

Dyfuzja w stanie stacjonarnym

Witold Kucza

Rozwiązania równ. dyfuzji

Rozwiązań równania lub układu równań różniczkowych, w tym równania dyfuzji, jest nieskończenie wiele, spośród nich wybieramy tylko te spełniające zadane **warunki początkowe i brzegowe**.

Warunki początkowe określają stężenia (temperatury, itp.) dla chwili $t = 0$.

Dla układu 1-wymiarowego rozciągającego się od x_0 do x_1 **warunki brzegowe** określają stężenia (temperatury) lub strumienie na brzegu układu dla $x = x_0$ oraz $x = x_1$.

Warunki brzegowe (WB)

WB Dirichleta określają wartość funkcji na brzegu układu dla $x = x_0$ oraz $x = x_1$

Przykładowo: stężenia lub temperatury są stałe na brzegach

$$\begin{array}{l} c(x = x_0, t) = c_0 \\ c(x = x_1, t) = c_1 \end{array} \quad \text{lub} \quad \begin{array}{l} T(x = x_0, t) = T_0 \\ T(x = x_1, t) = T_1 \end{array}$$

WB Neumanna określają wartość pochodnej funkcji na brzegu układu

dla $x = x_0$ oraz $x = x_1$

Przykładowo: strumienie przez brzegi są zerowe (układ zamknięty)

$$\begin{array}{l} J(x = x_0, t) = 0 \\ J(x = x_1, t) = 0 \end{array}$$

*W toku tego wykładu skróty **WBD** i **WBN** będą się odnosiły do sformułowanych powyżej warunków brzegowych*

Rozwiązania w stanie stacjonarnym

W stanie stacjonarnym, z definicji, zerują się pochodne czasowe: lewe, a zatem, i prawe strony równań ciągłości

Dla układu trójwymiarowego:

$$\frac{\partial c}{\partial t} = 0 = -\frac{\partial J_x}{\partial x} - \frac{\partial J_y}{\partial y} - \frac{\partial J_z}{\partial z}$$

Dla geometrii cylindrycznej:

$$\frac{\partial c}{\partial t} = 0 = -\frac{1}{r} \frac{\partial (r \cdot J)}{\partial r}$$

Dla układu jednowymiarowego:

$$\frac{\partial c}{\partial t} = 0 = -\frac{\partial J}{\partial x}$$

Dla geometrii sferycznej:

$$\frac{\partial c}{\partial t} = 0 = -\frac{1}{r^2} \frac{\partial (r^2 \cdot J)}{\partial r}$$

Geometria planarna (SS)

$$\frac{\partial c}{\partial t} = 0 = -\frac{\partial J}{\partial x}$$

Dane: c_0 lub J_0 $\begin{array}{c} x_0 \\ | \end{array}$ D_1 $\begin{array}{c} x_1 \\ | \end{array}$ c_1 lub J_1

Szukane: $c(x)=?$

Geometria planarna (SS)

WD na lewym i prawym brzegu

$$\frac{dJ}{dx} = 0$$



$$J(x) = \text{const}$$

↓ z I prawa Ficka, dla $D = \text{const}$

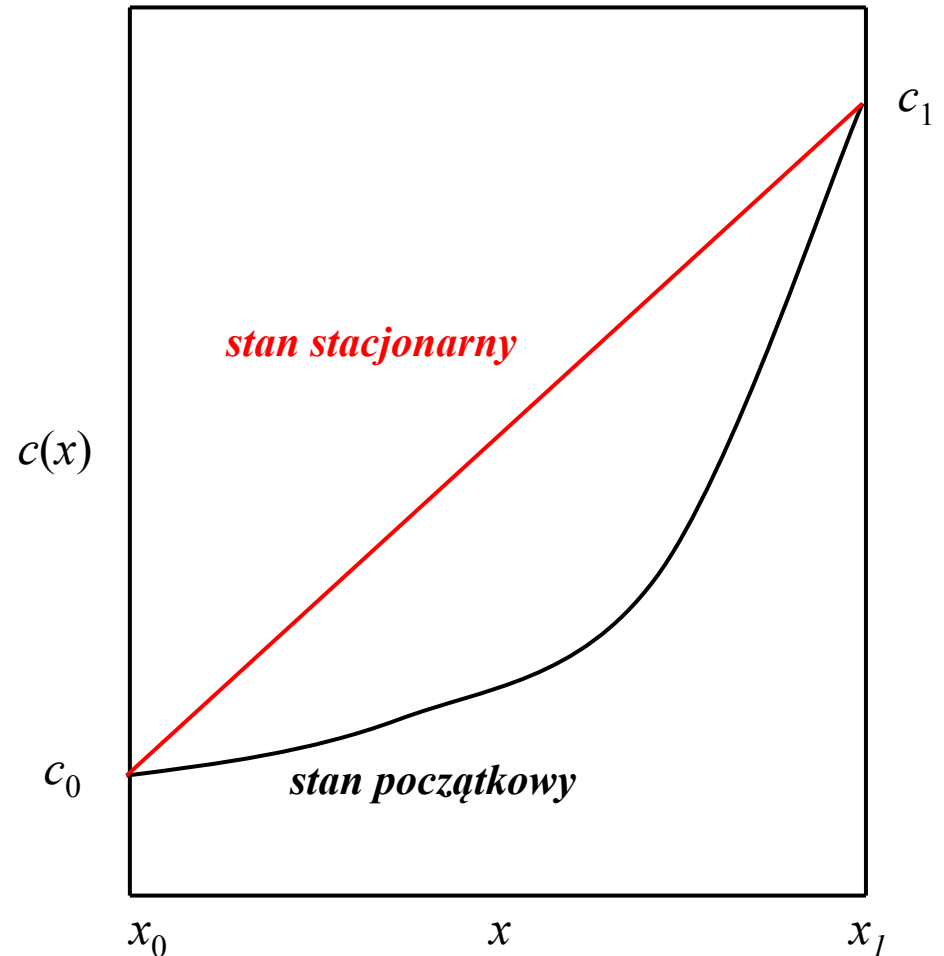
$$c(x) = a + b \cdot x$$

↓ z warunków brzegowych

$$c(x) = \frac{c_0 \cdot x_1 - c_1 \cdot x_0}{x_1 - x_0} + \frac{c_1 - c_0}{x_1 - x_0} x$$

dyfuzja zachodzi!

