-----	-----	0,053	0,004	-----	0,384
10	1,326	-----	-----	-----	-----	0,062	0,008	-----	1,396
11	2,239	-----	-----	-----	-----	0,075	0,008	-----	2,322
12	2,816	-----	-----	-----	-----	0,090	0,008	-----	2,915

Vysvětlivky: Q_{f,H} je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q_{f,C} je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q_{f,RH} je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q_{f,F} je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q_{f,W} je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q_{f,L} je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q_{f,A} je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q_{f,K} je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q_{fuel} je celková dodaná energie.

Celková roční dodaná energie Q_{fuel}: 16,632 MWh

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny

Měrný tepelný tok prostupem obálkou zóny Ht: 117,73 W/K
Plocha obalových konstrukcí zóny: 263,31 m²

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny U_{em}: 0,45 W/(m²K)

PŘEHLEDNÉ VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO CELOU BUDOVU:

Faktor tvaru budovy A/V: 0,4 m²/m³

Rozložení průměrných ročních kladných měrných tepelných toků v režimu vytápění

Položka	Přilehlé prostředí	Plocha [m ²]	Měrný tok [W/K]	Podíl z celku
Celkový měrný tepelný tok H:		---	1535,661	100,00 %
z toho:				
Průměrný měrný tepelný tok větráním Hv:		---	599,026	39,01 %
Měrný tepelný tok prostupem Ht:		---	936,636	60,99 %
z toho:				
Měrný tok vnějšími obalovými konstrukcemi Ht,d,c:		---	744,944	48,51 %
Měrný ustálený tok konstrukcemi u zeminy Ht,g,c:		---	120,892	7,87 %
Měrný tok konstrukcemi u nevytáp. prostorů Ht,u,c:		---	25,009	1,63 %
Měrný tepelný tok tepelnými vazbami Ht,tj:		---	45,791	2,98 %

Rozložení měrných tepelných toků prostupem po jednotlivých typech konstrukcí:

Vnější stěny:

SV1 Obvod. plášť	EXT	997,21	299,163	19,48 %
SV2 Obvod. plášť	EXT	69,40	27,760	1,81 %
SV3 Sokl	EXT	31,02	9,306	0,61 %
SV4 Sokl	EXT	1,33	0,532	0,03 %

Střechy (ploché, šikmé i strmé):

ST1 STP1 Plochá střecha	EXT	326,94	78,466	5,11 %
ST2 STP1 Plochá střecha	EXT	25,08	8,026	0,52 %
ST3 STP3 Terasa	EXT	74,59	17,902	1,17 %

Konstrukce přilehlé k zemině:

PZ1 Podlaha na terénu	ZEM	394,14	97,380	6,34 %
PZ2 Podlaha na terénu	ZEM	103,31	23,512	1,53 %

Konstrukce k nevytápěným prostorům:

KN1 *STP2+MW20 Strop pod půdou	NEVYT	22,58	----	----
KN2 *STP2+MW20 Strop pod půdou	NEVYT	48,27	----	----

Výplně otvorů (okna, dveře, světlíky):

VO1 *VO1 Okna 082 050	EXT	149,66	----	----
VO2 *VO1 Okna 082 050	EXT	7,37	----	----
VO3 VO2 Okna 090 050	EXT	21,03	31,545	2,05 %
VO4 VO3 Okna 130 067	EXT	5,43	8,145	0,53 %
VO5 *VO4 Okna 082 050	EXT	3,66	----	----
VO6 *Dveře vstupní 102 050	EXT	4,50	----	----
VO7 Dveře plně 180 000	EXT	4,05	9,180	0,60 %

Celkem: 2289,57 610,915 39,78 %

Referenční hodnota průměrného součinitele prostupu tepla budovy

Měrný tepelný tok prostupem obálkou budovy Ht: 936,636 W/K
Plocha obalových konstrukcí budovy: 2289,6 m²

Refer. hodnota prům. součinitele prostupu tepla U_{em,R}: 0,41 W/(m²K)

Pro zařazení budovy do klasif. třídy bude použita hodnota U_{em,R,klas}: 0,29 W/(m²K)

Poznámka: U_{em,R,klas} je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Potřeba tepla na vytápění referenční budovy

Měsíc	Q _{H,ht} [MWh]	Q _{int} [MWh]	Q _{tec} [MWh]	Q _{sol} [MWh]	Q _{gn} [MWh]	E _{t,H} [-]	f _H [%]	Q _{H,nd} [MWh]
1	23,295	3,224	-----	0,368	3,592	0,999	100,0	19,706
2	19,854	2,821	-----	1,071	3,892	0,998	100,0	15,969
3	17,821	2,868	-----	2,126	4,994	0,995	100,0	12,854
4	12,595	2,660	-----	3,250	5,910	0,971	100,0	6,856

Objekt: Bytový dům, Na Výšině 1531, Vrchlabí

NZU A BD

Vlastník/stavebník: Bytové družstvo LIŠČÍ KOPEC

5	7,358	2,616	-----	3,790	6,406	0,852	100,0	1,900
6	4,087	2,480	-----	3,486	5,966	0,630	13,1	0,330
7	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
8	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
9	6,911	2,675	-----	2,437	5,112	0,897	79,9	2,324
10	12,796	2,861	-----	1,799	4,660	0,987	100,0	8,199
11	17,776	2,949	-----	0,676	3,625	0,998	100,0	14,157
12	21,324	3,210	-----	0,179	3,389	0,999	100,0	17,938

Vysvětlivky: Q,H,ht je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q,int jsou vnitřní tepelné zisky; Q,tec jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulčních nádrží; Q,sol jsou solární tepelné zisky; Q,gn jsou celkové tepelné zisky; Eta,H je stupeň využitelnosti tepelných zisků; fH je část měsíce, v níž musí být jakákoli zóna v budově vytápěna (odpovídá max. fH ze všech zón); a Q,H,nd je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q,H,nd: 100,232 MWh

Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů: 5703,1 m³

Celková energeticky vztažná plocha budovy: 1915,2 m²

Měrná potřeba tepla na vytápění budovy (na 1 m³): 17,6 kWh/(m³.a)

Měrná potřeba tepla na vytápění refer. budovy: 52 kWh/(m².a)

Poznámka: Měrná potřeba tepla nezahrnuje vliv účinností systémů výroby, distribuce a emise tepla.

Celková energie dodaná do referenční budovy

Měsíc	Q,f,H [MWh]	Q,f,C [MWh]	Q,f,RH [MWh]	Q,f,F [MWh]	Q,f,W [MWh]	Q,f,L [MWh]	Q,f,A [MWh]	Q,f,K [MWh]	Q,fuel [MWh]
1	27,045	-----	-----	0,001	4,613	1,410	0,067	-----	33,135
2	21,916	-----	-----	0,001	4,167	1,159	0,060	-----	27,302
3	17,641	-----	-----	0,001	4,613	0,964	0,067	-----	23,286
4	9,409	-----	-----	0,001	4,464	0,789	0,065	-----	14,727
5	2,608	-----	-----	0,001	4,613	0,649	0,064	-----	7,936
6	0,453	-----	-----	0,001	4,464	0,603	0,030	-----	5,551
7	-----	-----	-----	0,001	4,613	0,603	0,026	-----	5,243
8	-----	-----	-----	0,001	4,613	0,649	0,026	-----	5,290
9	3,190	-----	-----	0,001	4,464	0,807	0,054	-----	8,516
10	11,252	-----	-----	0,001	4,613	0,956	0,067	-----	16,888
11	19,429	-----	-----	0,001	4,464	1,150	0,065	-----	25,109
12	24,618	-----	-----	0,001	4,613	1,391	0,067	-----	30,690

Vysvětlivky: Q,f,H je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q,f,C je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q,f,RH je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q,f,F je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q,f,W je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q,f,L je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q,f,A je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q,f,K je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q,fuel je celková dodaná energie do budovy.

Dodané energie:

Vyp. spotřeba energie na vytápění za rok Q,fuel,H: 495,219 GJ 137,561 MWh 72 kWh/m²

Pomocná energie na vytápění Q,aux,H: 1,875 GJ 0,521 MWh 0 kWh/m²

Dodaná energie na vytápění za rok EP,H,R: 497,094 GJ 138,082 MWh 72 kWh/m²

Hodnota pro zařazení do klasif. třídy EP,H,R,klas: 374,013 GJ 103,893 MWh 54 kWh/m²

Poznámka: EP,H,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Vyp. spotřeba energie na chlazení za rok Q,fuel,C: -----

Pomocná energie na chlazení Q,aux,C: -----

Dodaná energie na chlazení za rok EP,C,R: -----

Vyp. spotřeba energie na úpravu vlhkosti Q,fuel,RH: -----

Pomocná energie na úpravu vlhkosti Q,aux,RH: -----

Dodaná energie na úpravu vlhkosti EP,RH,R: -----

Vyp. spotřeba energie na nucené větrání Q,fuel,F: 0,037 GJ 0,010 MWh 0 kWh/m²

Pomocná energie na nucené větrání Q,aux,F: -----

Dodaná energie na nuc.větrání za rok EP,F,R: 0,037 GJ 0,010 MWh 0 kWh/m²

Vyp. spotřeba energie na přípravu TV Q,fuel,W: 195,534 GJ 54,315 MWh 28 kWh/m²

Pomocná energie na přípravu teplé vody Q,aux,W: 0,492 GJ 0,137 MWh 0 kWh/m²

Dodaná energie na přípravu TV za rok EP,W,R: 196,026 GJ 54,452 MWh 28 kWh/m²

Vyp. spotřeba energie na osvětlení Q,fuel,L: 40,070 GJ 11,131 MWh 6 kWh/m²

Dodaná energie na osvětlení za rok EP,L,R: 40,070 GJ 11,131 MWh 6 kWh/m²

Celková roční dodaná energie Q,fuel=EP,R: 733,228 GJ 203,675 MWh 106 kWh/m²

Referenční hodnota dodané energie budovy

Referenční hodnota celkové roční dodané energie EP,R: 203,675 MWh

Pro zařazení budovy do klasif. třídy bude použita hodnota EP,R,klas: 169,485 MWh

Poznámka: EP,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů:	5703,1 m ³
Celková energeticky vztažná plocha budovy:	1915,2 m ²
Měrná dodaná energie EP,V:	35,7 kWh/(m ³ .a)
Referenční hodnota měrné dodané energie EP,A,R:	106 kWh/(m².a)

Poznámka: Měrná dodaná energie zahrnuje veškerou dodanou energii včetně vlivů účinností tech. systémů.

Pro zařazení budovy do klasif. třídy bude použita hodnota EP,A,R,klas: 88 kWh/(m².a)

Poznámka: EP,A,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Rozdělení dodané energie podle energonositelů, primární energie a emise CO₂

Energo- nositel	Faktory transformace		Vytápění			Teplá voda		
	f,pN	f,CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂
ref. energonositel 1 (f=1,0)	1,0	0,2000	137,56	137,56	27,51	54,32	54,32	10,86
ref. energonositel 2 (f=2,6)	2,6	0,8600	-----	-----	-----	-----	-----	-----
SOUČET			137,56	137,56	27,51	54,32	54,32	10,86

Energo- nositel	Faktory transformace		Osvětlení			Pom.energie		
	f,pN	f,CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂
ref. energonositel 1 (f=1,0)	1,0	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
ref. energonositel 2 (f=2,6)	2,6	0,8600	11,13	28,94	9,57	0,66	1,71	0,57
SOUČET			11,13	28,94	9,57	0,66	1,71	0,57

Energo- nositel	Faktory transformace		Nuc. větrání			Chlazení		
	f,pN	f,CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂
ref. energonositel 1 (f=1,0)	1,0	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
ref. energonositel 2 (f=2,6)	2,6	0,8600	0,01	0,03	0,01	-----	-----	-----
SOUČET			0,01	0,03	0,01	-----	-----	-----

Energo- nositel	Faktory transformace		Úprava RH			Výroba a export elektřiny		
	f,pN	f,CO ₂	Q,fuel	Q,pN	CO ₂	Q,fuel	Q,el	Q,pN
ref. energonositel 1 (f=1,0)	1,0	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
ref. energonositel 2 (f=2,6)	2,6	0,8600	-----	-----	-----	-----	-----	-----
SOUČET			-----	-----	-----	-----	-----	-----

Vysvětlivky: f,pN je faktor primární energie z neobnovit. zdrojů v kWh/kWh; f,CO₂ je součinitel emisí CO₂ v kg/kWh; Q,fuel je vypočtená spotřeba energie dodávaná na daný účel příslušným energonositelem; Q,el je produkce elektřiny; Q,pN je primární energie z neobnovit. zdrojů použitá na daný účel příslušným energonositelem a CO₂ jsou s tím spojené emise CO₂ (bez vlivu případného nedopalu).

Součty pro jednotlivé energonositele:	Q,fuel [MWh/a]	Q,primN [MWh/a]	CO ₂ [t/a]
ref. energonositel 1 (f=1,0)	191,876	191,876	38,375
ref. energonositel 2 (f=2,6)	11,799	30,676	10,147
SOUČET	203,675	222,552	48,522

Vysvětlivky: Q,fuel je energie dodaná do budovy příslušným energonositelem; Q,primN je primární energie z neobnovitelných zdrojů energie použitá příslušným energonositelem a CO₂ jsou s tím spojené celkové emise CO₂ (bez vlivu případného nedopalu).

Referenční hodnota měrné primární energie z neobnovitelných zdrojů energie

Při výpočtu výsledné primární energie z neobnovitelných zdrojů referenční budovy se používá redukce podle tab. 5 vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb. ve výši **3,0 %**.

Poznámka: Pro určení hranic klasifikačních tříd se použije redukce primární energie z neobnovitelných zdrojů ve výši 30,6 %.

Emise CO ₂ za rok (bez vlivu případného nedopalu):	48,522 t
Ref. hodnota primární energie z neobnovitelných zdrojů za rok:	215,876 MWh

Hodnota pro zařazení budovy do klasifikační třídy E,pN,R,klas: 130,796 MWh

Poznámka: E,pN,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů:	5703,1 m ³
Celková energeticky vztažná plocha budovy:	1915,2 m ²
Měrné emise CO ₂ za rok (na 1 m ³):	8,5 kg/(m ³ .a)

Objekt: Bytový dům, Na Výšině 1531, Vrchlabí

NZU A BD

Vlastník/stavebník: Bytové družstvo LIŠČÍ KOPEC

Měrná primární energie z neobnovitelných zdrojů E,pN,V: 37,9 kWh/(m3.a)

Měrné emise CO2 za rok (na 1 m2): 25 kg/(m2.a)

Ref. hodnota měrné primární energie z neobnov. zdrojů E,pN,A,R: 113 kWh/(m2.a)

Pro zařazení do klasifikační třídy bude použita ref. hodnota E,pN,A,R,klas: 68 kWh/(m2.a)

Poznámka: E,pN,A,R,klas je ref. hodnota pro budovu s téměř nulovou spotřebou energie po 1.1.2022 dle §9 vyhlášky č. 264/2020 Sb.

Energie 2021.0, (c) 2021 Svoboda Software

7.3. ENERGIE Původní stav

VÝPOČET ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOV A PRŮMĚRNÉHO SOUČINITELE PROSTUPU TEPLA podle vyhlášky č. 264/2020 Sb. a ČSN 730540-2

a podle EN ISO 52016-1, EN ISO 13370, EN ISO 13789, EN 16798-7 a dalších norem

Energie 2021.0

Název úlohy: **PS Vrchlabí 1531**
Zpracovatel: Lenka Bradnová
Zakázka: TCH
Datum: 20.7.2022

PARAMETRY HODNOCENÉ BUDOVY:

Počet zón v budově: 2
Typ výpočtu potřeby energie: výpočet s měsíčním krokem

Nastavení úrovně požadavků podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb.:

Úroveň referenční budovy: dokončená budova a změna dokončené budovy
Posouzení na požadavky podle: § 6 odst. 2 a)
Redukce ref. prim. energie pro: bytový dům

Okrajové podmínky výpočtu:

Klimatická data: jednotné smluvní údaje podle ČSN 730331-1

Název období	Počet dnů	Teplota exteriéru	Celková energie globálního slunečního záření [kWh/m2]				
			Sever	Jih	Východ	Západ	Horizont
leden	31	-1,3 C	8,2	34,2	14,1	14,1	20,8
únor	28	-0,1 C	13,4	51,1	25,5	25,5	37,0
březen	31	3,7 C	25,3	74,4	46,9	46,9	72,2
duben	30	8,1 C	36,0	85,7	74,2	74,2	113,8
květen	31	13,3 C	49,1	87,0	87,0	87,0	148,8
červen	30	16,1 C	51,8	75,6	90,0	90,0	146,2
červenec	31	18,0 C	51,3	78,1	84,1	84,1	144,3
srpen	31	17,9 C	42,4	96,0	80,4	80,4	136,2
září	30	13,5 C	28,8	77,8	53,3	53,3	87,1
říjen	31	8,3 C	18,6	74,4	38,7	38,7	56,5
listopad	30	3,2 C	9,4	45,4	18,0	18,0	25,2
prosinec	31	0,5 C	6,0	29,0	11,2	11,2	14,9

Název období	Počet dnů	Teplota exteriéru	Celková energie globálního slunečního záření [kWh/m2]				průměr
			SV	SZ	JV	JZ	
leden	31	-1,3 C	8,2	8,2	26,8	26,8	17,7
únor	28	-0,1 C	14,8	14,8	41,0	41,0	28,9
březen	31	3,7 C	29,8	29,8	64,7	64,7	48,4
duben	30	8,1 C	50,4	50,4	86,4	86,4	67,5
květen	31	13,3 C	65,5	65,5	92,3	92,3	77,5
červen	30	16,1 C	70,6	70,6	87,8	87,8	76,9
červenec	31	18,0 C	66,2	66,2	85,6	85,6	74,4
srpen	31	17,9 C	56,5	56,5	94,5	94,5	74,8
září	30	13,5 C	35,3	35,3	69,1	69,1	53,3
říjen	31	8,3 C	21,6	21,6	60,3	60,3	42,6
listopad	30	3,2 C	9,4	9,4	33,8	33,8	22,7
prosinec	31	0,5 C	6,0	6,0	23,1	23,1	14,4

Návrhová venkovní teplota v zimním období:

-13,0 C

Zeměpisná šířka lokality budovy:

50,0 stupňů severní šířky

Průměrná rychlost větru v 10 m nad terénem:	3,3 m/s
Typické okolí hodnocené budovy:	městská zástavba
Krytí hodnocené budovy proti větru:	střední
Průměrný rozdíl mezi teplotou oblohy a teplotou vzduchu:	11,0 C

PARAMETRY JEDNOTLIVÝCH ZÓN V BUDOVĚ:

PARAMETRY ZÓNY Č. 1 :

