

# Przenikanie powietrza

Każdy materiał budowlany jest w większym lub mniejszym stopniu przepuszczalny dla powietrza. Stopień tej przepuszczalności określa współczynnik przenikania powietrza (oznaczony przez „a”), który określa gęstość strumienia masy (lub objętości) powietrza, przenikającą przez materiał przegrody w warunkach jednostkowych, tzn. w określonej jednostce czasu i jednostkowej różnicy ciśnień panujących po obu stronach warstwy tego materiału. Proces przenikania powietrza przez materiał budowlany opisywano bardzo uproszczoną zależnością analogiczną do stosowanej przy opisie procesu przenikania ciepła:

$$G \text{ (lub) } m = \frac{a \times \Delta p}{\delta} = \frac{\Delta p}{R_{pp}}$$

gdzie  $m$  jest gęstością masową strumienia powietrza ( $\text{kg}/\text{m}^2\text{s}$ );  $\Delta p$  to różnica ciśnień (w Pa lub daPa), zaś  $a$  jest współczynnikiem przenikania ciepła ( $\text{kg}/(\text{m}^2 \text{ s Pa})$ ).

Jak widać z powyższej zależności do opisu tego procesu wprowadzić można również pojęcie oporu przenikania powietrza  $R_{pp}$  w  $(\text{m}^2\text{sPa})/\text{kg}$

Rodzaj materiału (przegrody)	$\delta$ , cm	$R_{pp}$ , (m <sup>2</sup> sPa)/kg	a, kg/ (m <sup>2</sup> sPa)
Beton (bez spoin)	10	$70600 \times 10^3$	0,000000014
Papier gazetowy	-	$70,6 \times 10^3$	0,000014
Mur z cegły (1 cegła)	24	$60,6 \times 10^3$	0,0000165
Mur z boków żużlobetonowych	40	$45,9 \times 10^3$	0,000022
Tynk wapienny i gipsowy	2	$60 \times 10^3$	0,000017
Pianobeton (autoklawizowany)	10	$7050 \times 10^3$	0,0000164
Płyty z wełny mineralnej	5	$7,02 \times 10^3$	0,000127

Dane te mają jednak znaczenie jako tzw. pierwsze przybliżenie, głównie z uwagi na pominięcie faktu, że przenikanie powietrza odbywa się w zakresie ruchów przejściowych. Podstawową zależnością opisującą proces przenikania powietrza przez szczelinę lub niewielki otwór można wyrazić za pomocą równania:

