

**RAPORT CIEPLNO-WILGOTNOŚCIOWY PRZEGRÓD BUDOWLANYCH PN-EN 13788**



**KOLPROJEKT**  
BIURO PROJEKTOWE INŻ. KRZYSZTOF OLEŚ

NAZWA OBIEKTU: BUDYNEK GMINNY  
ADRES: Stara Błotnica  
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	10.10.2021

Kielce, 10.10.2021

## 1. Wyniki analizy przegród – Budynek gminny w Starej Błotnicy

### 1.1 Analiza przegrody typu Ściana wewnętrzna oddzielająca pomieszczenie ogrzewane od nieogrzewanego

#### 1.1.1. Przewidywane warunki wewnętrzne w pomieszczeniu

Zmienne warunki wewnętrzne odpowiadające przyjętej klasie wilgotnościowej:  
KLASA 2 Biura sklepy

Nr	Miesiąc	$\theta_i$ [°C]	$\phi_i$ [-]
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	$\lambda$	$\mu$	R	S <sub>d</sub>
		[m]	[W/m•K]	[-]	[m <sup>2</sup> •K/W]	[m]
Strona zewnętrzna R <sub>se</sub>					0.130	-
1	Tynk cementowo-piaskowy	0.02	1.000	7	0.015	0.1
2	Płyta styropianowa EPS 70-031 FASADA	0.10	0.031	60	3.226	6.0
3	Beton komórkowy 0.7	0.28	0.350	9	0.800	2.5
4	Tynk cementowo-piaskowy	0.15	1.000	7	0.150	1.1
Strona wewnętrzna R <sub>si</sub>					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  $R_c = 4.451W/(m^2 \cdot K)$

Współczynnik przenikania przegrody (bez uwzględnienia dodatków na mostki  $\Delta U_k$ )  $U_c = 0.225W/(m^2 \cdot K)$

Wartość współczynnika temperaturowego przegrody  $f_{Rsi} = 0.971$

#### 1.1.6. Sprawdzenie wartości czynnika obliczeniowego $f_{Rsi}$

Wartość współczynnika temperaturowego przegrody  $f_{Rsi} = 0.971$

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

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

$$0.971 \geq 0.732$$

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

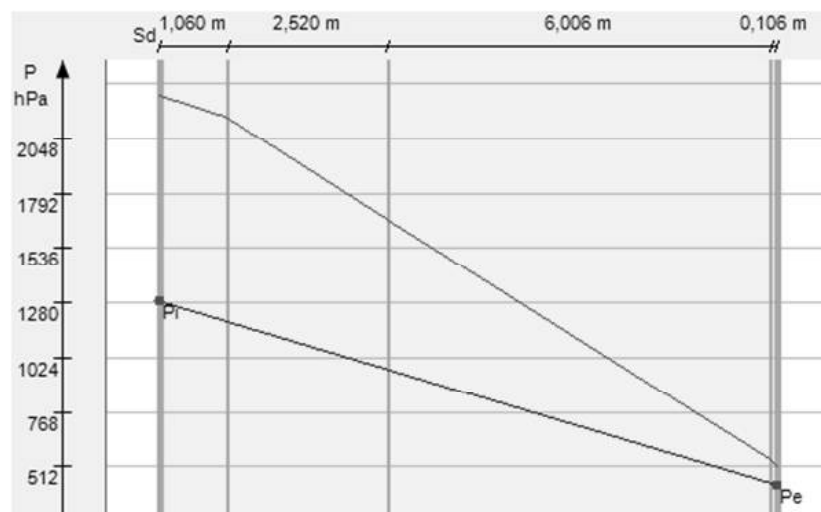
W projektowanej przegrodzie nie występuje kondensacja pary wodnej.  
Przegroda zaprojektowana prawidłowo pod kątem kondensacji pary wodnej.

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

Miesiąc: Luty

Przegroda		Powierzchnie stykowe			
Nr	Warstwa	$\theta_n$	$P_{n,sat}$	$P_n$	$g_c$
		[°C]	[Pa]	[Pa]	[kg/m <sup>2</sup> ]
Strona zewnętrzna $\theta_e=-2,1^{\circ}\text{C}$ , $\varphi_e=83\%$ ,					
0	Tynk cementowo-piaskowy	-1.45	512.90	426.09	0.00000
1	Płyta styropianowa EPS 70-031 FASADA	-1.38	544.90	435.48	0.00000
2	Beton komórkowy 0.7	14.64	1667.20	967.94	0.00000
3	Tynk cementowo-piaskowy	18.61	2145.48	1191.34	0.00000
Strona wewnętrzna $\theta_i=20,0^{\circ}\text{C}$ , $\varphi_i=50\%$ ,		19.35	2247.69	1285.32	0.00000

Wykres rozkładu ciśnień w przegrodzie dla miesiąca: Luty



Wykres rozkładu temperatury dla miesiąca: Luty

