

## Průkaz energetické náročnosti budovy - ENB zpracovaný podle vyhlášky č.78/2013 Sb.



Název předmětu:

**Energetické úspory bytového domu ul. Družební č. p. 1323, 1324  
363 01 OSTROV, k.ú. Ostrov nad Ohří**

Účel zpracování PENB:

Dle zákona č.406/2000 Sb

Energetický specialista:



Mgr. Eliška Coufalová, č. oprávnění 1249  
Zahradní 252, 431 51 Klášterec nad Ohří  
Tel: +420 777 631 814  
e-mail: coufalova.eliska@elprojekty.com  
IČO: 49880934

Zakázkové číslo:

22/2017

Evidenční číslo PENB :

79087.0

Datum:

04/2017

## Úvod

Průkaz energetické náročnosti budovy je zpracovaný podle zákona č.406/2000 Sb o hospodaření energií v platném znění a vyhlášky č.78/2013 Sb., o energetické náročnosti budovy. Protokol k průkazu ENB je zpracován podle vzoru uvedeného v příloze č.4 k vyhlášce č. č.78/2013 Sb.. Hodnoty pro výpočet energetické náročnosti budovy byly zadány v souladu s TNI 73 0331 a dalšími platnými normami.

## Identifikační údaje

<b>Název stavby:</b>	Energetické úspory BD
<b>Místo stavby:</b>	BD, ul. Družební č. p. 1323, 1324 363 01 OSTROV Parcela p. č. st. 2797, 2798, k.ú. Ostrov nad Ohří [715 883]
<b>Stavebník:</b>	Název: Město Ostrov Sídlo: Jáchymovská č. p. 1, 363 01 Ostrov IČO: 000 77 526 Web, e-mail: <a href="http://www.ostrov.cz">www.ostrov.cz</a> , <a href="mailto:podatelna@ostrov.cz">podatelna@ostrov.cz</a> Telefon: +420 354 224 999 Statutární zástupce: Bc. Pavel Čekan, tel.: 777 766 096, e-mail: <a href="mailto:pcekan@ostrov.cz">pcekan@ostrov.cz</a>
<b>Zpracoval</b>	Mgr. Eliška Coufalová Sídlo: Zahradní 252, 431 51 Klášterec nad Ohří IČO: 498 80 934 Web, e-mail: <a href="http://www.elprojekty.com">www.elprojekty.com</a> , <a href="mailto:coufalova.eliska@elprojekty.com">coufalova.eliska@elprojekty.com</a> Telefon: 777 631 814 Energetický specialista – číslo oprávnění 1249 Spolupracoval: Ing. Anna Recinová

*Číslo oprávnění 1249* - odborná způsobilost provádět energetické posudky a vypracovávat průkazy energetické náročnosti budov podle zákona č. 406/2007 Sb., vydané Ministerstvem průmyslu a obchodu ČR, ČKAIT - 0300616

*Autorská práva* - tato dokumentace, včetně příloh, je duševním vlastnictvím energetického specialisty Mgr. Elišky Coufalové, jakékoliv šíření a postupování této dokumentace třetím osobám nebo její použití k jiným účelům než bylo dojednáno, lze provádět pouze s předchozím souhlasem energetického specialisty.

### **Stručný popis budovy**

Objekt k bydlení. Upravované objekty čp. 1323 a 1324 v Ostrově jsou stávající bytové dvouvchodové izolované deskové domy postavené v západní části města Ostrov. Jedná se o nájemní bydlení.

Objekt je podsklepený, s 8 nadzemními podlažími. Má 2 sekce (vchody). V sekci s č.p. 1323 je celkem **16 bytových jednotek**. V každém obytném podlaží jsou dva byty 1+4. Celková užitná plocha bytů v domě (včetně lodžii, ale bez sklepních prostor) činí 1.471,28 m<sup>2</sup>. V sekci s č.p. 1324 je celkem **24 bytových jednotek**. V každém obytném podlaží je 1 byt KK+2 a 2 byty 1+3. Celková užitná plocha bytů v domě (včetně lodžii, ale bez sklepních prostor) činí 1.499,04 m<sup>2</sup>. Do domů se v každé sekci vchází hlavním (jediným) vstupem v úrovni podlahy mezipodesty 1.PP-1.NP. ze severní strany po 1 (resp. 2) vyrovnávacím předsazeném stupni.

Všechny byty jako společné využívají schodišťový prostor, chodby, prádelnu, sušárny, úklidovou místnost, skladové prostory a kočárkárny v 1. PP (suterénní prostory jsou pro oba domy dispozičně propojeny chodbami). Většinu plochy suterénu zaujímají malé sklepní drátěné kóje pro jednotlivé byty.

Jedná se o příčný panelový stěnový systém s modulem 3600mm. Konstruktivní výška podlaží je 2800mm. Objekt má suterén a 8 nadzemních podlaží. Zastřešen je plochou střechou s vnitřním odvodněním. V první dekádě tohoto století byla u objektu provedena výměna oken a vchodových dveří za plastové s izolačními dvojskly a oprava střešní krytiny.

Nadzemní podlaží objektu jsou zatepleny fasádním zateplovacím systémem. S ohledem na požární předpisy jsou na zateplení nadzemních podlaží objektu použity 2 materiály desek - desky z fasádního polystyrénu a fasádní desky z minerálních vláken.

Obvodový plášť u suterénu je zateplen částečně (jeho nadzemní část + pruh cca 300 mm pod terénem). Na jeho zateplení s ohledem na požární předpisy budou použity 2 materiály desek - desky z minerálních vláken a u terénu desky z XPS.

Plochá střecha z vrchní strany je zateplena deskami z pěnového polystyrénu + PS deskami s nakaširovaným asfaltovým pásem + bude provedena nová živičná krytina.

Okna i vchodové dveře jsou plastové s izolačním dvojsklem.

### **Stručný popis energetického a technického zařízení budovy**

#### **Vytápění a ohřev TV**

Objekt je vytápěn z výměňkové stanice VS 18, která se nachází mimo objekt Družební. Regulace topné vody je ekvitermní a je prováděna ve VS. Teplá voda je do objektu dodávána rovněž z výměňkové stanice VS 18.

#### **VZT**

Vzduchotechnické jednotky

#### **Osvětlení**

K osvětlení jsou ve společných prostorách použita běžná elektrická žárovková svítidla o příkonu 60W. Osvětlení není řízené.

#### **Ostatní technologie**

Výtah osobní, vzduchotechnické jednotky.

### **Seznam podkladů použitých k hodnocení budovy**

- Energetický posudek – Snížení energetické náročnosti objektu č. p. 1323, 1324, ul. Družební, Ostrov
- Zpracovatel: Mgr. Eliška Coufalová, Zahradní 252, Klášterec nad Ohří, číslo ES 1249, ČKAIT 0300616

## Protokol průkazu - stávající stav

Protokol průkazu zpracovaný podle vyhlášky č.78/2013 Sb.

### Účel zpracování průkazu

<input type="checkbox"/> Nová budova	<input type="checkbox"/> Budova užívaná orgánem veřejné moci
<input type="checkbox"/> Prodej budovy nebo její části	<input checked="" type="checkbox"/> Pronájem budovy nebo její části
<input checked="" type="checkbox"/> Větší změna dokončené budovy	<input type="checkbox"/> Žádost o poskytnutí dotace
<input type="checkbox"/> Jiný účel zpracování :	

### Základní informace o hodnocené budově

Identifikační údaje budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ) :	Družební č.p. 1323, 1324  363 01 Ostrov
Katastrální území :	Ostrov nad Ohří
Parcelní číslo :	st. 2797, 2798
Datum uvedení do provozu (nebo předpokládané uvedení do provozu) :	
Vlastník nebo stavebník :	Město Ostrov
Adresa :	Jáchymovská č.p. 1  363 01 Ostrov
IČ :	00077526
Telefon :	777 766 096
email :	pcekan@ostrov.cz

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

Geometrické charakteristiky budovy		
Parametr	jednotky	hodnota
Objem budovy V (objem částí budovy s upravovaným vnitřním prostředím vymezený vnějšími povrchy konstrukcí obálky budovy)	[m <sup>3</sup> ]	10 302,6
Celková plocha obálky A (součet vnějších ploch konstrukcí ohraničujících objem budovy V)	[m <sup>2</sup> ]	3 600,3
Objemový faktor tvaru budovy A/V	[m <sup>2</sup> /m <sup>3</sup> ]	0,349
Celková energeticky vztažná plocha A <sub>c</sub>	[m <sup>2</sup> ]	3 679,5

Druhy energie (energonositelé) užívané v budově	
<input type="checkbox"/> Hnědé uhlí	<input type="checkbox"/> Černé uhlí
<input type="checkbox"/> Topný olej	<input type="checkbox"/> Propan - butan / LPG
<input type="checkbox"/> Kusové dřevo, dřevní štěpka	<input type="checkbox"/> Dřevěné peletky
<input type="checkbox"/> Zemní plyn	<input checked="" type="checkbox"/> Elektřina
<input type="checkbox"/> Jiná paliva nebo jiný typ zásobování :	
<input checked="" type="checkbox"/> Soustava zásobování tepelnou energií (dálkové teplo): <u>podíl OZE:</u> <input checked="" type="checkbox"/> do 50% včetně, <input type="checkbox"/> nad 50% do 80%, <input type="checkbox"/> nad 80%	
<input type="checkbox"/> Energie okolního prostředí : <u>účel:</u> <input type="checkbox"/> na vytápění, <input type="checkbox"/> pro přípravu teplé vody, <input type="checkbox"/> na výrobu elektrické energie	
Druhy energie dodávané mimo budovu	
<input type="checkbox"/> Elektřina	<input type="checkbox"/> Teplo <input checked="" type="checkbox"/> Žádné