$$G(\text{lub } V) = S(|\Delta p|)^{\alpha} \text{sgn}(\Delta p)$$

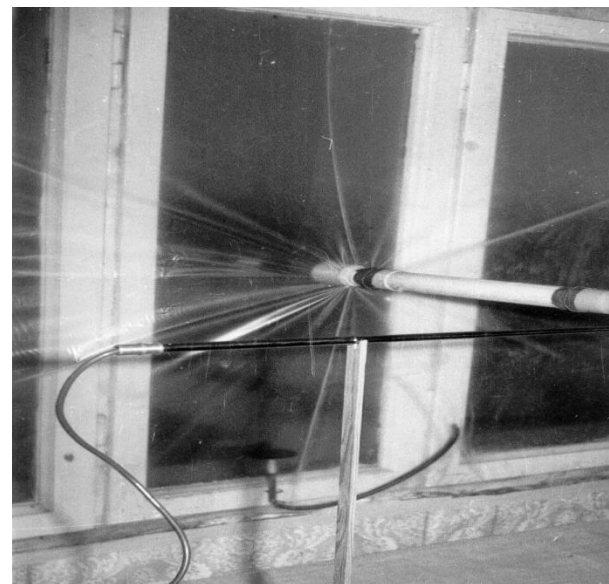
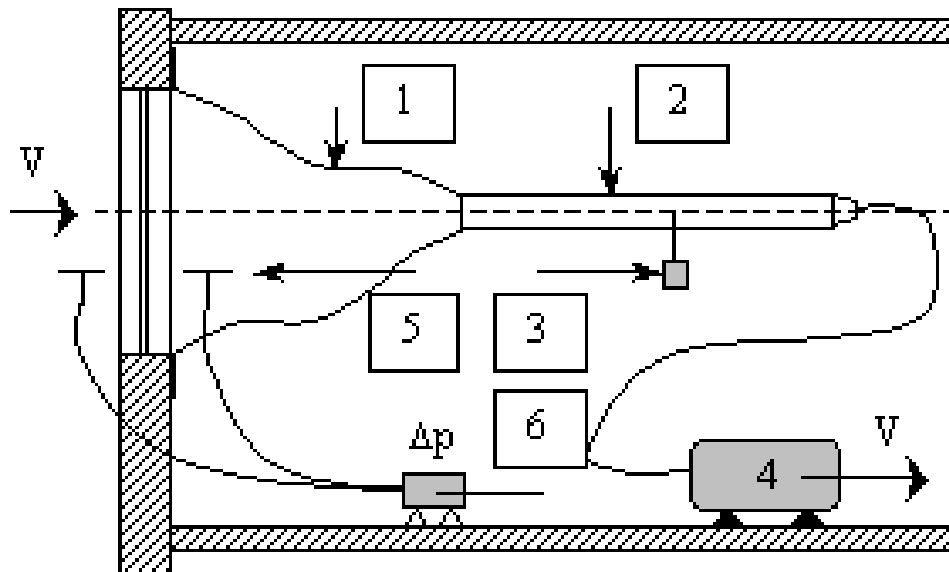
gdzie  $S$  i  $\alpha$  są wartościami charakteryzującymi cechy geometryczne szczelin lub otworów oraz własności materiału z jakiego są one wykonane (ustalane na podstawie pomiarów - patrz poniższy schemat), zaś  $\Delta p$  to różnica ciśnień pomiędzy ciśnieniem zewnętrznym ( $p_e$ ) a wewnętrznym ( $p_i$ )

**Współczynnik S** nosi nazwę tzw. **współczynnika szczelności elementu lub przegrody pełnej na przepływ powietrza**. Jest on zwykle wyrażany w  $m^3$  powietrza jakie przenika w czasie 1 h (lub 1 s) warunkach jednostkowej różnicy ciśnień ( $\Delta p = 1 \text{ daPa}$  lub  $1 \text{ Pa}$ ) przez 1 m długości szczeliny (w odniesieniu do np. stolarki budowlanej) lub przez powierzchnię  $1m^2$  pełnej przegrody. Jest iloczynem tzw. **współczynnika przenikania powietrza  $a_L$**  wyrażonego najczęściej w  $m^3/mh$  (także w  $kg/mh$ ) lub  $a_A$  wyrażonego w  $m^3/m^2h$  ( $kg/m^2h$ )

Fakt przepuszczalności powietrza przez wszystkie materiały budowlane może zostać zilustrowany danymi zestawione w poniższej tabeli (uzyskanymi drogą pomiarów)

<b>Rodzaj elementu</b>	<b>Opis elementu</b>	<b><math>a_L, m^3/m^2h</math> (daPa)</b>	<b><math>a_A, m^3/mh</math> (daPa)</b>
Mur z cegły pełnej, jednostronnie otynkowanej	Grubość 64 cm	—	0,0064
Mur z cegły pełnej, dwustronnie otynkowanej	Jw.	—	0,0031
Warstwa wełny mineralnej	Grubość 10 cm	—	0,33
Warstwa styropianu	Grubość 10 cm	—	0,16
Okna drewniane, poj. szklone	$1,25 \times 1,65 \text{ m}$	0,4÷1,84	8,36 (dla $a = 1,84$ )
Okna z tworzywa sztucznego	Jw.	0,03÷0,3	0,57 (dla $a = 0,03$ )
Okna z tworzywa , z trzema warstwami szyb	$1,65 \times 1,65 \text{ m}$	0,014	0,035

Wyznaczanie charakterystyki przenikania powietrza przez szczeliny w przegrodach i oknach w budynkach istniejących (poniższe rysunki są przykładem takich pomiarów)

