

Prawa Ficka i równania ciągłości

Witold Kucza

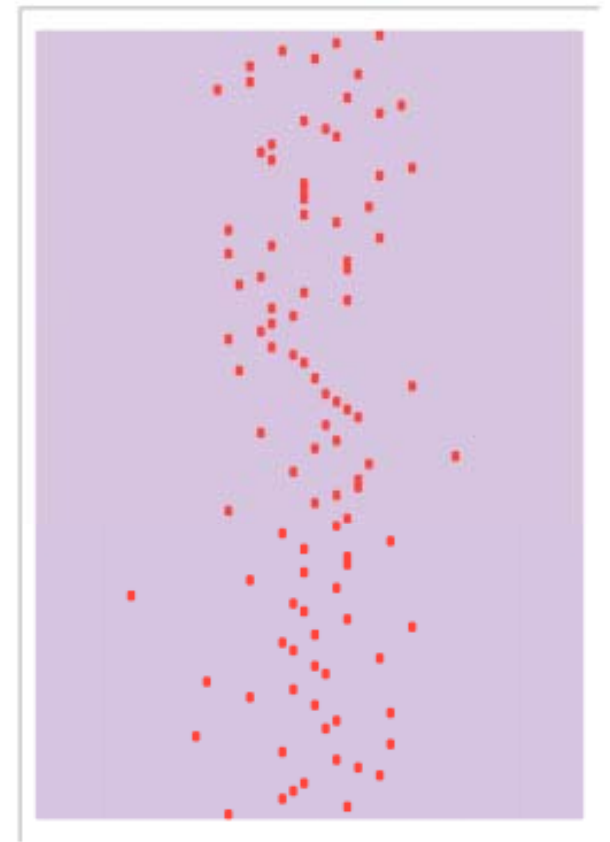
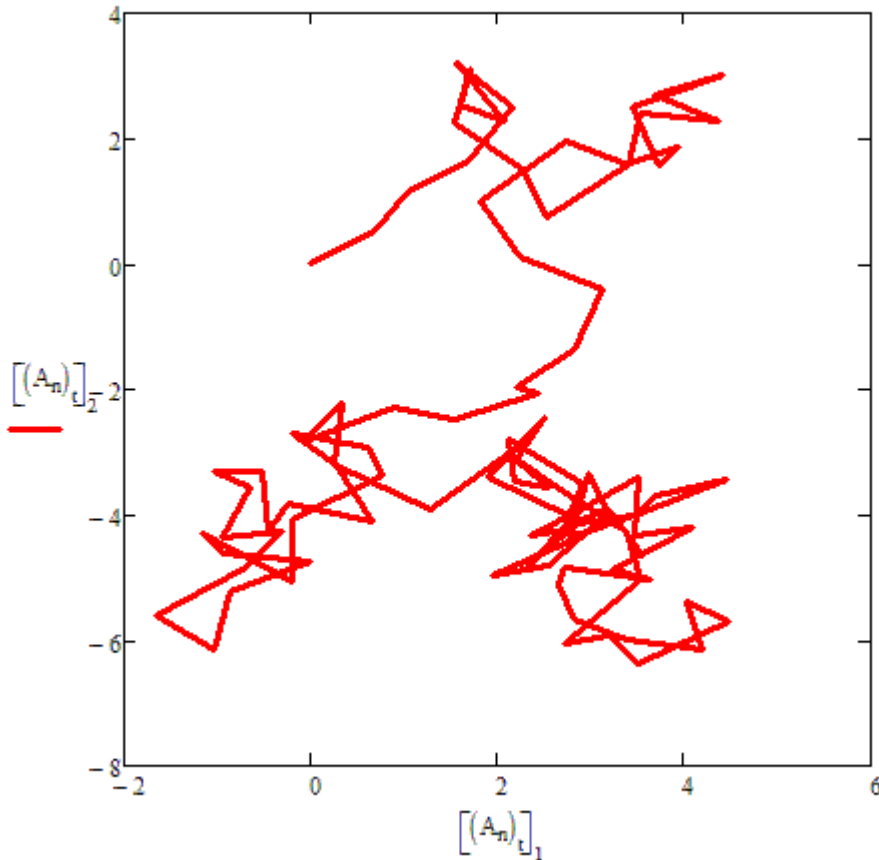
Dyfuzja

proces transportu pod wpływem gradientu koncentracji substancji (temperatury), w ogólnym przypadku, gradientu potencjału chemicznego