## Informace o stavebních prvcích a konstrukcích a technických systémech

### A) stavební prvky a konstrukce

a.1) požadavky na součinitel prostupu tepla						
Konstrukce obálky budovy	Plocha $A_j$	Součinitel prostupu tepla			Činitel teplotní redukce $b_j$	Měrná ztráta prostupem tepla $H_{T,j}$
		Vypočtená hodnota $U_j$	Referenční hodnota $U_{N,rq,j}$	Splněno		
	[m <sup>2</sup> ]	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]	(ano/ne)	[-]	[W/K]
SO S1 obvodová	1 215,9	0,77	0,30 / 0,25	-	1,00	940,2
OZ3 210/150	201,6	1,50	1,50 / 1,20	-	1,00	302,4
OZ3 210/150	100,8	1,50	1,50 / 1,20	-	1,00	151,2
OZ2,4 150/150	54,0	1,50	1,50 / 1,20	-	1,00	81,0
OZ2,4 150/150	121,5	1,50	1,50 / 1,20	-	1,00	182,3
DB 90/240	99,4	1,50	1,70 / 1,20	-	1,00	149,0
SO S3 boky lodžii	275,2	0,80	0,30 / 0,25	-	1,00	219,0
SO S2 štítová	591,1	0,66	0,30 / 0,25	-	1,00	390,2
DO1 158/262	8,3	1,70	1,70 / 1,20	-	1,00	14,1
SO S5 obvodová u vchodu dveří	7,6	0,59	0,75 / 0,50	-	1,00	4,5
PDL2 podlaha nad suterénem	455,5	1,98	0,60 / 0,40	-	0,43	387,8
SCH ST střecha stávající a nad výtahem	459,1	0,42	0,24 / 0,16	-	1,00	192,8
PDL3 podlaha nad suterénem lodžie	10,3	0,46	0,75 / 0,50	-	0,43	2,0
Tepelné vazby mezi konstrukcemi	3 600,3	0,100	-	-	1,00	360,0
<b>Celkem</b>	3 600,3					3 376,6

Poznámka

Hodnocení splnění požadavku ve sloupci Splněno je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

a.2) požadavky na průměrný součinitel prostupu tepla			
Zóna	Převažující návrhová vnitřní teplota	Objem zóny	Referenční hodnota průměrného součinitele prostupu tepla zóny
	$\Theta_{i,m,j}$	$V_j$	$U_{em,R,j}$
	[°C]	[m <sup>3</sup> ]	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]
Zóna 2 - BD	20,0	10 302,6	0,53

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	Vypočtená hodnota $U_{em}$ ( $U_{em} = H_T/A$ )	Referenční hodnota $U_{em,R}$ ( $U_{em,R} = \Sigma(V_i \cdot U_{em,R,i})/V$ )	Splněno
	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]	(ano/ne)
	0,938	0,531	NE

**Poznámka**

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

## B) technické systémy

b.1.a) vytápění							
Hodnocená budova / zóna	Typ zdroje	Energono- sitel	Pokrytí díleč potřeby energie na vytá- pění	Jmeno- vitý tepelný výkon	Účinnost výroby energie zdrojem tepla $\eta_{H,gen}$ nebo $COP_{H,gen}$	Účinnost distribu- ce energie na vytápění $\eta_{H,dis}$	Účinnost sdílení energie na vytápění $\eta_{H,em}$
	[-]	[-]	[%]	[kW]	[%]/[-]	[%]	[%]
Referenční budova	x	x	x	x	80,0	85,0	80,0
BD	CZT	CZT do 50% OZE	100,0	0,0	99,0	85,0	88,0

b.1.b) požadavky na účinnost technického systému k vytápění				
Hodnocená budova / zóna	Typ zdroje	Účinnost výroby energie zdrojem tepla $\eta_{H,gen}$ nebo $COP_{H,gen}$	Účinnost výroby energie referenčního zdroje tepla $\eta_{H,gen,rq}$ nebo $COP_{H,gen}$	Požadavek splněn
	[-]	[%]/[-]	[%]/[-]	[ano/ne]
BD	CZT	99,0	80,0	ANO

**Poznámka**

Hodnocení splnění požadavku ve sloupci Splněno je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

b.5.a) příprava teplé vody (TV)								
Hodnocená budova / zóna	Systém přípravy TV v budově	Energono- sitel	Pokrytí dílčí potřeby energie na přípravu teplé vody	Jmenovitý příkon pro ohřev TV	Objem zásobníku TV	Účinnost zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen}$ nebo $COP_{W,gen}$	Měrná tepelná ztráta zásobníku teplé vody $Q_{W,st}$	Měrná tepelná ztráta rozvodů teplé vody $Q_{W,dis}$
	[-]	[-]	[%]	[kW]	[litry]	[%]/[-]	[Wh/(l·den)]	[Wh/(m·den)]
Referenční budova	x	x	x	x	x	85	7	150
CZT	vs	CZT do 50% OZE	100,0	0,0	0	99,0	0,0	23,2

b.5.b) požadavky na účinnost technického systému k přípravě teplé vody				
Hodnocená budova / zóna	Typ systému k přípravě teplé vody	Účinnost zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen}$ nebo $COP_{W,gen}$	Účinnost referenčního zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen,rq}$ nebo $COP_{W,gen}$	Požadavek splněn
	[-]	[%]/[-]	[%]/[-]	[ano/ne]
CZT	vs	99,0	85,0	ANO

**Poznámka**

Hodnocení splnění požadavku ve sloupci Splněno je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

b.6) osvětlení				
Hodnocená budova / zóna	Typ osvětlovací soustavy	Pokrytí dílčí potřeby energie na osvětlení	Celkový elektrický příkon osvětlení budovy	Průměrný měrný příkon pro osvětlení vztahený k osvětlenosti zóny $P_{L,lx}$
	[-]	[%]	[kW]	[W/(m <sup>2</sup> ·lx)]
Referenční budova	x	x	x	0,05
BD	byty	100,0	3,929	0,05
BD	sp	100,0	0,250	0,05
Budova celkem			4,179	



## Energetická náročnost hodnocené budovy

### a) seznam uvažovaných zón a dílčí dodané energie v budově

Hodnocená budova zóna	Vytápění EP <sub>H</sub>	Chlazení EP <sub>C</sub>	Nucené větrání EP <sub>F</sub>		Příprava teplé vody EP <sub>W</sub>	Osvětlení EP <sub>L</sub>	Výroba z OZE nebo kombinované výroby elektřiny a tepla	
			NV1	NV2			OZE I	OZE E
Zóna 2	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>		<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

Nucené větrání : NV1 - bez úpravy vlhčením

NV2 - s úpravou vlhčením

Výroba z OZE : OZE I - pro budovu

OZE E - i dodávku mimo budovu

### b) dílčí dodané energie

	Budova	Potřeba energie	Vypočtená spotřeba energie	Pomocná energie	Dílčí dodaná energie	Měrná dílčí dodaná ener. na celkovou energeticky vztáznou plochu AE
		[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)]
Vytápění	Referenční	118 514	280 298	0	280 298	76,2
	Hodnocená	272 527	368 020	0	368 020	100,0
Chlazení	Referenční	0	0	0	0	0,0
	Hodnocená	0	0	0	0	0,0
Větrání	Referenční			913	913	0,2
	Hodnocená			141	141	0,0
Úprava vzduchu	Referenční			0	0	0,0
	Hodnocená			0	0	0,0
Příprava TV	Referenční	91 541	117 357	0	117 357	31,9
	Hodnocená	91 541	93 749	0	93 749	25,5
Osvětlení	Referenční	12 677	12 677	0	12 677	3,4
	Hodnocená	11 489	11 489	0	11 489	3,1

**c) výroba energie umístěná v budově, na budově nebo na pomocných objektech**

Typ výroby	Využitelnost vyrobené energie	Vyrobená energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
<b>jednotky</b>		[kWh/rok]	[-]	[-]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
Kogenerační jednotka EP <sub>CHP</sub> - teplo	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Kogenerační jednotka EP <sub>CHP</sub> - elektřina	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Fotovoltaické panely EP <sub>PV</sub> - elektřina	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Solární termické systémy Q <sub>H,sc,sys</sub> - teplo	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Jiné	Budova					
	Dodávka mimo budovu					

**d) rozdělení dílčích dodaných energií, celkové primární energie a neobnovitelné primární energie podle energonositelů**

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie/ Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]	[-]	[-]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
Elektřina ze sítě	11 629	3,2	3,0	37 214	34 888
CZT do 50% OZE	461 769	1,1	1,0	507 946	461 769
<b>Celkem</b>	<b>473 399</b>	<b>x</b>	<b>x</b>	<b>545 160</b>	<b>496 658</b>

**e) požadavek na celkovou dodanou energii**

(6)	Referenční budova	[kWh/rok]	411 245,4	Splněno (ano/ne)	NE
(7)	Hodnocená budova		473 398,7		
(8)	Referenční budova	[kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)]	111,8		
(9)	Hodnocená budova		128,7		

**f) požadavek na neobnovitelnou primární energii**

(10)	Referenční budova	[kWh/rok]	478 190,9	Splněno (ano/ne)	NE
(11)	Hodnocená budova		496 657,6		
(12)	Referenční budova	[kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)]	130,0		
(13)	Hodnocená budova		135,0		

**g) primární energie hodnocené budovy**

(14)	Celková primární energie	[kWh/rok]	545 160,4
(15)	Obnovitelná primární energie	[kWh/rok]	48 502,8
(16)	Využití obnovitelných zdrojů energie z hlediska primární energie	[%]	8,9

**Analýza technické, ekonomické a ekologické proveditelnosti alternativních systémů**

**dodávek energie u nových budov a u větší změny dokončených budov**

Posouzení proveditelnosti				
Alternativní systémy	Místní systémy dodávky energie využívající energii z OZE	Kombinovaná výroba elektřiny a tepla	Soustava zásobování tepelnou energií	Tepelné čerpadlo
Technická proveditelnost	Ano	Ne	Ano	Ano
Ekonomická proveditelnost	Ne	Ne	Ano	Ne
Ekologická proveditelnost	Ano	Ne	Ano	Ne
Doporučení k realizaci a zdůvodnění				
Datum vypracování analýzy				
Zpracovatel analýzy	Mgr. Eliška Coufalová			
Energetický posudek	povinnost vypracovat energetický posudek		Ne	
	energetický posudek je součástí analýzy		Ne	
	datum vypracování energetického posudku			
	zpracovatel energetického posudku			