Základní údaje o typu, geometrii a provozních podmínkách zóny č. 1

Název zóny:		Obytné prostory	
Název podzóny	Energ.vzt.plocha	Typ podzóny	Typ profilu
Prostory bytu	1407,2 m2	obytná	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - BD - byt)
Byt. jádra	124,8 m2	obytná	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - BD - byt)
Typ zóny podle vyhlášky MPO ČR:		obytná	
Výsledná obsazenost zóny:		30,0 m2/osobu (odvozeno z uvažovaného počtu osob)	
Uvažovaný počet osob v zóně:		47,0	
Celk. energeticky vztažná plocha:		1531,94 m2	
Podlah. plocha (celková vnitřní):		1408,97 m2	
Objem z vnějších rozměrů:		4561,68 m3	
Účinná vnitřní tepelná kapacita:		165,0 kJ/(m2.K)	
Převažující návrhová vnitřní teplota:		20,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)	
Zóna je vytápěna / chlazená:		ano / ne	
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:		20,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)	
Typ vytápění:		nepřerušované	
Regulace otopné soustavy:		ano	
Roční doba provozu osvětlení:		1200 / 800 h (ve dne/v noci)	
Požadovaná prům. osvětlenost zóny:		100,0 lx	
Činitel závislosti na denním světle:		0,8	
Činitel absence osob v zóně:		0,45	
Činitel plošného využití zóny:		0,9	
Průměrný index zóny:		1,0	
Měrný příkon systému osvětlení:		0,032 W/(m2.lx)	
Celkový příkon systému osvětlení:		7883,8 W	
Činitel konstantní osvětlenosti:		1,0	
Činitel údržby systému osvětlení:		0,7	
Činitel systému řízení osv. soustavy:		1,0	
Činitel typu světelných zdrojů:		1,7	
Průměrná účinnost zdrojů světla:		20,0 %	
Celk. průměrné roční vnitřní zisky:		3768 W	
Prům. roční produkce tepla osobami:		2,0 W/m2	
Prům. roční čas. podíl této produkce:		70,0 %	
Prům. roční produkce tepla spotřebiči:		3,0 W/m2	
Prům. roční čas. podíl této produkce:		20,0 %	
Zohlednění spotřebičů ve výpočtu:		jen vnitřní zisky	
Roční potřeba tepla na přípravu TV:		31372,21 kWh (bez vlivu případného ZZT)	
Roční potřeba teplé vody v zóně:		600,4 m3	
Výchozí a cílová teplota vody:		10,0 C / 55,0 C	

Otopné soustavy v zóně č. 1

Počet otopných soustav:	1
Název otopné soustavy č. 1:	Teplovodní
Podíl soustavy na dodávce tepla:	100,0 %
Účinnosti otopné soustavy:	90,0 % (distribuce tepla) + 88,0 % (sdílení tepla)
Příkony v otopné soustavě:	20,0 W (regulace) + 80,0 W (čerpadla) + 0,0 W (ostatní)
Zdroj tepla č. 1:	Předávací stanice v budově
Podíl zdroje na dodávce soustavy:	100,0 %
Typ zdroje tepla:	obecný zdroj tepla (např. kotel)

Účinnost výroby tepla zdrojem:	98,0 %
Umístění zdroje tepla:	uvnitř hodnocené budovy
Energonositel:	ostatní SZTE

Ventilační systém v zóně č. 1

Název ventilačního systému:

Nucené větrání je použito v:

7,3 % objemu zóny

Ventilační zařízení č. 1:**Odtahov. ventilátory**

Prům. roční podíl na přívodu vzduchu:

100,0 % z objem. toku vzduchu nuceně přiváděného do zóny

Prům. roční podíl na odtahu vzduchu:

100,0 % z objem. toku vzduchu nuceně odváděného ze zóny

Typ ventilačního zařízení:

1 ventilátor pro podtlakové větrání

Jmenovitý měrný příkon zařízení:

875,0 Ws/m³

Váhový činitel regulace:

proměnný v závislosti na průtoku (určován výpočtem)

Typ systému a regulace:

systém s regulací otáček s běžnou účinností

Energonositel:

elektrina ze sítě

Systémy přípravy teplé vody v zóně č. 1

Počet systémů přípravy teplé vody:

1

Název systému přípravy TV č. 1:**CZT**

Podíl systému na dodávce tepla:

100,0 %

Délka rozvodů teplé vody:

300,0 m

Měrná ztráta rozvodů teplé vody:

144,5 Wh/(m.d)

Příkony v systému přípravy TV:

0,0 W (regulace) + 80,0 W (čerpadla)

Zdroj tepla č. 1:**Předávací stanice v budově**

Podíl zdroje na dodávce systému:

100,0 %

Typ zdroje tepla:

obecný zdroj tepla (např. kotel)

Účinnost výroby tepla zdrojem:

98,0 %

Umístění zdroje tepla:

uvnitř hodnocené budovy

Energonositel:

ostatní SZTE

Měrný tepelný tok prostupem mezi zónou č. 1 a venkovním vzduchem

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U [W/m ² K]	b [-]	H,T [W/K]	U,N,20 [W/m ² K]
Obvod. plášť	251,26	0,366	1,00	91,961	0,300
Obvod. plášť	261,58	0,366	1,00	95,738	0,300
Obvod. plášť	247,24	0,366	1,00	90,490	0,300
Obvod. plášť	237,13	0,366	1,00	86,790	0,300
Sokl	8,03	0,594	1,00	4,770	0,300
Sokl	7,79	0,594	1,00	4,627	0,300
Sokl	7,61	0,594	1,00	4,520	0,300
Sokl	7,59	0,594	1,00	4,508	0,300
STP1 Plochá střecha	326,94	0,147	1,00	48,060	0,240
STP3 Terasa	74,59	0,159	1,00	11,860	0,240
VO1 Okna původní 180 067	50,33 (1,0x50,33x1)	1,800	1,00	90,594	1,500
VO1 Okna původní 180 067	21,04 (1,0x21,04x1)	1,800	1,00	37,872	1,500
VO1 Okna původní 180 067	37,05 (1,0x37,05x1)	1,800	1,00	66,690	1,500
VO1 Okna původní 180 067	41,24 (1,0x41,24x1)	1,800	1,00	74,232	1,500
VO2 Okna 090 050	7,26 (1,0x7,26x1)	0,900	1,00	6,534	1,500
VO2 Okna 090 050	9,39 (1,0x9,39x1)	0,900	1,00	8,451	1,500
VO2 Okna 090 050	4,38 (1,0x4,38x1)	0,900	1,00	3,942	1,500
VO3 Okna vyměněná 130 067	3,63 (1,0x3,63x1)	1,300	1,00	4,719	1,500
VO3 Okna vyměněná 130 067	1,80 (1,0x1,8x1)	1,300	1,00	2,340	1,500
VO4 Okna vyměněná 130 067	3,66 (1,0x3,66x1)	1,300	1,00	4,758	1,500

Vysvětlivky: U je součinitel prostupu tepla konstrukce; b je činitel teplotní redukce; H,T je měrný tok prostupem tepla a U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C.

Měrný tok tepelnými vazbami je ve výpočtu zahrnut přibližně jako součin H_{t,tj} = A * DeltaU_{tj,m}.

Průměrná přírážka na vliv tepelných vazeb DeltaU_{tj,m}: 0,05 W/m²K

Měrný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi H_{t,d,c}: 743,457 W/K

Měrný tok prostupem do exteriéru tepelnými vazbami H_{t,d,tj}: 80,477 W/K

Celkový měrný tepelný tok prostupem do exteriéru H_{t,d}: 823,934 W/K

Měrný tepelný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou u zóny č. 1**1. konstrukce ve styku se zemínou**

Tepelná vodivost zeminy:	2,0 W/(m.K)
Plocha podlahy mezi zónou a zeminou:	394,14 m ²
Exponovaný obvod této podlahy:	103,91 m
Součinitel vlivu spodní vody Gw:	1,0
Typ konstrukce v kontaktu se zeminou:	podlaha na terénu
Tloušťka obvodové stěny:	0,35 m
Název/typ podlahové konstrukce:	Podlaha na terénu
Tepelný odpor podlahy:	1,521 m ² K/W
Přídavná okrajová izolace:	svislá
Tloušťka okrajové izolace:	0,05 m
Tepelná vodivost okrajové izolace:	0,035 W/(m.K)
Hloubka okrajové izolace:	0,5 m
Vypočtený přídavný lin. činitel prostupu:	-0,059 W/(m.K)
Součinitel prostupu tepla bez vlivu zeminy:	0,591 W/(m ² K)
Činitel teplotní redukce b:	0,46
Požadovaná hodnota souč. prostupu U _{N,20} podle ČSN 730540-2:2011 pro T _{im} =20 °C:	0,45 W/(m ² K)
Souč.prostupu mezi interiérem a exteriérem U:	0,271 W/(m ² K)
Ustálený měrný tok zeminou H _{t,g} :	106,889 W/K
Kolísání ekv. měsíčních měrných toků H _{t,g,m} :	od 72,145 do 142,611 W/K
..... stanoveno pro periodické toky H _{pi} / H _{pe} :	140,194 / 42,046 W/K

Celkové měsíční měrné tepelné toky prostupem zeminou H_{t,g,m} [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Měrný tok:	142,611	138,229	124,355	108,291	89,305	79,082
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Měrný tok:	72,145	72,510	88,575	107,561	126,181	136,039

Ustálený měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zeminou H_{t,g,c}: 106,889 W/KUstálený měrný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami H_{t,g,tj}: 19,707 W/KCelkový ustálený měrný tepelný tok prostupem přes zeminu H_{t,g}: 126,596 W/KMěrný tepelný tok prostupem nevytápěnými (či trvale jinak vytápěnými) prostory u zóny č. 11. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru:	Kopule (nevytáp)
Objem vzduchu v nevytápěném prostoru:	98,013 m ³
Tok vzduchu z přilehlé zóny do nevytápěného prostoru:	0,0 m ³ /h
Intenzita větrání z nevytápěného prostoru do exteriéru:	0,1 1/h

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U [W/m ² K]	dU [W/m ² K]	Umístění	U _{N,20} [W/m ² K]
STP2 Strop pod půdou	22,58	0,265	-----	do interiéru	0,300
_KO_krytina	81,54	3,585	-----	do exteriéru	-----
Obvod. plášť	11,33	0,366	-----	do exteriéru	-----
Obvod. plášť	11,33	0,366	-----	do exteriéru	-----

Vysvětlivky: U je součinitel prostupu tepla konstrukce, dU je korekce souč. prostupu tepla na vliv přilehlé zeminy pro suterénní stěny a podlahy na zemině a U_{N,20} je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C.

Měrný tok prostupem ze zóny do nevyt. prostoru H _{t,iu} :	5,984 W/K
Měrný tok prostupem z nevyt. prostoru do exteriéru H _{t,ue} :	300,615 W/K
Celk. měrný tok ze zóny do nevytápěného prostoru H _{iu} :	5,984 W/K
Celk. měrný tok z nevytáp. prostoru do exteriéru H _{ue} :	303,918 W/K

Nevytápěný prostor sousedí se zónami č. 1, 2 - hodnotí se celková tepelná bilance.

Teplota v nevytápěném prostoru ve stacionárním stavu: -12,1 °C (při návrhové venkovní teplotě -13,0 °C).

Činitel teplotní redukce b podle EN ISO 52016-1: 0,97

Měrný tok prostupem konstrukcemi ve styku s nevytápěnými prostory H _{t,u,c} :	5,804 W/K
Měrný tepelný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami H _{t,u,tj} :	1,129 W/K
<u>Celkový měrný tepelný tok prostupem přes nevytápěné prostory H_{t,u}:</u>	<u>6,933 W/K</u>

Měrný tepelný tok větráním zóny č. 1

Objem vzduchu v zóně:	3684,469 m ³
Podíl vzduchu z objemu zóny:	80,8 %
Intenzita výměny n50 při dP=50 Pa:	3,5 1/h
Možnost příčného provětrávání:	ano

Typ větrání zóny: přirozené větrání v jedné části zóny a nucené větrání v druhé části

Přirozené větrání (92,7 % objemu zóny):

Intenzita přirozeného větrání: 0,3 1/h

Nucené větrání (7,3 % objemu zóny):

Prům. tok přiváděného vzduchu: 0,0 m3/h

Prům. tok odváděného vzduchu: 81,2 m3/h

Ve výpočtu se uvažuje přísávání venkovního vzduchu otvory v obálce zóny až do objem. toku 81,2 m3/h.

Účinnost zpětného získávání tepla:

- systém 1: Odtahov. ventilátory: ---

Podíl času s nuceným větráním: 5,0 % (průměrná roční hodnota)

Intenzita přiroz. větrání bez VZT: 0,3 1/h

Celkový měrný tok a dílčí měrné toky větráním vstupující do zóny v režimu vytápění Hv,x [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Teplota Te,ini:	-1,3 C	-0,1 C	3,7 C	8,1 C	13,3 C	16,1 C
Ref. tlak v zóně:	-2,8 Pa	-2,8 Pa	-2,5 Pa	-2,1 Pa	-1,7 Pa	-1,5 Pa
Měrný tok Hv,lea:	224,557	223,990	221,603	218,096	213,202	210,283
Měrný tok Hv,arg:	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	595,951	595,383	592,997	589,489	584,595	581,677
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Teplota Te,ini:	18,0 C	17,9 C	13,5 C	8,3 C	3,2 C	0,5 C
Ref. tlak v zóně:	-1,4 Pa	-1,4 Pa	-1,7 Pa	-2,1 Pa	-2,5 Pa	-2,7 Pa
Měrný tok Hv,lea:	208,198	208,309	212,999	217,921	221,956	223,667
Měrný tok Hv,arg:	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	579,591	579,703	584,393	589,315	593,350	595,060

Prům. roční hodnota měrného tep. toku větráním Hv v režimu vytápění: 588,459 W/K

Vysvětlivky: Te,ini je teplota vzduchu vstupujícího do větracího systému na straně exteriéru (obvykle venkovní teplota), ref. tlak je průměrný měsíční tlak v zóně stanovený iterací podle EN 16798-7 z bilance hmotnostních toků vzduchu, Hv,lea je měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny přes netěsnosti; Hv,arg je měrný tepelný tok přirozeným větráním do zóny; Hv,ztu je měrný tepelný tok větráním do zóny z nevytápěných prostorů; Hv,sup je měrný tepelný tok nuceným větráním do zóny a Hv je celkový měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny.

Solární zisky stavebními konstrukcemi zóny č. 1:

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 °severní šířky

Název výplně otvoru	Orientace	Markýza		Levá stěna		Pravá stěna		Celk. F,fin
		D x L	F,ov	D x L	F,finL	D x L	F,finR	
VO1 Okna původní 180 067	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO3 Okna vyměněná 130 067	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO3 Okna vyměněná 130 067	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO4 Okna vyměněná 130 067	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP1 Plochá střecha	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP3 Terasa	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Název výplně otvoru	Orientace	Okolí / Horiz.		Celkový činitel Fsh	Způsob stanovení celk. činitele stínění			
		H x B	F,hor					
VO1 Okna původní 180 067	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem			
VO1 Okna původní 180 067	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem			

VO1 Okna původní 180 067	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO1 Okna původní 180 067	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO3 Okna vyměněná 130 067	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO3 Okna vyměněná 130 067	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO4 Okna vyměněná 130 067	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP1 Plochá střecha	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP3 Terasa	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

Vysvětlivky: F_{ov} je korekční činitel stínění markýzou, F_{finL} je korekční činitel stínění levou boční stěnou/žebrem (při pohledu zevnitř), F_{finR} je korekční činitel stínění pravou boční stěnou, F_{fin} je souhrnný korekční činitel stínění bočními stěnami, F_{hor} je korekční činitel stínění horizontem (okolím budovy), D je přesah markýzy či boční stěny před rovinu okna, L je vzdálenost markýzy či boční stěny od okraje okna, H je převýšení stínící budovy oproti spodnímu líci okna a B je vzdálenost stínící budovy od roviny okna.

Název konstrukce	Plocha [m2]	g/alfa [-]	Fgl [-]	Fc,h/Fc,c [-]	Fsh [-]	Orientace
VO1 Okna původní 180 067	50,33	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	J (90°)
VO1 Okna původní 180 067	21,04	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
VO1 Okna původní 180 067	37,05	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	V (90°)
VO1 Okna původní 180 067	41,24	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	Z (90°)
VO2 Okna 090 050	7,26	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
VO2 Okna 090 050	9,39	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	V (90°)
VO2 Okna 090 050	4,38	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	Z (90°)
VO3 Okna vyměněná 130 067	3,63	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	J (90°)
VO3 Okna vyměněná 130 067	1,8	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
VO4 Okna vyměněná 130 067	3,66	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	J (90°)
Obvod. plášť	251,26	0,60	-----	-----	0,750-0,750	J (90°)
Obvod. plášť	261,58	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	247,24	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Obvod. plášť	237,13	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
Sokl	8,03	0,60	-----	-----	0,750-0,750	J (90°)
Sokl	7,79	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Sokl	7,61	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Sokl	7,59	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
STP1 Plochá střecha	326,94	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)
STP3 Terasa	74,59	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)

Vysvětlivky: g je propustnost slunečního záření zasklení v průsvitných konstrukcích; alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu neprůsvitných konstrukcí; Fgl je korekční činitel zasklení (podíl plochy zasklení k celkové ploše okna); Fc,h je korekční činitel clonění pohyblivými clonami pro režim vytápění (upravený podle doby provozu clon); Fc,c je korekční činitel clonění pro režim chlazení (upravený podle doby provozu clon) a Fsh je souhrnný korekční činitel stínění nepohyblivými překážkami v průběhu roku (minimum-maximum).

Celkový solární zisk konstrukcemi Qs,d [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	1236,61	2005,56	3308,84	4551,54	5157,93	5050,53
Ztráta sáláním:	-566,04	-511,26	-566,04	-547,78	-566,04	-547,78
Celkem (vytápění):	670,57	1494,30	2742,80	4003,76	4591,89	4502,75
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	4907,86	5044,96	3631,39	2962,45	1600,49	1011,65
Ztráta sáláním:	-566,04	-566,04	-547,78	-566,04	-547,78	-566,04
Celkem (vytápění):	4341,82	4478,92	3083,60	2396,41	1052,71	445,61

Solární a další zisky přes nevytápěné prostory u zóny č. 1:

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)

Solární parametry vnějších obalových konstrukcí nevytápěného prostoru:

Název konstrukce	Plocha [m2]	F,gl [-]	Alfa [-]	g [-]	F,sh [-]	Orientace
KO krytina	81,54	-----	0,60	-----	0,75	Horizont
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Západ

Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Východ
--------------	-------	-------	------	-------	------	--------

Vysvětlivky: F_{gl} je činitel zasklení (podíl plochy zasklení k ploše okna); Alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu; g je propustnost slunečního záření zasklení a F_{sh} je souhrnný činitel stínění pevnými překážkami.

Celkový tepelný zisk přes nevytápěné prostory Q_{s,ztu} [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	-5,85	-3,42	-0,59	1,15	0,51	0,15
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	-0,09	-0,08	0,47	-2,19	-5,14	-6,45

Poznámka: Uvedené hodnoty jsou v souladu s EN ISO 52016-1 součtem solárních zisků a ztrát sáláním do oblohy.

