

Přehled konstrukcí

Stavba:	Bytový dům	
Místo:	Plzeň	Zadavatel: Bc. Belinda Karlová
Zpracovatel:	Bc. Belinda Karlová	
Zakázka:	navrhovaný stav.STV	Archiv:
Projektant:	Bc. Belinda Karlová	Datum: 06.03.2016
E-mail:	karlova@gmail.com	Telefon: 723 687 914

SO1	V1	Stěna - obvodová 1.PP
------------	-----------	------------------------------

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

UN,20 = **0,75** Urec,20 = **0,50** Upas,20,h = **0,38** Upas,20,d = **0,25** W/(m².K)

θi = **20** °C UN = **0,75** Urec = **0,50** Upas,h = **0,38** Upas,d = **0,25** W/(m².K)

Korekční činitel ΔUtbc = **0,020** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,276** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λekv W/(m.K)	Rv (m².K)/W	U W/(m².K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	600,00	0,800	0,00	0,800	0,750	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
4	632c-036	Isover EPS PERIMETR	Z vr.	100,00	0,034	0,00	0,034	2,941	
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	= (1/R _T)+ΔUtbc
		Odpor celkem R _T						3,912	0,276

SO2	V1	Stěna ochlazovaná - obchod
------------	-----------	-----------------------------------

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

UN,20 = **0,30** Urec,20 = **0,25** Upas,20,h = **0,18** Upas,20,d = **0,12** W/(m².K)

θi = **20** °C UN = **0,30** Urec = **0,25** Upas,h = **0,18** Upas,d = **0,12** W/(m².K)

Korekční činitel ΔUtbc = **0,020** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,276** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λekv W/(m.K)	Rv (m².K)/W	U W/(m².K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	600,00	0,800	0,00	0,800	0,750	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
4	632c-036	Isover EPS PERIMETR	Z vr.	100,00	0,034	0,00	0,034	2,941	
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	= (1/R _T)+ΔUtbc
		Odpor celkem R _T						3,912	0,276

SO3	V1	Stěna mezi budovami
------------	-----------	----------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna mezi sousedními budovami**

UN,20 = **1,05** Urec,20 = **0,70** Upas,20,h = **0,50** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)

θi = **20** °C UN = **1,05** Urec = **0,70** Upas,h = **0,50** Upas,d = **0,00** W/(m².K)

Korekční činitel ΔUtbc = **0,100** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **2,057** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λekv W/(m.K)	Rv (m².K)/W	U W/(m².K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	150,00	0,730	0,00	0,730	0,205	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk} 2,057
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						0,511	

SO4	V1	Stěna obchod - soused
------------	----	------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna mezi sousedními budovami**

UN,20 = **1,05** Urec,20 = **0,70** Upas,20,h = **0,50** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **1,05** Urec = **0,70** Upas,h = **0,50** Upas,d = **0,00** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,020$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,626** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk} 0,626
1	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
2	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
3	632b-084	Isover EPS 70F	Z vr.	40,00	0,039	0,00	0,039	1,026	
4	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
5	199-92	pálená cihla	Z vr.	225,00	0,730	0,00	0,730	0,308	
6	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						1,650	

SO5	V1	Stěna ochlazovaná
------------	----	--------------------------

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

UN,20 = **0,30** Urec,20 = **0,25** Upas,20,h = **0,18** Upas,20,d = **0,12** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **0,30** Urec = **0,25** Upas,h = **0,18** Upas,d = **0,12** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,020$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,232** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk} 0,232
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	600,00	0,800	0,00	0,800	0,750	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
4	632b-120	Isover EPS GreyWall	Z vr.	120,00	0,032	0,00	0,032	3,750	
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R _T						4,721	

SO6	V1	Stěna schodiště
------------	----	------------------------

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

UN,20 = **0,75** Urec,20 = **0,50** Upas,20,h = **0,38** Upas,20,d = **0,25** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **0,75** Urec = **0,50** Upas,h = **0,38** Upas,d = **0,25** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,020$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,245** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	375,00	0,800	0,00	0,800	0,469	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
4	632b-120	Isover EPS GreyWall	Z vr.	120,00	0,032	0,00	0,032	3,750	

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk} 0,245
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R _T						4,440	

SO7	V1	Stěna se sousedy
------------	----	-------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna mezi sousedními budovami**