Posouzení vhodnosti doporučených opatření				
Opatření	Stavební prvky a konstrukce budovy	Technické systémy budovy	Obsluha a provoz systémů budovy	Ostatní
Technická vhodnost	Ano	Ne	Ne	Ne
Funkční vhodnost	Ano	Ne	Ne	Ne
Ekonomická vhodnost	Ano	Ne	Ne	Ne
<b>Doporučení k realizaci a zdůvodnění</b>	<p>1) zateplení obvodového pláště nadzemních podlaží kontaktním fasádním zateplovacím systémem. S ohledem na požární předpisy budou na zateplení nadzemních podlaží objektu použity 2 materiály desek - desky z fasádního polystyrénu a fasádní desky z minerálních vláken</p> <p>2) zateplení obvodového pláště suterénu kontaktním fasádním zateplovacím systémem. Obvodový plášť u suterénu bude zateplen částečně (jeho nadzemní část + pruh cca 300 mm pod terénem). Na jeho zateplení s ohledem na požární předpisy budou použity 2 materiály desek - desky z minerálních vláken a u terénu desky z XPS.</p> <p>3) zateplení ploché střechy z vrchní strany Střecha bude zateplena deskami z pěnového polystyrénu + PS deskami s nakaširovaným asfaltovým pásem + bude provedena nová živičná krytina.</p>			
<b>Datum vypracování doporučených opatření</b>	20.4.2017			
<b>Zpracovatel navržených doporučených opatření</b>	investor			
<b>Energetický posudek</b>	energetický posudek je součástí posouzení navržených doporučených opatření		Ne	
	datum vypracování energetického posudku			
	zpracovatel energetického posudku			

### **Závěrečné hodnocení energetického specialisty**

<b>Nová budova nebo budova s téměř nulovou spotřebou energie</b>	
Splňuje požadavek podle §6 odst. 1	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	
<b>Větší změna dokončené budovy nebo jiná změna dokončené budovy</b>	
Splňuje požadavek podle §6 odst.2 písm. a)	NE
Splňuje požadavek podle §6 odst.2 písm. b)	NE
Splňuje požadavek podle §6 odst.2 písm. c)	
Plnění požadavků na energetickou náročnost budovy se nevyžaduje	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	D
<b>Budova užívaná orgánem veřejné moci</b>	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	
<b>Prodej nebo pronájem budovy nebo její části</b>	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	D
<b>Jiný účel zpracování průkazu</b>	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	

### **Identifikační údaje energetického specialisty, který zpracoval průkaz**

Jméno a příjmení	Mgr. Eliška Coufalová
Číslo oprávnění MPO	1249
Podpis energetického specialisty	

### **Evidenční číslo ENEX**

Evidenční číslo ENEX	79087.0
----------------------	---------

### **Datum vypracování průkazu**

Datum vypracování průkazu	21.04.2017
---------------------------	------------

### **Zdroj informací**

Zdroj informací	<a href="http://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis/i-ekis">http://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis/i-ekis</a>
-----------------	---

*Grafický průkaz – stávající stav*

# PRŮKAZ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, a vyhlášky č. 78/2013 Sb., o energetické náročnosti budov

Ulice, číslo: **Družební č.p. 1323, 1324**

PSČ, místo: **363 01 Ostrov**

Typ budovy: **Bytový dům**

Plocha obálky budovy: **3600,30 m<sup>2</sup>**

Objemový faktor tvaru A/V: **0,35 m<sup>2</sup>/m<sup>3</sup>**

Celková energeticky vztažná plocha: **3679,50 m<sup>2</sup>**

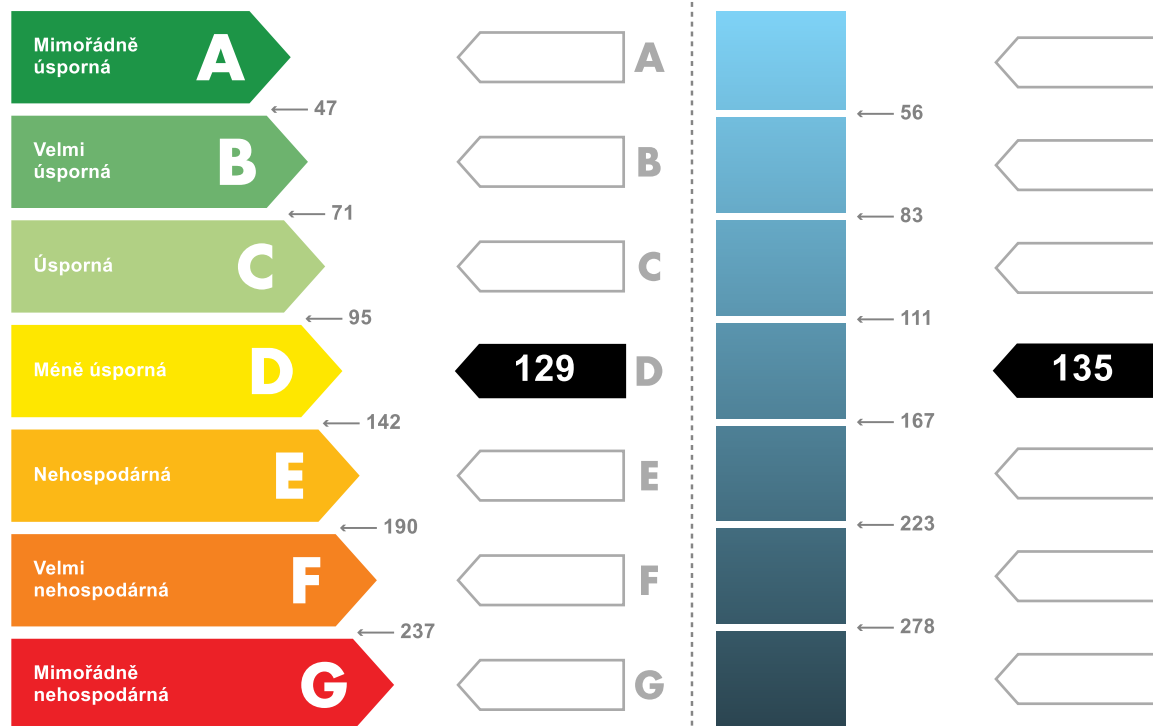


## ENERGETICKÁ NÁROČNOST BUDOVY

**Celková dodaná energie**  
(Energie na vstupu do budovy)

**Neobnovitelná primární energie**  
(Vliv provozu budovy na životní prostředí)

Měrné hodnoty kWh/(m<sup>2</sup>·rok)



**Hodnoty pro celou budovu**  
MWh/rok

**473,4**

**496,7**

## DOPORUČENÁ OPATŘENÍ

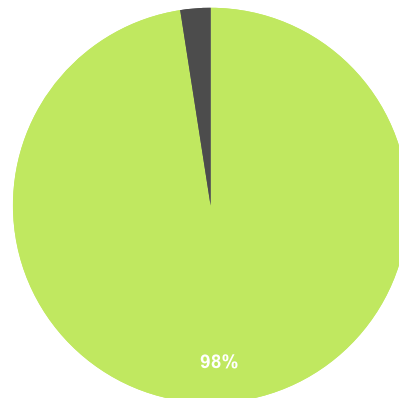
Opatření pro	Stanovena
Vnější stěny:	<input checked="" type="checkbox"/>
Okna a dveře:	<input type="checkbox"/>
Střechu:	<input checked="" type="checkbox"/>
Podlahu:	<input type="checkbox"/>
Vytápění:	<input type="checkbox"/>
Chlazení / klimatizaci:	<input type="checkbox"/>
Větrání:	<input type="checkbox"/>
Přípravu teplé vody:	<input type="checkbox"/>
Osvětlení:	<input type="checkbox"/>
Jiné:	<input type="checkbox"/>

Popis opatření je v protokolu průkazu a vyhodnocení jejich dopadu na energetickou náročnost je znázorněno šipkou

Doporučení

## PODÍL ENERGOONOSITELŮ NA DODANÉ ENERGII

Hodnoty pro celou budovu  
MWh/rok



CZT do 50% OZE - 461,8  
Elektřina ze sítě - 11,6

## UKAZATELE ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

	Obálka budovy	Vytápění	Chlazení	Větrání	Úprava vlhkosti	Teplá voda	Osvětlení
	$U_{em}$ W/(m <sup>2</sup> ·K)	Dílčí dodané energie					
		Měrné hodnoty kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)					
Mimořádně úsporná							
<b>A</b>				0			
<b>B</b>							
<b>C</b>						25	3
<b>D</b>							
<b>E</b>		100					
<b>F</b>	0,94						
<b>G</b>							
Mimořádně ne hospodárná							
<b>Hodnoty pro celou budovu</b> MWh/rok		368,0		0,1		93,7	11,5

Zpracovatel: Mgr. Eliška Coufalová

Kontakt: 777 631 814

info@elprojekty.com

Osvědčení č.: 1249

Vyhotoveno dne: 21.04.2017

Podpis:

## Přehled konstrukcí – stávající stav

<b>SO S1</b>	<b>V1</b>	<b>obvodová</b>
--------------	-----------	-----------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN,20 = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^{\circ}\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,773 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,260	0,00	0,260	1,231	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						1,402	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,773

<b>SO S2</b>	<b>V1</b>	<b>štitová</b>
--------------	-----------	----------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN,20 = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^{\circ}\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,660 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,587	0,00	1,587	0,095	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,260	0,00	0,260	1,231	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						1,667	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,660

<b>SO S3</b>	<b>V1</b>	<b>boky lodžií</b>
--------------	-----------	--------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN,20 = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^{\circ}\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,796 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,587	0,00	1,587	0,095	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	240,00	0,260	0,00	0,260	0,923	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						1,359	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,796



<b>SO S5</b>	<b>V1</b>	<b>obvodová u vchod dveří</b>
--------------	-----------	-------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,592 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	292-016	Ytong P3,3 - 500	Z vr.	240,00	0,140	0,00	0,140	1,710	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						1,881	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,592