PARAMETRY ZÓNY Č. 2 :**Základní údaje o typu, geometrii a provozních podmínkách zóny č. 2**

Název zóny:	Komunikace
Počet podzón:	1
Typ profilu užívání:	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - komunikace)
Typ zóny podle vyhlášky MPO ČR:	obytná
Výsledná obsazenost zóny:	0,0 m2/osobu (odvozeno z uvažovaného počtu osob)
Uvažovaný počet osob v zóně:	0,0
Celk. energeticky vztažná plocha:	383,3 m2
Podlah. plocha (celková vnitřní):	366,2 m2
Objem z vnějších rozměrů:	1141,45 m3
Účinná vnitřní tepelná kapacita:	165,0 kJ/(m2.K)
Převažující návrhová vnitřní teplota:	16,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Zóna je vytápěna / chlazená:	ano / ne
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:	16,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
Typ vytápění:	nepřerušované
Regulace otopné soustavy:	ano
Roční doba provozu osvětlení:	700 / 500 h (ve dne/v noci)
Požadovaná prům. osvětlenost zóny:	75,0 lx
Činitel závislosti na denním světle:	0,8
Činitel absence osob v zóně:	0,8
Činitel plošného využití zóny:	1,0
Průměrný index zóny:	1,5
Měrný příkon systému osvětlení:	0,026 W/(m2.lx)
Celkový příkon systému osvětlení:	701,8 W
Činitel konstantní osvětlenosti:	1,0
Činitel údržby systému osvětlení:	0,7
Činitel systému řízení osv. soustavy:	1,0
Činitel typu světelných zdrojů:	0,86
Průměrná účinnost zdrojů světla:	35,0 %
Celk. průměrné roční vnitřní zisky:	22 W
Prům. roční produkce tepla osobami:	0,0 W/m2
Prům. roční čas. podíl této produkce:	0,0 %
Prům. roční produkce tepla spotřebiči:	0,0 W/m2
Prům. roční čas. podíl této produkce:	0,0 %
Zohlednění spotřebičů ve výpočtu:	jen vnitřní zisky
Roční potřeba tepla na přípravu TV:	0,00 kWh (bez vlivu případného ZZT)
Roční potřeba teplé vody v zóně:	0,0 m3
Výchozí a cílová teplota vody:	10,0 C / 55,0 C

Otopné soustavy v zóně č. 2

Počet otopných soustav:	1
Název otopné soustavy č. 1:	Teplovodní
Podíl soustavy na dodávce tepla:	100,0 %
Účinnosti otopné soustavy:	90,0 % (distribuce tepla) + 88,0 % (sdílení tepla)
Příkony v otopné soustavě:	0,0 W (regulace) + 20,0 W (čerpadla) + 0,0 W (ostatní)

Zdroj tepla č. 1:

Podíl zdroje na dodávce soustavy:

Předávací stanice v budově

100,0 %

Typ zdroje tepla:

obecný zdroj tepla (např. kotel)

Účinnost výroby tepla zdrojem:

98,0 %

Umístění zdroje tepla:

uvnitř hodnocené budovy

Energonositel:

ostatní SZTE

Měrný tepelný tok prostupem mezi zónou č. 2 a venkovním vzduchem

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U [W/m ² K]	b [-]	H,T [W/K]	U,N,20 [W/m ² K]
Obvod. plášť	9,87	0,366	1,00	3,612	0,300
Obvod. plášť	22,83	0,366	1,00	8,356	0,300
Obvod. plášť	36,70	0,366	1,00	13,432	0,300
Sokl	0,26	0,594	1,00	0,154	0,300
Sokl	0,65	0,594	1,00	0,386	0,300
Sokl	0,42	0,594	1,00	0,249	0,300
STP1 Plochá střecha	25,08	0,147	1,00	3,687	0,240
DV1 Dveře vstupní 180 067	4,50 (1,0x4,5x1)	1,800	1,00	8,100	1,700
DV2 Dveře plné 180 000	4,05 (1,0x4,05x1)	1,800	1,00	7,290	1,700
VO1 Okna původní 180 067	5,26 (1,0x5,26x1)	1,800	1,00	9,468	1,500
VO1 Okna původní 180 067	2,11 (1,0x2,11x1)	1,800	1,00	3,798	1,500

Vysvětlivky: U je součinitel prostupu tepla konstrukce; b je číselník teplotní redukce; H,T je měrný tok prostupem tepla a U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C.

Měrný tok tepelnými vazbami je ve výpočtu zahrnut přibližně jako součin H_{t,tj} = A * ΔU_{tj,m}.

Průměrná přírážka na vliv tepelných vazeb ΔU_{tj,m}: 0,05 W/m²K

Měrný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi H_{t,d,c}: 58,533 W/K

Měrný tok prostupem do exteriéru tepelnými vazbami H_{t,d,tj}: 5,587 W/K

Celkový měrný tepelný tok prostupem do exteriéru H_{t,d}: 64,120 W/K

Měrný tepelný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou u zóny č. 2**1. konstrukce ve styku se zemínou**

Tepelná vodivost zeminy:	2,0 W/(m.K)
Plocha podlahy mezi zónou a zemínou:	103,31 m ²
Exponovaný obvod této podlahy:	6,29 m
Součinitel vlivu spodní vody G _w :	1,0
Typ konstrukce v kontaktu se zemínou:	podlaha na terénu
Tloušťka obvodové stěny:	0,35 m
Název/typ podlahové konstrukce:	Podlaha na terénu
Tepelný odpor podlahy:	1,521 m ² K/W
Přídavná okrajová izolace:	svislá
Tloušťka okrajové izolace:	0,05 m
Tepelná vodivost okrajové izolace:	0,035 W/(m.K)
Hloubka okrajové izolace:	0,5 m
Vypočtený přídavný lin. číselník prostupu:	-0,059 W/(m.K)
Součinitel prostupu tepla bez vlivu zeminy:	0,591 W/(m ² K)
Číselník teplotní redukce b:	0,2
Požadovaná hodnota souč. prostupu U _{N,20} podle ČSN 730540-2:2011 pro T _{im} =20 °C:	0,45 W/(m ² K)
Souč. prostupu mezi interiérem a exteriérem U:	0,121 W/(m ² K)
Ustálený měrný tok zemínou H _{t,g} :	12,509 W/K
Kolísání ekv. měsíčních měrných toků H _{t,g,m} :	od 9,286 do 15,822 W/K
..... stanoveno pro periodické toky H _{pi} / H _{pe} :	36,747 / 2,545 W/K

Celkové měsíční měrné tepelné toky prostupem zemínou H_{t,g,m} [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Měrný tok:	15,822	15,415	14,129	12,639	10,878	9,930
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Měrný tok:	9,286	9,320	10,810	12,571	14,298	15,212

Ustálený měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou H_{t,g,c}: 12,509 W/K

Ustálený měrný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami H_{t,g,tj}: 5,166 W/K

Celkový ustálený měrný tepelný tok prostupem přes zeminu H_{t,g}: 17,674 W/K

Měrný tepelný tok prostupem nevytápěnými (či trvale jinak vytápěnými) prostory u zóny č. 2

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)
Objem vzduchu v nevytápěném prostoru: 98,013 m³
Tok vzduchu z přilehlé zóny do nevytápěného prostoru: 0,0 m³/h
Intenzita větrání z nevytápěného prostoru do exteriéru: 0,1 1/h

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U [W/m ² K]	dU [W/m ² K]	Umístění	U,N,20 [W/m ² K]
STP2 Strop pod půdou	48,27	0,265	----	do interiéru	0,300
KO krytina	81,54	3,585	----	do exteriéru	----
Obvod. plášť	11,33	0,366	----	do exteriéru	----
Obvod. plášť	11,33	0,366	----	do exteriéru	----

Vysvětlivky: U je součinitel prostupu tepla konstrukce, dU je korekce souč. prostupu tepla na vliv přilehlé zeminy pro suterénní stěny a podlahy na zemině a U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 C.

Měrný tok prostupem ze zóny do nevyt. prostoru H_{t,iu}: 12,792 W/K
Měrný tok prostupem z nevyt. prostoru do exteriéru H_{t,ue}: 300,615 W/K
Celk. měrný tok ze zóny do nevytápěného prostoru H_{iu}: 12,792 W/K
Celk. měrný tok z nevytáp. prostoru do exteriéru H_{ue}: 303,918 W/K

Nevytápěný prostor sousedí se zónami č. 2, 1 - hodnotí se celková tepelná bilance.

Teplota v nevytápěném prostoru ve stacionárním stavu: -12,1 C (při návrhové venkovní teplotě -13,0 C).

Činitel teplotní redukce b podle EN ISO 52016-1: 0,97

Měrný tok prostupem konstrukcemi ve styku s nevytápěnými prostory H_{t,u,c}: 12,408 W/K
Měrný tepelný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami H_{t,u,tj}: 2,414 W/K
Celkový měrný tepelný tok prostupem přes nevytápěné prostory H_{t,u}: 14,822 W/K

Měrný tepelný tok větráním zóny č. 2

Objem vzduchu v zóně: 957,562 m³
Podíl vzduchu z objemu zóny: 83,9 %
Intenzita výměny n50 při dP=50 Pa: 3,5 1/h
Možnost příčného provětrávání: ano
Typ větrání zóny: přirozené
Intenzita přirozeného větrání: 0,1 1/h

Celkový měrný tok a dílčí měrné toky větráním vstupující do zóny v režimu vytápění H_{v,x} [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Teplota T _{e,ini} :	-1,3 C	-0,1 C	3,7 C	8,1 C	13,3 C	16,1 C
Ref. tlak v zóně:	-2,5 Pa	-2,4 Pa	-2,1 Pa	-1,8 Pa	-1,4 Pa	-1,1 Pa
Měrný tok H _{v,lea} :	58,791	58,579	57,825	56,820	55,470	54,675
Měrný tok H _{v,arg} :	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174
Měrný tok H _{v,ztu} :	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok H _{v,sup} :	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok H _v :	90,965	90,753	90,000	88,994	87,644	86,849
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Teplota T _{e,ini} :	18,0 C	17,9 C	13,5 C	8,3 C	3,2 C	0,5 C
Ref. tlak v zóně:	-1,0 Pa	-1,0 Pa	-1,3 Pa	-1,7 Pa	-2,1 Pa	-2,4 Pa
Měrný tok H _{v,lea} :	54,109	54,139	55,415	56,771	57,931	58,468
Měrný tok H _{v,arg} :	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174
Měrný tok H _{v,ztu} :	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok H _{v,sup} :	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok H _v :	86,283	86,313	87,589	88,945	90,105	90,642

Prům. roční hodnota měrného tep. toku větráním H_v v režimu vytápění: 88,757 W/K

Vysvětlivky: T_{e,ini} je teplota vzduchu vstupujícího do větracího systému na straně exteriéru (obvykle venkovní teplota), ref. tlak je průměrný měsíční tlak v zóně stanovený iterací podle EN 16798-7 z bilance hmotnostních toků vzduchu, H_{v,lea} je měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny přes netěsnosti; H_{v,arg} je měrný tepelný tok přirozeným větráním do zóny; H_{v,ztu} je měrný tepelný tok větráním do zóny z nevytápěných prostorů; H_{v,sup} je měrný tepelný tok nuceným větráním do zóny a H_v je celkový měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny.

Solární zisky stavebními konstrukcemi zóny č. 2:

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 °severní šířky

Název výplně otvoru	Orientace	Markýza D x L F,ov	Levá stěna D x L F,finL	Pravá stěna D x L F,finR	Celk. F,fin
DV1 Dveře vstupní 180 067	Z	----- 1,000	-----	-----	1,000

DV2 Dveře plné 180 000	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO1 Okna původní 180 067	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP1 Plochá střecha	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000

Název výplně otvoru	Orientace	Okolí / Horiz.		Celkový činitel Fsh	Způsob stanovení celk. činitele stínění
		H x B	F,hor		
DV1 Dveře vstupní 180 067	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
DV2 Dveře plné 180 000	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO1 Okna původní 180 067	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO1 Okna původní 180 067	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP1 Plochá střecha	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

Vysvětlivky: F,ov je korekční činitel stínění markýzou, F,finL je korekční činitel stínění levou boční stěnou/žebrem (při pohledu zevnitř), F,finR je korekční činitel stínění pravou boční stěnou, F,fin je souhrnný korekční činitel stínění bočními stěnami, F,hor je korekční činitel stínění horizontem (okolím budovy), D je přesah markýzy či boční stěny před rovinu okna, L je vzdálenost markýzy či boční stěny od okraje okna, H je převýšení stínící budovy oproti spodnímu líci okna a B je vzdálenost stínící budovy od roviny okna.

Název konstrukce	Plocha [m2]	g/alfa [-]	Fgl [-]	Fc,h/Fc,c [-]	Fsh [-]	Orientace
DV1 Dveře vstupní 180 067	4,5	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	Z (90°)
DV2 Dveře plné 180 000	4,05	0,00	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	V (90°)
VO1 Okna původní 180 067	5,26	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	V (90°)
VO1 Okna původní 180 067	2,11	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	Z (90°)
Obvod. plášť	9,87	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	22,83	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Obvod. plášť	36,7	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
Sokl	0,26	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Sokl	0,65	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Sokl	0,42	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
STP1 Plochá střecha	25,08	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)

Vysvětlivky: g je propustnost slunečního záření zasklení v průsvitných konstrukcích; alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu neprůsvitných konstrukcí; Fgl je korekční činitel zasklení (podíl plochy zasklení k celkové ploše okna); Fc,h je korekční činitel clonění pohyblivými clonami pro režim vytápění (upravený podle doby provozu clon); Fc,c je korekční činitel clonění pro režim chlazení (upravený podle doby provozu clon) a Fsh je souhrnný korekční činitel stínění nepohyblivými překážkami v průběhu roku (minimum-maximum).

Celkový solární zisk konstrukcemi Qs,d [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	60,61	109,48	201,68	318,77	375,24	387,74
Ztráta sáláním:	-43,84	-39,60	-43,84	-42,42	-43,84	-42,42
Celkem (vytápění):	16,77	69,88	157,84	276,34	331,40	345,31
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	363,03	346,49	229,53	166,06	77,21	48,00
Ztráta sáláním:	-43,84	-43,84	-42,42	-43,84	-42,42	-43,84
Celkem (vytápění):	319,19	302,65	187,11	122,22	34,79	4,16

Solární a další zisky přes nevytápěné prostory u zóny č. 2:

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)

Solární parametry vnějších obalových konstrukcí nevytápěného prostoru:

Název konstrukce	Plocha [m2]	F,gl [-]	Alfa [-]	g [-]	F,sh [-]	Orientace
KO krytina	81,54	-----	0,60	-----	0,75	Horizont
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Východ
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Západ

Vysvětlivky: F,gl je činitel zasklení (podíl plochy zasklení k ploše okna); Alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu; g je propustnost slunečního záření zasklení a F,sh je souhrnný činitel stínění pevnými překážkami.

Celkový tepelný zisk přes nevytápěné prostory $Q_{s,ztu}$ [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	-12,50	-7,30	-1,26	2,46	1,10	0,31
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	-0,20	-0,17	1,01	-4,68	-10,98	-13,79

Poznámka: Uvedené hodnoty jsou v souladu s EN ISO 52016-1 součtem solárních zisků a ztrát sáláním do oblohy.

PŘEHLEDNÉ VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO JEDNOTLIVÉ ZÓNY:**VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO ZÓNU Č. 1:**

Název zóny:	Obytné prostory
Převažující návrhová vnitřní teplota:	20,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:	20,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
Zóna je vytápěna / chlazena:	ano / ne
Regulace otopné soustavy:	ano
Vnitřní zisky z technických zařízení:	ne

Průměrný roční měrný tepelný tok větráním Hv:	588,459 W/K
Měrný tepelný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi $H_{t,d,c}$:	743,457 W/K
Měrný ustálený tepelný tok konstrukcemi v kontaktu se zeminou $H_{t,g,c}$:	106,889 W/K
Měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu s nevytápěnými prostory $H_{t,u,c}$:	5,804 W/K
Měrný tepelný tok prostupem tepelnými vazbami $H_{t,tj}$:	101,313 W/K
Výsledný měrný tepelný tok H:	1545,922 W/K

Celkový měrný tepelný tok ze zóny č. 2 H_{12} :

Potřeba tepla na vytápění po měsících

Měsíc	$Q_{H,ht}$ [MWh]	Q_{int} [MWh]	Q_{tec} [MWh]	Q_{sol} [MWh]	Q_{gn} [MWh]	$\eta_{t,H}$ [-]	f_H [%]	$Q_{H,nd}$ [MWh]
1	24,145	3,151	-----	0,665	3,816	0,999	100,0	20,334
2	20,601	2,761	-----	1,491	4,252	0,997	100,0	16,360
3	18,572	2,818	-----	2,742	5,560	0,991	100,0	13,061
4	13,236	2,619	-----	4,005	6,624	0,958	100,0	6,892
5	7,919	2,582	-----	4,592	7,175	0,821	100,0	2,027
6	4,677	2,480	-----	4,503	6,983	0,609	12,8	0,425
7	2,746	2,547	-----	4,342	6,889	0,399	0,0	-----
8	2,856	2,582	-----	4,479	7,061	0,404	0,0	-----
9	7,450	2,633	-----	3,084	5,717	0,874	79,8	2,451
10	13,456	2,811	-----	2,394	5,206	0,980	100,0	8,353
11	18,512	2,889	-----	1,048	3,937	0,997	100,0	14,586
12	22,139	3,137	-----	0,439	3,576	0,999	100,0	18,567

Vysvětlivky: $Q_{H,ht}$ je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q_{int} jsou vnitřní tepelné zisky; Q_{tec} jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulacích nádrží; Q_{sol} jsou solární tepelné zisky; Q_{gn} jsou celkové tepelné zisky; $\eta_{t,H}$ je stupeň využitelnosti tepelných zisků; f_H je část měsíce, v níž musí být zóna s regulovaným vytápěním vytápěna, a $Q_{H,nd}$ je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok $Q_{H,nd}$: 103,057 MWhRoční energetická bilance obalových konstrukcí pro režim vytápění

Název výplně otvoru	Orientace	Q_l [MWh]	$Q_{s,ini}$ [MWh]	Q_s [MWh]	Q_s/Q_l [-]	U_{eq} [(W/m ² K)] min. max.
VO1 Okna původní 180 067	J	9,139	12,134	9,628	1,05	-5,74 1,26
VO1 Okna původní 180 067	S	3,821	1,952	1,399	0,37	-2,21 1,76
VO1 Okna původní 180 067	V	6,728	6,759	4,970	0,74	-4,99 1,64
VO1 Okna původní 180 067	Z	7,489	7,523	5,532	0,74	-4,99 1,64
VO2 Okna 090 050	S	0,659	0,529	0,382	0,58	-2,18 0,85
VO2 Okna 090 050	V	0,853	1,313	0,969	1,14	-4,25 0,76
VO2 Okna 090 050	Z	0,398	0,612	0,452	1,14	-4,25 0,76
VO3 Okna vyměněná 130 067	J	0,476	0,890	0,707	1,48	-6,33 0,73
VO3 Okna vyměněná 130 067	S	0,236	0,175	0,126	0,53	-2,81 1,23
VO4 Okna vyměněná 130 067	J	0,480	0,898	0,713	1,48	-6,33 0,73
Obvod. plášť	J	9,277	0,576	0,429	0,05	0,27 0,37
Obvod. plášť	S	9,658	-0,208	-----	-----	0,34 0,38
Obvod. plášť	V	9,129	0,265	0,128	0,01	0,29 0,38

Obvod. plášť	Z	8,755	0,254	0,123	0,01	0,29	0,38
Sokl	J	0,481	0,030	0,022	0,05	0,44	0,60
Sokl	S	0,467	-0,010	-----	-----	0,56	0,62
Sokl	V	0,456	0,013	0,006	0,01	0,47	0,61
Sokl	Z	0,455	0,013	0,006	0,01	0,47	0,61
STP1 Plochá střecha	H	4,848	0,070	-0,031	-0,01	0,10	0,16
STP3 Terasa	H	1,196	0,017	-0,008	-0,01	0,11	0,17

Vysvětlivky: Ql je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty prostupem za rok; Qs,ini jsou celkové solární zisky za rok; Qs jsou využitelné solární zisky za rok; Qs/Ql je poměr ukazující, kolikrát jsou využitelné solární zisky vyšší než ztráty prostupem, U_{eq,min} je nejnižší ekvivalentní součinitel prostupu tepla okna (rozdíl Ql-Qs vydělený plochou okna a počtem denostupňů) během roku a U_{eq,max} je nejvyšší ekvivalentní součinitel prostupu tepla okna během roku.