$$J = -D \frac{c_1 - c_0}{x_1 - x_0}$$



Geometria planarna (SS)

WN na lewym i prawym brzegu

$$\frac{dJ}{dx} = 0$$



$$J(x) = \text{const}$$



$$J(x = (x_0 \vee x_1)) = 0$$

$$J(x) = 0$$



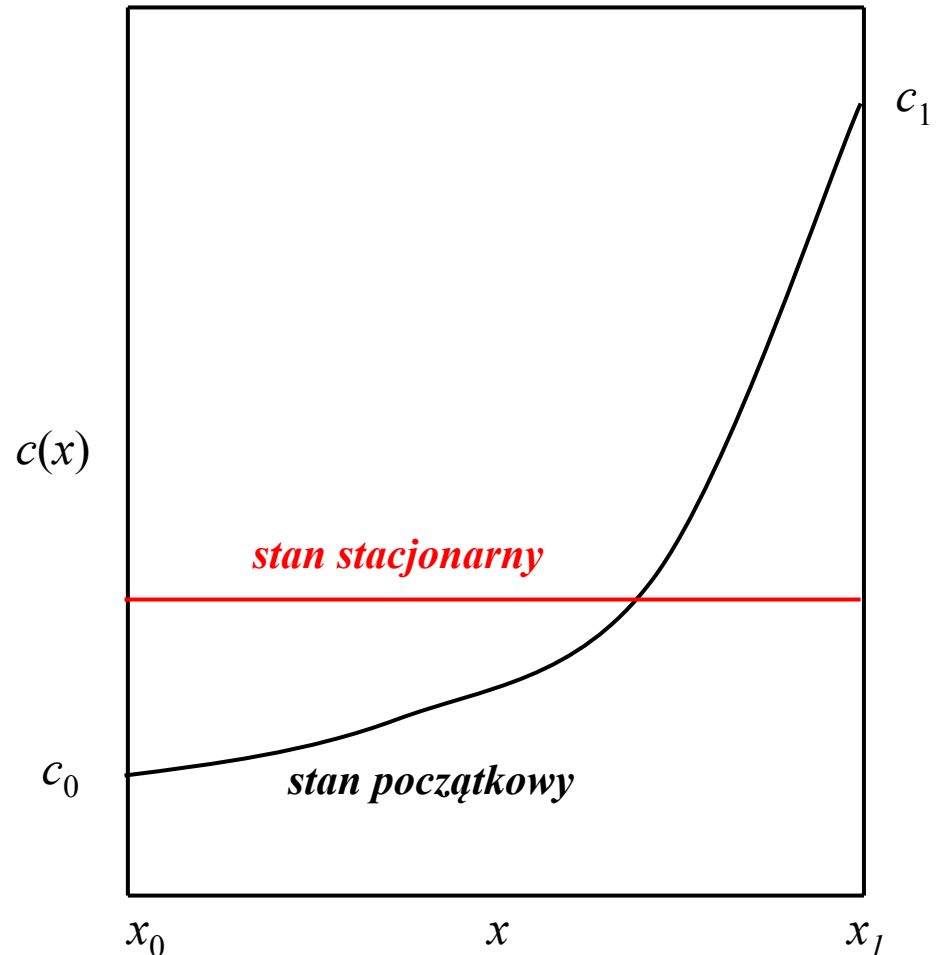
z I prawa Ficka, dla $D > 0$

$$c(x) = \text{const}$$



dla ukł. zamkniętego

$$c(x) = \frac{1}{x_1 - x_0} \int_{x_0}^{x_1} c(x, t = 0) dx$$



dyfuzja nie zachodzi!

Geometria planarna (SS)