<b>SO S6</b>	<b>V1</b>	<b>štítová</b>
--------------	-----------	----------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,745 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,740	0,00	1,740	0,086	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,310	0,00	0,310	1,032	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						1,460	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,745

<b>SO S7</b>	<b>V1</b>	<b>obvodován 1.PP nad terénem</b>
--------------	-----------	-----------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,891 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,310	0,00	0,310	1,032	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						1,204	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,891

<b>SO S6T</b>	<b>V1</b>	<b>štítová suterén zemina</b>
---------------	-----------	-------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,732 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

#### Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,740	0,00	1,740	0,086	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,310	0,00	0,310	1,032	
5	104-021	Malta vápenocement.	Z vr.	10,00	0,970	0,00	0,970	0,010	
6	116-01	Asfaltové pásy a lepenky	Z vr.	4,00	0,210	0,00	0,210	0,019	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub>
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						1,489	0,732

<b>SO S7D</b>	V1	<b>obvodová 1.PP nad terénem pruh 600</b>
---------------	----	---

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel ΔU<sub>tbk</sub> = 0,060 W/(m<sup>2</sup>.K), Vypočítaná hodnota U = 0,891 W/(m<sup>2</sup>.K)

#### Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,310	0,00	0,310	1,032	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub>
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						1,204	0,891

<b>SO S7T</b>	V1	<b>obvodová 1.PP pod terénem</b>
---------------	----	----------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna temperovaného prostoru přilehlá k zemině**

$$UN,20 = 0,85 \quad U_{rec,20} = 0,60 \quad U_{pas,20,h} = 0,45 \quad U_{pas,20,d} = 0,30 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,85 \quad U_{rec} = 0,60 \quad U_{pas,h} = 0,45 \quad U_{pas,d} = 0,30 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel ΔU<sub>tbk</sub> = 0,060 W/(m<sup>2</sup>.K), Vypočítaná hodnota U = 0,778 W/(m<sup>2</sup>.K)

#### Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,260	0,00	0,260	1,231	
3	104-021	Malta vápenocement.	Z vr.	10,00	0,860	0,00	0,860	0,012	
4	116-01	Asfaltové pásy a lepenky	Z vr.	4,00	0,210	0,00	0,210	0,019	
Rse		Odpor při přestupu						0,000	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub>
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						1,393	0,778

<b>SOS1M</b>	V1	<b>obvodová</b>
--------------	----	-----------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN,20 = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel ΔU<sub>tbk</sub> = 0,060 W/(m<sup>2</sup>.K), Vypočítaná hodnota U = 0,773 W/(m<sup>2</sup>.K)

#### Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,260	0,00	0,260	1,231	

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rse		Odpor při přestupu Odpor celkem $R_T$						0,040 1,402	= (1/ $R_T$ )+ $\Delta U_{tbk}$ 0,773

<b>SOS3M</b>	V1	<b>boky lodžii</b>
--------------	----	--------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN,20 = 0,30 \quad U_{rec},20 = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,796 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,587	0,00	1,587	0,095	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	240,00	0,260	0,00	0,260	0,923	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	= (1/ $R_T$ )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem $R_T$						1,359	0,796

<b>SOS5M</b>	V1	<b>obvodová</b>
--------------	----	-----------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec},20 = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,592 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	292-016	Ytong P3,3 - 500	Z vr.	240,00	0,140	0,00	0,140	1,710	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	= (1/ $R_T$ )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem $R_T$						1,881	0,592

<b>PDL1</b>	V1	<b>podlaha suterenu</b>
-------------	----	-------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Podlaha temperovaného prostoru přilehlá k zemině**

$$UN,20 = 0,85 \quad U_{rec},20 = 0,60 \quad U_{pas,20,h} = 0,45 \quad U_{pas,20,d} = 0,30 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,85 \quad U_{rec} = 0,60 \quad U_{pas,h} = 0,45 \quad U_{pas,d} = 0,30 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 4,122 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,170	
1	101-011	Beton hutný	Z vr.	20,00	1,050	0,00	1,050	0,019	
2	101-011	Beton hutný	Z vr.	60,00	1,050	0,00	1,050	0,057	
3	116-02e	Fólie Netex	Z vr.	3,00	0,160	0,00	0,160	0,019	
Rse		Odpor při přestupu						0,000	= (1/ $R_T$ )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem $R_T$						0,246	4,122

<b>PDL2</b>	<b>V1</b>	<b>podlaha nad suterénem</b>
-------------	-----------	------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Podlaha vnitřní z vytápěného k nevytápěnému prostoru**

$$UN_{20} = 0,60 \quad U_{rec,20} = 0,40 \quad U_{pas,20,h} = 0,30 \quad U_{pas,20,d} = 0,20 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^{\circ}\text{C} \quad UN = 0,60 \quad U_{rec} = 0,40 \quad U_{pas,h} = 0,30 \quad U_{pas,d} = 0,20 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 1,985 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,170	
1	130-01	PVC	Z vr.	4,00	0,160	0,00	0,160	0,025	
2	130-11	Polymer-cement	Z vr.	10,00	0,960	0,00	0,960	0,010	
3	101-011	Beton hutný	Z vr.	30,00	1,050	0,00	1,050	0,029	
4	154a-012	Železobet. str. s vlož. PLM*	Z vr.	120,00	1,050	0,00	1,050	0,114	
5	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
Rse		Odpor při přestupu						0,170	
		Odpor celkem $R_T$						0,520	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 1,985

<b>PDL3</b>	<b>V1</b>	<b>podlaha nad suterénem lodžie</b>
-------------	-----------	-------------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Strop vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN_{20} = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^{\circ}\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,460 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,100	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	2,00	0,800	0,00	0,800	0,003	
2	130-11	Polymer-cement	Z vr.	10,00	0,960	0,00	0,960	0,010	
3	107-016	Polystyren pěnový EPS (50)	Z vr.	80,00	0,037	0,00	0,037	2,162	
4	154a-012e	Železobet. str. panel	Z vr.	130,00	1,100	0,00	1,100	0,118	
5	130-04	Sadurit	Z vr.	1,00	0,160	0,00	0,160	0,006	
Rse		Odpor při přestupu						0,100	
		Odpor celkem $R_T$						2,500	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,460

<b>SCH ST</b>	<b>V1</b>	<b>střecha stávající a nad výtahem</b>
---------------	-----------	--

ČSN 73 0540-2:2011: **Střecha plochá a šikmá se sklonem do 45° včetně**

$$UN_{20} = 0,24 \quad U_{rec,20} = 0,16 \quad U_{pas,20,h} = 0,15 \quad U_{pas,20,d} = 0,10 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^{\circ}\text{C} \quad UN = 0,24 \quad U_{rec} = 0,16 \quad U_{pas,h} = 0,15 \quad U_{pas,d} = 0,10 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,420 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,100	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	154a-012e	Železobet. str. panel	Z vr.	150,00	1,100	0,00	1,100	0,136	
3	199-007	čedičová rohož	Z vr.	120,00	0,048	0,00	0,048	2,500	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						2,778	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,420

<b>SCH ZT</b>	<b>V1</b>	<b>střecha zateplená ZS</b>
---------------	-----------	-----------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Střecha plochá a šikmá se sklonem do 45° včetně**

$$UN,20 = \mathbf{0,24} \quad U_{rec,20} = \mathbf{0,16} \quad U_{pas,20,h} = \mathbf{0,15} \quad U_{pas,20,d} = \mathbf{0,10} \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = \mathbf{20} \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = \mathbf{0,24} \quad U_{rec} = \mathbf{0,16} \quad U_{pas,h} = \mathbf{0,15} \quad U_{pas,d} = \mathbf{0,10} \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = \mathbf{0,020} \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = \mathbf{0,117} \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,100	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	154a-012e	Železobet. str. panel	Z vr.	150,00	1,100	0,00	1,100	0,136	
3	199-007	čedičová rohož	Z vr.	120,00	0,048	0,00	0,048	2,500	
4	163-01	Vz. - tok zdola nahoru	Z vr.	300,00		0,00		0,160	
5	109-021	Dřevo měkké kolmo k vláknům	Z vr.	24,00	0,180	0,00	0,180	0,133	
6	141-22	IPA	Z vr.	5,10	0,210	0,00	0,210	0,024	
7	141-22e	IPA	Z vr.	5,10	0,210	0,00	0,210	0,024	
8	141-11	Bitagit	Z vr.	3,50	0,210	0,00	0,210	0,017	
9	116-01	Asfaltové pásy a lepenky	Z vr.	4,00	0,210	0,00	0,210	0,019	
10	227-212	POLYDEK EPS 150	Z vr.	130,00	0,035	0,04	0,036	3,571	
11	227-212	POLYDEK EPS 150	Z vr.	130,00	0,035	0,04	0,036	3,571	
12	228b-040	ELASTEK 40 COMBI	Z vr.	4,40	0,210	0,00	0,210	0,021	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						10,319	= (1/R <sub>T</sub> ) + ΔU <sub>tbk</sub> 0,117

Stanovení hodnoty Z<sub>TM</sub>

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
10	POLYDEK EPS 150	0,035		0,02	0,02	0,00	0,04
11	POLYDEK EPS 150	0,035		0,02	0,02	0,00	0,04

## 1. Výplně otvorů z vytápěného prostoru do venkovního prostředí

ČSN 73 0540-2:2011: **Výplň otvoru ve vnější stěně a strmé střeše, z vytápěného prostoru do venkovního prostředí, kromě dveří**

$$UN,20 = \mathbf{1,50} \quad U_{rec,20} = \mathbf{1,20} \quad U_{pas,20,h} = \mathbf{0,80} \quad U_{pas,20,d} = \mathbf{0,60} \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = \mathbf{20} \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = \mathbf{1,50} \quad U_{rec} = \mathbf{1,20} \quad U_{pas,h} = \mathbf{0,80} \quad U_{pas,d} = \mathbf{0,60} \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

OK	Popis	Var	ZZ	U W/(m <sup>2</sup> .K)	X m	Y m	i <sub>LV</sub>	g	FF %
OZ1	80/50	V1	0	1,500	0,80	0,50	1,000	0,67	30,0
OZ3	210/150	V1	0	1,500	2,10	1,50	1,000	0,67	30,0
OZ2,4	150/150	V1	0	1,500	1,50	1,50	1,000	0,67	30,0

ČSN 73 0540-2:2011: **Dveřní výplň otvoru z vytápěného prostoru do venkovního prostředí (včetně rámu)**

$$UN,20 = \mathbf{1,70} \quad U_{rec,20} = \mathbf{1,20} \quad U_{pas,20,h} = \mathbf{0,90} \quad U_{pas,20,d} = \mathbf{0,00} \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = \mathbf{20} \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = \mathbf{1,70} \quad U_{rec} = \mathbf{1,20} \quad U_{pas,h} = \mathbf{0,90} \quad U_{pas,d} = \mathbf{0,00} \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

OK	Popis	Var	ZZ	U W/(m <sup>2</sup> .K)	X m	Y m	i <sub>LV</sub>	g	FF %
DO1	158/262	V1	0	1,700	1,58	2,62	1,000	0,67	50,0
DB	90/240	V1	0	1,500	0,90	2,40	1,000	0,67	11,9

## Protokol průkazu - návrhový stav

Protokol průkazu zpracovaný podle vyhlášky č.78/2013 Sb.