Procesy kontrolowane dyfuzją:

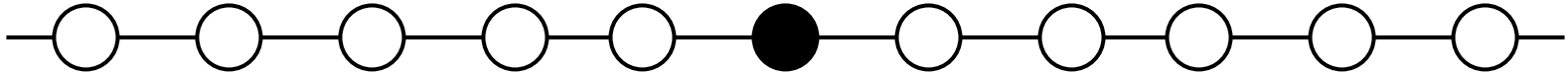
- homogenizacja
- łączenie dyfuzyjne
 - nawęglanie
 - utlenianie
 - spiekanie

Błądzenie przypadkowe



symulacja *in vivo*, obliczanie średniej drogi dyfuzji!

Dyfuzja, średnia droga

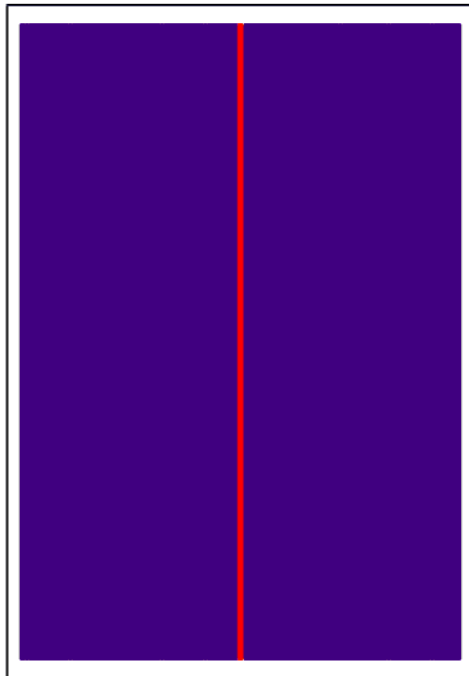


0															$\langle d^2 \rangle$	$(\langle d^2 \rangle)^{0.5}$	
L (-1)					P (1)					1	1						
LL (-2)			LP (0)			PL (0)			PP (2)			2	$2^{0.5}$				
LLL (-3)		LLP (-1)		LPL (-1)		LPP (1)		PLL (-1)		PLP (1)		PPL (1)		PPP (3)		3	$3^{0.5}$
LLLL (-4)	LLLP (-2)	LLPL (-2)	LLPP (0)	LPLL (-2)	LPLP (0)	LPPL (0)	LPPP (2)	PLLL (-2)	PLL P (0)	PLPL (0)	PLPP (2)	PPLL (0)	PPLP (2)	PPPL (2)	PPPP (4)	4	$4^{0.5}$