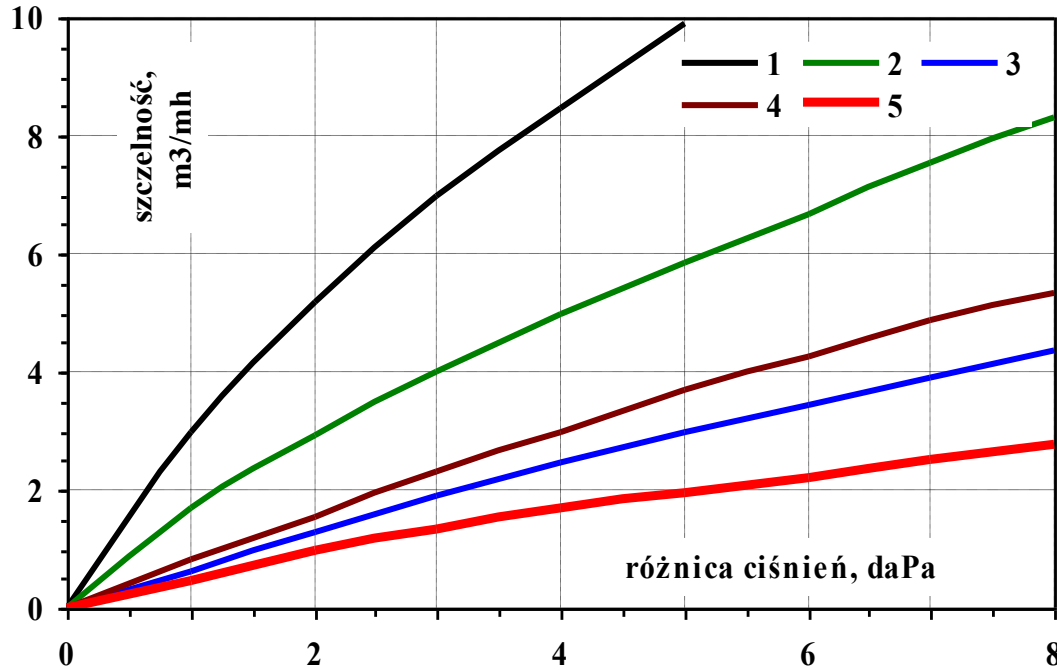


W konsekwencji pomiarów każdorazowo otrzymuje się odpowiadające sobie pary liczb  $(\Delta p_i, V_i)$ , opracowanie których pozwala jednoznacznie określić współczynniki przenikania powietrza  $(a_L)$  oraz wykładniki potęgowe  $(\alpha)$ . Polega to na przedstawieniu drugiej z powyższych zależności w formie układu logarytmicznych równań tożsamościowych o dwóch niewiadomych  $(a_L$  i  $\alpha)$  :

$$\sum_{i=1}^k \lg(a_L \times \Sigma i) + \frac{1}{\alpha} \sum_{i=1}^k \lg(\Delta p_i) = \sum_{i=1}^k \lg(V_i)$$

$$\sum_{i=1}^k \lg(a_L \times \Sigma i) \times \lg(\Delta p_i) + \frac{1}{\alpha} \sum_{i=1}^k [\lg(\Delta p_i)^2] = \sum_{i=1}^k \lg(V_i) \times \lg(\Delta p_i)$$

Przykładem tak uzyskanych wyników są dane zestawione na poniższym rysunku, obejmujące podstawowe typy nieszczelności występujących w przegrodach zewnętrznych budynków



1 - cała przegroda zewnętrzna, 2 - szczeliny w oknie (wzdłuż części otwieranych), 3 - szczeliny w miejscu połączenia stropu ze ścianą zewnętrzną, 4 - szczeliny w miejscu osadzenia okien w ścianie zewnętrznej, 5 - po wyeliminowaniu nieszczelności w przegrodach i założeniu w oknie metalowej taśmy uszczelniającej

Dla każdej szczeliny (o określonej geometrii) istnieje ścisły związek pomiędzy wykładnikiem potęgowym ( $\alpha$ ) a współczynnikiem przenikania powietrza ( $a$ ), uzależniony od różnicy ciśnień wymuszającej to przenikanie. Związek ten dla szczelin okiennych można wyrazić zależnością:

