

**Přehled konstrukcí**

Stavba: Administrativní budova

Místo: Pražská 1602/7 Blansko, 678 01 Blansko

Zadavatel: APOS-AUTO

Zpracovatel:

Zakázka: APOS-AUTO - VÝCHOZÍ STAV

Archiv:

Projektant: Makéta Lysková

Datum: 11.10.2016

E-mail: marketa.lyskova@gmail.com

Telefon: +420732837884

<b>SCH1</b>	<b>V1</b>	<b>střecha</b>
-------------	-----------	----------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Střecha plochá a šikmá se sklonem do 45° včetně**UN,20 = **0,24** Urec,20 = **0,16** Upas,20,h = **0,15** Upas,20,d = **0,10** W/(m².K) $\theta_i = 20^\circ \text{C}$  UN = **0,24** Urec = **0,16** Upas,h = **0,15** Upas,d = **0,10** W/(m².K)Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,050$  W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,590** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m².K)/W	U W/(m².K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,100	
1	101-023e	Železobeton(2500)	Z vr.	215,00	1,740	0,00	1,740	0,124	
2	104-031e	Malta cementová	Z vr.	20,00	1,160	0,00	1,160	0,017	
3	107-012	Polystyren pěnový EPS (10)	Z vr.	50,00	0,051	0,03	0,053	0,952	
4	104-031e	Malta cementová	Z vr.	20,00	1,160	0,00	1,160	0,017	
5	102-065	Beton z perlitu (500)	Z vr.	80,00	0,140	0,00	0,140	0,571	
6	104-031e	Malta cementová	Z vr.	20,00	1,160	0,00	1,160	0,017	
7	141-47	Optifol E	Z vr.	1,50	0,210	0,00	0,210	0,007	
8	141-47	Optifol E	Z vr.	1,50	0,210	0,00	0,210	0,007	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	= (1/R <sub>T</sub> )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						1,853	0,590

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
3	Polystyren pěnový EPS (10)	0,051		0,03	0,00	0,00	0,03

<b>SO1</b>	<b>V1</b>	<b>SO1 - boletický panel</b>
------------	-----------	------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnější (lehká)**UN,20 = **0,30** Urec,20 = **0,20** Upas,20,h = **0,18** Upas,20,d = **0,12** W/(m².K) $\theta_i = 20^\circ \text{C}$  UN = **0,30** Urec = **0,20** Upas,h = **0,18** Upas,d = **0,12** W/(m².K)Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,050$  W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **1,412** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	$\lambda$ W/(m.K)	Z <sub>TM</sub>	$\lambda_{ekv}$ W/(m.K)	R <sub>v</sub> (m².K)/W	U W/(m².K)
R <sub>si</sub>		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-01e	Omítka vápenná	Z vr.	15,00	0,880	0,00	0,880	0,017	
2	109-03e	Dřevotřískové desky	Z vr.	30,00	0,180	0,00	0,180	0,167	
3	107-012	Polystyren pěnový EPS (10)	Z vr.	20,00	0,051	0,03	0,053	0,381	
R <sub>se</sub>		Odpor při přestupu						0,040	= (1/R <sub>T</sub> )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						0,734	1,412

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
3	Polystyren pěnový EPS (10)	0,051		0,00	0,03	0,00	0,03

<b>SO2</b>	<b>V1</b>	<b>SO2 - obvodová stěna z CDM</b>
------------	-----------	-----------------------------------

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

$UN,20 = 0,30$     $U_{rec,20} = 0,25$     $U_{pas,20,h} = 0,18$     $U_{pas,20,d} = 0,12$  W/(m<sup>2</sup>.K)  
 $\theta_i = 20$  °C    $UN = 0,30$     $U_{rec} = 0,25$     $U_{pas,h} = 0,18$     $U_{pas,d} = 0,12$  W/(m<sup>2</sup>.K)  
 Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,050$  W/(m<sup>2</sup>.K),   Vypočítaná hodnota  $U = 2,088$  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	105-01	Omítka vápenná	Z vr.	10,00	0,880	0,00	0,880	0,011	
2	151-023	CDm 240/240/113 (1350)	Z vr.	240,00	0,710	0,00	0,710	0,338	
3	105-01	Omítka vápenná	Z vr.	10,00	0,880	0,00	0,880	0,011	
Rse		Odpor při přestupu						0,000	= (1/R <sub>T</sub> )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						0,491	2,088

<b>PDL1</b>	<b>V1</b>	<b>podlaha 1NP</b>
-------------	-----------	--------------------

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

$UN,20 = 0,60$     $U_{rec,20} = 0,40$     $U_{pas,20,h} = 0,30$     $U_{pas,20,d} = 0,20$  W/(m<sup>2</sup>.K)  
 $\theta_i = 20$  °C    $UN = 0,60$     $U_{rec} = 0,40$     $U_{pas,h} = 0,30$     $U_{pas,d} = 0,20$  W/(m<sup>2</sup>.K)  
 Korekční činitel  $\Delta U_{tbk} = 0,050$  W/(m<sup>2</sup>.K),   Vypočítaná hodnota  $U = 2,129$  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						0,170	
1	130-03e	Keram. dlažba	Z vr.	20,00	1,010	0,00	1,010	0,020	
2	432-005e	disperzní lepidlo	Z vr.	20,00	0,600	0,00	0,600	0,033	
3	101-012e	Beton hutný (2200)	Z vr.	40,00	1,302	0,00	1,302	0,031	
4	101-023e	Železobeton(2500)	Z vr.	100,00	1,752	0,00	1,752	0,057	
Rse		Odpor při přestupu						0,170	= (1/R <sub>T</sub> )+ $\Delta U_{tbk}$
		Odpor celkem R <sub>T</sub>						0,481	2,129