

KOMPLEXNÍ POSOUZENÍ SKLADBY STAVEBNÍ KONSTRUKCE Z HLEDISKA ŠÍŘENÍ TEPLA A VODNÍ PÁRY

podle EN ISO 13788, EN ISO 6946, ČSN 730540 a STN 730540

Teplo 2014

Název úlohy : **PRI_Obvod_boční_Izolace**
Zpracovatel : Karas
Zakázka : SPS
Datum : 2.3.2017

ZADANÁ SKLADBA A OKRAJOVÉ PODMÍNKY :

Typ hodnocené konstrukce : Stěna vnější jednoplášťová
Korekce součinitele prostupu dU : 0.020 W/m²K

Skladba konstrukce (od interiéru) :

Číslo	Název	D [m]	Lambda [W/(m.K)]	c [J/(kg.K)]	Ro [kg/m ³]	Mi [-]	Ma [kg/m ²]
1	Omítka vápenná	0,0150	0,8700	840,0	1600,0	6,0	0.0000
2	Plynosilikát 3	0,2500	0,2300	840,0	680,0	10,0	0.0000
3	Baumit omítkov	0,0010	0,4700	790,0	1800,0	25,0	0.0000
4	Isover TF Profi	0,1200	0,0340	840,0	40,0	1,0	0.0000
5	Baumit omítkov	0,0010	0,4700	790,0	1800,0	25,0	0.0000

Poznámka: D je tloušťka vrstvy, Lambda je návrhová hodnota tepelné vodivosti vrstvy, C je měrná tepelná kapacita vrstvy, Ro je objemová hmotnost vrstvy, Mi je faktor difúzního odporu vrstvy a Ma je počáteční zabudovaná vlhkost ve vrstvě.

Číslo	Kompletní název vrstvy	Interní výpočet tep. vodivosti
1	Omítka vápenná	---
2	Plynosilikát 3	---
3	Baumit omítková stěrka	---
4	Isover TF Profi	---
5	Baumit omítková stěrka	---

Okrajové podmínky výpočtu :

Tepelný odpor při přestupu tepla v interiéru Rsi : 0.13 m²K/W
dtto pro výpočet vnitřní povrchové teploty Rsi : 0.25 m²K/W
Tepelný odpor při přestupu tepla v exteriéru Rse : 0.04 m²K/W
dtto pro výpočet vnitřní povrchové teploty Rse : 0.04 m²K/W

Návrhová venkovní teplota Te : -13.0 C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu Tai : 21.0 C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu RHe : 84.0 %
Návrhová relativní vlhkost vnitřního vzduchu RHi : 55.0 %

Měsíc	Délka [dny]	Tai [C]	RHi [%]	Pi [Pa]	Te [C]	RHe [%]	Pe [Pa]
1	31	21.0	48.2	1198.1	-3.0	81.4	387.0
2	28	21.0	51.0	1267.6	-0.9	80.8	457.9
3	31	21.0	52.6	1307.4	3.5	79.3	622.3
4	30	21.0	55.2	1372.0	9.0	76.8	881.2
5	31	21.0	59.7	1483.9	13.9	73.6	1168.3

6	30	21.0	63.4	1575.9	16.9	71.0	1366.3
7	31	21.0	65.5	1628.1	18.5	69.3	1475.1
8	31	21.0	64.8	1610.7	17.9	70.0	1434.9
9	30	21.0	59.6	1481.4	13.8	73.7	1162.3
10	31	21.0	54.9	1364.6	8.7	76.9	864.7
11	30	21.0	52.6	1307.4	3.4	79.3	617.9
12	31	21.0	50.5	1255.2	-1.3	81.0	444.0

Poznámka: Tai, RH_i a P_i jsou prům. měsíční parametry vnitřního vzduchu (teplota, relativní vlhkost a částečný tlak vodní páry) a Te, RHe a Pe jsou prům. měsíční parametry v prostředí na vnější straně konstrukce (teplota, relativní vlhkost a částečný tlak vodní páry).

Pro vnitřní prostředí byla uplatněna přírážka k vnitřní relativní vlhkosti : 0.0 %

Výchozí měsíc výpočtu bilance se stanovuje výpočtem podle EN ISO 13788.