WD na lewym i WN na prawym brzegu

$$\frac{dJ}{dx} = 0$$



$$J(x) = \text{const}$$



$$J(x = x_1) = 0$$

$$J(x) = 0$$



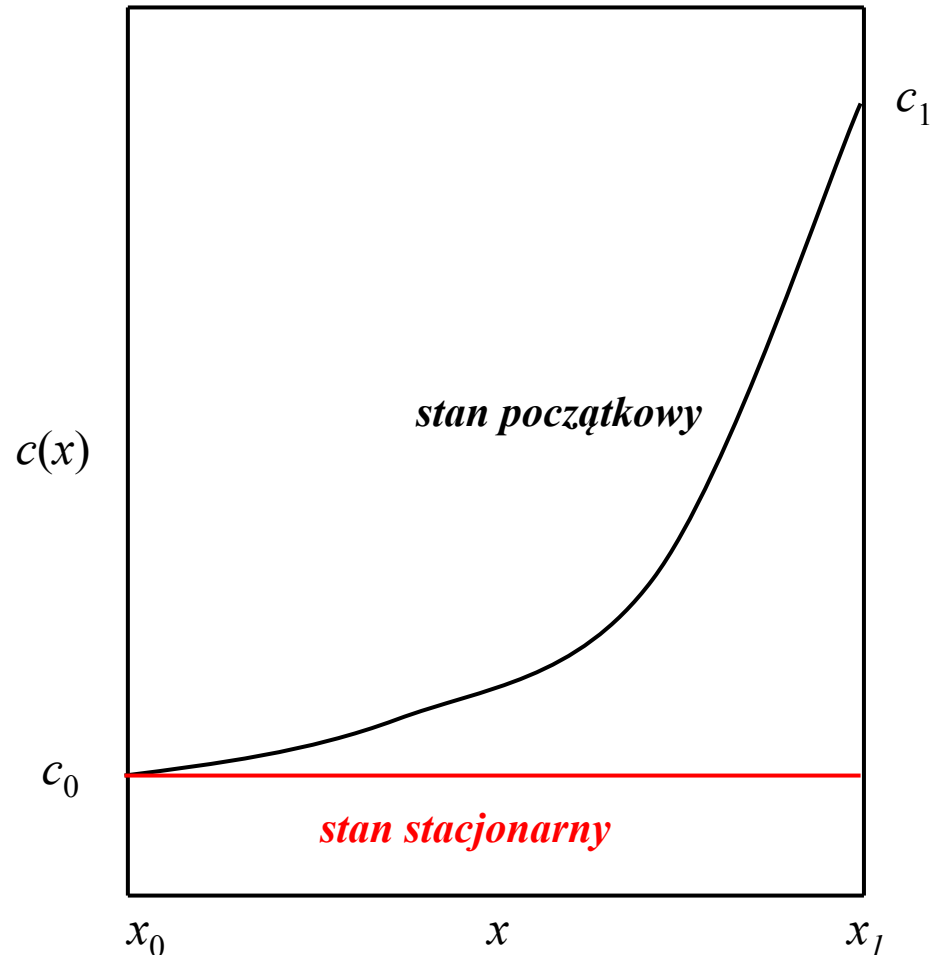
z I prawa Ficka, dla $D > 0$

$$c(x) = \text{const}$$



$$c(x = x_0) = c_0$$

$$c(x) = c_0$$



dyfuzja nie zachodzi!

Geometria planarna (SS)

WN na lewym i WD na prawym brzegu

$$\frac{dJ}{dx} = 0$$



$$J(x) = \text{const}$$



$$J(x = x_0) = 0$$

$$J(x) = 0$$



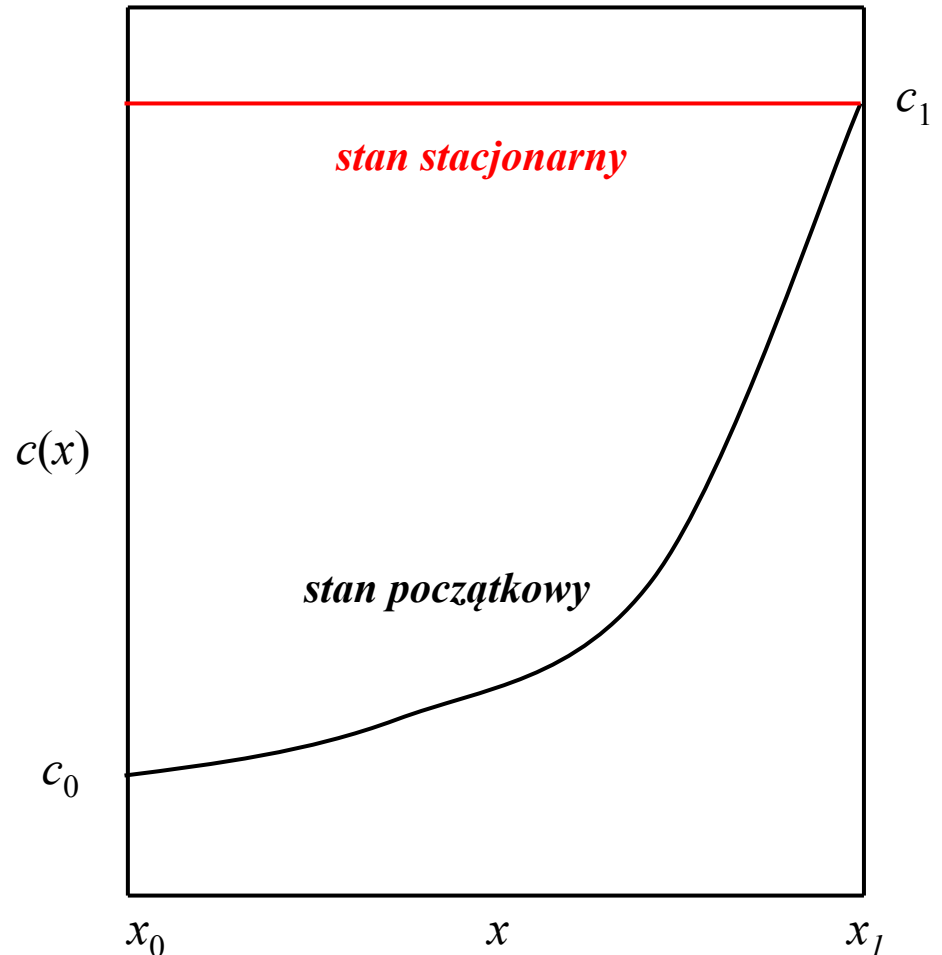
z I prawa Ficka, dla $D > 0$

$$c(x) = \text{const}$$



$$c(x = x_1) = c_1$$

$$c(x) = c_1$$



dyfuzja nie zachodzi!