$$\text{droga} \sim \text{czas}^{1/2}$$

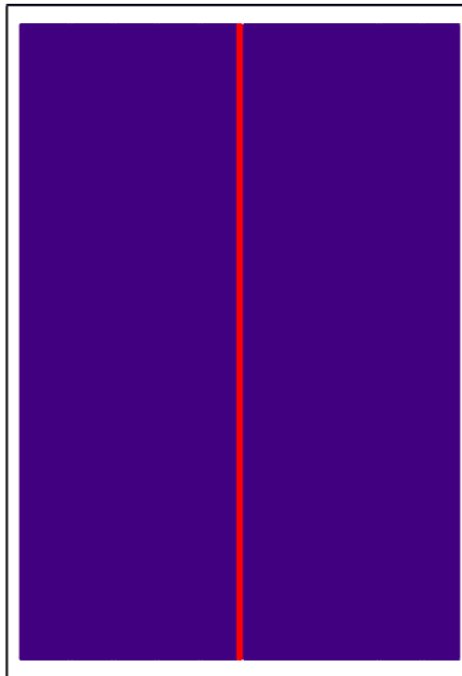
Dyfuzja vs. konwekcja

DYFUZJA



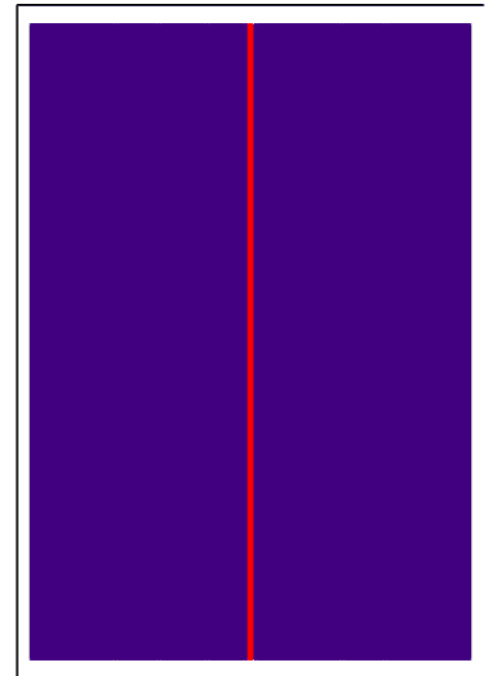
M_t

DYFUZJA-KONWEKCJA



$M1_t$

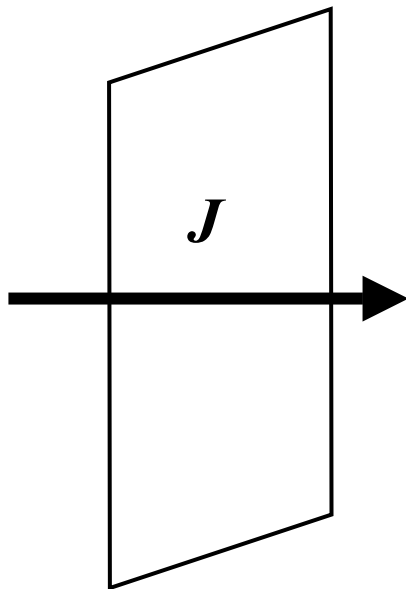
KONWEKCJA



$M2_t$

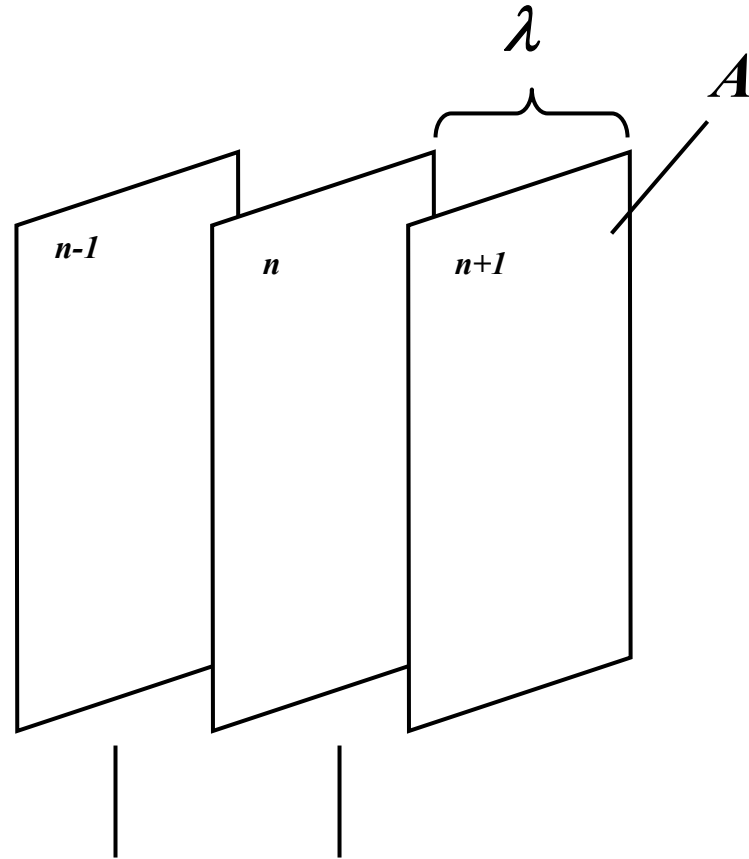
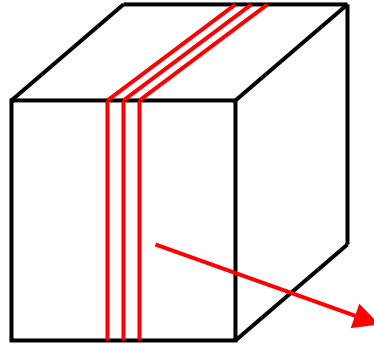
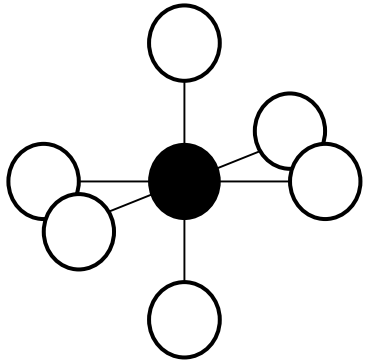
Strumień

- s. masowy ($\text{kg}\cdot\text{m}^{-2}\cdot\text{s}^{-1}$)
- s. objętościowy ($\text{m}^2\cdot\text{s}^{-1}$)
- s. ładunku ($\text{C}\cdot\text{m}^{-2}\cdot\text{s}^{-1}$)
- s. ciepła ($\text{J}\cdot\text{m}^{-2}\cdot\text{s}^{-1}$)
- **s. ilościowy ($\text{mol}\cdot\text{m}^{-2}\cdot\text{s}^{-1}$)**



$$\text{strumień} = \frac{\text{liczba moli}}{(\text{pole pow.}) \cdot \text{czas}}$$

