

Tabulka pro výpočet tepelné ztráty dle ČSN EN 12831

NÁZEV A ČÍSLO MÍSTNOSTI: 3 NP - VÝSTAVNÍ PROSTOR

Vypracoval/a:

SO - ochlazovaná stěna OD - ochlazované okno DO - ochlazované dveře DN - vnitřní dveře PDL - podlaha STR - strop SCH - střecha	Plocha konstrukce						Součinitel prostupu tepla (požadované hodnoty dle ČSN 73 0540-2)	Přírážka na tepelné mosty	Vnitřní výpočtová teplota	Vnější výpočtová teplota	Teplotní rozdíl	Teplota přilehlého prostoru	Činitel teplotní redukce $b = (\Theta_i - \Theta_u) / (\Theta_i - \Theta_e)$	Součinitel tepelné ztráty prostupem $H_T = A \cdot (U + \Delta U) \cdot b$	Návrhová tepelná ztráta prostupem $\Phi_T = H_T \cdot (\Theta_i - \Theta_e)$	Světelná výška místnosti	Objem vzduchu v místnosti	Požadovaná výměna vzduchu	Měrná tepelná kapacita vzduchu	Hustota vzduchu	Součinitel tepelné ztráty větráním $H_V = V_m \cdot n \cdot c_p \cdot \rho$	Návrhová tepelná ztráta větráním $\Phi_V = H_V \cdot (\Theta_i - \Theta_e)$	Celková tepelná ztráta $\Phi = \Phi_T + \Phi_V$
	délka	šířka nebo výška	plocha	Počet otvorů	Plocha otvorů	Plocha bez otvorů																	
	m	m	m ²	-	m ²	m ²																	
SO1 - skleněná fasáda	6,10	3,00	18,30	-	-	18,30	1,10	0,05	15	-15	30	-15	1,00	21,05	7810,41	3	678,0	3,00	0,28	1,2	683,42	20502,72	28313,13
SO2 - skleněná fasáda	8,50	3,00	25,50	-	-	25,50	1,10	0,05				-15	1,00	29,33									
SO3 - skleněná fasáda	15,76	3,00	47,28	-	-	47,28	1,10	0,05				-15	1,00	54,37									
SO4 - skleněná fasáda	11,00	3,00	33,00	-	-	33,00	1,10	0,05				-15	1,00	37,95									
SO5 - buňka 1	2,00	3,10	6,20	-	-	6,20	1,20	0,05				-15	1,00	7,75									
SO6 - buňka 1	2,25	3,10	6,98	-	-	6,98	1,20	0,05				-15	1,00	8,72									
SO7 - buňka 1	2,00	3,10	6,20	-	-	6,20	1,20	0,05				-15	1,00	7,75									
SO8 - buňka 2	1,90	3,10	5,89	-	-	5,89	1,20	0,05				-15	1,00	7,36									
SO9 - buňka 2	4,10	3,10	12,71	-	-	12,71	1,20	0,05				-15	1,00	15,89									
SO10 - buňka 2	1,90	3,10	5,89	-	-	5,89	1,20	0,05				-15	1,00	7,36									
SO11 - buňka 3	2,00	3,10	6,20	-	-	6,20	1,20	0,05				-15	1,00	7,75									
SO12 - buňka 3	2,90	3,10	8,99	-	-	8,99	1,20	0,05				-15	1,00	11,24									
SO13 - buňka 3	2,00	3,10	6,20	-	-	6,20	1,20	0,05				-15	1,00	7,75									
SO14 - nákladní výtah	2,50	3,00	7,50	-	-	7,50	0,19	0,05				-15	1,00	1,80									
SO15 - nákladní výtah	3,50	3,00	10,50	-	-	10,50	0,19	0,05				-15	1,00	2,52									
SO16 - nákladní výtah	2,50	3,00	7,50	-	-	7,50	0,19	0,05				-15	1,00	1,80									
SO17 - vstup na terasu	2,60	3,00	7,80	-	-	7,80	1,20	0,05				-15	1,00	9,75									
SO18 - vstup na terasu	2,20	3,00	6,60	1	1,77	6,60	1,20	0,05				-15	1,00	8,25									
SO19 - vstup na terasu	2,60	3,00	7,80	-	-	7,80	1,20	0,05				-15	1,00	9,75									
DO - buňka	0,90	1,97	1,77	-	-	1,77	1,20	0,05	-15	1,00	2,22												
PDL - 3.NP	-	-	226,00	-	-	226,00	0,10	0,05	15	0,00	0,00												
Strop	-	-	226,00	-	-	226,00	0,10	0,05	15	0,00	0,00												
$\Sigma H_T =$														260,35									