Układy wielowarstwowe

Dla **warunków brzegowych Dirichleta**, strumień w układzie wielowarstwowym jest stały (niezerowy), podobnie jak gęstość prądu w układzie szeregowo połączonych oporników.

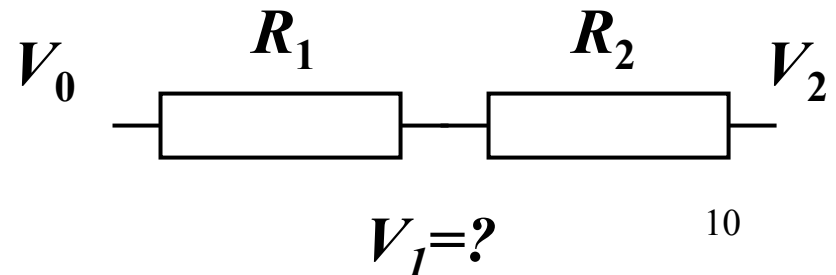
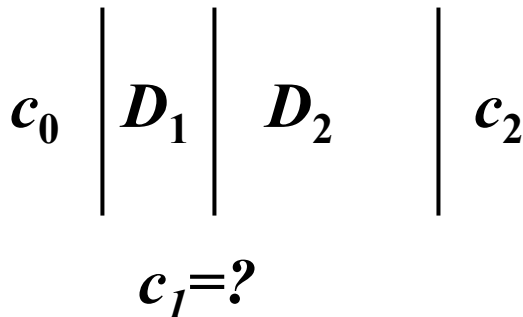
Również **I prawo Ficka** jest analogiczne do **prawa Ohma**

$$J = -D \frac{\partial c}{\partial x}$$

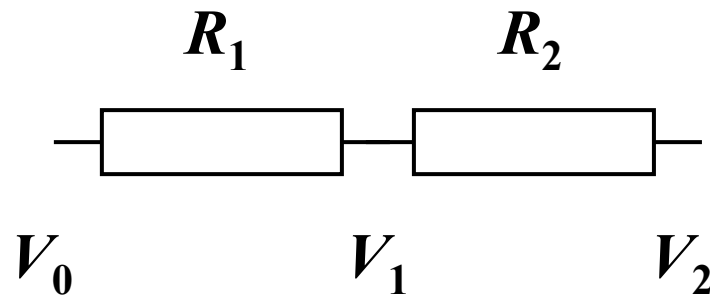
$$J = \sigma \frac{\partial V}{\partial x}$$

J oznacza tutaj strumień ładunku czyli gęstość prądu

Zatem metody postępowania będą analogiczne!



Układy wielowarstwowe



Znane: R_1 i R_2 oraz napięcie całkowite ($V_2 - V_0$), szukane: V_1

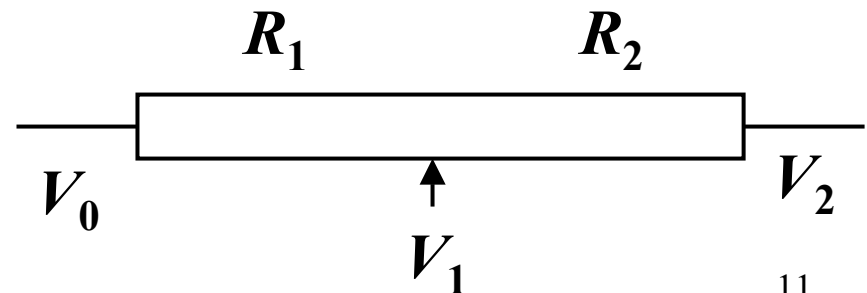
Ponieważ oporniki są szeregowo połączone,

prąd w obwodzie jest stały, zatem:

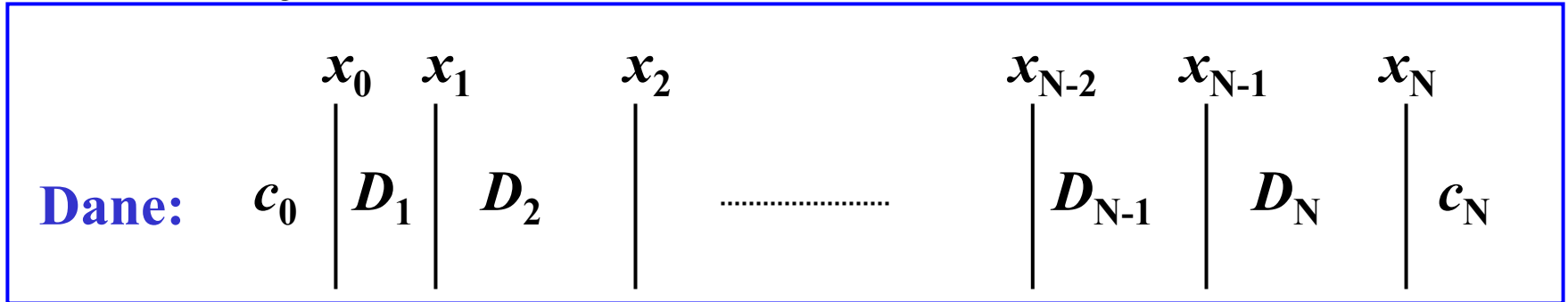
$$\frac{V_1 - V_0}{R_1} = \frac{V_2 - V_0}{R_1 + R_2}$$

$$V_1 = V_0 + \frac{R_1}{R_1 + R_2} (V_2 - V_0)$$

*Zasada działania potencjometru:
płynna zmiana R_1 skutkuje płynną
zmianą V_1 (przy stałym napięciu oraz
oporze całkowitym)*