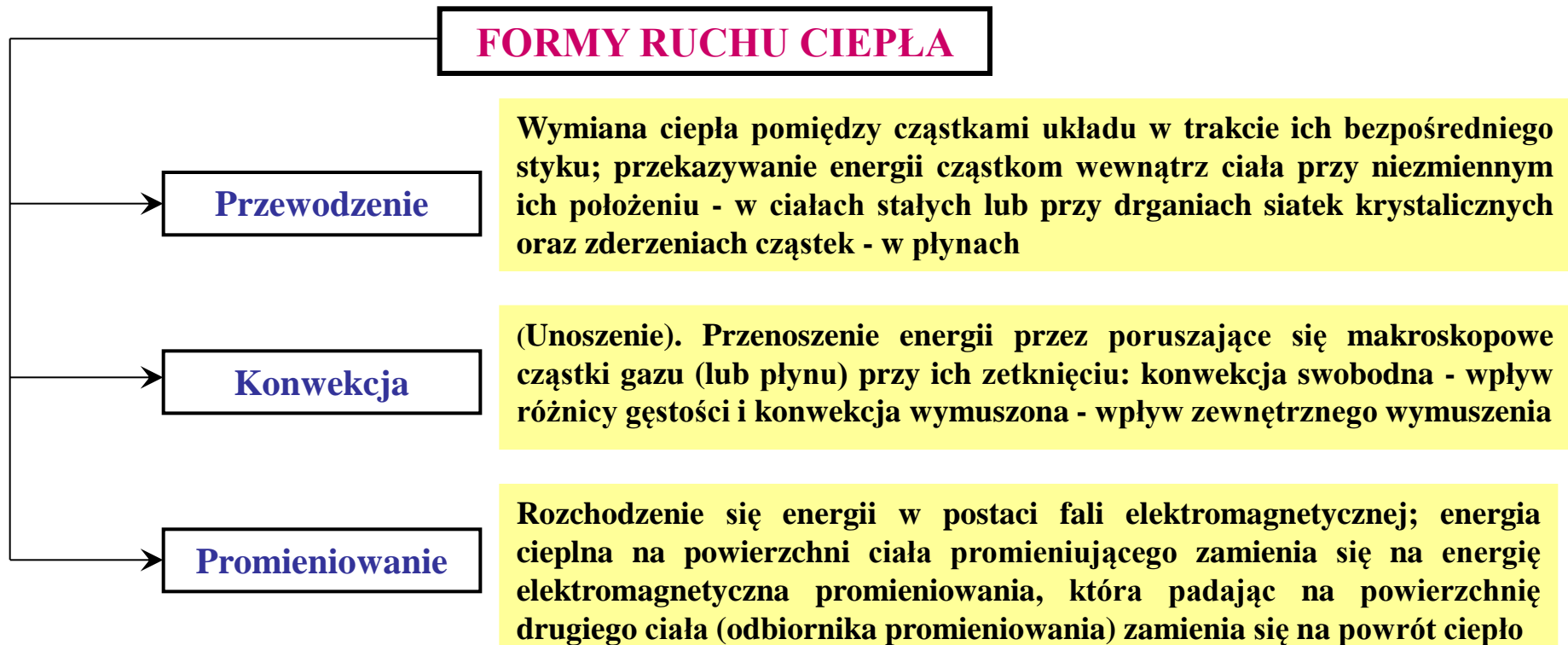
$$\alpha \approx 1 / [2 - \exp(-5a_L \times \Delta p)]$$

# PROCESY JEDNOSTKOWE

## Proces ruchu ciepła

### Teoria przewodnictwa cieplnego (i wymiany ciepła)

Przepływ ciepła (jego wymiana) jest jedną z form przekazywania energii i występuje gdy istnieje różnica temperatur wewnątrz i na zewnątrz określonego układu (lub pomiędzy układami)



# Wymiana ciepła zachodząca drogą jego przewodzenia

Rozwiązanie zadania przewodzenia ciepła polega na określeniu rozkładu temperatury w elementach przewodzących ciepło (czyli - na ustaleniu temperatur we wszystkich lub wskazanych punktach tego elementu). Temperatury te są podawane w przyjętym układzie współrzędnych w postaci funkcji:

$$\vartheta = f(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}, t) \quad \vartheta = f(\mathbf{r}, t)$$

$x, y, z$  - to współrzędne w prostokątnym układzie współrzędnych (częściej),  $r$  - jest wektorem określającym położenie punktu (rzadziej),  $t$  - to czas ( $\tau$ )