Potřebná produkce energie zdroji tepla a chladu po měsících

Měsíc	Potřeba v distribučním systému vytápění Q _H ,dis Zdroj 1 [MWh]	Zdroj 2 [MWh]	Zbytek [MWh]	Kolektory [MWh]	Celkem [MWh]	Ostatní potřeby v distrib. systémech Q _C ,dis [MWh]	Q _W ,dis [MWh]	Q _{RH} ,dis [MWh]
1	25,674	-----	-----	-----	25,674	-----	4,008	-----
2	20,657	-----	-----	-----	20,657	-----	3,620	-----
3	16,492	-----	-----	-----	16,492	-----	4,008	-----
4	8,702	-----	-----	-----	8,702	-----	3,879	-----
5	2,559	-----	-----	-----	2,559	-----	4,008	-----
6	0,537	-----	-----	-----	0,537	-----	3,879	-----
7	-----	-----	-----	-----	-----	-----	4,008	-----
8	-----	-----	-----	-----	-----	-----	4,008	-----
9	3,095	-----	-----	-----	3,095	-----	3,879	-----
10	10,547	-----	-----	-----	10,547	-----	4,008	-----
11	18,417	-----	-----	-----	18,417	-----	3,879	-----
12	23,443	-----	-----	-----	23,443	-----	4,008	-----

Vysvětlivky: Q_H,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému vytápění; Q_C,dis je vypočtená potřeba energie v distribučním systému chlazení; Q_{RH},dis je vypočtená potřeba energie v distrib. systému úpravy vlhkosti vzduchu a Q_W,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému přípravy teplé vody. Ve všech případech jde o součet potřeby energie na daný účel a ztrát během distribuce a sdílení.

Energie dodaná do zóny po měsících

Měsíc	Q _{f,H} [MWh]	Q _{f,C} [MWh]	Q _{f,RH} [MWh]	Q _{f,F} [MWh]	Q _{f,W} [MWh]	Q _{f,L} [MWh]	Q _{f,A} [MWh]	Q _{f,K} [MWh]	Q _{fuel} [MWh]
1	26,198	-----	-----	0,000	4,090	1,318	0,092	-----	31,699
2	21,078	-----	-----	0,000	3,694	1,084	0,083	-----	25,940
3	16,828	-----	-----	0,000	4,090	0,902	0,092	-----	21,913
4	8,880	-----	-----	0,000	3,958	0,737	0,089	-----	13,665
5	2,611	-----	-----	0,000	4,090	0,607	0,092	-----	7,402
6	0,548	-----	-----	0,000	3,958	0,563	0,039	-----	5,109
7	-----	-----	-----	0,000	4,090	0,563	0,033	-----	4,687
8	-----	-----	-----	0,000	4,090	0,607	0,033	-----	4,731
9	3,158	-----	-----	0,000	3,958	0,754	0,078	-----	7,949
10	10,762	-----	-----	0,000	4,090	0,893	0,092	-----	15,838
11	18,793	-----	-----	0,000	3,958	1,076	0,089	-----	23,917
12	23,921	-----	-----	0,000	4,090	1,301	0,092	-----	29,405

Vysvětlivky: Q_{f,H} je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q_{f,C} je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q_{f,RH} je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q_{f,F} je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q_{f,W} je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q_{f,L} je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q_{f,A} je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q_{f,K} je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q_{fuel} je celková dodaná energie.

Celková roční dodaná energie Q_{fuel}: 192,254 MWh

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny

Měrný tepelný tok prostupem obálkou zóny H_t: 957,46 W/K
Plocha obalových konstrukcí zóny: 2026,26 m²

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny U_{em}: 0,47 W/(m²K)

VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO ZÓNU Č. 2:

Název zóny: Komunikace
Převažující návrhová vnitřní teplota: 16,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění: 16,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)

Zóna je vytápěna / chlazená: ano / ne
 Regulace otopné soustavy: ano
 Vnitřní zisky z technických zařízení: ne

Průměrný roční měrný tepelný tok větráním Hv: 88,757 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi Ht,d,c: 58,533 W/K
 Měrný ustálený tepelný tok konstrukcemi v kontaktu se zeminou Ht,g,c: 12,509 W/K
 Měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu s nevytápěnými prostory Ht,u,c: 12,408 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem tepelnými vazbami Ht,tj: 13,166 W/K
Výsledný měrný tepelný tok H: 185,373 W/K

Celkový měrný tepelný tok ze zóny č. 1 H₂₁: -----

Potřeba tepla na vytápění po měsících

Měsíc	Q,H,ht [MWh]	Q,int [MWh]	Q,tec [MWh]	Q,sol [MWh]	Q,gn [MWh]	Eta,H [-]	fH [%]	Q,H,nd [MWh]
1	2,342	0,024	-----	0,004	0,029	1,000	100,0	2,313
2	1,970	0,020	-----	0,063	0,083	1,000	100,0	1,887
3	1,672	0,017	-----	0,157	0,173	1,000	100,0	1,499
4	1,053	0,014	-----	0,279	0,292	1,000	100,0	0,761
5	0,406	0,011	-----	0,333	0,344	0,929	53,9	0,086
6	0,041	0,010	-----	0,346	0,356	0,116	0,0	-----
7	-0,202	0,010	-----	0,319	0,329	1,000	0,0	-----
8	-0,189	0,011	-----	0,302	0,314	1,000	0,0	-----
9	0,368	0,014	-----	0,188	0,202	0,991	50,0	0,167
10	1,062	0,017	-----	0,118	0,134	1,000	100,0	0,928
11	1,683	0,020	-----	0,024	0,044	1,000	100,0	1,639
12	2,100	0,024	-----	-0,010	0,015	1,000	100,0	2,086

Vysvětlivky: Q,H,ht je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q,int jsou vnitřní tepelné zisky; Q,tec jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulací nádrží; Q,sol jsou solární tepelné zisky; Q,gn jsou celkové tepelné zisky; Eta,H je stupeň využitelnosti tepelných zisků; fH je část měsíce, v níž musí být zóna s regulovaným vytápěním vytápěna, a Q,H,nd je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q,H,nd: 11,365 MWh

Roční energetická bilance obalových konstrukcí pro režim vytápění

Název výplně otvoru	Orientace	Ql [MWh]	Qs,ini [MWh]	Qs [MWh]	Qs/Ql [-]	U,eq [(W/m ² K)] min. max.
DV1 Dveře vstupní 180 067	Z	0,533	0,821	0,704	1,32	-10,36 45,85
DV2 Dveře plné 180 000	V	0,480	-0,060	-----	-----	-0,18 2,48
VO1 Okna původní 180 067	V	0,623	0,960	0,822	1,32	-10,36 45,85
VO1 Okna původní 180 067	Z	0,250	0,385	0,330	1,32	-10,36 45,85
Obvod. plášť	S	0,238	-0,008	-----	-----	0,34 0,51
Obvod. plášť	V	0,550	0,024	0,017	0,03	0,22 0,92
Obvod. plášť	Z	0,884	0,039	0,027	0,03	0,22 0,92
Sokl	S	0,010	0,000	-----	-----	0,54 0,83
Sokl	V	0,025	0,001	0,001	0,03	0,36 1,49
Sokl	Z	0,016	0,001	0,001	0,03	0,36 1,49
STP1 Plochá střecha	H	0,243	0,005	0,001	0,00	0,06 0,45

Vysvětlivky: Ql je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty prostupem za rok; Qs,ini jsou celkové solární zisky za rok; Qs jsou využitelné solární zisky za rok; Qs/Ql je poměr ukazující, kolikrát jsou využitelné solární zisky vyšší než ztráty prostupem, U,eq,min je nejnižší ekvivalentní součinitel prostupu tepla okna (rozdíl Ql-Qs vydělený plochou okna a počtem denostupňů) během roku a U,eq,max je nejvyšší ekvivalentní součinitel prostupu tepla okna během roku.

Potřebná produkce energie zdroji tepla a chladu po měsících

Měsíc	Potřeba v distribučním systému vytápění Q,H,dis					Ostatní potřeby v distrib. systémech		
	Zdroj 1 [MWh]	Zdroj 2 [MWh]	Zbytek [MWh]	Kolektory [MWh]	Celkem [MWh]	Q,C,dis [MWh]	Q,W,dis [MWh]	Q,RH,dis [MWh]
1	2,921	-----	-----	-----	2,921	-----	-----	-----
2	2,383	-----	-----	-----	2,383	-----	-----	-----
3	1,893	-----	-----	-----	1,893	-----	-----	-----
4	0,960	-----	-----	-----	0,960	-----	-----	-----
5	0,109	-----	-----	-----	0,109	-----	-----	-----
6	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
7	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
8	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
9	0,211	-----	-----	-----	0,211	-----	-----	-----
10	1,171	-----	-----	-----	1,171	-----	-----	-----
11	2,070	-----	-----	-----	2,070	-----	-----	-----

12 2,633 ----- 2,633 -----

Vysvětlivky: Q,H,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému vytápění; Q,C,dis je vypočtená potřeba energie v distribučním systému chlazení; Q,RH,dis je vypočtená potřeba energie v distrib. systému úpravy vlhkosti vzduchu a Q,W,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému přípravy teplé vody. Ve všech případech jde o součet potřeby energie na daný účel a ztrát během distribuce a sdílení.

Energie dodaná do zóny po měsících

Měsíc	Q,f,H [MWh]	Q,f,C [MWh]	Q,f,RH [MWh]	Q,f,F [MWh]	Q,f,W [MWh]	Q,f,L [MWh]	Q,f,A [MWh]	Q,f,K [MWh]	Q,fuel [MWh]
1	2,980	-----	-----	-----	-----	0,038	0,015	-----	3,033
2	2,431	-----	-----	-----	-----	0,031	0,013	-----	2,476
3	1,931	-----	-----	-----	-----	0,026	0,015	-----	1,972
4	0,980	-----	-----	-----	-----	0,021	0,014	-----	1,015
5	0,111	-----	-----	-----	-----	0,017	0,008	-----	0,137
6	-----	-----	-----	-----	-----	0,016	-----	-----	0,016
7	-----	-----	-----	-----	-----	0,016	-----	-----	0,016
8	-----	-----	-----	-----	-----	0,017	-----	-----	0,017
9	0,215	-----	-----	-----	-----	0,022	0,007	-----	0,244
10	1,195	-----	-----	-----	-----	0,026	0,015	-----	1,235
11	2,112	-----	-----	-----	-----	0,031	0,014	-----	2,157
12	2,687	-----	-----	-----	-----	0,037	0,015	-----	2,739

Vysvětlivky: Q,f,H je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q,f,C je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q,f,RH je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q,f,F je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q,f,W je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q,f,L je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q,f,A je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q,f,K je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q,fuel je celková dodaná energie.

Celková roční dodaná energie Q,fuel: 15,058 MWh

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny

Měrný tepelný tok prostupem obálkou zóny Ht: 96,62 W/K

Plocha obalových konstrukcí zóny: 263,31 m²

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny U,em: 0,37 W/(m²K)

PŘEHLEDNÉ VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO CELOU BUDOVU:

Faktor tvaru budovy A/V: 0,4 m²/m³

Rozložení průměrných ročních kladných měrných tepelných toků v režimu vytápění

Položka	Přilehlé prostředí	Plocha [m ²]	Měrný tok [W/K]	Podíl z celku
Celkový měrný tepelný tok H:		---	1731,295	100,00 %
z toho:				
Průměrný měrný tepelný tok větráním Hv:		---	677,216	39,12 %
Měrný tepelný tok prostupem Ht:		---	1054,079	60,88 %
z toho:				
Měrný tok vnějšími obalovými konstrukcemi Ht,d,c:		---	801,990	46,32 %
Měrný ustálený tok konstrukcemi u zeminy Ht,g,c:		---	119,398	6,90 %
Měrný tok konstrukcemi u nevytáp. prostorů Ht,u,c:		---	18,213	1,05 %
Měrný tepelný tok tepelnými vazbami Ht,tj:		---	114,479	6,61 %

Rozložení měrných tepelných toků prostupem po jednotlivých typech konstrukcí:

Vnější stěny:

SV1	Obvod. plášť	EXT	997,21	364,979	21,08 %
SV2	Obvod. plášť	EXT	69,40	25,400	1,47 %
SV3	Sokl	EXT	31,02	18,426	1,06 %
SV4	Sokl	EXT	1,33	0,790	0,05 %

Střechy (ploché, šikmé i strmé):

ST1	STP1 Plochá střecha	EXT	326,94	48,060	2,78 %
ST2	STP1 Plochá střecha	EXT	25,08	3,687	0,21 %
ST3	STP3 Terasa	EXT	74,59	11,860	0,69 %

Konstrukce přilehlé k zemině:

PZ1	Podlaha na terénu	ZEM	394,14	106,889	6,17 %
PZ2	Podlaha na terénu	ZEM	103,31	12,509	0,72 %

Konstrukce k nevytápěným prostorům:

KN1	STP2 Strop pod půdou	NEVYT	22,58	5,804	0,34 %
-----	----------------------	-------	-------	-------	--------

KN2 STP2 Strop pod půdou	NEVYT	48,27	12,408	0,72 %
Výplně otvorů (okna, dveře, světlíky):				
VO1 VO1 Okna původní 180 067	EXT	149,66	269,388	15,56 %
VO2 VO1 Okna původní 180 067	EXT	7,37	13,266	0,77 %
VO3 VO2 Okna 090 050	EXT	21,03	18,927	1,09 %
VO4 VO3 Okna vyměněná 130 067	EXT	5,43	7,059	0,41 %
VO5 VO4 Okna vyměněná 130 067	EXT	3,66	4,758	0,27 %
VO6 DV1 Dveře vstupní 180 067	EXT	4,50	8,100	0,47 %
VO7 DV2 Dveře plné 180 000	EXT	4,05	7,290	0,42 %
Celkem:		2289,57	939,600	54,27 %

Orientační tepelná ztráta budovyCelkový měrný tepelný tok upravený pro výpočet tepelné ztráty budovy H_{hl}: 1675,466 W/K

Průměrná návrhová vnitřní teplota v budově v režimu vytápění (v lednu): 19,6 C

Orientační tepelná ztráta budovy (pro návrhovou venkovní teplotu T_e = -13 C): 54,6 kW

Poznámka: Tepelná ztráta budovy se standardně stanovuje podle EN ISO 12831.
 Počítá-li se z celkového měrného toku H určeného podle EN ISO 52016-1 jako $Q=H \cdot (T_i - T_e)$, je výsledek vždy zatížen chybou, protože celk. měrný tok H neplatí pro návrhovou venkovní teplotu T_e. Výše uvedený tok H_{hl} byl odvozen z měrného toku H pro leden (typicky nejvyšší hodnota během roku) tak, aby byla chyba při výpočtu tepelné ztráty podle vztahu $Q=H_{hl} \cdot (T_i - T_e)$ minimalizována.

Průměrný součinitel prostupu tepla budovyMěrný tepelný tok prostupem obálkou budovy H_t: 1054,079 W/KPlocha obalových konstrukcí budovy: 2289,6 m²**Průměrný součinitel prostupu tepla budovy U_{em}: 0,46 W/(m²K)**

Výchozí hodnota požadavku na průměrný součinitel prostupu tepla
 podle čl. 5.3.4 v ČSN 730540-2 (2011) U_{em,N,20}:

0,39 W/m²K**Potřeba tepla na vytápění budovy**

Měsíc	Q _{H,ht} [MWh]	Q _{int} [MWh]	Q _{tec} [MWh]	Q _{sol} [MWh]	Q _{gn} [MWh]	E _{t,H} [-]	f _H [%]	Q _{H,nd} [MWh]
1	26,487	3,175	-----	0,669	3,844	0,999	100,0	22,647
2	22,570	2,781	-----	1,553	4,334	0,997	100,0	18,247
3	20,244	2,835	-----	2,899	5,733	0,991	100,0	14,560
4	14,289	2,632	-----	4,284	6,916	0,960	100,0	7,653
5	8,325	2,594	-----	4,925	7,519	0,826	100,0	2,113
6	4,677	2,480	-----	4,503	6,983	0,609	12,8	0,425
7	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
8	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
9	7,818	2,647	-----	3,272	5,919	0,878	79,8	2,618
10	14,517	2,828	-----	2,512	5,340	0,981	100,0	9,280
11	20,195	2,909	-----	1,071	3,981	0,997	100,0	16,226
12	24,239	3,161	-----	0,430	3,591	0,999	100,0	20,652

Vysvětlivky: Q_{H,ht} je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q_{int} jsou vnitřní tepelné zisky; Q_{tec} jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulacích nádrží; Q_{sol} jsou solární tepelné zisky; Q_{gn} jsou celkové tepelné zisky; E_{t,H} je stupeň využitelnosti tepelných zisků; f_H je část měsíce, v níž musí být jakákoli zóna v budově vytápěna (odpovídá max. f_H ze všech zón); a Q_{H,nd} je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q_{H,nd}: 114,422 MWhObjem budovy stanovený z vnějších rozměrů: 5703,1 m³Celková energeticky vztažná plocha budovy: 1915,2 m²Měrná potřeba tepla na vytápění budovy (na 1 m³): 20,1 kWh/(m³.a)**Měrná potřeba tepla na vytápění budovy: 60 kWh/(m².a)**

Potřeba tepla na vytápění byla určena pro:

- délku otopného období: 270,8 dní

- průměrnou venkovní teplotu během otopného období: 5,5 C

- prům. vnitřní provozní teplotu během otopného období: 19,6 C

Odpovídající orientační počet denostupňů: 3819 den.K

Poznámka: Měrná potřeba tepla nezahrnuje vliv účinností systémů výroby, distribuce a emise tepla.

Potřebná produkce energie zdroji tepla a chladu po měsících

Měsíc	Q _{H,dis} [MWh]	Q _{C,dis} [MWh]	Q _{W,dis} [MWh]	Q _{RH,dis} [MWh]
1	28,594	-----	4,008	-----

2	23,039	-----	3,620	-----
3	18,384	-----	4,008	-----
4	9,663	-----	3,879	-----
5	2,668	-----	4,008	-----
6	0,537	-----	3,879	-----
7	-----	-----	4,008	-----
8	-----	-----	4,008	-----
9	3,306	-----	3,879	-----
10	11,718	-----	4,008	-----
11	20,487	-----	3,879	-----
12	26,076	-----	4,008	-----

Vysvětlivky: Q,H,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému vytápění; Q,C,dis je vypočtená potřeba energie v distribučním systému chlazení; Q,RH,dis je vypočtená potřeba energie v distrib. systému úpravy vlhkosti vzduchu a Q,W,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému přípravy teplé vody. Ve všech případech jde o součet potřeby energie na daný účel a ztrát během distribuce a sdílení.

Celková energie dodaná do budovy

Měsíc	Q,f,H [MWh]	Q,f,C [MWh]	Q,f,RH [MWh]	Q,f,F [MWh]	Q,f,W [MWh]	Q,f,L [MWh]	Q,f,A [MWh]	Q,f,K [MWh]	Q,fuel [MWh]
1	29,178	-----	-----	0,000	4,090	1,356	0,107	-----	34,731
2	23,509	-----	-----	0,000	3,694	1,115	0,097	-----	28,416
3	18,759	-----	-----	0,000	4,090	0,927	0,107	-----	23,885
4	9,860	-----	-----	0,000	3,958	0,758	0,104	-----	14,681
5	2,723	-----	-----	0,000	4,090	0,625	0,100	-----	7,538
6	0,548	-----	-----	0,000	3,958	0,580	0,039	-----	5,125
7	-----	-----	-----	0,000	4,090	0,580	0,033	-----	4,703
8	-----	-----	-----	0,000	4,090	0,625	0,033	-----	4,748
9	3,374	-----	-----	0,000	3,958	0,776	0,085	-----	8,193
10	11,957	-----	-----	0,000	4,090	0,919	0,107	-----	17,074
11	20,905	-----	-----	0,000	3,958	1,106	0,104	-----	26,074
12	26,608	-----	-----	0,000	4,090	1,338	0,107	-----	32,144

Vysvětlivky: Q,f,H je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q,f,C je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q,f,RH je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q,f,F je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q,f,W je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q,f,L je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q,f,A je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q,f,K je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q,fuel je celková dodaná energie do budovy.