Układy wielowarstwowe (SS, WBD)



$$J = -D_n \frac{c_n - c_{n-1}}{x_n - x_{n-1}}$$

$$J \sum_{n=1}^N \frac{x_n - x_{n-1}}{D_n} = - \sum_{n=1}^N (c_n - c_{n-1})$$

$$J = - \frac{c_N - c_0}{\sum_{n=1}^N \frac{x_n - x_{n-1}}{D_n}}$$

strumień w układzie

$$\frac{c_n - c_{n-1}}{c_N - c_0} = \frac{\frac{x_n - x_{n-1}}{D_n}}{\sum_{n=1}^N \frac{x_n - x_{n-1}}{D_n}}$$

$$c_n = c_{n-1} + \frac{\frac{x_n - x_{n-1}}{D_n}}{\sum_{n=1}^N \frac{x_n - x_{n-1}}{D_n}} (c_N - c_0)$$

wzór rekurencyjny

Układ dwuwarstwowy (SS, WBD)

Dane:

$$\begin{array}{c} x_0 \quad x_1 \quad x_2 \\ | \quad | \quad | \\ c_0 \quad D_1 \quad D_2 \quad c_2 \end{array}$$

Szukane:

$$c_1 = ?$$

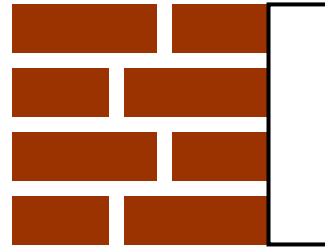
$$c_1 = c_0 + \frac{\frac{x_1 - x_0}{D_1}}{\frac{x_1 - x_0}{D_1} + \frac{x_2 - x_1}{D_2}} (c_2 - c_0)$$

$$J = - \frac{D_1 D_2 (c_2 - c_0)}{D_1 (x_2 - x_1) + D_2 (x_1 - x_0)}$$

$$c_1 = \frac{c_0 D_1 (x_2 - x_1) + c_2 D_2 (x_1 - x_0)}{D_1 (x_2 - x_1) + D_2 (x_1 - x_0)}$$

Przewodzenie ciepła (SS, WBD)

Strumień ciepła $J = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x}$



$$\lambda \left(\frac{\text{W}}{\text{m} \cdot \text{K}} \right)$$

Dane:

$$T_0 \quad \left| \begin{array}{c} x_0 \\ \lambda_1 \\ x_1 \end{array} \right| \quad \lambda_2 \quad \left| \begin{array}{c} x_2 \\ T_2 \end{array} \right|$$

Szukane:

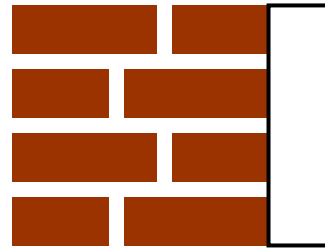
J

$$J = - \frac{\lambda_1 \lambda_2 (T_2 - T_0)}{\lambda_1 (x_2 - x_1) + \lambda_2 (x_1 - x_0)}$$

Przewodzenie ciepła (SS, WBD)

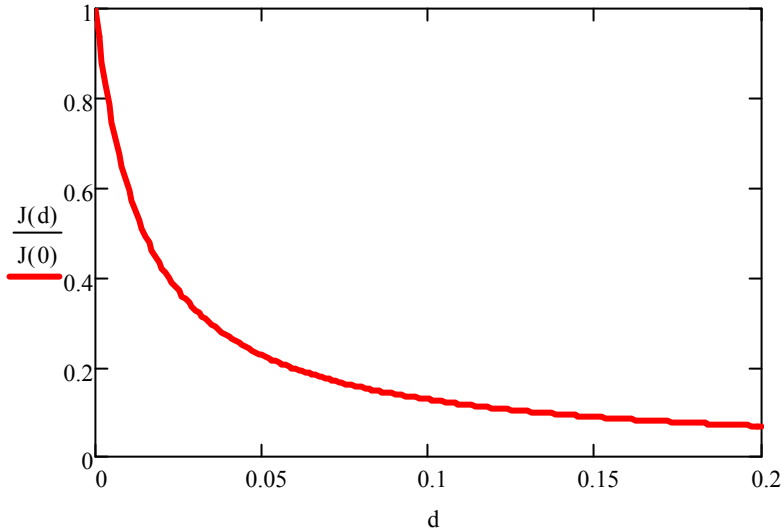
$$J = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x}$$

$$\lambda_c = 0.6$$



$$\lambda_{PS} = 0.035 \left(\frac{\text{W}}{\text{m} \cdot \text{K}} \right)$$

$$J = - \frac{\lambda_1 \lambda_2 (T_2 - T_0)}{\lambda_1 (x_2 - x_1) + \lambda_2 (x_1 - x_0)}$$



d (cm)	Oszczędności %
2	58
5	77
10	87
15	91
20	93

Dotyczy tylko ścian!