Tak określone pole temperatur nazywamy *nieustalonym (niestacjonarnym)* w odróżnieniu do pola *ustalonego (stacjonarnego)*, w przypadku którego temperatura w każdym punkcie danego elementu jest stała w czasie (lub zakładamy, że jest stała) i wtedy:

$$\vartheta = f(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) \quad \vartheta = f(\mathbf{r})$$

Rozwiązywanie zadań przewodzenia ciepła dla potrzeb fizyki przegród budowlanych polega w większości przypadków na założeniu zmian wzdłuż jednej z osi.

$$\vartheta = f(\mathbf{x}, t) \quad \vartheta = f(\mathbf{x})$$

**Podstawowe znaczenie dla ujęcia przewodzenia ciepła ma tzw. *prawo Fouriera*:**

$$\dot{Q} = -\lambda \times A \times \text{grad } \vartheta \qquad \dot{Q} = -\lambda \times A \times \frac{\partial \vartheta}{\partial n}$$

mówiące, że ilość ciepła przewodzona przez dany element jest wprost proporcjonalna powierzchni A i do gradientu temperatur (grad  $\Rightarrow$  ) w kierunku największego ich spadku, przy czym współczynnikiem proporcjonalności jest tzw. *współczynnik przewodzenia ciepła* ( $\lambda$ ). **Współczynnik ten stanowi podstawową własność cieplną materiałów, zestawianą w normatywach projektowania budowli**

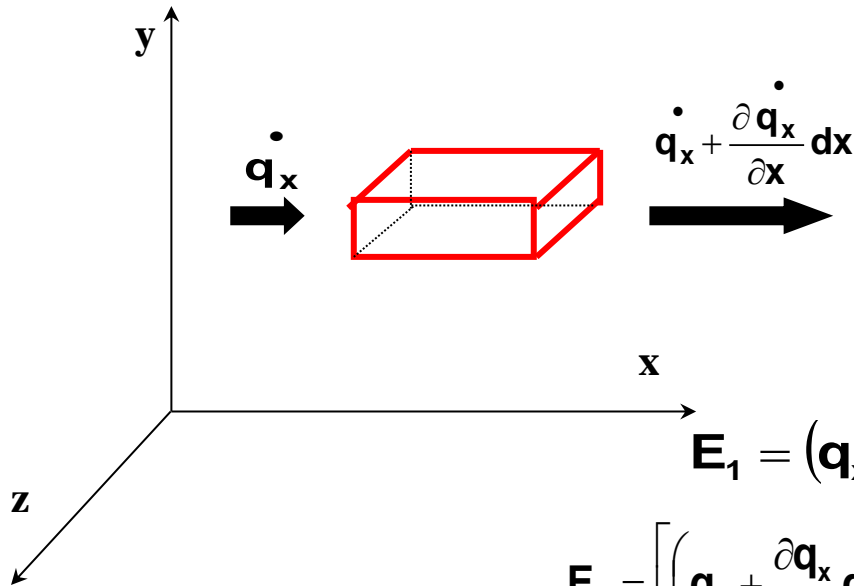
<b>Rodzaj substancji (ciała)</b>	<b>Współczynnik <math>\lambda</math>, W/(mK)</b>
Gazy	0,005 ÷ 0,5 (wzrost z temperaturą)
Ciecze (z wyjątkiem rtęci i sodu)	0,08 ÷ 0,6
Ciała stałe (materiały budowlane)	0,05 (0,02) ÷ 2,5
Materiały izolacyjne	z reguły < 0,1
Metale	2 ÷ 360



Pole temperatury w każdym elemencie budowlanym jest *polem skalarnym*, tzn. każdemu punktowi jest podporządkowany *skalar* (temperatura). *Strumień ciepła* będący wynikiem zróżnicowania tych temperatur jest *wektorem*. Z kolei *gradient temperatury* jest operacją matematyczną polegającą na tym, że w stosunku do dowolnego skalaru należy obliczyć pochodne cząstkowe w określonym kierunku, np.:

$$\mathbf{grad} \vartheta = \frac{\partial \vartheta}{\partial x} \mathbf{i} + \frac{\partial \vartheta}{\partial y} \mathbf{j} + \frac{\partial \vartheta}{\partial z} \mathbf{k}$$