Dodané energie:

Vyp.spotřeba energie na vytápění za rok Q,fuel,H:	530,715 GJ	147,421 MWh	77 kWh/m2
Pomocná energie na vytápění Q,aux,H:	2,923 GJ	0,812 MWh	0 kWh/m2
Dodaná energie na vytápění za rok EP,H:	533,638 GJ	148,233 MWh	77 kWh/m2
Vyp.spotřeba energie na chlazení za rok Q,fuel,C:	-----	-----	---
Pomocná energie na chlazení Q,aux,C:	-----	-----	---
Dodaná energie na chlazení za rok EP,C:	-----	-----	---
Vyp.spotřeba energie na úpravu vlhkosti Q,fuel,RH:	-----	-----	---
Pomocná energie na úpravu vlhkosti Q,aux,RH:	-----	-----	---
Dodaná energie na úpravu vlhkosti EP,RH:	-----	-----	---
Vyp.spotřeba energie na nucené větrání Q,fuel,F:	0,021 GJ	0,006 MWh	0 kWh/m2
Pomocná energie na nucené větrání Q,aux,F:	-----	-----	---
Dodaná energie na nuc.větrání za rok EP,F:	0,021 GJ	0,006 MWh	0 kWh/m2
Vyp.spotřeba energie na přípravu TV Q,fuel,W:	173,369 GJ	48,158 MWh	25 kWh/m2
Pomocná energie na přípravu teplé vody Q,aux,W:	0,757 GJ	0,210 MWh	0 kWh/m2
Dodaná energie na přípravu TV za rok EP,W:	174,126 GJ	48,368 MWh	25 kWh/m2
Vyp.spotřeba energie na osvětlení Q,fuel,L:	38,535 GJ	10,704 MWh	6 kWh/m2
Dodaná energie na osvětlení za rok EP,L:	38,535 GJ	10,704 MWh	6 kWh/m2
Celková roční dodaná energie Q,fuel=EP:	746,321 GJ	207,311 MWh	108 kWh/m2

Měrná dodaná energie budovy

Celková roční dodaná energie:	207,311 MWh
Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů:	5703,1 m3
Celková energeticky vztažná plocha budovy:	1915,2 m2
Měrná dodaná energie EP,V:	36,4 kWh/(m3.a)
Měrná dodaná energie budovy EP,A:	108 kWh/(m2.a)

Poznámka: Měrná dodaná energie zahrnuje veškerou dodanou energii včetně vlivů účinností tech. systémů.

Rozdělení dodané energie podle energonositelů, primární energie a emise CO2

Energo- nositel	Faktory transformace		Vytápění			Teplá voda		
	f,pN	f,CO2	Q,fuel	Q,pN	CO2	Q,fuel	Q,pN	CO2
ostatní SZTE	1,3	0,2000	147,42	191,65	29,48	48,16	62,61	9,63
elektrina ze sítě	2,6	0,8600	-----	-----	-----	-----	-----	-----
SOUČET			147,42	191,65	29,48	48,16	62,61	9,63

Energo- nositel	Faktory transformace		Osvětlení			Pom.energie		
	f,pN	f,CO2	Q,fuel	Q,pN	CO2	Q,fuel	Q,pN	CO2
ostatní SZTE	1,3	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
elektrina ze sítě	2,6	0,8600	10,70	27,83	9,21	1,02	2,66	0,88
SOUČET			10,70	27,83	9,21	1,02	2,66	0,88

Energo- nositel	Faktory transformace		Nuc. větrání			Chlazení		
	f,pN	f,CO2	Q,fuel	Q,pN	CO2	Q,fuel	Q,pN	CO2
ostatní SZTE	1,3	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
elektrina ze sítě	2,6	0,8600	0,01	0,02	0,01	-----	-----	-----
SOUČET			0,01	0,02	0,01	-----	-----	-----

Energo- nositel	Faktory transformace		Úprava RH			Výroba a export elektřiny		
	f,pN	f,CO2	Q,fuel	Q,pN	CO2	Q,fuel	Q,el	Q,pN
ostatní SZTE	1,3	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
elektrina ze sítě	2,6	0,8600	-----	-----	-----	-----	-----	-----
SOUČET			-----	-----	-----	-----	-----	-----

Vysvětlivky: f,pN je faktor primární energie z neobnovit. zdrojů v kWh/kWh; f,CO2 je součinitel emisí CO2 v kg/kWh; Q,fuel je vypočtená spotřeba energie dodávaná na daný účel příslušným energonositelem; Q,el je produkce elektřiny; Q,pN je primární energie z neobnovit. zdrojů použitá na daný účel příslušným energonositelem a CO2 jsou s tím spojené emise CO2 (bez vlivu případného nedopalu).

Součty pro jednotlivé energonositele:	Q,fuel [MWh/a]	Q,primN [MWh/a]	CO2 [t/a]
ostatní SZTE	195,579	254,253	39,116
elektrina ze sítě	11,732	30,504	10,090
SOUČET	207,311	284,757	49,206

Vysvětlivky: Q,fuel je energie dodaná do budovy příslušným energonositelem; Q,primN je primární energie z neobnovitelných zdrojů energie použitá příslušným energonositelem a CO2 jsou s tím spojené celkové emise CO2 (bez vlivu případného nedopalu).

Měrná primární energie z neobnovitelných zdrojů a emise CO2 budovy

Emise CO2 za rok (bez vlivu případného nedopalu):	49,206 t
Primární energie z neobnovitelných zdrojů za rok:	284,757 MWh
Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů:	5703,1 m3
Celková energeticky vztažná plocha budovy:	1915,2 m2
Měrné emise CO2 za rok (na 1 m3):	8,6 kg/(m3.a)
Měrná primární energie z neobnovitelných zdrojů E,pN,V:	49,9 kWh/(m3.a)
Měrné emise CO2 za rok (na 1 m2):	26 kg/(m2.a)
Měrná prim. energie z neobnovit. zdrojů E,pN,A:	149 kWh/(m2.a)

7.4. ENERGIE Navrhovaný stav

VÝPOČET ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOV A PRŮMĚRNÉHO SOUČiniteLE PROSTUPU TEPLA podle vyhlášky č. 264/2020 Sb. a ČSN 730540-2

a podle EN ISO 52016-1, EN ISO 13370, EN ISO 13789, EN 16798-7 a dalších norem

Energie 2021.0

Název úlohy: **NS Vrchlabí 1531**
Zpracovatel: Lenka Bradnová
Zakázka: TCH
Datum: 20.7.2022

PARAMETRY HODNOCENÉ BUDOVY:

Počet zón v budově: 2
Typ výpočtu potřeby energie: výpočet s měsíčním krokem

Nastavení úrovně požadavků podle vyhlášky MPO ČR č. 264/2020 Sb.:

Úroveň referenční budovy: dokončená budova a změna dokončené budovy
Posouzení na požadavky podle: § 6 odst. 2 c) a/nebo d)
Redukce ref. prim. energie pro: bytový dům

Okrajové podmínky výpočtu:

Klimatická data: jednotné smluvní údaje podle ČSN 730331-1

Název období	Počet dnů	Teplota exteriéru	Celková energie globálního slunečního záření [kWh/m2]				
			Sever	Jih	Východ	Západ	Horizont
leden	31	-1,3 C	8,2	34,2	14,1	14,1	20,8
únor	28	-0,1 C	13,4	51,1	25,5	25,5	37,0
březen	31	3,7 C	25,3	74,4	46,9	46,9	72,2
duben	30	8,1 C	36,0	85,7	74,2	74,2	113,8
květen	31	13,3 C	49,1	87,0	87,0	87,0	148,8
červen	30	16,1 C	51,8	75,6	90,0	90,0	146,2
červenec	31	18,0 C	51,3	78,1	84,1	84,1	144,3
srpen	31	17,9 C	42,4	96,0	80,4	80,4	136,2
září	30	13,5 C	28,8	77,8	53,3	53,3	87,1
říjen	31	8,3 C	18,6	74,4	38,7	38,7	56,5
listopad	30	3,2 C	9,4	45,4	18,0	18,0	25,2
prosinec	31	0,5 C	6,0	29,0	11,2	11,2	14,9

Název období	Počet dnů	Teplota exteriéru	Celková energie globálního slunečního záření [kWh/m2]				průměr
			SV	SZ	JV	JZ	
leden	31	-1,3 C	8,2	8,2	26,8	26,8	17,7
únor	28	-0,1 C	14,8	14,8	41,0	41,0	28,9
březen	31	3,7 C	29,8	29,8	64,7	64,7	48,4
duben	30	8,1 C	50,4	50,4	86,4	86,4	67,5
květen	31	13,3 C	65,5	65,5	92,3	92,3	77,5
červen	30	16,1 C	70,6	70,6	87,8	87,8	76,9
červenec	31	18,0 C	66,2	66,2	85,6	85,6	74,4
srpen	31	17,9 C	56,5	56,5	94,5	94,5	74,8
září	30	13,5 C	35,3	35,3	69,1	69,1	53,3
říjen	31	8,3 C	21,6	21,6	60,3	60,3	42,6
listopad	30	3,2 C	9,4	9,4	33,8	33,8	22,7
prosinec	31	0,5 C	6,0	6,0	23,1	23,1	14,4

Návrhová venkovní teplota v zimním období:

-13,0 C

Zeměpisná šířka lokality budovy:

50,0 stupňů severní šířky

Průměrná rychlost větru v 10 m nad terénem:	3,3 m/s
Typické okolí hodnocené budovy:	městská zástavba
Krytí hodnocené budovy proti větru:	střední
Průměrný rozdíl mezi teplotou oblohy a teplotou vzduchu:	11,0 C

PARAMETRY JEDNOTLIVÝCH ZÓN V BUDOVĚ:

PARAMETRY ZÓNY Č. 1 :

Základní údaje o typu, geometrii a provozních podmínkách zóny č. 1

Název zóny:		Obytné prostory	
Název podzóny	Energ.vzt.plocha	Typ podzóny	Typ profilu
Prostory bytu	1407,2 m2	obytná	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - BD - byt)
Byt. jádra	124,8 m2	obytná	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - BD - byt)
Typ zóny podle vyhlášky MPO ČR:		obytná	
Výsledná obsazenost zóny:		30,0 m2/osobu (odvozeno z uvažovaného počtu osob)	
Uvažovaný počet osob v zóně:		47,0	
Celk. energeticky vztažná plocha:		1531,94 m2	
Podlah. plocha (celková vnitřní):		1408,97 m2	
Objem z vnějších rozměrů:		4561,68 m3	
Účinná vnitřní tepelná kapacita:		165,0 kJ/(m2.K)	
Převažující návrhová vnitřní teplota:		20,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)	
Zóna je vytápěna / chlazená:		ano / ne	
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:		20,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)	
Typ vytápění:		nepřerušované	
Regulace otopné soustavy:		ano	
Roční doba provozu osvětlení:		1200 / 800 h (ve dne/v noci)	
Požadovaná prům. osvětlenost zóny:		100,0 lx	
Činitel závislosti na denním světle:		0,8	
Činitel absence osob v zóně:		0,45	
Činitel plošného využití zóny:		0,9	
Průměrný index zóny:		1,0	
Měrný příkon systému osvětlení:		0,032 W/(m2.lx)	
Celkový příkon systému osvětlení:		7883,8 W	
Činitel konstantní osvětlenosti:		1,0	
Činitel údržby systému osvětlení:		0,7	
Činitel systému řízení osv. soustavy:		1,0	
Činitel typu světelných zdrojů:		1,7	
Průměrná účinnost zdrojů světla:		20,0 %	
Celk. průměrné roční vnitřní zisky:		3768 W	
Prům. roční produkce tepla osobami:		2,0 W/m2	
Prům. roční čas. podíl této produkce:		70,0 %	
Prům. roční produkce tepla spotřebiči:		3,0 W/m2	
Prům. roční čas. podíl této produkce:		20,0 %	
Zohlednění spotřebičů ve výpočtu:		jen vnitřní zisky	
Roční potřeba tepla na přípravu TV:		31372,21 kWh (bez vlivu případného ZZT)	
Roční potřeba teplé vody v zóně:		600,4 m3	
Výchozí a cílová teplota vody:		10,0 C / 55,0 C	

Otopné soustavy v zóně č. 1

Počet otopných soustav:	1
Název otopné soustavy č. 1:	Teplovodní
Podíl soustavy na dodávce tepla:	100,0 %
Účinnosti otopné soustavy:	90,0 % (distribuce tepla) + 88,0 % (sdílení tepla)
Příkony v otopné soustavě:	20,0 W (regulace) + 80,0 W (čerpadla) + 0,0 W (ostatní)
Zdroj tepla č. 1:	Předávací stanice v budově
Podíl zdroje na dodávce soustavy:	100,0 %
Typ zdroje tepla:	obecný zdroj tepla (např. kotel)

Účinnost výroby tepla zdrojem: 98,0 %
 Umístění zdroje tepla: uvnitř hodnocené budovy
 Energonositel: ostatní SZTE

Ventilační systém v zóně č. 1

Název ventilačního systému:

Nucené větrání je použito v: 7,3 % objemu zóny

Ventilační zařízení č. 1: **Odtahov. ventilátory**

Prům. roční podíl na přívodu vzduchu: 100,0 % z objem. toku vzduchu nuceně přiváděného do zóny

Prům. roční podíl na odtahu vzduchu: 100,0 % z objem. toku vzduchu nuceně odváděného ze zóny

Typ ventilačního zařízení: 1 ventilátor pro podtlakové větrání

Jmenovitý měrný příkon zařízení: 875,0 Ws/m³

Váhový činitel regulace: proměnný v závislosti na průtoku (určován výpočtem)

Typ systému a regulace: systém s regulací otáček s běžnou účinností

Energonositel: elektřina ze sítě

Systémy přípravy teplé vody v zóně č. 1

Počet systémů přípravy teplé vody: 1

Název systému přípravy TV č. 1: **CZT**

Podíl systému na dodávce tepla: 100,0 %

Délka rozvodů teplé vody: 300,0 m

Měrná ztráta rozvodů teplé vody: 144,5 Wh/(m.d)

Příkony v systému přípravy TV: 0,0 W (regulace) + 80,0 W (čerpadla)

Zdroj tepla č. 1: **Předávací stanice v budově**

Podíl zdroje na dodávce systému: 100,0 %

Typ zdroje tepla: obecný zdroj tepla (např. kotel)

Účinnost výroby tepla zdrojem: 98,0 %

Umístění zdroje tepla: uvnitř hodnocené budovy

Energonositel: ostatní SZTE

Měrný tepelný tok prostupem mezi zónou č. 1 a venkovním vzduchem

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U [W/m ² K]	b [-]	H,T [W/K]	U,N,20 [W/m ² K]
Obvod. plášť	251,26	0,366	1,00	91,961	0,300
Obvod. plášť	261,58	0,366	1,00	95,738	0,300
Obvod. plášť	247,24	0,366	1,00	90,490	0,300
Obvod. plášť	237,13	0,366	1,00	86,790	0,300
Sokl	8,03	0,594	1,00	4,770	0,300
Sokl	7,79	0,594	1,00	4,627	0,300
Sokl	7,61	0,594	1,00	4,520	0,300
Sokl	7,59	0,594	1,00	4,508	0,300
STP1 Plochá střecha	326,94	0,147	1,00	48,060	0,240
STP3 Terasa	74,59	0,159	1,00	11,860	0,240
*VO1 Okna 082 050	50,33 (1,0x50,33x1)	0,820	1,00	41,271	1,500
*VO1 Okna 082 050	21,04 (1,0x21,04x1)	0,820	1,00	17,253	1,500
*VO1 Okna 082 050	37,05 (1,0x37,05x1)	0,820	1,00	30,381	1,500
*VO1 Okna 082 050	41,24 (1,0x41,24x1)	0,820	1,00	33,817	1,500
VO2 Okna 090 050	7,26 (1,0x7,26x1)	0,900	1,00	6,534	1,500
VO2 Okna 090 050	9,39 (1,0x9,39x1)	0,900	1,00	8,451	1,500
VO2 Okna 090 050	4,38 (1,0x4,38x1)	0,900	1,00	3,942	1,500
VO3 Okna 130 067	3,63 (1,0x3,63x1)	1,300	1,00	4,719	1,500
VO3 Okna 130 067	1,80 (1,0x1,8x1)	1,300	1,00	2,340	1,500
*VO4 Okna 082 050	3,66 (1,0x3,66x1)	0,820	1,00	3,001	1,500

Vysvětlivky: U je součinitel prostupu tepla konstrukce; b je činitel teplotní redukce; H,T je měrný tok prostupem tepla a U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C.

Měrný tok tepelnými vazbami je ve výpočtu zahrnut přibližně jako součin H_{t,tj} = A * DeltaU_{tj,m}.

Průměrná přírážka na vliv tepelných vazeb DeltaU_{tj,m}: 0,05 W/m²K

Měrný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi H_{t,d,c}: 595,033 W/K

Měrný tok prostupem do exteriéru tepelnými vazbami H_{t,d,tj}: 80,477 W/K

Celkový měrný tepelný tok prostupem do exteriéru H_{t,d}: 675,510 W/K

Měrný tepelný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou u zóny č. 1

1. konstrukce ve styku se zemínou

Tepelná vodivost zeminy:	2,0 W/(m.K)
Plocha podlahy mezi zónou a zeminou:	394,14 m ²
Exponovaný obvod této podlahy:	103,91 m
Součinitel vlivu spodní vody Gw:	1,0
Typ konstrukce v kontaktu se zeminou:	podlaha na terénu
Tloušťka obvodové stěny:	0,35 m
Název/typ podlahové konstrukce:	Podlaha na terénu
Tepelný odpor podlahy:	1,521 m ² K/W
Přídavná okrajová izolace:	svislá
Tloušťka okrajové izolace:	0,05 m
Tepelná vodivost okrajové izolace:	0,035 W/(m.K)
Hloubka okrajové izolace:	0,5 m
Vypočtený přídavný lin. činitel prostupu:	-0,059 W/(m.K)
Součinitel prostupu tepla bez vlivu zeminy:	0,591 W/(m ² K)
Činitel teplotní redukce b:	0,46
Požadovaná hodnota souč. prostupu U _{N,20} podle ČSN 730540-2:2011 pro T _{im} =20 °C:	0,45 W/(m ² K)
Souč.prostupu mezi interiérem a exteriérem U:	0,271 W/(m ² K)
Ustálený měrný tok zeminou H _{t,g} :	106,889 W/K
Kolísání ekv. měsíčních měrných toků H _{t,g,m} :	od 72,145 do 142,611 W/K
..... stanoveno pro periodické toky H _{pi} / H _{pe} :	140,194 / 42,046 W/K

Celkové měsíční měrné tepelné toky prostupem zeminou H_{t,g,m} [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Měrný tok:	142,611	138,229	124,355	108,291	89,305	79,082
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Měrný tok:	72,145	72,510	88,575	107,561	126,181	136,039

Ustálený měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zeminou H_{t,g,c}: 106,889 W/KUstálený měrný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami H_{t,g,tj}: 19,707 W/KCelkový ustálený měrný tepelný tok prostupem přes zeminu H_{t,g}: 126,596 W/KMěrný tepelný tok prostupem nevytápěnými (či trvale jinak vytápěnými) prostory u zóny č. 11. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru:	Kopule (nevytáp)
Objem vzduchu v nevytápěném prostoru:	98,013 m ³
Tok vzduchu z přilehlé zóny do nevytápěného prostoru:	0,0 m ³ /h
Intenzita větrání z nevytápěného prostoru do exteriéru:	0,1 1/h

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U [W/m ² K]	dU [W/m ² K]	Umístění	U _{N,20} [W/m ² K]
*STP2+MW20 Strop pod půdou	22,58	0,114	-----	do interiéru	0,300
_KO_krytina	81,54	3,585	-----	do exteriéru	-----
Obvod. plášť	11,33	0,366	-----	do exteriéru	-----
Obvod. plášť	11,33	0,366	-----	do exteriéru	-----

Vysvětlivky: U je součinitel prostupu tepla konstrukce, dU je korekce souč. prostupu tepla na vliv přilehlé zeminy pro suterénní stěny a podlahy na zemině a U_{N,20} je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C.