### Účel zpracování průkazu

<input type="checkbox"/> Nová budova	<input type="checkbox"/> Budova užívaná orgánem veřejné moci
<input type="checkbox"/> Prodej budovy nebo její části	<input type="checkbox"/> Pronájem budovy nebo její části
<input checked="" type="checkbox"/> Větší změna dokončené budovy	<input type="checkbox"/> Žádost o poskytnutí dotace
<input type="checkbox"/> Jiný účel zpracování :	

### Základní informace o hodnocené budově

Identifikační údaje budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ) :	Družební č.p. 1323, 1324  363 01 Ostrov
Katastrální území :	Ostrov
Parcelní číslo :	2797, 2798
Datum uvedení do provozu (nebo předpokládané uvedení do provozu) :	1980
Vlastník nebo stavebník :	Město Ostrov
Adresa :	Jáchymovská 1  363 01 Ostrov
IČ :	00077526
Telefon :	777 766 096
email :	pcekan@ostrov.cz

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

Geometrické charakteristiky budovy		
Parametr	jednotky	hodnota
Objem budovy V (objem částí budovy s upravovaným vnitřním prostředím vymezený vnějšími povrchy konstrukcí obálky budovy)	[m <sup>3</sup> ]	10 622,1
Celková plocha obálky A (součet vnějších ploch konstrukcí ohraničujících objem budovy V)	[m <sup>2</sup> ]	3 618,0
Objemový faktor tvaru budovy A/V	[m <sup>2</sup> /m <sup>3</sup> ]	0,341
Celková energeticky vztažná plocha A <sub>c</sub>	[m <sup>2</sup> ]	3 793,6

Druhy energie (energonositelé) užívané v budově	
<input type="checkbox"/> Hnědé uhlí	<input type="checkbox"/> Černé uhlí
<input type="checkbox"/> Topný olej	<input type="checkbox"/> Propan - butan / LPG
<input type="checkbox"/> Kusové dřevo, dřevní štěpka	<input type="checkbox"/> Dřevěné peletky
<input type="checkbox"/> Zemní plyn	<input checked="" type="checkbox"/> Elektřina
<input type="checkbox"/> Jiná paliva nebo jiný typ zásobování :	
<input checked="" type="checkbox"/> Soustava zásobování tepelnou energií (dálkové teplo): <u>podíl OZE:</u> <input checked="" type="checkbox"/> do 50% včetně, <input type="checkbox"/> nad 50% do 80%, <input type="checkbox"/> nad 80%	
<input type="checkbox"/> Energie okolního prostředí : <u>účel:</u> <input type="checkbox"/> na vytápění, <input type="checkbox"/> pro přípravu teplé vody, <input type="checkbox"/> na výrobu elektrické energie	
Druhy energie dodávané mimo budovu	
<input type="checkbox"/> Elektřina	<input type="checkbox"/> Teplo <input checked="" type="checkbox"/> Žádné

## Informace o stavebních prvcích a konstrukcích a technických systémech

### A) stavební prvky a konstrukce

a.1) požadavky na součinitel prostupu tepla						
Konstrukce obálky budovy	Plocha $A_j$	Součinitel prostupu tepla			Činitel teplotní redukce $b_j$	Měrná ztráta prostupem tepla $H_{T,j}$
		Vypočtená hodnota $U_j$	Referenční hodnota $U_{N,rq,j}$	Splněno		
	[m <sup>2</sup> ]	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]	(ano/ne)	[-]	[W/K]
SO S1 F1	894,2	0,21	0,30 / 0,25	-	1,00	183,7
OZ3 210/150	201,6	1,50	1,50 / 1,20	-	1,00	302,4
OZ3 210/150	100,8	1,50	1,50 / 1,20	-	1,00	151,2
OZ2,4 150/150	54,0	1,50	1,50 / 1,20	-	1,00	81,0
OZ2,4 150/150	121,5	1,50	1,50 / 1,20	-	1,00	182,3
DB 90/240	99,4	1,50	1,70 / 1,20	-	1,00	149,0
SO S3 F1	226,1	0,21	0,30 / 0,25	-	1,00	47,0
SO S2 F1	591,1	0,20	0,30 / 0,25	-	1,00	115,5
DO1 158/262	8,3	1,70	1,70 / 1,20	-	1,00	14,1
SO S5 F1	6,3	0,19	0,75 / 0,50	-	1,00	1,2
SOS1M F1M	321,7	0,20	0,30 / 0,25	-	1,00	63,3
SOS3M F1M	49,1	0,20	0,30 / 0,25	-	1,00	9,8
SOS5M F1M	1,4	0,18	0,75 / 0,50	-	1,00	0,2
SCH ZT střecha zateplená ZS	473,4	0,10	0,24 / 0,16	-	1,00	45,9
PDL2 podlaha nad suterénem	469,2	1,98	0,60 / 0,40	-	0,37	349,2
Tepelné vazby mezi konstrukcemi	3 618,0	0,020	-	-	1,00	72,4
<b>Celkem</b>	3 618,0					1 768,1

Poznámka

Hodnocení splnění požadavku ve sloupci Splněno je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

a.2) požadavky na průměrný součinitel prostupu tepla			
Zóna	Převažující návrhová vnitřní teplota	Objem zóny	Referenční hodnota průměrného součinitele prostupu tepla zóny
	$\Theta_{i,m,j}$	$V_j$	$U_{em,R,j}$
	[°C]	[m <sup>3</sup> ]	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]
Zóna 2 - BD	20,0	10 622,1	0,53



Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	Vypočtená hodnota $U_{em}$ ( $U_{em} = H_T/A$ )	Referenční hodnota $U_{em,R}$ ( $U_{em,R} = \Sigma(V_i \cdot U_{em,R,i})/V$ )	Splněno
	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]	[W/(m <sup>2</sup> ·K)]	(ano/ne)
	0,489	0,526	ANO

**Poznámka**

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

## B) technické systémy

b.1.a) vytápění							
Hodnocená budova / zóna	Typ zdroje	Energono- sitel	Pokrytí díleč potřeby energie na vytá- pění	Jmeno- vitý tepelný výkon	Účinnost výroby energie zdrojem tepla $\eta_{H,gen}$ nebo $COP_{H,gen}$	Účinnost distribu- ce energie na vytápění $\eta_{H,dis}$	Účinnost sdílení energie na vytápění $\eta_{H,em}$
	[-]	[-]	[%]	[kW]	[%]/[-]	[%]	[%]
Referenční budova	x	x	x	x	80,0	85,0	80,0
BD	CZT	CZT do 50% OZE	100,0	0,0	99,0	85,0	88,0

b.1.b) požadavky na účinnost technického systému k vytápění				
Hodnocená budova / zóna	Typ zdroje	Účinnost výroby energie zdrojem tepla $\eta_{H,gen}$ nebo $COP_{H,gen}$	Účinnost výroby energie referenčního zdroje tepla $\eta_{H,gen,rq}$ nebo $COP_{H,gen}$	Požadavek splněn
	[-]	[%]/[-]	[%]/[-]	[ano/ne]
BD	CZT	99,0	80,0	ANO

**Poznámka**

Hodnocení splnění požadavku ve sloupci Splněno je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

b.5.a) příprava teplé vody (TV)								
Hodnocená budova / zóna	Systém přípravy TV v budově	Ergo-nositel	Pokrytí dílčí potřeby energie na přípravu teplé vody	Jmenovitý příkon pro ohřev TV	Objem zásobníku TV	Účinnost zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen}$ nebo $COP_{W,gen}$	Měrná tepelná ztráta zásobníku teplé vody $Q_{W,st}$	Měrná tepelná ztráta rozvodů teplé vody $Q_{W,dis}$
	[-]	[-]	[%]	[kW]	[litry]	[%]/[-]	[Wh/(l·den)]	[Wh/(m·den)]
Referenční budova	x	x	x	x	x	85	7	150
CZT	vs	CZT do 50% OZE	100,0	0,0	0	99,0	0,0	23,2

b.5.b) požadavky na účinnost technického systému k přípravě teplé vody				
Hodnocená budova / zóna	Typ systému k přípravě teplé vody	Účinnost zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen}$ nebo $COP_{W,gen}$	Účinnost referenčního zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen,rq}$ nebo $COP_{W,gen}$	Požadavek splněn
	[-]	[%]/[-]	[%]/[-]	[ano/ne]
CZT	vs	99,0	85,0	ANO

**Poznámka**

Hodnocení splnění požadavku ve sloupci Splněno je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

b.6) osvětlení				
Hodnocená budova / zóna	Typ osvětlovací soustavy	Pokrytí dílčí potřeby energie na osvětlení	Celkový elektrický příkon osvětlení budovy	Průměrný měrný příkon pro osvětlení vztahený k osvětlenosti zóny $P_{L,lx}$
	[-]	[%]	[kW]	[W/(m <sup>2</sup> ·lx)]
Referenční budova	x	x	x	0,05
BD	byty	100,0	4,018	0,05
BD	SP	100,0	0,250	0,05
Budova celkem			4,268	