Dla bardzo małego wycinka ciała (o wymiarach  $dx$ ,  $dy$ ,  $dz$ ) bilans energetyczny dla pojedynczej osi "x" (patrz poniższy rysunek)



**Przyrost strumienia ciepłego**

$$\frac{\partial \dot{q}_x}{\partial x} = -\lambda_x \frac{\partial^2 \vartheta}{\partial x^2}$$

**Bilans energetyczny dla tego wycinka ciała ma postać  $E_1 = E_2 + \Delta E$ , przy czym**

$$E_1 = (q_x dydz + q_y dx dz + q_z dx dy) d\tau + q_g d\vartheta d\tau$$

$$E_2 = \left[ \left( q_x + \frac{\partial q_x}{\partial x} dx \right) dydz + \left( q_y + \frac{\partial q_y}{\partial y} dy \right) dx dz + \left( q_z + \frac{\partial q_z}{\partial z} dz \right) dx dy \right] d\tau$$

$$\Delta E_u = \rho \times dx dy dz \times c_p d\vartheta$$

**Z takiego bilansu energetycznego otrzymujemy zależność:**

$$\mathbf{q}_V dV d\tau + 0 = \rho c_p d\vartheta dV + \frac{\partial \mathbf{q}_x}{\partial x} dV d\tau + \frac{\partial \mathbf{q}_y}{\partial y} dV d\tau + \frac{\partial \mathbf{q}_z}{\partial z} dV d\tau$$

*czyli*

$$\mathbf{q}_V = \rho c_p \frac{d\vartheta}{d\tau} + \frac{\partial \mathbf{q}_x}{\partial x} + \frac{\partial \mathbf{q}_y}{\partial y} + \frac{\partial \mathbf{q}_z}{\partial z}$$

przy czym

$$\frac{\partial \mathbf{q}_x}{\partial x} + \frac{\partial \mathbf{q}_y}{\partial y} + \frac{\partial \mathbf{q}_z}{\partial z} = -\lambda_x \frac{\partial^2 \vartheta}{\partial x^2} - \lambda_y \frac{\partial^2 \vartheta}{\partial y^2} - \lambda_z \frac{\partial^2 \vartheta}{\partial z^2}$$

**Ostatecznie**  $\implies \mathbf{q}_V + \text{div}(\lambda \text{grad} \vartheta) = c_p \rho \frac{\partial \vartheta}{\partial \tau}$

gdzie  $\text{div}$  – divergencja, charakterystyczna cecha pola wektorowego, będąca iloczynem skalarnym operatora  $\lambda$  i danego wektora.

**Przykładowo, dla ciał izotropowych ( $\lambda = \text{idem}$ ):**

$$\mathbf{q}_V + \lambda \nabla^2 \vartheta = \rho c_p \frac{d\vartheta}{d\tau}$$

gdzie  $\nabla^2 = \text{div}(\text{grad})$  – operator różniczkowy Laplace'a (laplasjan)

**Gdy nie występują wewnętrzne źródła ciepła (tzn.  $\mathbf{q}_V = 0$ ):**

$$\nabla^2 \vartheta = \rho c_p \frac{\partial \vartheta}{\lambda \partial \tau}$$

Przyjmując, że -  $\lambda/(\rho c_p) = a$

$a$  - współczynnik wyrównania temperatury (przewodzenia temperatury), otrzymamy podstawową zależność w postaci:

$$\nabla^2 \mathcal{G} = \frac{1}{a} \times \frac{\partial \mathcal{G}}{\partial \tau}$$

a więc zależność opisującą proces nieustalonego (lub ustalonego) przewodzenia temperatury

$$\frac{\partial \mathcal{G}}{\partial \tau} = a \nabla^2 \mathcal{G} \quad \text{lub} \quad \nabla^2 \mathcal{G} = \mathbf{0}$$