Měrný tok prostupem ze zóny do nevyt. prostoru H _{t,iu} :	2,574 W/K
Měrný tok prostupem z nevyt. prostoru do exteriéru H _{t,ue} :	300,615 W/K
Celk. měrný tok ze zóny do nevytápěného prostoru H _{iu} :	2,574 W/K
Celk. měrný tok z nevytáp. prostoru do exteriéru H _{ue} :	303,918 W/K

Nevytápěný prostor sousedí se zónami č. 1, 2 - hodnotí se celková tepelná bilance.

Teplota v nevytápěném prostoru ve stacionárním stavu: -12,6 °C (při návrhové venkovní teplotě -13,0 °C).

Činitel teplotní redukce b podle EN ISO 52016-1: 0,987

Měrný tok prostupem konstrukcemi ve styku s nevytápěnými prostory H _{t,u,c} :	2,540 W/K
Měrný tepelný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami H _{t,u,tj} :	1,129 W/K
<u>Celkový měrný tepelný tok prostupem přes nevytápěné prostory H_{t,u}:</u>	<u>3,669 W/K</u>

Měrný tepelný tok větráním zóny č. 1

Objem vzduchu v zóně:	3684,469 m ³
Podíl vzduchu z objemu zóny:	80,8 %
Intenzita výměny n ₅₀ při dP=50 Pa:	2,5 1/h
Možnost příčného provětrávání:	ano

Typ větrání zóny: přirozené větrání v jedné části zóny a nucené větrání v druhé části

Přirozené větrání (92,7 % objemu zóny):

Intenzita přirozeného větrání: 0,3 1/h

Nucené větrání (7,3 % objemu zóny):

Prům. tok přiváděného vzduchu: 0,0 m3/h

Prům. tok odváděného vzduchu: 81,2 m3/h

Ve výpočtu se uvažuje přísávání venkovního vzduchu otvory v obálce zóny až do objem. toku 81,2 m3/h.

Účinnost zpětného získávání tepla:

- systém 1: Odtahov. ventilátory: ---

Podíl času s nuceným větráním: 5,0 % (průměrná roční hodnota)

Intenzita přiroz. větrání bez VZT: 0,3 1/h

Celkový měrný tok a dílčí měrné toky větráním vstupující do zóny v režimu vytápění Hv,x [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Teplota Te,ini:	-1,3 C	-0,1 C	3,7 C	8,1 C	13,3 C	16,1 C
Ref. tlak v zóně:	-2,8 Pa	-2,8 Pa	-2,5 Pa	-2,1 Pa	-1,7 Pa	-1,5 Pa
Měrný tok Hv,lea:	160,390	159,985	158,281	155,778	152,284	150,200
Měrný tok Hv,arg:	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	531,784	531,378	529,675	527,171	523,678	521,594
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Teplota Te,ini:	18,0 C	17,9 C	13,5 C	8,3 C	3,2 C	0,5 C
Ref. tlak v zóně:	-1,4 Pa	-1,4 Pa	-1,7 Pa	-2,1 Pa	-2,5 Pa	-2,7 Pa
Měrný tok Hv,lea:	148,712	148,792	152,140	155,653	158,533	159,754
Měrný tok Hv,arg:	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394	371,394
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	520,106	520,185	523,533	527,047	529,927	531,148

Prům. roční hodnota měrného tep. toku větráním Hv v režimu vytápění: 526,435 W/K

Vysvětlivky: Te,ini je teplota vzduchu vstupujícího do větracího systému na straně exteriéru (obvykle venkovní teplota), ref. tlak je průměrný měsíční tlak v zóně stanovený iterací podle EN 16798-7 z bilance hmotnostních toků vzduchu, Hv,lea je měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny přes netěsnosti; Hv,arg je měrný tepelný tok přirozeným větráním do zóny; Hv,ztu je měrný tepelný tok větráním do zóny z nevytápěných prostorů; Hv,sup je měrný tepelný tok nuceným větráním do zóny a Hv je celkový měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny.

Solární zisky stavebními konstrukcemi zóny č. 1:

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 °severní šířky

Název výplně otvoru	Orientace	Markýza		Levá stěna		Pravá stěna		Celk. F,fin
		D x L	F,ov	D x L	F,finL	D x L	F,finR	
*VO1 Okna 082 050	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO2 Okna 090 050	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO3 Okna 130 067	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
VO3 Okna 130 067	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO4 Okna 082 050	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	J	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP1 Plochá střecha	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP3 Terasa	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Název výplně otvoru	Orientace	Okolí / Horiz.		Celkový činitel Fsh	Způsob stanovení celk. činitele stínění			
		H x B	F,hor					
*VO1 Okna 082 050	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem			
*VO1 Okna 082 050	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem			

*VO1 Okna 082 050	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO1 Okna 082 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO2 Okna 090 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO3 Okna 130 067	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
VO3 Okna 130 067	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO4 Okna 082 050	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	J	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP1 Plochá střecha	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP3 Terasa	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

Vysvětlivky: F_{ov} je korekční činitel stínění markýzou, F_{finL} je korekční činitel stínění levou boční stěnou/žebrem (při pohledu zevnitř), F_{finR} je korekční činitel stínění pravou boční stěnou, F_{fin} je souhrnný korekční činitel stínění bočními stěnami, F_{hor} je korekční činitel stínění horizontem (okolím budovy), D je přesah markýzy či boční stěny před rovinu okna, L je vzdálenost markýzy či boční stěny od okraje okna, H je převýšení stínící budovy oproti spodnímu líci okna a B je vzdálenost stínící budovy od roviny okna.

Název konstrukce	Plocha [m2]	g/alfa [-]	Fgl [-]	Fc,h/Fc,c [-]	Fsh [-]	Orientace
*VO1 Okna 082 050	50,33	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	J (90°)
*VO1 Okna 082 050	21,04	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
*VO1 Okna 082 050	37,05	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	V (90°)
*VO1 Okna 082 050	41,24	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	Z (90°)
VO2 Okna 090 050	7,26	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
VO2 Okna 090 050	9,39	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	V (90°)
VO2 Okna 090 050	4,38	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	Z (90°)
VO3 Okna 130 067	3,63	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	J (90°)
VO3 Okna 130 067	1,8	0,67	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
*VO4 Okna 082 050	3,66	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	251,26	0,60	-----	-----	0,750-0,750	J (90°)
Obvod. plášť	261,58	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	247,24	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Obvod. plášť	237,13	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
Sokl	8,03	0,60	-----	-----	0,750-0,750	J (90°)
Sokl	7,79	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Sokl	7,61	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Sokl	7,59	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
STP1 Plochá střecha	326,94	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)
STP3 Terasa	74,59	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)

Vysvětlivky: g je propustnost slunečního záření získání v průsvitných konstrukcích; alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu neprůsvitných konstrukcí; Fgl je korekční činitel získání (podíl plochy získání k celkové ploše okna); Fc,h je korekční činitel clonění pohyblivými clonami pro režim vytápění (upravený podle doby provozu clon); Fc,c je korekční činitel clonění pro režim chlazení (upravený podle doby provozu clon) a Fsh je souhrnný korekční činitel stínění nepohyblivými překážkami v průběhu roku (minimum-maximum).

Celkový solární zisk konstrukcemi Qs,d [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	963,29	1568,35	2606,03	3609,45	4117,77	4048,58
Ztráta sáláním:	-461,47	-416,81	-461,47	-446,58	-461,47	-446,58
Celkem (vytápění):	501,82	1151,54	2144,57	3162,87	3656,30	3602,00
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	3930,41	4005,02	2867,76	2316,75	1243,39	785,43
Ztráta sáláním:	-461,47	-461,47	-446,58	-461,47	-446,58	-461,47
Celkem (vytápění):	3468,94	3543,55	2421,18	1855,28	796,81	323,96

Solární a další zisky přes nevytápěné prostory u zóny č. 1:

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)

Solární parametry vnějších obalových konstrukcí nevytápěného prostoru:

Název konstrukce	Plocha [m2]	F,gl [-]	Alfa [-]	g [-]	F,sh [-]	Orientace
KO krytina	81,54	-----	0,60	-----	0,75	Horizont
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Západ

Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Východ
--------------	-------	-------	------	-------	------	--------

Vysvětlivky: F_{gl} je činitel zasklení (podíl plochy zasklení k ploše okna); Alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu; g je propustnost slunečního záření zasklení a F_{sh} je souhrnný činitel stínění pevnými překážkami.

Celkový tepelný zisk přes nevytápěné prostory Q_{s,ztu} [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	-2,56	-1,49	-0,26	0,22	0,10	0,03
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	-0,02	-0,02	0,09	-0,96	-2,25	-2,82

Poznámka: Uvedené hodnoty jsou v souladu s EN ISO 52016-1 součtem solárních zisků a ztrát sáláním do oblohy.

PARAMETRY ZÓNY Č. 2 :**Základní údaje o typu, geometrii a provozních podmínkách zóny č. 2**

Název zóny:	Komunikace
Počet podzón:	1
Typ profilu užívání:	z ČSN 730331-1 (Obytné zóny - komunikace)
Typ zóny podle vyhlášky MPO ČR:	obytná
Výsledná obsazenost zóny:	0,0 m2/osobu (odvozeno z uvažovaného počtu osob)
Uvažovaný počet osob v zóně:	0,0
Celk. energeticky vztažná plocha:	383,3 m2
Podlah. plocha (celková vnitřní):	366,2 m2
Objem z vnějších rozměrů:	1141,45 m3
Účinná vnitřní tepelná kapacita:	165,0 kJ/(m2.K)
Převažující návrhová vnitřní teplota:	16,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Zóna je vytápěna / chlazená:	ano / ne
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:	16,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
Typ vytápění:	nepřerušované
Regulace otopné soustavy:	ano
Roční doba provozu osvětlení:	700 / 500 h (ve dne/v noci)
Požadovaná prům. osvětlenost zóny:	75,0 lx
Činitel závislosti na denním světle:	0,8
Činitel absence osob v zóně:	0,8
Činitel plošného využití zóny:	1,0
Průměrný index zóny:	1,5
Měrný příkon systému osvětlení:	0,026 W/(m2.lx)
Celkový příkon systému osvětlení:	701,8 W
Činitel konstantní osvětlenosti:	1,0
Činitel údržby systému osvětlení:	0,7
Činitel systému řízení osv. soustavy:	1,0
Činitel typu světelných zdrojů:	0,86
Průměrná účinnost zdrojů světla:	35,0 %
Celk. průměrné roční vnitřní zisky:	22 W
Prům. roční produkce tepla osobami:	0,0 W/m2
Prům. roční čas. podíl této produkce:	0,0 %
Prům. roční produkce tepla spotřebiči:	0,0 W/m2
Prům. roční čas. podíl této produkce:	0,0 %
Zohlednění spotřebičů ve výpočtu:	jen vnitřní zisky
Roční potřeba tepla na přípravu TV:	0,00 kWh (bez vlivu případného ZZT)
Roční potřeba teplé vody v zóně:	0,0 m3
Výchozí a cílová teplota vody:	10,0 C / 55,0 C

Otopné soustavy v zóně č. 2

Počet otopných soustav:	1
Název otopné soustavy č. 1:	Teplovodní
Podíl soustavy na dodávce tepla:	100,0 %
Účinnosti otopné soustavy:	90,0 % (distribuce tepla) + 88,0 % (sdílení tepla)
Příkony v otopné soustavě:	0,0 W (regulace) + 20,0 W (čerpadla) + 0,0 W (ostatní)

Zdroj tepla č. 1:

Podíl zdroje na dodávce soustavy:

Předávací stanice v budově

100,0 %

Typ zdroje tepla:

obecný zdroj tepla (např. kotel)

Účinnost výroby tepla zdrojem:

98,0 %

Umístění zdroje tepla:

uvnitř hodnocené budovy

Energonositel:

ostatní SZTE

Měrný tepelný tok prostupem mezi zónou č. 2 a venkovním vzduchem

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U [W/m ² K]	b [-]	H,T [W/K]	U,N,20 [W/m ² K]
Obvod. plášť	9,87	0,366	1,00	3,612	0,300
Obvod. plášť	22,83	0,366	1,00	8,356	0,300
Obvod. plášť	36,70	0,366	1,00	13,432	0,300
Sokl	0,26	0,594	1,00	0,154	0,300
Sokl	0,65	0,594	1,00	0,386	0,300
Sokl	0,42	0,594	1,00	0,249	0,300
STP1 Plochá střecha	25,08	0,147	1,00	3,687	0,240
*Dveře vstupní 102 050	4,50 (1,0x4,5x1)	1,020	1,00	4,590	1,700
Dveře plné 180 000	4,05 (1,0x4,05x1)	1,800	1,00	7,290	1,700
*VO1 Okna 082 050	5,26 (1,0x5,26x1)	0,820	1,00	4,313	1,500
*VO1 Okna 082 050	2,11 (1,0x2,11x1)	0,820	1,00	1,730	1,500

Vysvětlivky: U je součinitel prostupu tepla konstrukce; b je činitel teplotní redukce; H,T je měrný tok prostupem tepla a U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro T_{im}=20 °C.

Měrný tok tepelnými vazbami je ve výpočtu zahrnut přibližně jako součin H_{t,tj} = A * ΔU_{tj,m}.

Průměrná přírážka na vliv tepelných vazeb ΔU_{tj,m}: 0,05 W/m²K

Měrný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi H_{t,d,c}: 47,801 W/K

Měrný tok prostupem do exteriéru tepelnými vazbami H_{t,d,tj}: 5,587 W/K

Celkový měrný tepelný tok prostupem do exteriéru H_{t,d}: 53,387 W/K

Měrný tepelný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou u zóny č. 2**1. konstrukce ve styku se zemínou**

Tepelná vodivost zeminy:	2,0 W/(m.K)
Plocha podlahy mezi zónou a zemínou:	103,31 m ²
Exponovaný obvod této podlahy:	6,29 m
Součinitel vlivu spodní vody G _w :	1,0
Typ konstrukce v kontaktu se zemínou:	podlaha na terénu
Tloušťka obvodové stěny:	0,35 m
Název/typ podlahové konstrukce:	Podlaha na terénu
Tepelný odpor podlahy:	1,521 m ² K/W
Přídavná okrajová izolace:	svislá
Tloušťka okrajové izolace:	0,05 m
Tepelná vodivost okrajové izolace:	0,035 W/(m.K)
Hloubka okrajové izolace:	0,5 m
Vypočtený přídavný lin. činitel prostupu:	-0,059 W/(m.K)
Součinitel prostupu tepla bez vlivu zeminy:	0,591 W/(m ² K)
Činitel teplotní redukce b:	0,2
Požadovaná hodnota souč. prostupu U _{N,20} podle ČSN 730540-2:2011 pro T _{im} =20 °C:	0,45 W/(m ² K)
Souč. prostupu mezi interiérem a exteriérem U:	0,121 W/(m ² K)
Ustálený měrný tok zemínou H _{t,g} :	12,509 W/K
Kolísání ekv. měsíčních měrných toků H _{t,g,m} :	od 9,286 do 15,822 W/K
..... stanoveno pro periodické toky H _{pi} / H _{pe} :	36,747 / 2,545 W/K

Celkové měsíční měrné tepelné toky prostupem zemínou H_{t,g,m} [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Měrný tok:	15,822	15,415	14,129	12,639	10,878	9,930
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Měrný tok:	9,286	9,320	10,810	12,571	14,298	15,212

Ustálený měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu se zemínou H_{t,g,c}: 12,509 W/K

Ustálený měrný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami H_{t,g,tj}: 5,166 W/K

Celkový ustálený měrný tepelný tok prostupem přes zeminu H_{t,g}: 17,674 W/K

Měrný tepelný tok prostupem nevytápěnými (či trvale jinak vytápěnými) prostory u zóny č. 2

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)
Objem vzduchu v nevytápěném prostoru: 98,013 m³
Tok vzduchu z přilehlé zóny do nevytápěného prostoru: 0,0 m³/h
Intenzita větrání z nevytápěného prostoru do exteriéru: 0,1 1/h

Název konstrukce	Plocha [m ²]	U [W/m ² K]	dU [W/m ² K]	Umístění	U,N,20 [W/m ² K]
*STP2+MW20 Strop pod půdou	48,27	0,114	-----	do interiéru	0,300
_KO_krytina	81,54	3,585	-----	do exteriéru	-----
Obvod. plášť	11,33	0,366	-----	do exteriéru	-----
Obvod. plášť	11,33	0,366	-----	do exteriéru	-----

Vysvětlivky: U je součinitel prostupu tepla konstrukce, dU je korekce souč. prostupu tepla na vliv přilehlé zeminy pro suterénní stěny a podlahy na zemině a U,N,20 je požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla podle ČSN 730540-2:2011 pro Tim=20 C.

Měrný tok prostupem ze zóny do nevyt. prostoru Ht,iu: 5,503 W/K
Měrný tok prostupem z nevyt. prostoru do exteriéru Ht,ue: 300,615 W/K
Celk. měrný tok ze zóny do nevytápěného prostoru Hiu: 5,503 W/K
Celk. měrný tok z nevytáp. prostoru do exteriéru Hue: 303,918 W/K

Nevytápěný prostor sousedí se zónami č. 2, 1 - hodnotí se celková tepelná bilance.

Teplota v nevytápěném prostoru ve stacionárním stavu: -12,6 C (při návrhové venkovní teplotě -13,0 C).

Činitel teplotní redukce b podle EN ISO 52016-1: 0,987

Měrný tok prostupem konstrukcemi ve styku s nevytápěnými prostory Ht,u,c: 5,431 W/K
Měrný tepelný tok prostupem příslušnými tepelnými vazbami Ht,u,tj: 2,414 W/K
Celkový měrný tepelný tok prostupem přes nevytápěné prostory Ht,u: 7,844 W/K

Měrný tepelný tok větráním zóny č. 2

Objem vzduchu v zóně: 957,562 m³
Podíl vzduchu z objemu zóny: 83,9 %
Intenzita výměny n50 při dP=50 Pa: 2,5 1/h
Možnost příčného provětrávání: ano
Typ větrání zóny: přirozené
Intenzita přirozeného větrání: 0,1 1/h

Celkový měrný tok a dílčí měrné toky větráním vstupující do zóny v režimu vytápění Hv,x [W/K]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Teplota Te,ini:	-1,3 C	-0,1 C	3,7 C	8,1 C	13,3 C	16,1 C
Ref. tlak v zóně:	-2,5 Pa	-2,4 Pa	-2,1 Pa	-1,8 Pa	-1,4 Pa	-1,1 Pa
Měrný tok Hv,lea:	41,994	41,842	41,304	40,586	39,622	39,054
Měrný tok Hv,arg:	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	74,168	74,016	73,478	72,760	71,796	71,228
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Teplota Te,ini:	18,0 C	17,9 C	13,5 C	8,3 C	3,2 C	0,5 C
Ref. tlak v zóně:	-1,0 Pa	-1,0 Pa	-1,3 Pa	-1,7 Pa	-2,1 Pa	-2,4 Pa
Měrný tok Hv,lea:	38,649	38,671	39,582	40,551	41,379	41,763
Měrný tok Hv,arg:	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174	32,174
Měrný tok Hv,ztu:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Měrný tok Hv,sup:	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Celkový tok Hv:	70,823	70,845	71,756	72,725	73,553	73,937

Prům. roční hodnota měrného tep. toku větráním Hv v režimu vytápění: 72,590 W/K

Vysvětlivky: Te,ini je teplota vzduchu vstupujícího do větracího systému na straně exteriéru (obvykle venkovní teplota), ref. tlak je průměrný měsíční tlak v zóně stanovený iterací podle EN 16798-7 z bilance hmotnostních toků vzduchu, Hv,lea je měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny přes netěsnosti; Hv,arg je měrný tepelný tok přirozeným větráním do zóny; Hv,ztu je měrný tepelný tok větráním do zóny z nevytápěných prostorů; Hv,sup je měrný tepelný tok nuceným větráním do zóny a Hv je celkový měrný tepelný tok větráním vstupující do zóny.