UN,20 = **1,05** Urec,20 = **0,70** Upas,20,h = **0,50** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **1,05** Urec = **0,70** Upas,h = **0,50** Upas,d = **0,00** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,100$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **2,057** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk} 2,057
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	150,00	0,730	0,00	0,730	0,205	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						0,511	

SO8	V1	Stěna v podkroví
------------	----	-------------------------

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

UN,20 = **0,30** Urec,20 = **0,25** Upas,20,h = **0,18** Upas,20,d = **0,12** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **0,30** Urec = **0,25** Upas,h = **0,18** Upas,d = **0,12** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,020$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,172** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk} 0,172
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	15,00	0,990	0,00	0,990	0,015	
2	293-001	Ytong P2 - 400	Z vr.	300,00	0,110	0,00	0,110	2,650	
3	632b-120	Isover EPS GreyWall	Z vr.	120,00	0,032	0,00	0,032	3,750	
4	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
5	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R _T						6,596	

SO9	V1	Stěna ochlazovaná podkroví
------------	----	-----------------------------------

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

UN,20 = **0,30** Urec,20 = **0,25** Upas,20,h = **0,18** Upas,20,d = **0,12** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **0,30** Urec = **0,25** Upas,h = **0,18** Upas,d = **0,12** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,020$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,262** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk} 0,262
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,990	0,00	0,990	0,020	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	150,00	0,800	0,00	0,800	0,187	
3	632b-120	Isover EPS GreyWall	Z vr.	120,00	0,032	0,00	0,032	3,750	
4	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
5	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	
		Odpor celkem R _T						4,138	

SO12	V1	Stěna - obvodová 1.PP
-------------	-----------	------------------------------

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

UN,20 = **0,85** Urec,20 = **0,60** Upas,20,h = **0,45** Upas,20,d = **0,30** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **0,85** Urec = **0,60** Upas,h = **0,45** Upas,d = **0,30** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,100** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **1,111** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	600,00	0,730	0,00	0,730	0,822	
3	116-01	Asfaltové pásy a lepenky	Z vr.	3,00	0,210	0,00	0,210	0,014	
Rse		Odpor při přestupu						0,000	
		Odpor celkem R _T						0,989	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 1,111

SN1	V1	Stěna - obchod - 1.PP
------------	-----------	------------------------------

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

UN,20 = **0,60** Urec,20 = **0,40** Upas,20,h = **0,30** Upas,20,d = **0,20** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **0,60** Urec = **0,40** Upas,h = **0,30** Upas,d = **0,20** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,020** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,388** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	300,00	0,730	0,00	0,730	0,411	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
4	632b-087	Isover EPS 70F	Z vr.	80,00	0,039	0,03	0,040	1,992	
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						2,718	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 0,388

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
4	Isover EPS 70F	0,039		0,03	0,00	0,00	0,03

SN2	V1	Stěna obchod tl. 100mm
------------	-----------	-------------------------------

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

UN,20 = **0,60** Urec,20 = **0,40** Upas,20,h = **0,30** Upas,20,d = **0,20** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **0,60** Urec = **0,40** Upas,h = **0,30** Upas,d = **0,20** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,020** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,429** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	100,00	0,730	0,00	0,730	0,137	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
4	632b-087	Isover EPS 70F	Z vr.	80,00	0,039	0,03	0,040	1,992	
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						2,444	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 0,429

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
4	Isover EPS 70F	0,039		0,03	0,00	0,00	0,03

SN3	V1	Stěna obchod tl. 300mm
------------	----	-------------------------------

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

UN,20 = **0,60** Urec,20 = **0,40** Upas,20,h = **0,30** Upas,20,d = **0,20** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **0,60** Urec = **0,40** Upas,h = **0,30** Upas,d = **0,20** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,100$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **1,496** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	Rv (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	300,00	0,730	0,00	0,730	0,411	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk}
		Odpor celkem R _T						0,716	1,496

SN4	V1	Stěna obchod tl. 450mm
------------	----	-------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnitřní z vytápěného k temperovanému prostoru**

UN,20 = **0,75** Urec,20 = **0,50** Upas,20,h = **0,38** Upas,20,d = **0,25** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **0,75** Urec = **0,50** Upas,h = **0,38** Upas,d = **0,25** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,020$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,616** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	Rv (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	450,00	0,730	0,00	0,730	0,616	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
4	632b-083	Isover EPS 70F	Z vr.	30,00	0,039	0,03	0,040	0,747	
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ ΔU_{tbk}
		Odpor celkem R _T						1,679	0,616