Warto podkreślić, że gdy nie występują wewnętrzne źródła ciepła mamy do czynienia z tzw. *wzorem Poissona*, który przyjmuje postać:

$$\nabla^2 \mathcal{G} + \frac{q_v}{\lambda} = \mathbf{0}$$

W fizyce przegród budowlanych analizy często sprowadzane są do przypadków jednowymiarowych, które opisuje *wzór Laplace'a*:

$$\nabla^2 \mathcal{G} = \mathbf{0} \quad \frac{\partial^2 \mathcal{G}}{\partial \mathbf{x}^2} = \mathbf{0} \quad \frac{\partial \mathcal{G}}{\partial \mathbf{x}} = \mathbf{0}$$

W celu rozwiązania dowolnego zagadnienia z zakresu przewodnictwa cieplnego należy dysponować następującymi informacjami:

➤ *Znać rozkład temperatury w chwili początkowej*

➤ *Znać kształt geometryczny danego ciała (elementu)*

➤ *Znać zakres wzajemnego oddziaływania cieplnego danego elementu i otoczenia*

Informacje te są niezbędne dla ustalenia obszaru, w którym rozpatrywane będzie przewodzenie i dla którego podany zostanie znany (?) warunek początkowy oraz warunki brzegowe.

**WARUNEK POCZĄTKOWY**



Określa np. rozkład temperatury w chwili  $\tau = 0$ ,  
czyli podana (znana) jest zależność

$$\mathcal{A}(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}, 0) = \mathbf{f}(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$$

# WARUNKI BRZEGOWE

## I – go rodzaju

Znany jest rozkład temperatury w dowolnej chwili na granicy badanego obszaru (A), tzn.:

$$g_A = f(\tau)$$

## II – go rodzaju

Znana jest gęstość strumienia ciepłego na granicy obszaru w dowolnej chwili, tzn.:

$$\dot{q}_A(\tau) = f(\tau)$$

## III – go rodzaju

Znana jest temperatura otoczenia ( $t_0$ ) oraz zależność opisująca wymianę ciepła pomiędzy ciałem a otoczeniem, np.:

$$\begin{aligned} -\lambda(\text{grad } g)_A &= \\ &= \alpha(t_0 - t_A) \end{aligned}$$

## IV – go rodzaju

Występuje ciągłość temperatury i gęstości strumienia ciepłego na granicy obszarów (o różnych cechach cieplnych), tzn.:

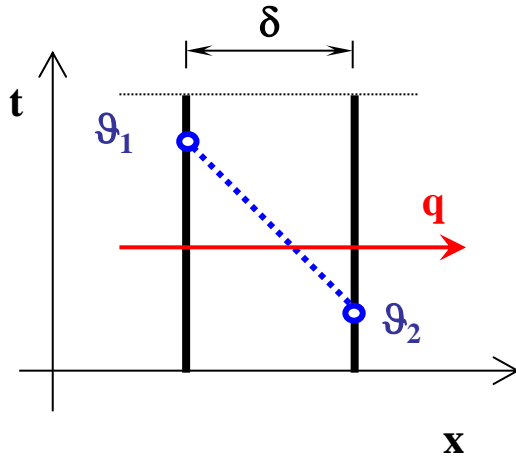
$$g_{1A}(\lambda) = g_{2A}(\lambda)$$

$$\begin{aligned} \lambda_1(\text{grad } g_1)_A &= \\ &= \lambda_2(\text{grad } g_2)_A \end{aligned}$$

**Najczęściej wykorzystywany jest warunek brzegowy III – go lub IV – go rodzaju**

$$q = -\lambda \frac{dt}{dx}$$

## Przegroda jednowarstwowa



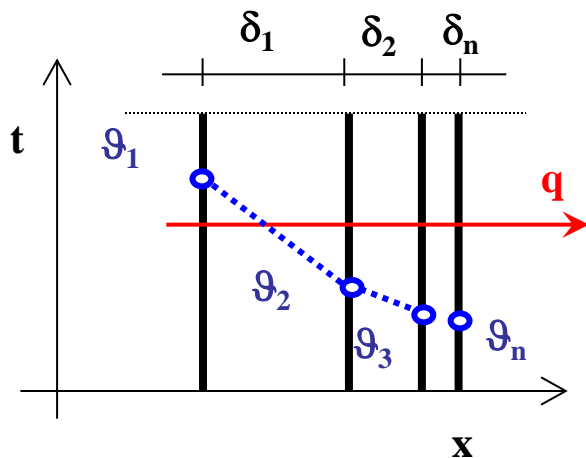
$$\int_{x=0}^{x=\delta} q dt = - \int_{t=\vartheta_1}^{t=\vartheta_2} \lambda dt$$

$$q = \frac{\lambda}{\delta} (\vartheta_1 - \vartheta_2)$$

przy czym  $R = \frac{\delta}{\lambda}$ ,  $\text{m}^2\text{K}/\text{W}$

$$\longrightarrow q = \frac{\vartheta_1 - \vartheta_2}{R} = \frac{\Delta\vartheta}{R}$$