Solární zisky stavebními konstrukcemi zóny č. 2:

Zeměpisná šířka lokality budovy: 50,0 °severní šířky

Název výplně otvoru	Orientace	Markýza D x L F,ov	Levá stěna D x L F,finL	Pravá stěna D x L F,finR	Celk. F,fin
*Dveře vstupní 102 050	Z	----- 1,000	-----	-----	1,000

Dveře plné 180 000	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
*VO1 Okna 082 050	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Obvod. plášť	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	S	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	V	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
Sokl	Z	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000
STP1 Plochá střecha	H	----	1,000	----	-----	----	-----	1,000

Název výplně otvoru	Orientace	Okolí / Horiz.		Celkový činitel Fsh	Způsob stanovení celk. činitele stínění
		H x B	F,hor		
*Dveře vstupní 102 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Dveře plné 180 000	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO1 Okna 082 050	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
*VO1 Okna 082 050	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Obvod. plášť	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	S	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	V	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
Sokl	Z	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem
STP1 Plochá střecha	H	----	0,750	0,750	přímé zadání uživatelem

Vysvětlivky: F,ov je korekční činitel stínění markýzou, F,finL je korekční činitel stínění levou boční stěnou/žebrem (při pohledu zevnitř), F,finR je korekční činitel stínění pravou boční stěnou, F,fin je souhrnný korekční činitel stínění bočními stěnami, F,hor je korekční činitel stínění horizontem (okolím budovy), D je přesah markýzy či boční stěny před rovinu okna, L je vzdálenost markýzy či boční stěny od okraje okna, H je převýšení stínící budovy oproti spodnímu líci okna a B je vzdálenost stínící budovy od roviny okna.

Název konstrukce	Plocha [m2]	g/alfa [-]	Fgl [-]	Fc,h/Fc,c [-]	Fsh [-]	Orientace
*Dveře vstupní 102 050	4,5	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	Z (90°)
Dveře plné 180 000	4,05	0,00	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	V (90°)
*VO1 Okna 082 050	5,26	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	V (90°)
*VO1 Okna 082 050	2,11	0,50	0,70	1,00/1,00	0,750-0,750	Z (90°)
Obvod. plášť	9,87	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Obvod. plášť	22,83	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Obvod. plášť	36,7	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
Sokl	0,26	0,60	-----	-----	0,750-0,750	S (90°)
Sokl	0,65	0,60	-----	-----	0,750-0,750	V (90°)
Sokl	0,42	0,60	-----	-----	0,750-0,750	Z (90°)
STP1 Plochá střecha	25,08	0,60	-----	-----	0,750-0,750	H (0°)

Vysvětlivky: g je propustnost slunečního záření zasklení v průsvitných konstrukcích; alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu neprůsvitných konstrukcí; Fgl je korekční činitel zasklení (podíl plochy zasklení k celkové ploše okna); Fc,h je korekční činitel clonění pohyblivými clonami pro režim vytápění (upravený podle doby provozu clon); Fc,c je korekční činitel clonění pro režim chlazení (upravený podle doby provozu clon) a Fsh je souhrnný korekční činitel stínění nepohyblivými překážkami v průběhu roku (minimum-maximum).

Celkový solární zisk konstrukcemi Qs,d [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	47,17	85,17	156,96	248,02	292,29	301,93
Ztráta sáláním:	-36,28	-32,77	-36,28	-35,11	-36,28	-35,11
Celkem (vytápění):	10,89	52,40	120,68	212,91	256,02	266,82
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	282,84	269,83	178,71	129,16	60,05	37,32
Ztráta sáláním:	-36,28	-36,28	-35,11	-36,28	-35,11	-36,28
Celkem (vytápění):	246,56	233,55	143,61	92,88	24,95	1,05

Solární a další zisky přes nevytápěné prostory u zóny č. 2:

1. nevytápěný prostor

Název nevytápěného prostoru: Kopule (nevytáp)

Solární parametry vnějších obalových konstrukcí nevytápěného prostoru:

Název konstrukce	Plocha [m2]	F,gl [-]	Alfa [-]	g [-]	F,sh [-]	Orientace
KO krytina	81,54	-----	0,60	-----	0,75	Horizont
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Východ
Obvod. plášť	11,33	-----	0,60	-----	0,75	Západ

Vysvětlivky: F,gl je činitel zasklení (podíl plochy zasklení k ploše okna); Alfa je pohltivost slunečního záření vnějšího povrchu; g je propustnost slunečního záření zasklení a F,sh je souhrnný činitel stínění pevnými překážkami.

Celkový tepelný zisk přes nevytápěné prostory $Q_{s,zt}$ [kWh]:

Měsíc:	1	2	3	4	5	6
Sol. zisk (vytápění):	-5,47	-3,20	-0,55	0,47	0,21	0,06
Měsíc:	7	8	9	10	11	12
Sol. zisk (vytápění):	-0,04	-0,03	0,19	-2,05	-4,81	-6,03

Poznámka: Uvedené hodnoty jsou v souladu s EN ISO 52016-1 součtem solárních zisků a ztrát sáláním do oblohy.

PŘEHLEDNÉ VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO JEDNOTLIVÉ ZÓNY:**VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO ZÓNU Č. 1:**

Název zóny:	Obytné prostory
Převažující návrhová vnitřní teplota:	20,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění:	20,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)
Zóna je vytápěna / chlazena:	ano / ne
Regulace otopné soustavy:	ano
Vnitřní zisky z technických zařízení:	ne

Průměrný roční měrný tepelný tok větráním Hv:	526,435 W/K
Měrný tepelný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi $H_{t,d,c}$:	595,033 W/K
Měrný ustálený tepelný tok konstrukcemi v kontaktu se zeminou $H_{t,g,c}$:	106,889 W/K
Měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu s nevytápěnými prostory $H_{t,u,c}$:	2,540 W/K
Měrný tepelný tok prostupem tepelnými vazbami $H_{t,tj}$:	101,313 W/K
Výsledný měrný tepelný tok H:	1332,211 W/K

Celkový měrný tepelný tok ze zóny č. 2 H_{12} :

Potřeba tepla na vytápění po měsících

Měsíc	$Q_{H,ht}$ [MWh]	Q_{int} [MWh]	Q_{tec} [MWh]	Q_{sol} [MWh]	Q_{gn} [MWh]	$\eta_{t,H}$ [-]	f_H [%]	$Q_{H,nd}$ [MWh]
1	20,725	3,151	-----	0,499	3,650	0,999	100,0	17,077
2	17,687	2,761	-----	1,150	3,911	0,998	100,0	13,784
3	15,964	2,818	-----	2,144	4,962	0,994	100,0	11,034
4	11,403	2,619	-----	3,163	5,782	0,967	100,0	5,813
5	6,859	2,582	-----	3,656	6,239	0,837	100,0	1,636
6	4,083	2,480	-----	3,602	6,082	0,620	8,3	0,310
7	2,432	2,547	-----	3,469	6,016	0,404	0,0	-----
8	2,526	2,582	-----	3,544	6,126	0,412	0,0	-----
9	6,455	2,633	-----	2,421	5,054	0,886	78,3	1,979
10	11,593	2,811	-----	1,854	4,666	0,985	100,0	7,000
11	15,910	2,889	-----	0,795	3,684	0,998	100,0	12,234
12	19,011	3,137	-----	0,321	3,458	0,999	100,0	15,556

Vysvětlivky: $Q_{H,ht}$ je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q_{int} jsou vnitřní tepelné zisky; Q_{tec} jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulacích nádrží; Q_{sol} jsou solární tepelné zisky; Q_{gn} jsou celkové tepelné zisky; $\eta_{t,H}$ je stupeň využitelnosti tepelných zisků; f_H je část měsíce, v níž musí být zóna s regulovaným vytápěním vytápěna, a $Q_{H,nd}$ je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok $Q_{H,nd}$: **86,421 MWh**Roční energetická bilance obalových konstrukcí pro režim vytápění

Název výplně otvoru	Orientace	Q_l [MWh]	$Q_{s,ini}$ [MWh]	Q_s [MWh]	Q_s/Q_l [-]	U_{eq} [(W/m ² K)] min. max.
*VO1 Okna 082 050	J	4,163	9,273	7,433	1,79	-5,01 0,39
*VO1 Okna 082 050	S	1,740	1,548	1,133	0,65	-2,32 0,76
*VO1 Okna 082 050	V	3,065	5,205	3,886	1,27	-4,42 0,68
*VO1 Okna 082 050	Z	3,411	5,793	4,326	1,27	-4,42 0,68
VO2 Okna 090 050	S	0,659	0,529	0,387	0,59	-2,22 0,85
VO2 Okna 090 050	V	0,853	1,313	0,980	1,15	-4,33 0,76
VO2 Okna 090 050	Z	0,398	0,612	0,457	1,15	-4,33 0,76
VO3 Okna 130 067	J	0,476	0,890	0,713	1,50	-6,48 0,73
VO3 Okna 130 067	S	0,236	0,175	0,127	0,54	-2,86 1,23
*VO4 Okna 082 050	S	0,303	0,269	0,197	0,65	-2,32 0,76
Obvod. plášť	J	9,277	0,576	0,434	0,05	0,27 0,37
Obvod. plášť	S	9,658	-0,208	-----	-----	0,34 0,38
Obvod. plášť	V	9,129	0,265	0,132	0,01	0,29 0,38

Obvod. plášť	Z	8,755	0,254	0,127	0,01	0,29	0,38
Sokl	J	0,481	0,030	0,023	0,05	0,43	0,60
Sokl	S	0,467	-0,010	-----	-----	0,56	0,62
Sokl	V	0,456	0,013	0,007	0,01	0,46	0,61
Sokl	Z	0,455	0,013	0,007	0,01	0,46	0,61
STP1 Plochá střecha	H	4,848	0,070	-0,028	-0,01	0,10	0,16
STP3 Terasa	H	1,196	0,017	-0,007	-0,01	0,11	0,17

Vysvětlivky: Ql je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty prostupem za rok; Qs,ini jsou celkové solární zisky za rok; Qs jsou využitelné solární zisky za rok; Qs/Ql je poměr ukazující, kolikrát jsou využitelné solární zisky vyšší než ztráty prostupem, U_{eq,min} je nejnižší ekvivalentní součinitel prostupu tepla okna (rozdíl Ql-Qs vydělený plochou okna a počtem denostupňů) během roku a U_{eq,max} je nejvyšší ekvivalentní součinitel prostupu tepla okna během roku.

Potřebná produkce energie zdroji tepla a chladu po měsících

Měsíc	Potřeba v distribučním systému vytápění Q _H ,dis Zdroj 1 [MWh]	Zdroj 2 [MWh]	Zbytek [MWh]	Kolektory [MWh]	Celkem [MWh]	Ostatní potřeby v distrib. systémech Q _C ,dis [MWh]	Q _W ,dis [MWh]	Q _{RH} ,dis [MWh]
1	21,562	-----	-----	-----	21,562	-----	4,008	-----
2	17,403	-----	-----	-----	17,403	-----	3,620	-----
3	13,931	-----	-----	-----	13,931	-----	4,008	-----
4	7,339	-----	-----	-----	7,339	-----	3,879	-----
5	2,065	-----	-----	-----	2,065	-----	4,008	-----
6	0,392	-----	-----	-----	0,392	-----	3,879	-----
7	-----	-----	-----	-----	-----	-----	4,008	-----
8	-----	-----	-----	-----	-----	-----	4,008	-----
9	2,499	-----	-----	-----	2,499	-----	3,879	-----
10	8,838	-----	-----	-----	8,838	-----	4,008	-----
11	15,447	-----	-----	-----	15,447	-----	3,879	-----
12	19,641	-----	-----	-----	19,641	-----	4,008	-----

Vysvětlivky: Q_H,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému vytápění; Q_C,dis je vypočtená potřeba energie v distribučním systému chlazení; Q_{RH},dis je vypočtená potřeba energie v distrib. systému úpravy vlhkosti vzduchu a Q_W,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému přípravy teplé vody. Ve všech případech jde o součet potřeby energie na daný účel a ztrát během distribuce a sdílení.

Energie dodaná do zóny po měsících

Měsíc	Q _{f,H} [MWh]	Q _{f,C} [MWh]	Q _{f,RH} [MWh]	Q _{f,F} [MWh]	Q _{f,W} [MWh]	Q _{f,L} [MWh]	Q _{f,A} [MWh]	Q _{f,K} [MWh]	Q _{fuel} [MWh]
1	22,002	-----	-----	0,000	4,090	1,318	0,092	-----	27,503
2	17,759	-----	-----	0,000	3,694	1,084	0,083	-----	22,621
3	14,216	-----	-----	0,000	4,090	0,902	0,092	-----	19,300
4	7,489	-----	-----	0,000	3,958	0,737	0,089	-----	12,274
5	2,107	-----	-----	0,000	4,090	0,607	0,092	-----	6,897
6	0,400	-----	-----	0,000	3,958	0,563	0,036	-----	4,959
7	-----	-----	-----	0,000	4,090	0,563	0,033	-----	4,687
8	-----	-----	-----	0,000	4,090	0,607	0,033	-----	4,731
9	2,550	-----	-----	0,000	3,958	0,754	0,077	-----	7,340
10	9,018	-----	-----	0,000	4,090	0,893	0,092	-----	14,095
11	15,762	-----	-----	0,000	3,958	1,076	0,089	-----	20,886
12	20,042	-----	-----	0,000	4,090	1,301	0,092	-----	25,525

Vysvětlivky: Q_{f,H} je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q_{f,C} je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q_{f,RH} je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q_{f,F} je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q_{f,W} je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q_{f,L} je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q_{f,A} je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q_{f,K} je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q_{fuel} je celková dodaná energie.

Celková roční dodaná energie Q_{fuel}: 170,817 MWh

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny

Měrný tepelný tok prostupem obálkou zóny H_t: 805,78 W/K
Plocha obalových konstrukcí zóny: 2026,26 m²

Průměrný součinitel prostupu tepla zóny U_{em}: 0,40 W/(m²K)

VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO ZÓNU Č. 2:

Název zóny: Komunikace
Převažující návrhová vnitřní teplota: 16,0 C (pro stanovení požadavků na konstrukce a obálku)
Návrh. vnitřní teplota pro vytápění: 16,0 C (pro výpočet dodané energie na vytápění)

Zóna je vytápěna / chlazená: ano / ne
 Regulace otopné soustavy: ano
 Vnitřní zisky z technických zařízení: ne

Průměrný roční měrný tepelný tok větráním Hv: 72,590 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem do exteriéru rovinnými konstrukcemi Ht,d,c: 47,801 W/K
 Měrný ustálený tepelný tok konstrukcemi v kontaktu se zeminou Ht,g,c: 12,509 W/K
 Měrný tok prostupem konstrukcemi v kontaktu s nevytápěnými prostory Ht,u,c: 5,431 W/K
 Měrný tepelný tok prostupem tepelnými vazbami Ht,tj: 13,166 W/K
Výsledný měrný tepelný tok H: 151,496 W/K

Celkový měrný tepelný tok ze zóny č. 1 H₂₁: -----

Potřeba tepla na vytápění po měsících

Měsíc	Q,H,ht [MWh]	Q,int [MWh]	Q,tec [MWh]	Q,sol [MWh]	Q,gn [MWh]	Eta,H [-]	fH [%]	Q,H,nd [MWh]
1	1,898	0,024	-----	0,005	0,030	1,000	100,0	1,868
2	1,597	0,020	-----	0,049	0,069	1,000	100,0	1,528
3	1,359	0,017	-----	0,120	0,137	1,000	100,0	1,222
4	0,860	0,014	-----	0,213	0,227	1,000	100,0	0,633
5	0,338	0,011	-----	0,256	0,268	0,962	56,1	0,081
6	0,044	0,010	-----	0,267	0,277	0,158	0,0	-----
7	-0,152	0,010	-----	0,247	0,257	1,000	0,0	-----
8	-0,142	0,011	-----	0,234	0,245	1,000	0,0	-----
9	0,307	0,014	-----	0,144	0,158	0,997	50,0	0,150
10	0,867	0,017	-----	0,091	0,107	1,000	100,0	0,760
11	1,367	0,020	-----	0,020	0,040	1,000	100,0	1,327
12	1,703	0,024	-----	-0,005	0,019	1,000	100,0	1,684

Vysvětlivky: Q,H,ht je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q,int jsou vnitřní tepelné zisky; Q,tec jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulací nádrží; Q,sol jsou solární tepelné zisky; Q,gn jsou celkové tepelné zisky; Eta,H je stupeň využitelnosti tepelných zisků; fH je část měsíce, v níž musí být zóna s regulovaným vytápěním vytápěna, a Q,H,nd je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q,H,nd: 9,252 MWh

Roční energetická bilance obalových konstrukcí pro režim vytápění

Název výplně otvoru	Orientace	Ql [MWh]	Qs,ini [MWh]	Qs [MWh]	Qs/Ql [-]	U,eq [(W/m ² K)] min. max.
*Dveře vstupní 102 050	Z	0,302	0,625	0,543	1,80	-8,48 46,16
Dveře plné 180 000	V	0,480	-0,060	-----	-----	-0,89 2,48
*VO1 Okna 082 050	V	0,284	0,739	0,643	2,26	-8,74 46,26
*VO1 Okna 082 050	Z	0,114	0,296	0,258	2,26	-8,74 46,26
Obvod. plášť	S	0,238	-0,008	-----	-----	0,33 0,57
Obvod. plášť	V	0,550	0,024	0,018	0,03	0,22 1,12
Obvod. plášť	Z	0,884	0,039	0,028	0,03	0,22 1,12
Sokl	S	0,010	0,000	-----	-----	0,54 0,92
Sokl	V	0,025	0,001	0,001	0,03	0,35 1,82
Sokl	Z	0,016	0,001	0,001	0,03	0,35 1,82
STP1 Plochá střecha	H	0,243	0,005	0,001	0,01	0,06 0,56

Vysvětlivky: Ql je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty prostupem za rok; Qs,ini jsou celkové solární zisky za rok; Qs jsou využitelné solární zisky za rok; Qs/Ql je poměr ukazující, kolikrát jsou využitelné solární zisky vyšší než ztráty prostupem, U,eq,min je nejnižší ekvivalentní součinitel prostupu tepla okna (rozdíl Ql-Qs vydělený plochou okna a počtem denostupňů) během roku a U,eq,max je nejvyšší ekvivalentní součinitel prostupu tepla okna během roku.