## **Energetická náročnost hodnocené budovy**

### **a) seznam uvažovaných zón a dílčí dodané energie v budově**

Hodnocená budova zóna	Vytápění EP <sub>H</sub>	Chlazení EP <sub>C</sub>	Nucené větrání EP <sub>F</sub>		Příprava teplé vody EP <sub>W</sub>	Osvětlení EP <sub>L</sub>	Výroba z OZE nebo kombinované výroby elektřiny a tepla	
			NV1	NV2			OZE I	OZE E
Zóna 2	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>		<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

Nucené větrání : NV1 - bez úpravy vlhčením

NV2 - s úpravou vlhčením

Výroba z OZE : OZE I - pro budovu

OZE E - i dodávku mimo budovu

### **b) dílčí dodané energie**

	Budova	Potřeba energie	Vypočtená spotřeba energie	Pomocná energie	Dílčí dodaná energie	Měrná dílčí dodaná ener. na celkovou energeticky vztažnou plochu AE
		[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)]
Vytápění	Referenční	124 473	291 207	0	291 207	76,8
	Hodnocená	133 476	180 247	0	180 247	47,5
Chlazení	Referenční	0	0	0	0	0,0
	Hodnocená	0	0	0	0	0,0
Větrání	Referenční			913	913	0,2
	Hodnocená			141	141	0,0
Úprava vzduchu	Referenční			0	0	0,0
	Hodnocená			0	0	0,0
Příprava TV	Referenční	91 541	117 357	0	117 357	30,9
	Hodnocená	91 541	93 749	0	93 749	24,7
Osvětlení	Referenční	12 677	12 677	0	12 677	3,3
	Hodnocená	11 738	11 738	0	11 738	3,1

**c) výroba energie umístěná v budově, na budově nebo na pomocných objektech**

Typ výroby	Využitelnost vyrobené energie	Vyrobená energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
jednotky		[kWh/rok]	[-]	[-]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
Kogenerační jednotka EP <sub>CHP</sub> - teplo	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Kogenerační jednotka EP <sub>CHP</sub> - elektřina	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Fotovoltaické panely EP <sub>PV</sub> - elektřina	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Solární termické systémy Q <sub>H,sc,sys</sub> - teplo	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Jiné	Budova					
	Dodávka mimo budovu					

**d) rozdělení dílčích dodaných energií, celkové primární energie a neobnovitelné primární energie podle energonositelů**

Energonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie/ Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]	[-]	[-]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
Elektřina ze sítě	11 879	3,2	3,0	38 013	35 638
CZT do 50% OZE	273 996	1,1	1,0	301 395	273 996
<b>Celkem</b>	<b>285 875</b>	<b>x</b>	<b>x</b>	<b>339 409</b>	<b>309 633</b>

**e) požadavek na celkovou dodanou energii**

(6)	Referenční budova	[kWh/rok]	422 154,2	Splněno (ano/ne)	ANO
(7)	Hodnocená budova		285 874,9		
(8)	Referenční budova	[kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)]	111,3		
(9)	Hodnocená budova		75,4		

**f) požadavek na neobnovitelnou primární energii**

(10)	Referenční budova	[kWh/rok]	490 190,6	Splněno (ano/ne)	ANO
(11)	Hodnocená budova		309 633,3		
(12)	Referenční budova	[kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)]	129,2		
(13)	Hodnocená budova		81,6		

**g) primární energie hodnocené budovy**

(14)	Celková primární energie	[kWh/rok]	339 408,7
(15)	Obnovitelná primární energie	[kWh/rok]	29 775,4
(16)	Využití obnovitelných zdrojů energie z hlediska primární energie	[%]	8,8

**Analýza technické, ekonomické a ekologické proveditelnosti alternativních systémů**

**dodávek energie u nových budov a u větší změny dokončených budov**

Posouzení proveditelnosti				
Alternativní systémy	Místní systémy dodávky energie využívající energii z OZE	Kombinovaná výroba elektřiny a tepla	Soustava zásobování tepelnou energií	Tepelné čerpadlo
Technická proveditelnost	Ano	Ne	Ano	Ano
Ekonomická proveditelnost	Ne	Ne	Ano	Ne
Ekologická proveditelnost	Ano	Ne	Ano	Ne
Doporučení k realizaci a zdůvodnění				
Datum vypracování analýzy				
Zpracovatel analýzy	Mgr. Eliška Coufalová			
Energetický posudek	povinnost vypracovat energetický posudek		Ne	
	energetický posudek je součástí analýzy		Ne	
	datum vypracování energetického posudku			
	zpracovatel energetického posudku			

**Stanovení doporučených opatření  
pro snížení energetické náročnosti budovy**

Popis opatření			
	Předpokládaná dodaná energie	Předpokládaná úspora celkové dodané energie	Předpokládaná úspora celkové neobnovitelné primární energie
	[MWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
<u>Stavební prvky a konstrukce budovy:</u>			
zateplení fasády a střechy	-	195100	187100
	-	0	0
	-	0	0
	-	0	0
	-	0	0
	-	0	0
<u>Technické systémy budovy:</u>			
vytápění			
	0,0	0	0
chlazení			
	0,0	0	0
větrání			
	0,0	0	0
úprava vlhkosti vzduchu			
	0,0	0	0
příprava teplé vody			
	0,0	0	0
osvětlení			
	0,0	0	0
<u>Obsluha a provoz systémů budovy:</u>			
	-	0	0
<u>Ostatní</u>			
	-	0	0
	-	0	0
	-	0	0
	-	0	0
<u>Celkem</u>	0	195100	187100

Posouzení vhodnosti doporučených opatření				
Opatření	Stavební prvky a konstrukce budovy	Technické systémy budovy	Obsluha a provoz systémů budovy	Ostatní
Technická vhodnost	Ano	Ne	Ne	Ne
Funkční vhodnost	Ano	Ne	Ne	Ne
Ekonomická vhodnost	Ano	Ne	Ne	Ne
<b>Doporučení k realizaci a zdůvodnění</b>	<p>Obvodové stěny 1. NP - 8. NP budou zatepleny kontaktní fasádním zateplovacím systémem Baumit Pro. Lepení desek musí odpovídat platnému technologickému předpisu výrobce systému i platným normovým požadavkům na lepení Etics.</p> <p>V běžné ploše budou použity fasádní desky Baumit EPS-F tl. 140 mm</p> <p>V pruzích v. 500 mm nad otvory (spodek pruhu bude přímo od nadpraží nebo max. 150 mm nad nadpražím) budou na zateplení průčelí použity fasádní minerální desky s podélnými vlákny tl. 140 mm.</p> <p>a) v běžné ploše suterénu budou použity fasádní minerální desky s podélnými vlákny tl. 80 mm.</p> <p>b) spodní pruh v. 600 mm (z toho 300 mm nad terénem a 300 mm pod terénem) bude zateplen fasádními deskami XPS tl. 80 mm.</p> <p>Zateplení střechy bude po celé ploše střechy zhotoveno z desek z pěnového polystyrénu EPS 150 s nakaširovaným asfaltovým izolačním pásem = z desek POLYDEK EPS 150 G200S40 tl. 260 mm</p> <p>OK Popis U W/(m2.K)</p> <p>SO S1 F1 0,205</p> <p>SO S3 F1 0,208</p> <p>SO S2 F1 0,195</p> <p>SO S5 F1 0,187</p> <p>SOS1M F1M 0,197</p> <p>SOS3M F1M 0,199</p> <p>SOS5M F1M 0,180</p> <p>SCH ZT střecha zateplená ZS 0,097</p>			
<b>Datum vypracování doporučených opatření</b>	20.4.2017			
<b>Zpracovatel navržených doporučených opatření</b>	investor			
<b>Energetický posudek</b>	energetický posudek je součástí posouzení navržených doporučených opatření		Ne	
	datum vypracování energetického posudku			
	zpracovatel energetického posudku			

## **Závěrečné hodnocení energetického specialisty**

<b>Nová budova nebo budova s téměř nulovou spotřebou energie</b>	
Splňuje požadavek podle §6 odst. 1	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	
<b>Větší změna dokončené budovy nebo jiná změna dokončené budovy</b>	
Splňuje požadavek podle §6 odst.2 písm. a)	ANO
Splňuje požadavek podle §6 odst.2 písm. b)	ANO
Splňuje požadavek podle §6 odst.2 písm. c)	
Plnění požadavků na energetickou náročnost budovy se nevyžaduje	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	C
<b>Budova užívaná orgánem veřejné moci</b>	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	
<b>Prodej nebo pronájem budovy nebo její části</b>	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	
<b>Jiný účel zpracování průkazu</b>	
Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	

## **Identifikační údaje energetického specialisty, který zpracoval průkaz**

Jméno a příjmení	Mgr. Eliška Coufalová
Číslo oprávnění MPO	1249
Podpis energetického specialisty	

## **Evidenční číslo ENEX**

Evidenční číslo ENEX	79087.0
----------------------	---------

## **Datum vypracování průkazu**

Datum vypracování průkazu	21.04.2017
---------------------------	------------

## **Zdroj informací**

Zdroj informací	<a href="http://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis/i-ekis">http://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis/i-ekis</a>
-----------------	---



Grafický průkaz – návrhový stav

# PRŮKAZ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, a vyhlášky č. 78/2013 Sb., o energetické náročnosti budov

Ulice, číslo: **Družební č.p. 1323, 1324**

PSČ, místo: **363 01 Ostrov**

Typ budovy: **Bytový dům**

Plocha obálky budovy: **3618,03 m<sup>2</sup>**

Objemový faktor tvaru A/V: **0,34 m<sup>2</sup>/m<sup>3</sup>**

Celková energeticky vztažná plocha: **3793,60 m<sup>2</sup>**



## ENERGETICKÁ NÁROČNOST BUDOVY

**Celková dodaná energie**  
(Energie na vstupu do budovy)

**Neobnovitelná primární energie**  
(Vliv provozu budovy na životní prostředí)

Měrné hodnoty kWh/(m<sup>2</sup>·rok)