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
4	Isover EPS 70F	0,039		0,03	0,00	0,00	0,03

SN5	V1	Stěna vnitřní - schodiště
------------	----	----------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna mezi prostory s rozdílem teplot do 10 °C včetně**

UN,20 = **1,30** Urec,20 = **0,90** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C UN = **1,30** Urec = **0,90** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,020$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,601** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	Rv (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	300,00	0,730	0,00	0,730	0,411	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
4	632b-084	Isover EPS 70F	Z vr.	40,00	0,039	0,03	0,040	0,996	

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 0,601
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						1,723	

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
4	Isover EPS 70F	0,039		0,03	0,00	0,00	0,03

SN6	V1	Stěna schodiště tl 450mm
------------	----	---------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: Stěna mezi prostory s rozdílem teplot do 10 °C včetně

UN,20 = 1,30 Urec,20 = 0,90 Upas,20,h = 0,00 Upas,20,d = 0,00 W/(m².K)

θ_i = 20 °C UN = 1,30 Urec = 0,90 Upas,h = 0,00 Upas,d = 0,00 W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = 0,020 W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = 0,539 W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 0,539
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	450,00	0,730	0,00	0,730	0,616	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
4	632b-084	Isover EPS 70F	Z vr.	40,00	0,039	0,03	0,040	0,996	
5	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
6	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						1,928	

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
4	Isover EPS 70F	0,039		0,03	0,00	0,00	0,03

SN7	V1	Stěna - garáž - 1.PP
------------	----	-----------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: Stěna mezi prostory s rozdílem teplot do 10 °C včetně

UN,20 = 1,30 Urec,20 = 0,90 Upas,20,h = 0,00 Upas,20,d = 0,00 W/(m².K)

θ_i = 20 °C UN = 1,30 Urec = 0,90 Upas,h = 0,00 Upas,d = 0,00 W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = 0,020 W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = 0,679 W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 0,679
1	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
2	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
3	632b-084	Isover EPS 70F	Z vr.	40,00	0,039	0,03	0,040	0,996	
4	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
5	199-92	pálená cihla	Z vr.	150,00	0,730	0,00	0,730	0,205	
6	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						1,517	

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
3	Isover EPS 70F	0,039		0,03	0,00	0,00	0,03

SN8	V1	Stěna - sklep - 1.PP
------------	----	-----------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna mezi prostory s rozdílem teplot do 10 °C včetně**

UN,20 = **1,30** Urec,20 = **0,90** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **1,30** Urec = **0,90** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,020** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,568** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	Z _{TM}	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
R _{si}		Odpor při přestupu						0,130	
1	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
2	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
3	632b-084	Isover EPS 70F	Z vr.	40,00	0,039	0,03	0,040	0,996	
4	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
5	199-92	pálená cihla	Z vr.	375,00	0,730	0,00	0,730	0,514	
6	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
R _{se}		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ΔU _{tbk}
		Odpor celkem R _T						1,825	0,568

Stanovení hodnoty Z_{TM}

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
3	Isover EPS 70F	0,039		0,03	0,00	0,00	0,03

SN9	V1	Stěna 20-18
------------	----	--------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

UN,20 = **2,70** Urec,20 = **1,80** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **2,70** Urec = **1,80** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,010** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,897** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	Z _{TM}	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
R _{si}		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	600,00	0,730	0,00	0,730	0,822	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
R _{se}		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ΔU _{tbk}
		Odpor celkem R _T						1,127	0,897

SN10	V1	Stěna 20-18 100mm
-------------	----	--------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

UN,20 = **2,70** Urec,20 = **1,80** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **2,70** Urec = **1,80** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,010** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **2,170** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	Z _{TM}	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
R _{si}		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	115,00	0,730	0,00	0,730	0,158	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
R _{se}		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ΔU _{tbk}
		Odpor celkem R _T						0,463	2,170

SN11	V1	Stěna 24-20
-------------	----	--------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Strop vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

UN,20 = **2,20** Urec,20 = **1,45** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)
 θ_i = **20 °C** UN = **2,20** Urec = **1,45** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)
 Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,010** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,947** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,100	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 0,947
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,886	0,00	0,886	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	600,00	0,730	0,00	0,730	0,822	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,886	0,00	0,886	0,023	
Rse		Odpor při přestupu						0,100	
		Odpor celkem R _T						1,067	

SN12	V1	Stěna 24-18
-------------	-----------	--------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna mezi prostory s rozdílem teplot do 10 °C včetně**