Geometria cylindryczna (SS)

$$\frac{\partial c}{\partial t} = 0 = -\frac{1}{r} \frac{\partial(r \cdot J)}{\partial r}$$

Dane: c_0 lub J_0 $\left. \begin{array}{c} r_0 \\ \left. \right) \end{array} \right. D_1 \left. \begin{array}{c} r_1 \\ \left. \right) \end{array} \right. c_1$ lub J_1

Szukane: $c(r)=?$

Geometria cylindryczna (SS)

WD na lewym i prawym brzegu

$$\frac{d(r \cdot J)}{dr} = 0$$

⇓ z I prawa Ficka, dla $D = \text{const}$

$$r \frac{dc}{dr} = A$$

$$\Downarrow \int_{c_0}^{c(r)} dc = A \int_{r_0}^r \frac{dr}{r}$$

$$c(r) - c_0 = A \cdot \ln\left(\frac{r}{r_0}\right) \quad \text{oraz} \quad c_1 - c_0 = A \cdot \ln\left(\frac{r_1}{r_0}\right)$$

⇓

$$\frac{c(r) - c_0}{c_1 - c_0} = \frac{\ln\left(\frac{r}{r_0}\right)}{\ln\left(\frac{r_1}{r_0}\right)} \quad \Rightarrow$$

$$c(r) = \frac{c_0 \cdot \ln\left(\frac{r_1}{r}\right) + c_1 \cdot \ln\left(\frac{r}{r_0}\right)}{\ln\left(\frac{r_1}{r_0}\right)}$$

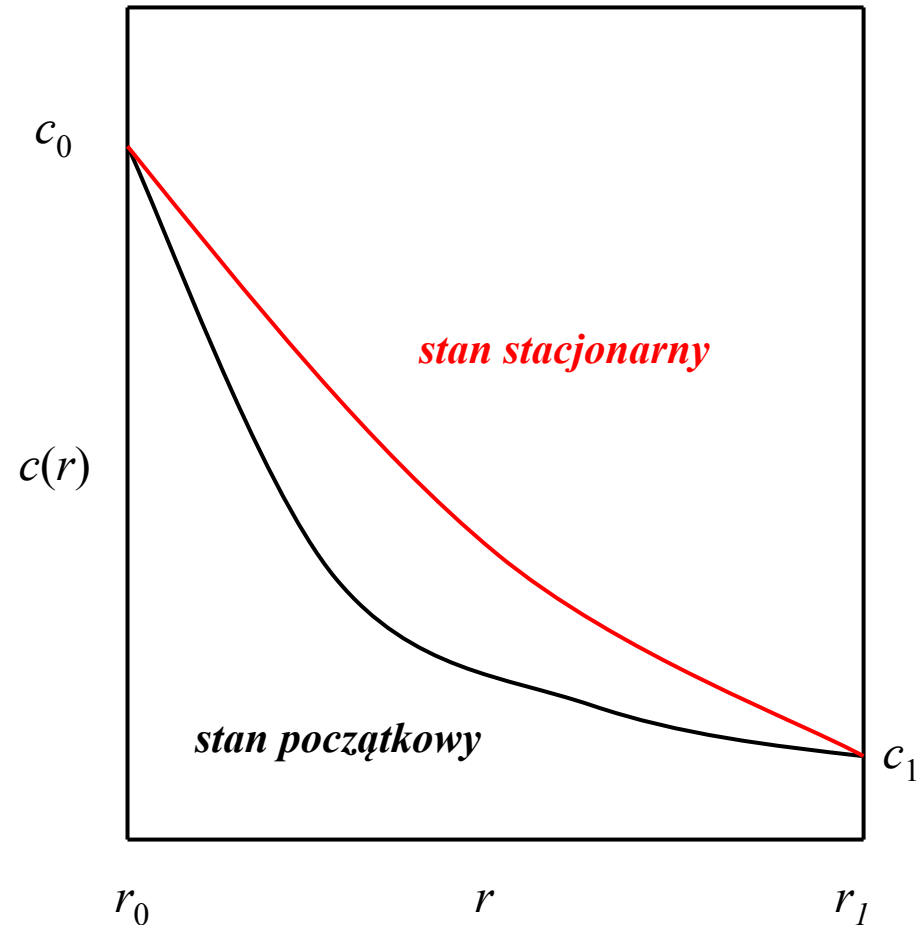
Geometria cylindryczna (SS)

WD na lewym i prawym brzegu

$$c(r) = \frac{c_0 \cdot \ln\left(\frac{r_1}{r}\right) + c_1 \cdot \ln\left(\frac{r}{r_0}\right)}{\ln\left(\frac{r_1}{r_0}\right)}$$

$$J(r) = -\frac{D}{r} \frac{c_1 - c_0}{\ln\left(\frac{r_1}{r_0}\right)}$$

dyfuzja zachodzi, strumień nie jest stały!