Mimořádně úsporná **A**

← 47

**A**

Velmi úsporná **B**

← 71

**B**

Úsporná **C**

← 95

**75** **C**

Méně úsporná **D**

← 142

**D**

Nehospodárná **E**

← 190

**E**

Velmi nehospodárná **F**

← 237

**F**

Mimořádně nehospodárná **G**

**G**

← 56

← 83

**82**

← 111

← 167

← 222

← 278

Hodnoty pro celou budovu  
MWh/rok

**285,9**

**309,6**

## DOPORUČENÁ OPATŘENÍ

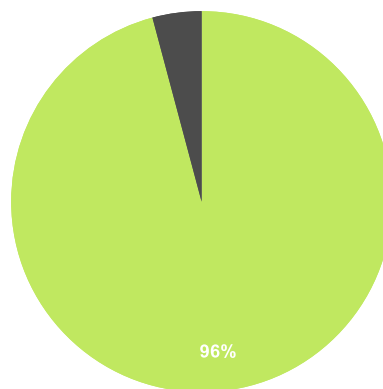
Opatření pro	Stanovena
Vnější stěny:	<input checked="" type="checkbox"/>
Okna a dveře:	<input type="checkbox"/>
Střechu:	<input checked="" type="checkbox"/>
Podlahu:	<input type="checkbox"/>
Vytápění:	<input type="checkbox"/>
Chlazení / klimatizaci:	<input type="checkbox"/>
Větrání:	<input type="checkbox"/>
Přípravu teplé vody:	<input type="checkbox"/>
Osvětlení:	<input type="checkbox"/>
Jiné:	<input type="checkbox"/>

Popis opatření je v protokolu průkazu a vyhodnocení jejich dopadu na energetickou náročnost je znázorněno šipkou

Doporučení

## PODÍL ENERGO NOSITELŮ NA DODANÉ ENERGII

Hodnoty pro celou budovu  
MWh/rok



CZT do 50% OZE - 274,0  
Elektřina ze sítě - 11,9

## UKAZATELE ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

	Obálka budovy	Vytápění	Chlazení	Větrání	Úprava vlhkosti	Teplá voda	Osvětlení
	$U_{em}$ W/(m <sup>2</sup> ·K)	Dílčí dodané energie					
		Měrné hodnoty kWh/(m <sup>2</sup> ·rok)					
Mimořádně úsporná							
A				0			
B							
C		48				25	3
D	0,49						
E							
F							
G							
Mimořádně nevhodná							
Hodnoty pro celou budovu MWh/rok		180,2		0,1		93,7	11,7

Zpracovatel: Mgr. Eliška Coufalová  
Kontakt: 777 631 814  
info@elprojekty.com

Osvědčení č.: 1249  
Vyhотовeno dne: 21.04.2017  
Podpis:

## Přehled konstrukcí – návrhový stav

<b>SO S1</b>	<b>V1</b>	<b>F1</b>
--------------	-----------	-----------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN,20 = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,205 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,260	0,00	0,260	1,231	
3	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
4	427-032	fasádní deska - EPS-F	Z vr.	140,00	0,039	0,04	0,041	3,452	
5	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
6	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						4,867	= (1/R <sub>T</sub> ) + $\Delta U_{tbk}$ 0,205

Stanovení hodnoty Z<sub>TM</sub>

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
4	fasádní deska - EPS-F	0,039		0,02	0,02	0,00	0,04

<b>SO S2</b>	<b>V1</b>	<b>F1</b>
--------------	-----------	-----------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN,20 = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,195 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,888	0,00	1,888	0,079	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,260	0,00	0,260	1,231	
5	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
6	427-032	fasádní deska - EPS-F	Z vr.	140,00	0,039	0,04	0,041	3,452	
7	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
8	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						5,117	= (1/R <sub>T</sub> ) + $\Delta U_{tbk}$ 0,195

Stanovení hodnoty Z<sub>TM</sub>

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
6	fasádní deska - EPS-F	0,039		0,02	0,02	0,00	0,04

<b>SO S3</b>	<b>V1</b>	<b>F1</b>
--------------	-----------	-----------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN,20 = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,208 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,888	0,00	1,888	0,079	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	240,00	0,260	0,00	0,260	0,923	
5	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
6	427-032	fasádní deska - EPS-F	Z vr.	140,00	0,039	0,04	0,041	3,452	
7	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
8	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						4,809	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,208

Stanovení hodnoty Z<sub>TM</sub>

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
6	fasádní deska - EPS-F	0,039		0,02	0,02	0,00	0,04

<b>SO S5</b>	<b>V1</b>	<b>F1</b>
--------------	-----------	-----------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,187 \text{ W/(m}^2\cdot\text{K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	292-016	Ytong P3,3 - 500	Z vr.	240,00	0,140	0,00	0,140	1,710	
3	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
4	427-032	fasádní deska - EPS-F	Z vr.	140,00	0,039	0,04	0,041	3,452	
5	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
6	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						5,346	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,187

Stanovení hodnoty Z<sub>TM</sub>

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
4	fasádní deska - EPS-F	0,039		0,02	0,02	0,00	0,04

<b>SO S6</b>	<b>V1</b>	<b>F1</b>
--------------	-----------	-----------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,272 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,740	0,00	1,740	0,086	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,310	0,00	0,310	1,032	
5	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
6	427-106	fasádní desky - XPS-R	Z vr.	80,00	0,035	0,04	0,036	2,198	
7	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
8	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						3,671	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub> 0,272

Stanovení hodnoty Z<sub>TM</sub>

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
6	fasádní desky - XPS-R	0,035		0,02	0,02	0,00	0,04

<b>SO S7</b>	<b>V1</b>	<b>F2M</b>
--------------	-----------	------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,317 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,310	0,00	0,310	1,032	
3	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
4	427-207	minerální FD-podélná vlákna	Z vr.	80,00	0,039	0,06	0,041	1,935	
5	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
6	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						3,152	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub> 0,317

Stanovení hodnoty Z<sub>TM</sub>

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
4	minerální FD-podélná vlákna	0,039		0,04	0,02	0,00	0,06

<b>SO S6T</b>	<b>V1</b>	<b>štitová suterén zemina</b>
---------------	-----------	-------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ } ^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,732 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,740	0,00	1,740	0,086	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,310	0,00	0,310	1,032	
5	104-021	Malta vápenocement.	Z vr.	10,00	0,970	0,00	0,970	0,010	
6	116-01	Asfaltové pásy a lepenky	Z vr.	4,00	0,210	0,00	0,210	0,019	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						1,489	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,732

<b>SO S7D</b>	<b>V1</b>	<b>F2D</b>
---------------	-----------	------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ } ^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,293 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,310	0,00	0,310	1,032	
3	427-001	StarContact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
4	427-106	fasádní desky - XPS-R	Z vr.	80,00	0,035	0,04	0,036	2,198	
5	427-001	StarContact	Z vr.	4,00	0,800	0,00	0,800	0,005	
6	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem $R_T$						3,417	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,293

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	$Z_{TM}$ Vlhkost	$Z_{TM}$ Kotvení	$Z_{TM}$ Nehomogenní vrstvy	$Z_{TM}$ Celkem
4	fasádní desky - XPS-R	0,035		0,02	0,02	0,00	0,04

<b>SO S7T</b>	<b>V1</b>	<b>obvodová 1.PP pod terénem</b>
---------------	-----------	----------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna temperovaného prostoru přilehlá k zemině**

$$UN,20 = 0,85 \quad U_{rec,20} = 0,60 \quad U_{pas,20,h} = 0,45 \quad U_{pas,20,d} = 0,30 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ } ^\circ\text{C} \quad UN = 0,85 \quad U_{rec} = 0,60 \quad U_{pas,h} = 0,45 \quad U_{pas,d} = 0,30 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,778 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,260	0,00	0,260	1,231	

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
3	104-021	Malta vápenocement.	Z vr.	10,00	0,860	0,00	0,860	0,012	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub> 0,778
4	116-01	Asfaltové pásy a lepenky	Z vr.	4,00	0,210	0,00	0,210	0,019	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,000	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						1,393	

<b>SOS1M</b>	<b>V1</b>	<b>F1M</b>
--------------	-----------	------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN_{20} = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ } ^\circ\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel ΔU<sub>tbk</sub> = 0,000 W/(m<sup>2</sup>.K), Vypočítaná hodnota U = 0,197 W/(m<sup>2</sup>.K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub> 0,197
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	320,00	0,260	0,00	0,260	1,231	
3	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
4	633b-059	Isover TF PROFI	Z vr.	140,00	0,036	0,06	0,038	3,669	
5	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
6	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub> 0,197
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						5,084	

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
4	Isover TF PROFI	0,036		0,04	0,02	0,00	0,06

<b>SOS3M</b>	<b>V1</b>	<b>F1M</b>
--------------	-----------	------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (těžká)**

$$UN_{20} = 0,30 \quad U_{rec,20} = 0,25 \quad U_{pas,20,h} = 0,18 \quad U_{pas,20,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ } ^\circ\text{C} \quad UN = 0,30 \quad U_{rec} = 0,25 \quad U_{pas,h} = 0,18 \quad U_{pas,d} = 0,12 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel ΔU<sub>tbk</sub> = 0,000 W/(m<sup>2</sup>.K), Vypočítaná hodnota U = 0,199 W/(m<sup>2</sup>.K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub> 0,199
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	101-023	Železobeton (2500)	Z vr.	150,00	1,888	0,00	1,888	0,079	
3	163-02	Vz. - svislá	Z vr.	15,00		0,00		0,170	
4	102-032	Beton z keramzitu (800)	Z vr.	240,00	0,260	0,00	0,260	0,923	
5	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
6	633b-059	Isover TF PROFI	Z vr.	140,00	0,036	0,06	0,038	3,669	
7	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
8	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	= (1/R <sub>T</sub> )+ΔU <sub>tbk</sub> 0,199
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						5,026	

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
6	Isover TF PROFI	0,036		0,04	0,02	0,00	0,06