UN,20 = **1,30** Urec,20 = **0,90** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)
 θ_i = **20 °C** UN = **1,30** Urec = **0,90** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)
 Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,010** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **2,272** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 2,272
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,886	0,00	0,886	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	100,00	0,730	0,00	0,730	0,137	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,886	0,00	0,886	0,023	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						0,442	

SN13	V1	Stěna 20-15
-------------	-----------	--------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

UN,20 = **2,70** Urec,20 = **1,80** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)
 θ_i = **20 °C** UN = **2,70** Urec = **1,80** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)
 Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,010** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,897** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 0,897
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	600,00	0,730	0,00	0,730	0,822	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
Rse		Odpor při přestupu						0,130	
		Odpor celkem R _T						1,127	

SN14	V1	Výtahová stěna
-------------	-----------	-----------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna mezi prostory s rozdílem teplot do 10 °C včetně**

UN,20 = **1,30** Urec,20 = **0,90** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)
 θ_i = **20 °C** UN = **1,30** Urec = **0,90** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)
 Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,050** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,596** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,130	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	15,00	0,880	0,00	0,880	0,017	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	170,00	0,730	0,00	0,730	0,233	
3	108a-043	Minerální vlna MVV (100)	Z vr.	50,00	0,039	0,07	0,042	1,198	

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)	
4	Rse	101-021	Železobeton(2300) Odpor při přestupu Odpor celkem R_T	Z vr.	150,00	1,220	0,00	1,220	0,123 0,130 1,831	= (1/ R_T)+ ΔU_{tbk} 0,596

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z_{TM} Vlhkost	Z_{TM} Kotvení	Z_{TM} Nehomogenní vrstvy	Z_{TM} Celkem
3	Minerální vlna MVV (100)	0,039		0,07	0,00	0,00	0,07

SN15	V1	Stěna mezi pokoji
-------------	----	--------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

$U_{N,20} = 2,70$ $U_{rec,20} = 1,80$ $U_{pas,20,h} = 0,00$ $U_{pas,20,d} = 0,00$ W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C $U_N = 2,70$ $U_{rec} = 1,80$ $U_{pas,h} = 0,00$ $U_{pas,d} = 0,00$ W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,100$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **2,360** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi			Odpor při přestupu					0,130	
1	105-02		Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,880	0,023	
2	199-92		pálená cihla	Z vr.	100,00	0,730	0,730	0,137	
3	105-02		Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,880	0,023	
Rse			Odpor při přestupu					0,130	
			Odpor celkem R_T					0,442	= (1/ R_T)+ ΔU_{tbk} 2,360

SN16	V1	Stěna 20-20 tl. 600mm
-------------	----	------------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

$U_{N,20} = 2,70$ $U_{rec,20} = 1,80$ $U_{pas,20,h} = 0,00$ $U_{pas,20,d} = 0,00$ W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C $U_N = 2,70$ $U_{rec} = 1,80$ $U_{pas,h} = 0,00$ $U_{pas,d} = 0,00$ W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,010$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,897** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi			Odpor při přestupu					0,130	
1	105-02		Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,880	0,023	
2	199-92		pálená cihla	Z vr.	600,00	0,730	0,730	0,822	
3	105-02		Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,880	0,023	
Rse			Odpor při přestupu					0,130	
			Odpor celkem R_T					1,127	= (1/ R_T)+ ΔU_{tbk} 0,897

SN17	V1	Stěna mezi chodbami
-------------	----	----------------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Stěna vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

$U_{N,20} = 2,70$ $U_{rec,20} = 1,80$ $U_{pas,20,h} = 0,00$ $U_{pas,20,d} = 0,00$ W/(m².K)

$\theta_i = 20$ °C $U_N = 2,70$ $U_{rec} = 1,80$ $U_{pas,h} = 0,00$ $U_{pas,d} = 0,00$ W/(m².K)

Korekční činitel $\Delta U_{tbk} = 0,100$ W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **2,360** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	R_v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi			Odpor při přestupu					0,130	
1	105-02		Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,880	0,023	
2	199-92		pálená cihla	Z vr.	100,00	0,730	0,730	0,137	
3	105-02		Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,880	0,023	
Rse			Odpor při přestupu					0,130	
			Odpor celkem R_T					0,442	= (1/ R_T)+ ΔU_{tbk} 2,360

SN18	V1	Stěna 24-24
-------------	----	--------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Strop vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