Tabulka pro výpočet tepelné ztráty dle ČSN EN 12831

NÁZEV A ČÍSLO MÍSTNOSTI: 4 NP - PŘEDNÁŠKOVÁ MÍSTNOST

Vypracoval/a:

SO - ochlazovaná stěna OD - ochlazované okno DO - ochlazované dveře SN - vnitřní stěna DN - vnitřní dveře PDL - podlaha STR - strop SCH - střecha	Plocha konstrukce						Součinitel prostupu tepla (požadované hodnoty dle ČSN 73 0540-2)	Přirážka na tepelné mosty	Vnitřní výpočtová teplota	Vnější výpočtová teplota	Teplotní rozdíl	Teplota přilehlého prostoru	Činitel teplotní redukce $b = (\Theta_i - \Theta_u) / (\Theta_i - \Theta_e)$	Součinitel tepelné ztráty prostupem $H_T = A \cdot (U + \Delta U) \cdot b$	Návrhová tepelná ztráta prostupem $\Phi_T = H_T \cdot (\Theta_i - \Theta_e)$	Světelná výška místnosti	Objem vzduchu v místnosti	Požadovaná výměna vzduchu	Měrná tepelná kapacita vzduchu	Hustota vzduchu	Součinitel tepelné ztráty větráním $H_V = V_m \cdot n \cdot c_p \cdot \rho$	Návrhová tepelná ztráta větráním $\Phi_V = H_V \cdot (\Theta_i - \Theta_e)$	Celková tepelná ztráta $\Phi = \Phi_T + \Phi_V$												
	délka	šířka nebo výška	plocha	Počet otvorů	Plocha otvorů	Plocha bez otvorů																													
	A	U	ΔU	Θ_i	Θ_e	$(\Theta_i - \Theta_e)$																		Θ_u	b	H_T	Φ_T	v	V_m	n	c_p	ρ	H_V	Φ_V	Φ
	m	m	m ²	-	m ²	m ²																		W m ⁻² K ⁻¹	W m ⁻² K ⁻¹	°C	°C	°C	°C	-	W K ⁻¹	W	m	m ³	h ⁻¹
SO1 - skleněná fasáda	2,51	3,00	7,53	-	-	7,53	1,100	0,050	20	-15	35	-15	1,00	8,66	3866,15	3	200,1	2	0,28	1,29	144,55	5059,33	8925,48												
SO2 - skleněná fasáda	9,80	3,00	29,40	-	-	29,40	1,100	0,050				-15	1,00	33,81																					
SO3 - skleněná fasáda	5,10	3,00	15,30	-	-	15,30	1,100	0,050				-15	1,00	17,60																					
SO4 - buňka	2,00	3,00	6,00	-	-	6,00	1,200	0,050				-15	1,00	7,50																					
SO5 - buňka	2,50	3,00	7,50	-	-	7,50	1,200	0,050				-15	1,00	9,38																					
SO6 - buňka	2,00	3,00	6,00	-	-	6,00	1,200	0,050				-15	1,00	7,50																					
SO7 - nákladní výtah	2,50	3,00	7,50	-	-	7,50	0,190	0,050				-15	1,00	1,80																					
SO8 - nákladní výtah	3,50	3,00	10,50	-	-	10,50	0,190	0,050				-15	1,00	2,52																					
SO9 - nákladní výtah	2,50	3,00	7,50	-	-	7,50	0,190	0,050				-15	1,00	1,80																					
SN	13,30	3,00	39,90	1	1,77	36,80	1,100	0,050				15	0,14	6,05																					
DN - dveře	-	-	1,77	-	-	1,77	1,200	0,050	15	0,14	0,32																								
PDL - 4.NP	-	-	66,70	-	-	66,70	0,100	0,050	15	0,14	1,40																								
SCH	-	-	66,70	-	-	66,70	0,132	0,050	-15	1,00	12,14																								

$\Sigma H_T = 110,46$