Potřebná produkce energie zdroji tepla a chladu po měsících

Měsíc	Potřeba v distribučním systému vytápění Q,H,dis					Ostatní potřeby v distrib. systémech		
	Zdroj 1 [MWh]	Zdroj 2 [MWh]	Zbytek [MWh]	Kolektory [MWh]	Celkem [MWh]	Q,C,dis [MWh]	Q,W,dis [MWh]	Q,RH,dis [MWh]
1	2,358	-----	-----	-----	2,358	-----	-----	-----
2	1,929	-----	-----	-----	1,929	-----	-----	-----
3	1,543	-----	-----	-----	1,543	-----	-----	-----
4	0,799	-----	-----	-----	0,799	-----	-----	-----
5	0,102	-----	-----	-----	0,102	-----	-----	-----
6	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
7	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
8	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
9	0,189	-----	-----	-----	0,189	-----	-----	-----
10	0,959	-----	-----	-----	0,959	-----	-----	-----
11	1,676	-----	-----	-----	1,676	-----	-----	-----

12 2,127 ----- 2,127 -----

Vysvětlivky: Q,H,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému vytápění; Q,C,dis je vypočtená potřeba energie v distribučním systému chlazení; Q,RH,dis je vypočtená potřeba energie v distrib. systému úpravy vlhkosti vzduchu a Q,W,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému přípravy teplé vody. Ve všech případech jde o součet potřeby energie na daný účel a ztrát během distribuce a sdílení.

Energie dodaná do zóny po měsících

Měsíc	Q,f,H [MWh]	Q,f,C [MWh]	Q,f,RH [MWh]	Q,f,F [MWh]	Q,f,W [MWh]	Q,f,L [MWh]	Q,f,A [MWh]	Q,f,K [MWh]	Q,fuel [MWh]
1	2,406	-----	-----	-----	-----	0,038	0,015	-----	2,459
2	1,968	-----	-----	-----	-----	0,031	0,013	-----	2,013
3	1,575	-----	-----	-----	-----	0,026	0,015	-----	1,615
4	0,815	-----	-----	-----	-----	0,021	0,014	-----	0,851
5	0,105	-----	-----	-----	-----	0,017	0,008	-----	0,130
6	-----	-----	-----	-----	-----	0,016	-----	-----	0,016
7	-----	-----	-----	-----	-----	0,016	-----	-----	0,016
8	-----	-----	-----	-----	-----	0,017	-----	-----	0,017
9	0,193	-----	-----	-----	-----	0,022	0,007	-----	0,222
10	0,979	-----	-----	-----	-----	0,026	0,015	-----	1,019
11	1,710	-----	-----	-----	-----	0,031	0,014	-----	1,755
12	2,170	-----	-----	-----	-----	0,037	0,015	-----	2,222

Vysvětlivky: Q,f,H je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q,f,C je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q,f,RH je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q,f,F je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q,f,W je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q,f,L je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q,f,A je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q,f,K je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q,fuel je celková dodaná energie.

Celková roční dodaná energie Q,fuel: 12,336 MWh**Průměrný součinitel prostupu tepla zóny**

Měrný tepelný tok prostupem obálkou zóny Ht: 78,91 W/K

Plocha obalových konstrukcí zóny: 263,31 m²**Průměrný součinitel prostupu tepla zóny U,em: 0,30 W/(m²K)****PŘEHLEDNÉ VÝSLEDKY VÝPOČTU PRO CELOU BUDOVU:**Faktor tvaru budovy A/V: 0,4 m²/m³**Rozložení průměrných ročních kladných měrných tepelných toků v režimu vytápění**

Položka	Přilehlé prostředí	Plocha [m ²]	Měrný tok [W/K]	Podíl z celku
Celkový měrný tepelný tok H:		---	1483,707	100,00 %
z toho:				
Průměrný měrný tepelný tok větráním Hv:		---	599,026	40,37 %
Měrný tepelný tok prostupem Ht:		---	884,681	59,63 %
z toho:				
Měrný tok vnějšími obalovými konstrukcemi Ht,d,c:		---	642,834	43,33 %
Měrný ustálený tok konstrukcemi u zeminy Ht,g,c:		---	119,398	8,05 %
Měrný tok konstrukcemi u nevytáp. prostorů Ht,u,c:		---	7,971	0,54 %
Měrný tepelný tok tepelnými vazbami Ht,tj:		---	114,479	7,72 %

Rozložení měrných tepelných toků prostupem po jednotlivých typech konstrukcí:

Vnější stěny:

SV1	Obvod. plášť	EXT	997,21	364,979	24,60 %
SV2	Obvod. plášť	EXT	69,40	25,400	1,71 %
SV3	Sokl	EXT	31,02	18,426	1,24 %
SV4	Sokl	EXT	1,33	0,790	0,05 %

Střechy (ploché, šikmé i strmé):

ST1	STP1 Plochá střecha	EXT	326,94	48,060	3,24 %
ST2	STP1 Plochá střecha	EXT	25,08	3,687	0,25 %
ST3	STP3 Terasa	EXT	74,59	11,860	0,80 %

Konstrukce přilehlé k zemině:

PZ1	Podlaha na terénu	ZEM	394,14	106,889	7,20 %
PZ2	Podlaha na terénu	ZEM	103,31	12,509	0,84 %

Konstrukce k nevytápěným prostorům:

KN1	*STP2+MW20 Strop pod půdou	NEVYT	22,58	2,540	0,17 %
-----	----------------------------	-------	-------	-------	--------

KN2 *STP2+MW20 Strop pod půdou	NEVYT	48,27	5,431	0,37 %
Výplně otvorů (okna, dveře, světlíky):				
VO1 *VO1 Okna 082 050	EXT	149,66	122,721	8,27 %
VO2 *VO1 Okna 082 050	EXT	7,37	6,043	0,41 %
VO3 VO2 Okna 090 050	EXT	21,03	18,927	1,28 %
VO4 VO3 Okna 130 067	EXT	5,43	7,059	0,48 %
VO5 *VO4 Okna 082 050	EXT	3,66	3,001	0,20 %
VO6 *Dveře vstupní 102 050	EXT	4,50	4,590	0,31 %
VO7 Dveře plně 180 000	EXT	4,05	7,290	0,49 %
Celkem:		2289,57	770,203	51,91 %

Orientační tepelná ztráta budovyCelkový měrný tepelný tok upravený pro výpočet tepelné ztráty budovy H_{hl}: 1425,103 W/K

Průměrná návrhová vnitřní teplota v budově v režimu vytápění (v lednu): 19,6 C

Orientační tepelná ztráta budovy (pro návrhovou venkovní teplotu T_e = -13 C): 46,4 kW

Poznámka: Tepelná ztráta budovy se standardně stanovuje podle EN ISO 12831.
 Počítá-li se z celkového měrného toku H určeného podle EN ISO 52016-1 jako $Q=H \cdot (T_i - T_e)$, je výsledek vždy zatížen chybou, protože celk. měrný tok H neplatí pro návrhovou venkovní teplotu T_e. Výše uvedený tok H_{hl} byl odvozen z měrného toku H pro leden (typicky nejvyšší hodnota během roku) tak, aby byla chyba při výpočtu tepelné ztráty podle vztahu $Q=H_{hl} \cdot (T_i - T_e)$ minimalizována.

Průměrný součinitel prostupu tepla budovyMěrný tepelný tok prostupem obálkou budovy H_t: 884,681 W/KPlocha obalových konstrukcí budovy: 2289,6 m²**Průměrný součinitel prostupu tepla budovy U_{em}: 0,39 W/(m²K)**Výchozí hodnota požadavku na průměrný součinitel prostupu tepla podle čl. 5.3.4 v ČSN 730540-2 (2011) U_{em,N,20}:0,39 W/m²K**Potřeba tepla na vytápění budovy**

Měsíc	Q _{H,ht} [MWh]	Q _{int} [MWh]	Q _{tec} [MWh]	Q _{sol} [MWh]	Q _{gn} [MWh]	E _{ta,H} [-]	f _H [%]	Q _{H,nd} [MWh]
1	22,622	3,175	-----	0,505	3,680	0,999	100,0	18,945
2	19,284	2,781	-----	1,199	3,980	0,998	100,0	15,311
3	17,324	2,835	-----	2,264	5,099	0,994	100,0	12,256
4	12,263	2,632	-----	3,376	6,009	0,968	100,0	6,445
5	7,198	2,594	-----	3,913	6,506	0,842	100,0	1,717
6	4,083	2,480	-----	3,602	6,082	0,620	8,3	0,310
7	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
8	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
9	6,763	2,647	-----	2,565	5,212	0,889	78,3	2,129
10	12,460	2,828	-----	1,945	4,773	0,985	100,0	7,760
11	17,277	2,909	-----	0,815	3,724	0,998	100,0	13,561
12	20,714	3,161	-----	0,316	3,478	0,999	100,0	17,240

Vysvětlivky: Q_{H,ht} je potřeba tepla na pokrytí tepelné ztráty; Q_{int} jsou vnitřní tepelné zisky; Q_{tec} jsou tepelné zisky způsobené provozem ventilátorů a ztrátami z rozvodů teplé vody a akumulacích nádrží; Q_{sol} jsou solární tepelné zisky; Q_{gn} jsou celkové tepelné zisky; E_{ta,H} je stupeň využitelnosti tepelných zisků; f_H je část měsíce, v níž musí být jakákoli zóna v budově vytápěna (odpovídá max. f_H ze všech zón); a Q_{H,nd} je potřeba tepla na vytápění.

Potřeba tepla na vytápění za rok Q_{H,nd}: 95,674 MWhObjem budovy stanovený z vnějších rozměrů: 5703,1 m³Celková energeticky vztahná plocha budovy: 1915,2 m²Měrná potřeba tepla na vytápění budovy (na 1 m³): 16,8 kWh/(m³.a)**Měrná potřeba tepla na vytápění budovy: 50 kWh/(m².a)**

Potřeba tepla na vytápění byla určena pro:

- délku otopného období: 269,0 dní

- průměrnou venkovní teplotu během otopného období: 5,4 C

- prům. vnitřní provozní teplotu během otopného období: 19,6 C

Odpovídající orientační počet denostupňů: 3817 den.K

Poznámka: Měrná potřeba tepla nezahrnuje vliv účinností systémů výroby, distribuce a emise tepla.

Potřebná produkce energie zdroji tepla a chladu po měsících

Měsíc	Q _{H,dis} [MWh]	Q _{C,dis} [MWh]	Q _{W,dis} [MWh]	Q _{RH,dis} [MWh]
1	23,920	-----	4,008	-----

2	19,332	-----	3,620	-----
3	15,474	-----	4,008	-----
4	8,138	-----	3,879	-----
5	2,168	-----	4,008	-----
6	0,392	-----	3,879	-----
7	-----	-----	4,008	-----
8	-----	-----	4,008	-----
9	2,688	-----	3,879	-----
10	9,797	-----	4,008	-----
11	17,122	-----	3,879	-----
12	21,767	-----	4,008	-----

Vysvětlivky: Q,H,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému vytápění; Q,C,dis je vypočtená potřeba energie v distribučním systému chlazení; Q,RH,dis je vypočtená potřeba energie v distrib. systému úpravy vlhkosti vzduchu a Q,W,dis je vypočtená potřeba tepla v distribučním systému přípravy teplé vody. Ve všech případech jde o součet potřeby energie na daný účel a ztrát během distribuce a sdílení.

Celková energie dodaná do budovy

Měsíc	Q,f,H [MWh]	Q,f,C [MWh]	Q,f,RH [MWh]	Q,f,F [MWh]	Q,f,W [MWh]	Q,f,L [MWh]	Q,f,A [MWh]	Q,f,K [MWh]	Q,fuel [MWh]
1	24,409	-----	-----	0,000	4,090	1,356	0,107	-----	29,962
2	19,727	-----	-----	0,000	3,694	1,115	0,097	-----	24,633
3	15,790	-----	-----	0,000	4,090	0,927	0,107	-----	20,915
4	8,304	-----	-----	0,000	3,958	0,758	0,104	-----	13,125
5	2,212	-----	-----	0,000	4,090	0,625	0,101	-----	7,028
6	0,400	-----	-----	0,000	3,958	0,580	0,036	-----	4,975
7	-----	-----	-----	0,000	4,090	0,580	0,033	-----	4,703
8	-----	-----	-----	0,000	4,090	0,625	0,033	-----	4,748
9	2,743	-----	-----	0,000	3,958	0,776	0,084	-----	7,562
10	9,997	-----	-----	0,000	4,090	0,919	0,107	-----	15,114
11	17,472	-----	-----	0,000	3,958	1,106	0,104	-----	22,641
12	22,212	-----	-----	0,000	4,090	1,338	0,107	-----	27,747

Vysvětlivky: Q,f,H je vypočtená spotřeba energie na vytápění; Q,f,C je vypočtená spotřeba energie na chlazení; Q,f,RH je vypočtená spotřeba energie na úpravu vlhkosti vzduchu; Q,f,F je vypočtená spotřeba energie na nucené větrání; Q,f,W je vypočtená spotřeba energie na přípravu teplé vody; Q,f,L je vypočtená spotřeba energie na osvětlení (a případně i na spotřebiče, je-li to zadáno); Q,f,A je pomocná energie (čerpadla, regulace atd.); Q,f,K je energie spotřebovaná kogenerací na výrobu exportované elektřiny, nespotřebované elektřiny a na pokrytí tech. ztrát (využitá elektřina je součástí ostatních dodaných energií) a/nebo energie spotřebovaná elektrocentrálou na výrobu elektřiny a Q,fuel je celková dodaná energie do budovy.

Dodané energie:

Vyp.spotřeba energie na vytápění za rok Q,fuel,H:	443,756 GJ	123,266 MWh	64 kWh/m2
Pomocná energie na vytápění Q,aux,H:	2,912 GJ	0,809 MWh	0 kWh/m2
Dodaná energie na vytápění za rok EP,H:	446,668 GJ	124,074 MWh	65 kWh/m2
Vyp.spotřeba energie na chlazení za rok Q,fuel,C:	-----	-----	---
Pomocná energie na chlazení Q,aux,C:	-----	-----	---
Dodaná energie na chlazení za rok EP,C:	-----	-----	---
Vyp.spotřeba energie na úpravu vlhkosti Q,fuel,RH:	-----	-----	---
Pomocná energie na úpravu vlhkosti Q,aux,RH:	-----	-----	---
Dodaná energie na úpravu vlhkosti EP,RH:	-----	-----	---
Vyp.spotřeba energie na nucené větrání Q,fuel,F:	0,021 GJ	0,006 MWh	0 kWh/m2
Pomocná energie na nucené větrání Q,aux,F:	-----	-----	---
Dodaná energie na nuc.větrání za rok EP,F:	0,021 GJ	0,006 MWh	0 kWh/m2
Vyp.spotřeba energie na přípravu TV Q,fuel,W:	173,369 GJ	48,158 MWh	25 kWh/m2
Pomocná energie na přípravu teplé vody Q,aux,W:	0,757 GJ	0,210 MWh	0 kWh/m2
Dodaná energie na přípravu TV za rok EP,W:	174,126 GJ	48,368 MWh	25 kWh/m2
Vyp.spotřeba energie na osvětlení Q,fuel,L:	38,535 GJ	10,704 MWh	6 kWh/m2
Dodaná energie na osvětlení za rok EP,L:	38,535 GJ	10,704 MWh	6 kWh/m2
Celková roční dodaná energie Q,fuel=EP:	659,350 GJ	183,153 MWh	96 kWh/m2

Měrná dodaná energie budovy

Celková roční dodaná energie:	183,153 MWh
Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů:	5703,1 m3
Celková energeticky vztažná plocha budovy:	1915,2 m2
Měrná dodaná energie EP,V:	32,1 kWh/(m3.a)
Měrná dodaná energie budovy EP,A:	96 kWh/(m2.a)

Poznámka: Měrná dodaná energie zahrnuje veškerou dodanou energii včetně vlivů účinností tech. systémů.

Rozdělení dodané energie podle energonositelů, primární energie a emise CO2

Ergo- nositel	Faktory		Vytápění			Teplá voda		
	transformace		----- MWh/a -----			----- MWh/a -----		
	f,pN	f,CO2	Q,fuel	Q,pN	t/a CO2	Q,fuel	Q,pN	t/a CO2
ostatní SZTE	1,3	0,2000	123,27	160,25	24,65	48,16	62,61	9,63
elektrina ze sítě	2,6	0,8600	-----	-----	-----	-----	-----	-----
SOUČET			123,27	160,25	24,65	48,16	62,61	9,63

Ergo- nositel	Faktory		Osvětlení			Pom.energie		
	transformace		----- MWh/a -----			----- MWh/a -----		
	f,pN	f,CO2	Q,fuel	Q,pN	t/a CO2	Q,fuel	Q,pN	t/a CO2
ostatní SZTE	1,3	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
elektrina ze sítě	2,6	0,8600	10,70	27,83	9,21	1,02	2,65	0,88
SOUČET			10,70	27,83	9,21	1,02	2,65	0,88

Ergo- nositel	Faktory		Nuc. větrání			Chlazení		
	transformace		----- MWh/a -----			----- MWh/a -----		
	f,pN	f,CO2	Q,fuel	Q,pN	t/a CO2	Q,fuel	Q,pN	t/a CO2
ostatní SZTE	1,3	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
elektrina ze sítě	2,6	0,8600	0,01	0,02	0,01	-----	-----	-----
SOUČET			0,01	0,02	0,01	-----	-----	-----

Ergo- nositel	Faktory		Úprava RH			Výroba a export elektřiny		
	transformace		----- MWh/a -----			----- MWh/a -----		
	f,pN	f,CO2	Q,fuel	Q,pN	t/a CO2	Q,fuel	Q,el	Q,pN
ostatní SZTE	1,3	0,2000	-----	-----	-----	-----	-----	-----
elektrina ze sítě	2,6	0,8600	-----	-----	-----	-----	-----	-----
SOUČET			-----	-----	-----	-----	-----	-----

Vysvětlivky: f,pN je faktor primární energie z neobnovit. zdrojů v kWh/kWh; f,CO2 je součinitel emisí CO2 v kg/kWh; Q,fuel je vypočtená spotřeba energie dodávaná na daný účel příslušným energonositelem; Q,el je produkce elektřiny; Q,pN je primární energie z neobnovit. zdrojů použitá na daný účel příslušným energonositelem a CO2 jsou s tím spojené emise CO2 (bez vlivu případného nedopalu).

Součty pro jednotlivé energonositele:	Q,fuel [MWh/a]	Q,primN [MWh/a]	CO2 [t/a]
ostatní SZTE	171,424	222,851	34,285
elektrina ze sítě	11,729	30,496	10,087
SOUČET	183,153	253,347	44,372

Vysvětlivky: Q,fuel je energie dodaná do budovy příslušným energonositelem; Q,primN je primární energie z neobnovitelných zdrojů energie použitá příslušným energonositelem a CO2 jsou s tím spojené celkové emise CO2 (bez vlivu případného nedopalu).

Měrná primární energie z neobnovitelných zdrojů a emise CO2 budovy

Emise CO2 za rok (bez vlivu případného nedopalu):	44,372 t
Primární energie z neobnovitelných zdrojů za rok:	253,347 MWh
Objem budovy stanovený z vnějších rozměrů:	5703,1 m3
Celková energeticky vztažná plocha budovy:	1915,2 m2
Měrné emise CO2 za rok (na 1 m3):	7,8 kg/(m3.a)
Měrná primární energie z neobnovitelných zdrojů E,pN,V:	44,4 kWh/(m3.a)
Měrné emise CO2 za rok (na 1 m2):	23 kg/(m2.a)
Měrná prim. energie z neobnovit. zdrojů E,pN,A:	132 kWh/(m2.a)