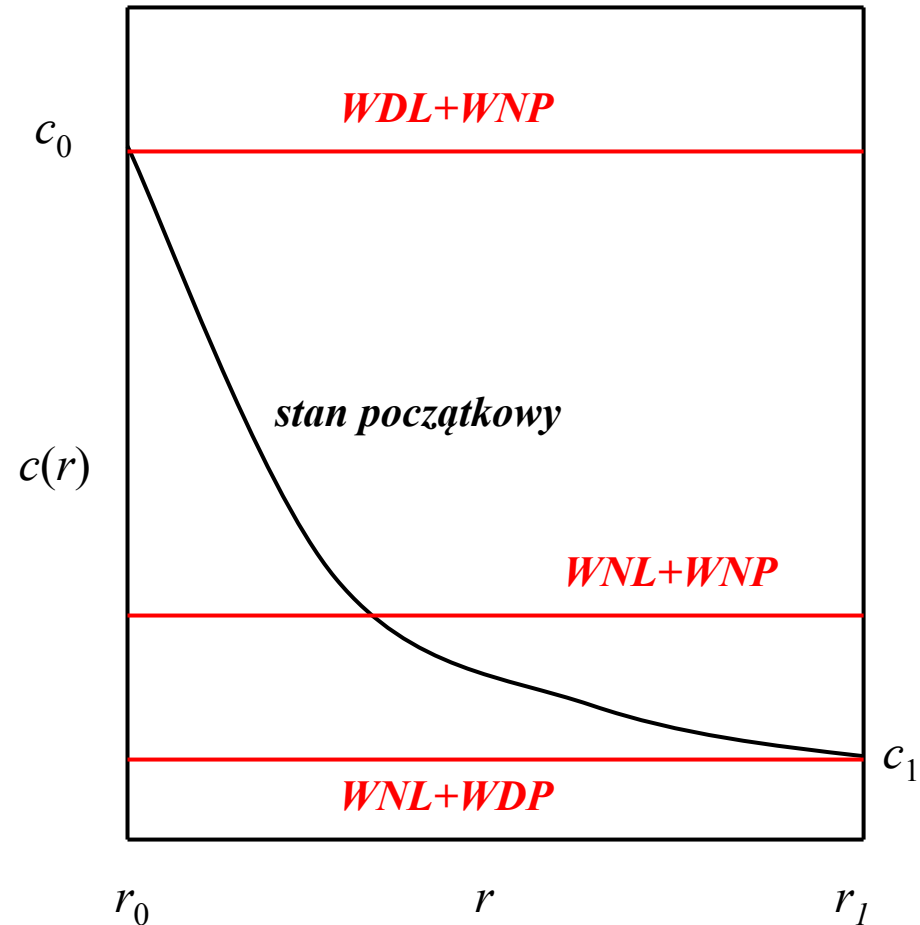
Geometria cylindryczna (SS)

WN na lewym i prawym brzegu

$$c(r) = \frac{1}{\pi(r_1^2 - r_0^2)} \int_{r_0}^{r_1} 2 \cdot \pi \cdot r \cdot c(r, t=0) dr$$

dyfuzja nie zachodzi!

Dla mieszanych warunków
brzegowych rozwiązania
analogiczne jak dla geometrii
planarnej



Geometria sferyczna (SS)

$$\frac{\partial c}{\partial t} = 0 = -\frac{1}{r^2} \frac{\partial(r^2 \cdot J)}{\partial r}$$

Dane: c_0 lub J_0 $\left. \begin{array}{c} r_0 \\ \left. \right) \end{array} \right. D_1 \left. \begin{array}{c} r_1 \\ \left. \right) \end{array} \right. c_1$ lub J_1

Szukane: $c(r)=?$

Geometria sferyczna (SS)

WD na lewym i prawym brzegu

$$\frac{d(r^2 \cdot J)}{dr} = 0$$

⇓ z I prawa Ficka, dla $D = \text{const}$

$$r^2 \frac{dc}{dr} = A$$

$$\Downarrow \int_{c_0}^{c(r)} dc = A \int_{r_0}^r \frac{dr}{r^2}$$

$$c(r) - c_0 = -A \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{r_0} \right) \quad \text{oraz} \quad c_1 - c_0 = -A \left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_0} \right)$$

⇓

$$\frac{c(r) - c_0}{c_1 - c_0} = \frac{r_1(r_0 - r)}{r(r_0 - r_1)} \quad \Rightarrow$$

$$c(r) = \frac{c_0 \cdot r_0 (r_1 - r) + c_1 \cdot r_1 (r - r_0)}{r(r_1 - r_0)}$$

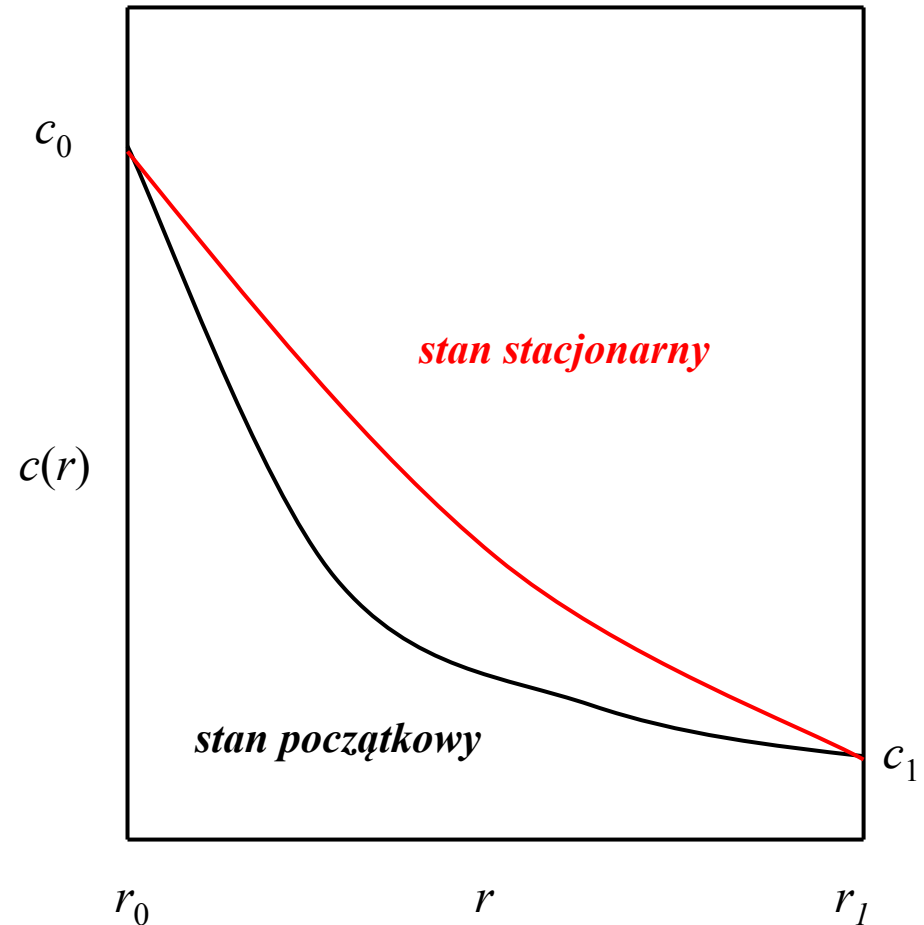
Geometria sferyczna (SS)