<b>SOS5M</b>	<b>V1</b>	<b>F1M</b>
--------------	-----------	------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 0,180 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,130	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	292-016	Ytong P3,3 - 500	Z vr.	240,00	0,140	0,00	0,140	1,710	
3	427-002	Pro Contact	Z vr.	5,00	0,800	0,00	0,800	0,006	
4	633b-059	Isover TF PROFI	Z vr.	140,00	0,036	0,06	0,038	3,669	
5	432-007e	vyztužený potěr Pro Contact	Z vr.	4,00	1,400	0,00	1,400	0,003	
6	430-004	NanoporTop omítka	Z vr.	3,00	0,700	0,00	0,700	0,004	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						5,563	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 0,180

Stanovení hodnoty Z<sub>TM</sub>

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	Z <sub>TM</sub> Vlhkost	Z <sub>TM</sub> Kotvení	Z <sub>TM</sub> Nehomogenní vrstvy	Z <sub>TM</sub> Celkem
4	Isover TF PROFI	0,036		0,04	0,02	0,00	0,06

<b>PDL1</b>	<b>V1</b>	<b>podlaha suterenu</b>
-------------	-----------	-------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Podlaha temperovaného prostoru přilehlá k zemině**

$$UN,20 = 0,85 \quad U_{rec,20} = 0,60 \quad U_{pas,20,h} = 0,45 \quad U_{pas,20,d} = 0,30 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,85 \quad U_{rec} = 0,60 \quad U_{pas,h} = 0,45 \quad U_{pas,d} = 0,30 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 4,122 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,170	
1	101-011	Beton hutný	Z vr.	20,00	1,050	0,00	1,050	0,019	
2	101-011	Beton hutný	Z vr.	60,00	1,050	0,00	1,050	0,057	
3	116-02e	Fólie Netex	Z vr.	3,00	0,160	0,00	0,160	0,019	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,000	
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						0,246	$= (1/R_T) + \Delta U_{tbk}$ 4,122

<b>PDL2</b>	<b>V1</b>	<b>podlaha nad suterenem</b>
-------------	-----------	------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Podlaha vnitřní z vytápěného k nevytápěnému prostoru**

$$UN,20 = 0,60 \quad U_{rec,20} = 0,40 \quad U_{pas,20,h} = 0,30 \quad U_{pas,20,d} = 0,20 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,60 \quad U_{rec} = 0,40 \quad U_{pas,h} = 0,30 \quad U_{pas,d} = 0,20 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\text{Korekční činitel } \Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}, \quad \text{Vypočítaná hodnota } U = 1,985 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,170	
1	130-01	PVC	Z vr.	4,00	0,160	0,00	0,160	0,025	
2	130-11	Polymer-cement	Z vr.	10,00	0,960	0,00	0,960	0,010	
3	101-011	Beton hutný	Z vr.	30,00	1,050	0,00	1,050	0,029	
4	154a-012	Železobet. str. s vlož. PLM*	Z vr.	120,00	1,050	0,00	1,050	0,114	
5	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	



č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rse		Odpor při přestupu Odpor celkem $R_T$						0,170 0,520	= (1/ $R_T$ )+ $\Delta U_{tbk}$ 1,985

<b>PDL3</b>	V1	<b>podlaha lnad suterem lodžie</b>
-------------	----	------------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Strop vnější z temperovaného prostoru k venkovnímu prostředí**

$$UN,20 = 0,75 \quad U_{rec,20} = 0,50 \quad U_{pas,20,h} = 0,38 \quad U_{pas,20,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,75 \quad U_{rec} = 0,50 \quad U_{pas,h} = 0,38 \quad U_{pas,d} = 0,25 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,460 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,100	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	2,00	0,800	0,00	0,800	0,003	
2	130-11	Polymer-cement	Z vr.	10,00	0,960	0,00	0,960	0,010	
3	107-016	Polystyren pěnový EPS (50)	Z vr.	80,00	0,037	0,00	0,037	2,162	
4	154a-012e	Železobet. str. panel	Z vr.	130,00	1,100	0,00	1,100	0,118	
5	130-04	Sadurit	Z vr.	1,00	0,160	0,00	0,160	0,006	
Rse		Odpor při přestupu						0,100	= (1/ $R_T$ )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem $R_T$						2,500	0,460

<b>SCH ST</b>	V1	<b>střecha stávající a nad výtahem</b>
---------------	----	--

ČSN 73 0540-2:2011: **Střecha plochá a šikmá se sklonem do 45° včetně**

$$UN,20 = 0,24 \quad U_{rec,20} = 0,16 \quad U_{pas,20,h} = 0,15 \quad U_{pas,20,d} = 0,10 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,24 \quad U_{rec} = 0,16 \quad U_{pas,h} = 0,15 \quad U_{pas,d} = 0,10 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,060 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,420 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,100	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	154a-012e	Železobet. str. panel	Z vr.	150,00	1,100	0,00	1,100	0,136	
3	199-007	čedičová rohož	Z vr.	120,00	0,048	0,00	0,048	2,500	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	= (1/ $R_T$ )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem $R_T$						2,778	0,420

<b>SCH ZT</b>	V1	<b>střecha zateplená ZS</b>
---------------	----	-----------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Střecha plochá a šikmá se sklonem do 45° včetně**

$$UN,20 = 0,24 \quad U_{rec,20} = 0,16 \quad U_{pas,20,h} = 0,15 \quad U_{pas,20,d} = 0,10 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

$$\theta_i = 20 \text{ }^\circ\text{C} \quad UN = 0,24 \quad U_{rec} = 0,16 \quad U_{pas,h} = 0,15 \quad U_{pas,d} = 0,10 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$$

Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,000 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$ , Vypočítaná hodnota  $U = 0,097 \text{ W/(m}^2\text{.K)}$

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,100	
1	425-006	štuková omítka	Z vr.	1,00	0,800	0,00	0,800	0,001	
2	154a-012e	Železobet. str. panel	Z vr.	150,00	1,100	0,00	1,100	0,136	
3	199-007	čedičová rohož	Z vr.	120,00	0,048	0,00	0,048	2,500	
4	163-01	Vz. - tok zdola nahoru	Z vr.	300,00		0,00		0,160	
5	109-021	Dřevo měkké kolmo k vláknům	Z vr.	24,00	0,180	0,00	0,180	0,133	

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	ZTM	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	$R_v$ (m <sup>2</sup> .K)/W	U W/(m <sup>2</sup> .K)
6	141-22	IPA	Z vr.	5,10	0,210	0,00	0,210	0,024	
7	141-22e	IPA	Z vr.	5,10	0,210	0,00	0,210	0,024	
8	141-11	Bitagit	Z vr.	3,50	0,210	0,00	0,210	0,017	
9	116-01	Asfaltové pásy a lepenky	Z vr.	4,00	0,210	0,00	0,210	0,019	
10	227-212	POLYDEK EPS 150	Z vr.	130,00	0,035	0,04	0,036	3,571	
11	227-212	POLYDEK EPS 150	Z vr.	130,00	0,035	0,04	0,036	3,571	
12	228b-040	ELASTEK 40 COMBI	Z vr.	4,40	0,210	0,00	0,210	0,021	
Rse		Odpor při přestupu Odpor celkem $R_T$						0,040 10,319	
									= (1/ $R_T$ )+ $\Delta U_{tbk}$ 0,097

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	$\lambda$ W/(m.K)	Podíl %	$Z_{TM}$ Vlhkost	$Z_{TM}$ Kotvení	$Z_{TM}$ Nehomogenní vrstvy	$Z_{TM}$ Celkem
10	POLYDEK EPS 150	0,035		0,02	0,02	0,00	0,04
11	POLYDEK EPS 150	0,035		0,02	0,02	0,00	0,04

### 1. Výplně otvorů z vytápěného prostoru do venkovního prostředí

ČSN 73 0540-2:2011: **Výplň otvoru ve vnější stěně a strmé střeše, z vytápěného prostoru do venkovního prostředí, kromě dveří**

$\theta_i = 20^\circ\text{C}$  UN,20 = **1,50** Urec,20 = **1,20** Upas,20,h = **0,80** Upas,20,d = **0,60** W/(m<sup>2</sup>.K)  
UN = **1,50** Urec = **1,20** Upas,h = **0,80** Upas,d = **0,60** W/(m<sup>2</sup>.K)

OK	Popis	Var	ZZ	U W/(m <sup>2</sup> .K)	X m	Y m	$i_{LV}$	g	FF %
OZ1	80/50	V1	0	1,500	0,80	0,50	1,000	0,67	30,0
OZ3	210/150	V1	0	1,500	2,10	1,50	1,000	0,67	30,0
OZ2,4	150/150	V1	0	1,500	1,50	1,50	1,000	0,67	30,0

ČSN 73 0540-2:2011: **Dveřní výplň otvoru z vytápěného prostoru do venkovního prostředí (včetně rámu)**

$\theta_i = 20^\circ\text{C}$  UN,20 = **1,70** Urec,20 = **1,20** Upas,20,h = **0,90** Upas,20,d = **0,00** W/(m<sup>2</sup>.K)  
UN = **1,70** Urec = **1,20** Upas,h = **0,90** Upas,d = **0,00** W/(m<sup>2</sup>.K)

OK	Popis	Var	ZZ	U W/(m <sup>2</sup> .K)	X m	Y m	$i_{LV}$	g	FF %
DO1	158/262	V1	0	1,700	1,58	2,62	1,000	0,67	50,0
DB	90/240	V1	0	1,500	0,90	2,40	1,000	0,67	11,9



## Oprávnění energetického specialisty



MINISTERSTVO PRŮMYSLU A OBCHODU

Na Františku 32, 110 15 Praha 1

**Mgr. Eliška Coufalová**

r. č. 595301/1911

**je oprávněna**

**vypracovávat průkazy energetické náročnosti budovy**

s platností od 30.10.2013

**provádět energetický audit a energetický posudek**

s platností od 30.10.2013

~~~~~

~~~~~



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

**Číslo oprávnění: 1249**

V Praze dne      ledna 2014

  
**Ing. Pavel Šolc**

náměstek ministra průmyslu a obchodu