## Przegroda wielowarstwowa



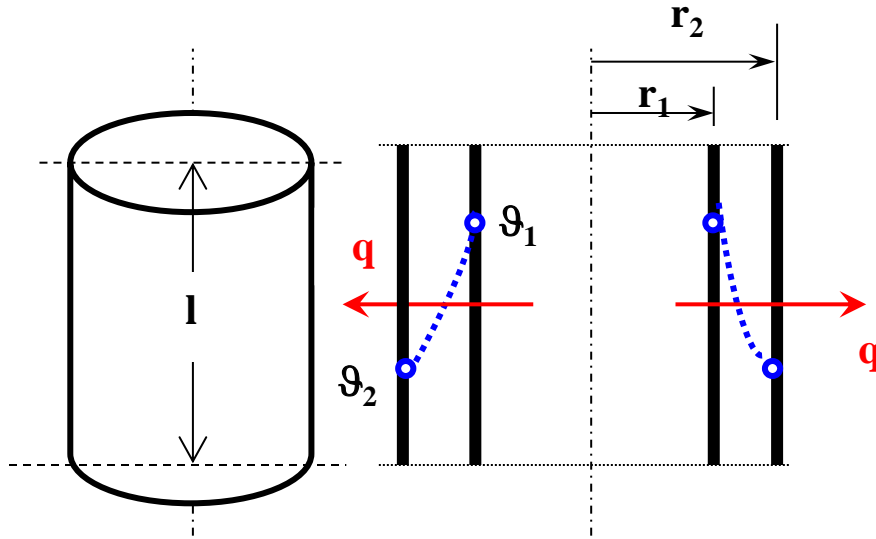
$$R = \sum_{i=1}^{i=n} \frac{\delta_i}{\lambda_i}$$

$$\longrightarrow q = \frac{\vartheta_1 - \vartheta_n}{R} = \frac{\Delta\vartheta}{R}$$

$$\frac{\vartheta_1 - \vartheta_n}{R_n} = \frac{\Delta\vartheta}{R}$$

$$\longrightarrow \vartheta_n = \frac{R_n}{R} (\Delta\vartheta)$$

$$A = 2\pi r l, \lambda = \text{idem.}$$



$$Q = -\lambda \times A \times \frac{d\vartheta}{dr} \quad \Rightarrow \quad Q = -\lambda \times 2\pi r l \times \frac{d\vartheta}{dr}$$

$$d\vartheta = -\frac{Q}{2\pi l \lambda} \times \frac{dr}{r} \quad \Rightarrow \quad \vartheta = -\frac{Q}{2\pi l \lambda} \times \ln r + C$$

Równanie krzywej „wygiętej” w dół, warunki brzegowe: dla  $r_1 \rightarrow \vartheta = \vartheta_1$ ; dla  $r_2 \rightarrow \vartheta = \vartheta_2$ .

$$\vartheta_1 - \vartheta_2 = \frac{Q}{2\pi l \lambda} \ln \frac{r_1}{r_2} \quad \Rightarrow \quad Q = 2\pi l \frac{\vartheta_1 - \vartheta_2}{R_r}$$

gdzie  $R_r$  to opór cieplny przegrody (ścianki) rurowej  $R_r = \frac{\ln \frac{r_2}{r_1}}{\lambda}$

Często stosuje się uproszczenie i wprowadza tzw. średni promień logarytmiczny (ma to miejsce głównie dla cienkich rur).

$$r_m = \frac{r_2 - r_1}{\ln \frac{r_2}{r_1}} \quad \Rightarrow \quad R_r = \frac{r_2 - r_1}{\lambda \times r_m} = \frac{\delta r}{\lambda \times r_m}$$