WD na lewym i prawym brzegu

$$c(r) = \frac{c_0 \cdot r_0 (r_1 - r) + c_1 \cdot r_1 (r - r_0)}{r(r_1 - r_0)}$$

$$J(r) = -\frac{D \cdot r_0 \cdot r_1}{r^2} \frac{c_1 - c_0}{r_1 - r_0}$$

dyfuzja zachodzi, strumień nie jest stały!



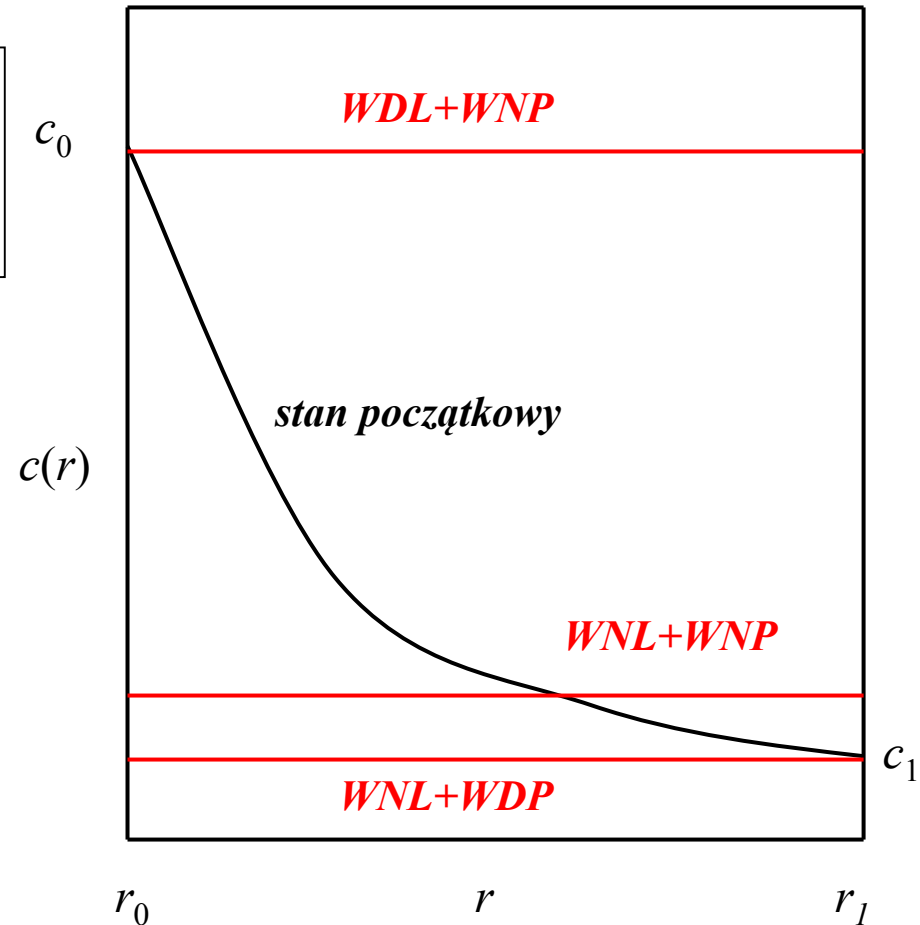
Geometria sferyczna (SS)

WN na lewym i prawym brzegu

$$c(r) = \frac{1}{\frac{4}{3}\pi(r_1^3 - r_0^3)} \int_{r_0}^{r_1} 4 \cdot \pi \cdot r^2 \cdot c(r, t=0) dr$$

dyfuzja nie zachodzi!

Dla mieszanych warunków
brzegowych rozwiązania
analogiczne jak dla geometrii
planarnej



Ukł. dwuwymiarowy (SS, WBD)

$$\frac{\partial c}{\partial t} = 0 = -\frac{\partial J_x}{\partial x} - \frac{\partial J_y}{\partial y}$$

WBD: temperatury na brzegach

Dane:



Szukane:

$$T(x,y)=?$$

$$0 = -\frac{\partial^2 c}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 c}{\partial y^2}$$

Równanie Laplace'a

Ukł. dwuwymiarowy (SS, WBD)

$$0 = -\frac{\partial^2 c}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 c}{\partial y^2}$$

Rozwiązanie numeryczne np. w Excelu, przy użyciu Solvera, zobacz:
D. Bourg, *Excel w nauce i technice.*
Receptury

Dla kwadratowej płyty, przy $D=\text{const}$:

$$0 = c_{i-1,j} - 2c_{i,j} + c_{i+1,j} + c_{i,j-1} - 2c_{i,j} + c_{i,j+1}$$

$$0 = 4c_{i,j} - (c_{i-1,j} + c_{i+1,j} + c_{i,j-1} + c_{i,j+1})$$