UN,20 = **2,20** Urec,20 = **1,45** Upas,20,h = **0,00** Upas,20,d = **0,00** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **2,20** Urec = **1,45** Upas,h = **0,00** Upas,d = **0,00** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,010** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **2,229** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m².K)/W	U W/(m².K)
R _{si}		Odpor při přestupu						0,100	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,886	0,00	0,886	0,023	
2	199-92	pálená cihla	Z vr.	150,00	0,730	0,00	0,730	0,205	
3	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,886	0,00	0,886	0,023	
R _{se}		Odpor při přestupu						0,100	
		Odpor celkem R _T						0,451	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 2,229

PDL1	V1	Podlaha obchodu
-------------	----	------------------------

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

UN,20 = **0,45** Urec,20 = **0,30** Upas,20,h = **0,22** Upas,20,d = **0,15** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **0,45** Urec = **0,30** Upas,h = **0,22** Upas,d = **0,15** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,100** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **3,662** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m².K)/W	U W/(m².K)
R _{si}		Odpor při přestupu						0,170	
1	130-03	Keram. dlažba	Z vr.	20,00	1,010	0,00	1,010	0,020	
2	101-012	Beton hutný (2200)	Z vr.	100,00	1,100	0,00	1,100	0,091	
R _{se}		Odpor při přestupu						0,000	
		Odpor celkem R _T						0,281	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 3,662

PDL2	V1	Podlaha na zemině
-------------	----	--------------------------

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

UN,20 = **0,85** Urec,20 = **0,60** Upas,20,h = **0,45** Upas,20,d = **0,30** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **0,85** Urec = **0,60** Upas,h = **0,45** Upas,d = **0,30** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,100** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **3,662** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m².K)/W	U W/(m².K)
R _{si}		Odpor při přestupu						0,170	
1	130-03	Keram. dlažba	Z vr.	20,00	1,010	0,00	1,010	0,020	
2	101-012	Beton hutný (2200)	Z vr.	100,00	1,100	0,00	1,100	0,091	
R _{se}		Odpor při přestupu						0,000	
		Odpor celkem R _T						0,281	= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 3,662

PDL3	V1	Podlaha nad sklepem
-------------	----	----------------------------

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

UN,20 = **0,60** Urec,20 = **0,40** Upas,20,h = **0,30** Upas,20,d = **0,20** W/(m².K)

θ_i = **20 °C** UN = **0,60** Urec = **0,40** Upas,h = **0,30** Upas,d = **0,20** W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,020** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,302** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m².K)/W	U W/(m².K)
R _{si}		Odpor při přestupu						0,170	
1	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	20,00	0,180	0,00	0,180	0,111	
2	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	20,00	0,180	0,00	0,180	0,111	

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	Rv (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
3	111-07	Škvára ulehlá	Z vr.	200,00	0,210	0,00	0,210	0,952	
4	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	160,00	0,180	0,26	0,227	0,705	
5	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
6	622-901	ORSIL UNI	Z vr.	50,00	0,036	0,07	0,039	1,298	
7	104a-026	ETICS-výztužná vrstva	Z vr.	3,00	0,450	0,00	0,450	0,007	
8	104a-027	ETICS-minerální*	Z vr.	3,00	0,800	0,00	0,800	0,004	
Rse		Odpor při přestupu						0,170	
		Odpor celkem R _T						3,551	

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
4a	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	0,180	20	0,00	0,00	0,26	0,26
4b	Škvára ulehlá	0,210	80				
6	ORSIL UNI	0,036		0,07	0,00	0,00	0,07

PDL4	V1	Podlaha schodiště
-------------	----	--------------------------

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

UN,20 = 0,85 Urec,20 = 0,60 Upas,20,h = 0,45 Upas,20,d = 0,30 W/(m².K)

θ_i = 20 °C UN = 0,85 Urec = 0,60 Upas,h = 0,45 Upas,d = 0,30 W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = 0,100 W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = 3,662 W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	Rv (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,170	
1	130-03	Keram. dlažba	Z vr.	20,00	1,010	0,00	1,010	0,020	
2	101-012	Beton hutný (2200)	Z vr.	100,00	1,100	0,00	1,100	0,091	
Rse		Odpor při přestupu						0,000	
		Odpor celkem R _T						0,281	

PDL5	V1	Podlaha 20-20
-------------	----	----------------------

ČSN 73 0540-2:2011: **Podlaha vnitřní mezi prostory s rozdílem teplot do 5 °C včetně**

