

RAPORT CIEPLNO-WILGOTNOŚCIOWY PRZEGRÓD BUDOWLANYCH PN-EN 13788

KOLPROJEKT
BIURO PROJEKTOWE INŻ. KRZYSZTOF OLEŚ

NAZWA OBIEKTU: Publiczna Szkoła Podstawowa im. Ojca Świętego Jana
Pawła II – sala gimnastyczna

ADRES: Stara Błotnica 49

KOD, MIEJSCOWOŚĆ: 26-806 Stara Błotnica

NAZWA INWESTORA: Gmina Stara Błotnica

ADRES: Stara Błotnica 46

KOD, MIEJSCOWOŚĆ: 26-806 Stara Błotnica

NAZWA JEDNOSTKI PROJEKTOWEJ: KOLPROJEKT

ADRES: ul. Nowy Świat, 52

KOD, MIEJSCOWOŚĆ: 25-516, Kielce

PROJEKTANT

Tytuł	Imię i nazwisko	Nr uprawnień	Data, podpis
	Krzysztof Oleś	SWK/0019/PO OK/08	05.03.2020

Kielce, 05.03.2020

1. Wyniki analizy przegród – Publiczna Szkoła Podstawowa im. Ojca Świętego Jana Pawła II

1.1 Analiza przegrody typu Ściana zewnętrzna – sala gimnastyczna

1.1.1. Przewidywane warunki wewnętrzne w pomieszczeniu

Zmienne warunki wewnętrzne odpowiadające przyjętej klasie wilgotnościowej:
KLASA 4 Hala sportowa

Nr	Miesiąc	θ_i [°C]	ϕ_i [-]
1	Styczeń	20	50
2	Luty	20	50
3	Marzec	20	50
4	Kwiecień	20	50
5	Maj	20	50
6	Czerwiec	20	50
7	Lipiec	20	50
8	Sierpień	20	50
9	Wrzesień	20	50
10	Październik	20	50
11	Listopad	20	50
12	Grudzień	20	50

1.1.2. Budowa przegrody

Nr	Nazwa warstwy	d	λ	μ	R	S _d
		[m]	[W/m•K]	[-]	[m ² •K/W]	[m]
Strona zewnętrzna R _{se}					0.040	-
1	Płyta styropianowa 32	0.10	0.032	60	3,125	6,0
2	Płyta styropianowa 40	0.05	0.040	60	1,250	3,0
3	Mur z cegły ceramicznej pełnej	0.44	0.770	7	0,571	3,0
Strona wewnętrzna R _{si}					0.130	-

1.1.3. Rodzaj i usytuowanie przegrody w pomieszczeniu

Ściana zewnętrzna, Płaskie oszklenie i ramy

$$R_{si} = 0.13$$

1.1.4. Wartość minimalnego czynnika f_{Rsi}

Nr	Miesiąc	$f_{Rsi,min}$
----	---------	---------------

1	Styczeń	0.721
2	Luty	0.732
3	Marzec	0.697
4	Kwiecień	0.527
5	Maj	0.155
6	Czerwiec	-0.232
7	Lipiec	-1.571
8	Sierpień	-0.479
9	Wrzesień	0.190
10	Październik	0.486
11	Listopad	0.666
12	Grudzień	0.704

Miesiącem krytycznym jest: Luty

Wartość współczynnika temperatury dla krytycznego miesiąca: $f_{Rsi,max} = 0.732$

1.1.5. Efektywna wartość współczynnik temperatury f_{Rsi} na powierzchni wewnętrznej przegrody

Całkowity opór cieplny przegrody $R_c = 5.116 W/(m^2 \cdot K)$

Współczynnik przenikania przegrody (bez uwzględnienia dodatków na mostki ΔU_k) $U_c = 0.195 W/(m^2 \cdot K)$

Wartość współczynnika temperaturowego przegrody $f_{Rsi} = 0.975$

1.1.6. Sprawdzenie wartości czynnika obliczeniowego f_{Rsi}

Wartość współczynnika temperaturowego przegrody $f_{Rsi} = 0.975$

Wartość współczynnika temperatury dla krytycznego miesiąca $f_{Rsi,max} = 0.732$

$$f_{Rsi} \geq f_{Rsi,max}$$

$$0.975 \geq 0.732$$

Warunek spełniony. Przegroda zaprojektowana prawidłowo pod kątem uniknięcia rozwoju pleśni.

1.1.7. Miesięczne strumienie kondensacji i akumulacji wewnętrznej przegrody

Nr	Miesiąc	Kondensacja
0	Styczeń	NIE
1	Luty	NIE
2	Marzec	NIE
3	Kwiecień	NIE
4	Maj	NIE

5	Czerwiec	NIE
6	Lipiec	NIE
7	Sierpień	NIE
8	Wrzesień	NIE
9	Październik	NIE
10	Listopad	NIE
11	Grudzień	NIE

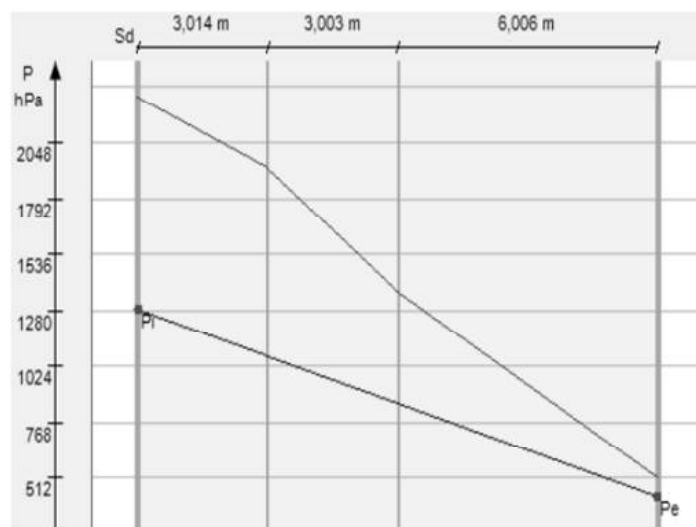
W projektowanej przegrodzie nie występuje kondensacja pary wodnej.
Przegroda zaprojektowana prawidłowo pod kątem kondensacji pary wodnej.

1.1.0. Szczegółowe wyniki rozkładu temperatur i ciśnienia pary wodnej w przegrodzie dla poszczególnych miesięcy

Miesiąc: Styczeń

Przegroda		Powierzchnie stykowe			
Nr	Warstwa	θ_n	$P_{n,sat}$	P_n	g_c
		[°C]	[Pa]	[Pa]	[kg/m ²]
Strona zewnętrzna $\theta_e=-1,2^{\circ}\text{C}$, $\varphi_e=86\%$,					
0	Płyta styropianowa 32	-1.93	512,90	426,09	0.00000
1	Płyta styropianowa 40	11,57	1363,96	855,32	0.00000
2	Mur z cegły pełnej	16,97	1933,46	1069,94	0.00000
Strona wewnętrzna $\theta_i=20,0^{\circ}\text{C}$, $\varphi_i=50\%$,		19,44	2259,70	1285,32	0.00000

Wykres rozkładu ciśnień w przegrodzie dla miesiąca: Luty



Wykres rozkładu temperatury dla miesiąca: Luty