Počet hodnocených let : 1

VÝSLEDKY VÝPOČTU HODNOCENÉ KONSTRUKCE :

Tepelný odpor a součinitel prostupu tepla podle EN ISO 6946:

Tepelný odpor konstrukce R : 4.216 m²K/W

Součinitel prostupu tepla konstrukce U : **0.245 W/m²K**

Součinitel prostupu zabudované kce U_k : 0.25 / 0.28 / 0.33 / 0.43 W/m²K

Uvedené orientační hodnoty platí pro různou kvalitu řešení tep. mostů vyjádřenou přibližnou přírážkou podle poznámek k čl. B.9.2 v ČSN 730540-4.

Difúzní odpor a tepelně akumulční vlastnosti:

Difúzní odpor konstrukce Z_{pT} : 1.4E+0010 m/s

Teplotní útlum konstrukce N_y* podle EN ISO 13786 : 235.4

Fázový posun teplotního kmitu Psi* podle EN ISO 13786 : 11.2 h

Teplota vnitřního povrchu a teplotní faktor podle ČSN 730540 a EN ISO 13788:

Vnitřní povrchová teplota v návrhových podmínkách T_{si,p} : 19.11 C

Teplotní faktor v návrhových podmínkách f_{i,Rsi,p} : **0.945**

Číslo měsíce Minimální požadované hodnoty při max. rel. vlhkosti na vnitřním povrchu:

Vypočtené hodnoty

	----- 80% -----		----- 100% -----		T _{si} [C]	f _{i,Rsi}	RH _{si} [%]
	T _{si,m} [C]	f _{i,Rsi,m}	T _{si,m} [C]	f _{i,Rsi,m}			
1	13.0	0.667	9.6	0.527	19.7	0.945	52.3
2	13.9	0.675	10.5	0.520	19.8	0.945	55.0
3	14.3	0.620	10.9	0.426	20.0	0.945	55.8
4	15.1	0.508	11.7	0.223	20.3	0.945	57.5
5	16.3	0.341	12.9	-----	20.6	0.945	61.2
6	17.3	0.090	13.8	-----	20.8	0.945	64.3
7	17.8	-----	14.3	-----	20.9	0.945	66.1
8	17.6	-----	14.1	-----	20.8	0.945	65.5
9	16.3	0.346	12.8	-----	20.6	0.945	61.1
10	15.0	0.513	11.6	0.235	20.3	0.945	57.3
11	14.3	0.622	10.9	0.429	20.0	0.945	55.9
12	13.7	0.674	10.3	0.522	19.8	0.945	54.5

Poznámka: RH_{si} je relativní vlhkost na vnitřním povrchu, T_{si} je vnitřní povrchová teplota a f_{i,Rsi} je teplotní faktor.

Difúze vodní páry v návrh. podmínkách a bilance vodní páry podle ČSN 730540: (bez vlivu zabudované vlhkosti a sluneční radiace)

Průběh teplot a částečných tlaků vodní páry v návrhových okrajových podmínkách:

rozhraní: i 1-2 2-3 3-4 4-5 e

theta [C]:	20.1	20.0	12.3	12.3	-12.7	-12.7
p [Pa]:	1367	1328	240	229	177	166
p,sat [Pa]:	2349	2331	1427	1426	203	203

Poznámka: theta je teplota na rozhraní vrstev, p je předpokládaný částečný tlak vodní páry na rozhraní vrstev a p,sat je částečný tlak nasycené vodní páry na rozhraní vrstev.

Při venkovní návrhové teplotě nedochází v konstrukci ke kondenzaci vodní páry.

Množství difundující vodní páry Gd : 8.701E-0008 kg/(m2.s)

Bilance zkondenzované a vypařené vodní páry podle EN ISO 13788:

Roční cyklus č. 1

V konstrukci nedochází během modelového roku ke kondenzaci vodní páry.

Poznámka: Hodnocení difúze vodní páry bylo provedeno pro předpoklad 1D šíření vodní páry převažující skladbou konstrukce. Pro konstrukce s výraznými systematickými tepelnými mosty je výsledek výpočtu jen orientační. Přesnější výsledky lze získat s pomocí 2D analýzy.

STOP, Teplo 2014