UN,20 = 2,20 Urec,20 = 1,45 Upas,20,h = 0,00 Upas,20,d = 0,00 W/(m².K)

θ_i = 20 °C UN = 2,20 Urec = 1,45 Upas,h = 0,00 Upas,d = 0,00 W/(m².K)

Korekční činitel ΔU_{tbk} = 0,100 W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = 0,546 W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	ZTM	λ_{ekv} W/(m.K)	Rv (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)	
Rsi		Odpor při přestupu						0,170		
1	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	20,00	0,180	0,00	0,180	0,111		
2	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	20,00	0,180	0,00	0,180	0,111		
3	111-07	Škvára ulehlá	Z vr.	200,00	0,210	0,00	0,210	0,952		
4	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	160,00	0,180	0,26	0,227	0,705		
5	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023		
Rse		Odpor při přestupu						0,170		
		Odpor celkem R _T						2,242		= (1/R _T)+ΔU _{tbk} 0,546

Stanovení hodnoty ZTM

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
4a	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	0,180	20	0,00	0,00	0,26	0,26
4b	Škvára ulehlá	0,210	80				

STR1	V1	Strop pod půdou
-------------	----	------------------------

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

UN,20 = **0,60** Urec,20 = **0,40** Upas,20,h = **0,30** Upas,20,d = **0,20** W/(m².K)
 θ_i = **20** °C UN = **0,60** Urec = **0,40** Upas,h = **0,30** Upas,d = **0,20** W/(m².K)
 Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,020** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,318** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	Z _{TM}	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,100	
1	105-02	Omítka vápenocement.	Z vr.	20,00	0,880	0,00	0,880	0,023	
2	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	20,00	0,180	0,00	0,180	0,111	
3	352-003	DELTA-FOL REFLEX	Z vr.	0,20		0,00		0,000	
4	108a-043	Minerální vlna MVV (100)	Z vr.	150,00	0,039	0,87	0,073	2,053	
5	108a-043	Minerální vlna MVV (100)	Z vr.	40,00	0,039	0,38	0,054	0,742	
6	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	20,00	0,180	0,00	0,180	0,111	
7	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	20,00	0,180	0,00	0,180	0,111	
Rse		Odpor při přestupu						0,100	= (1/R _T)+ΔU _{tbk}
		Odpor celkem R _T						3,350	0,318

Stanovení hodnoty Z_{TM}

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
4a	Minerální vlna MVV (100)	0,039	80	0,07	0,00	0,80	0,87
4b	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	0,180	20				
5a	Minerální vlna MVV (100)	0,039	90	0,07	0,00	0,31	0,38
5b	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	0,180	10				

SCH1	V1	Střecha
-------------	----	----------------

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)
 θ_i = **20** °C UN = **0,24** Urec = **0,16** Upas,h = **0,15** Upas,d = **0,10** W/(m².K)
 Korekční činitel ΔU_{tbk} = **0,020** W/(m².K), Vypočítaná hodnota U = **0,186** W/(m².K)

Složení konstrukce

č.v.				d mm	λ W/(m.K)	Z _{TM}	λ _{ekv} W/(m.K)	R _v (m ² .K)/W	U W/(m ² .K)
Rsi		Odpor při přestupu						0,100	
1	110-02	Sádkarton	Z vr.	12,50	0,220	0,00	0,220	0,057	
2	352-003	DELTA-FOL REFLEX	Z vr.	0,20		0,00		0,000	
3	631-088	Isover ORSIK	Z vr.	160,00	0,038	0,07	0,041	3,935	
4	631-089	Isover ORSIK	Z vr.	180,00	0,038	1,61	0,099	1,815	
5	228-022	DEKFOL D 140	Z vr.	0,25	0,390	0,00	0,390	0,001	
6	109-011	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	Z vr.	20,00	0,220	0,00	0,220	0,091	
Rse		Odpor při přestupu						0,040	= (1/R _T)+ΔU _{tbk}
		Odpor celkem R _T						6,039	0,186

Stanovení hodnoty Z_{TM}

č.v.	Materiál	λ W/(m.K)	Podíl %	Z _{TM} Vlhkost	Z _{TM} Kotvení	Z _{TM} Nehomogenní vrstvy	Z _{TM} Celkem
3	Isover ORSIK	0,038		0,07	0,00	0,00	0,07
4a	Isover ORSIK	0,038	80	0,70	0,00	0,91	1,61
4b	Dřevo tvrdé kolmo k vláknům	0,220	20				