I prawo Ficka



A - pole powierzchni

λ - odległość międzyatomowa

N - liczba moli

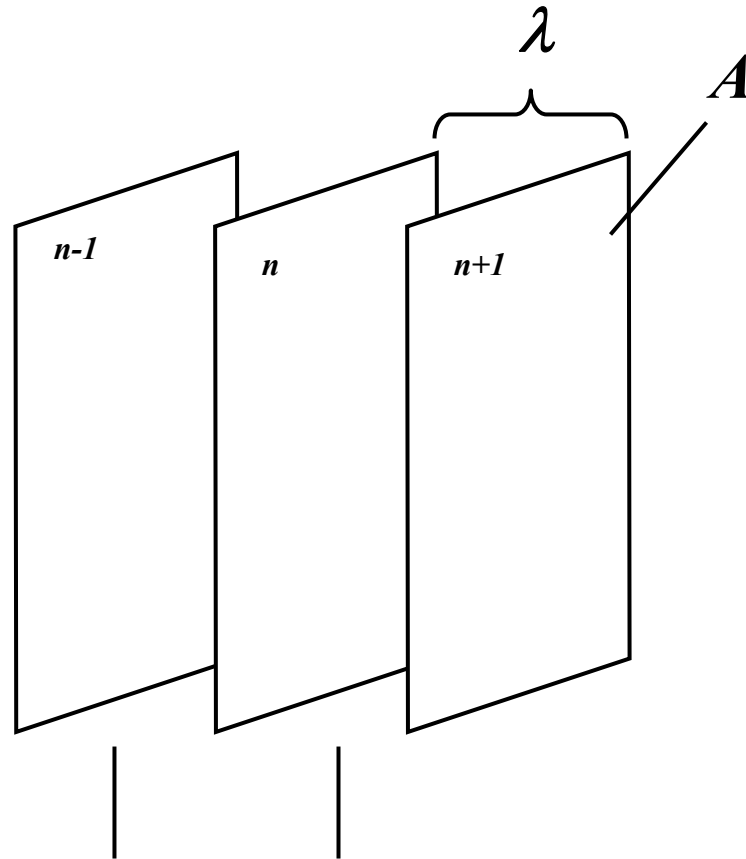
τ - czas przeskoku

f - częstotliwość przeskoków ($f=1/\tau$)

$$J_{n/n-1} = \frac{\frac{1}{6} N_{n-1} - \frac{1}{6} N_n}{A \cdot \tau}$$

$$J_{n+1/n} = \frac{\frac{1}{6} N_n - \frac{1}{6} N_{n+1}}{A \cdot \tau}$$

I prawo Ficka

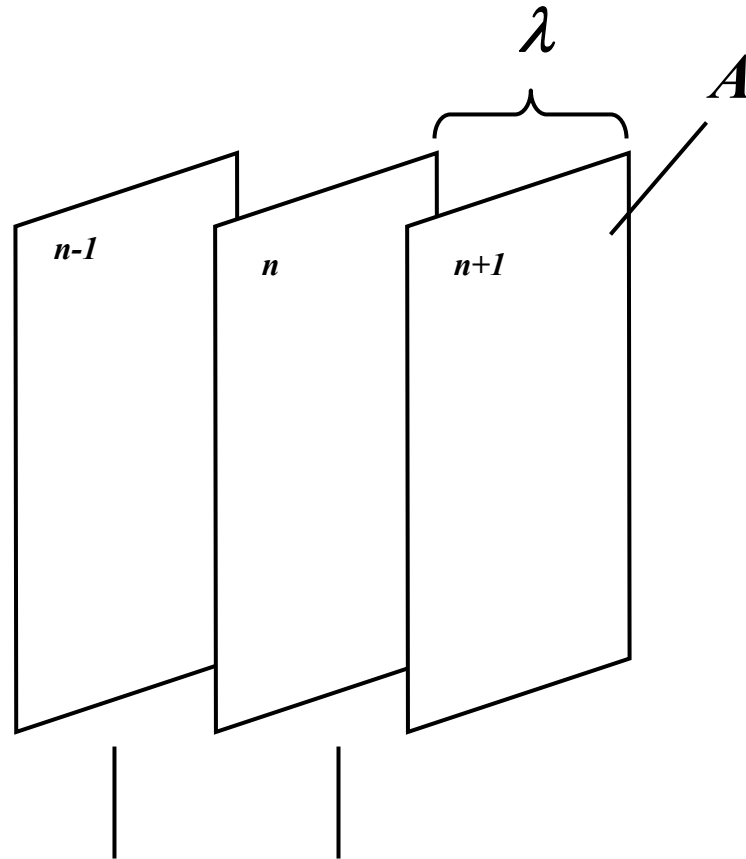


$$D = \frac{\lambda^2}{6\tau}$$

$$J_{n/n-1} = -\frac{\lambda^2}{6\tau} \cdot \frac{N_n - N_{n-1}}{A \cdot \lambda} \cdot \frac{1}{\lambda}$$

$$J_{n+1/n} = -\frac{\lambda^2}{6\tau} \cdot \frac{N_{n+1} - N_n}{A \cdot \lambda} \cdot \frac{1}{\lambda}$$

I prawo Ficka



$$D = \frac{\lambda^2 f}{6}$$

$$J_{n/n-1} = -D \frac{c_n - c_{n-1}}{\lambda}$$

$$J_{n+1/n} = -D \frac{c_{n+1} - c_n}{\lambda}$$

Współczynniki dyfuzji

$$D = \frac{\lambda^2 f}{6}$$

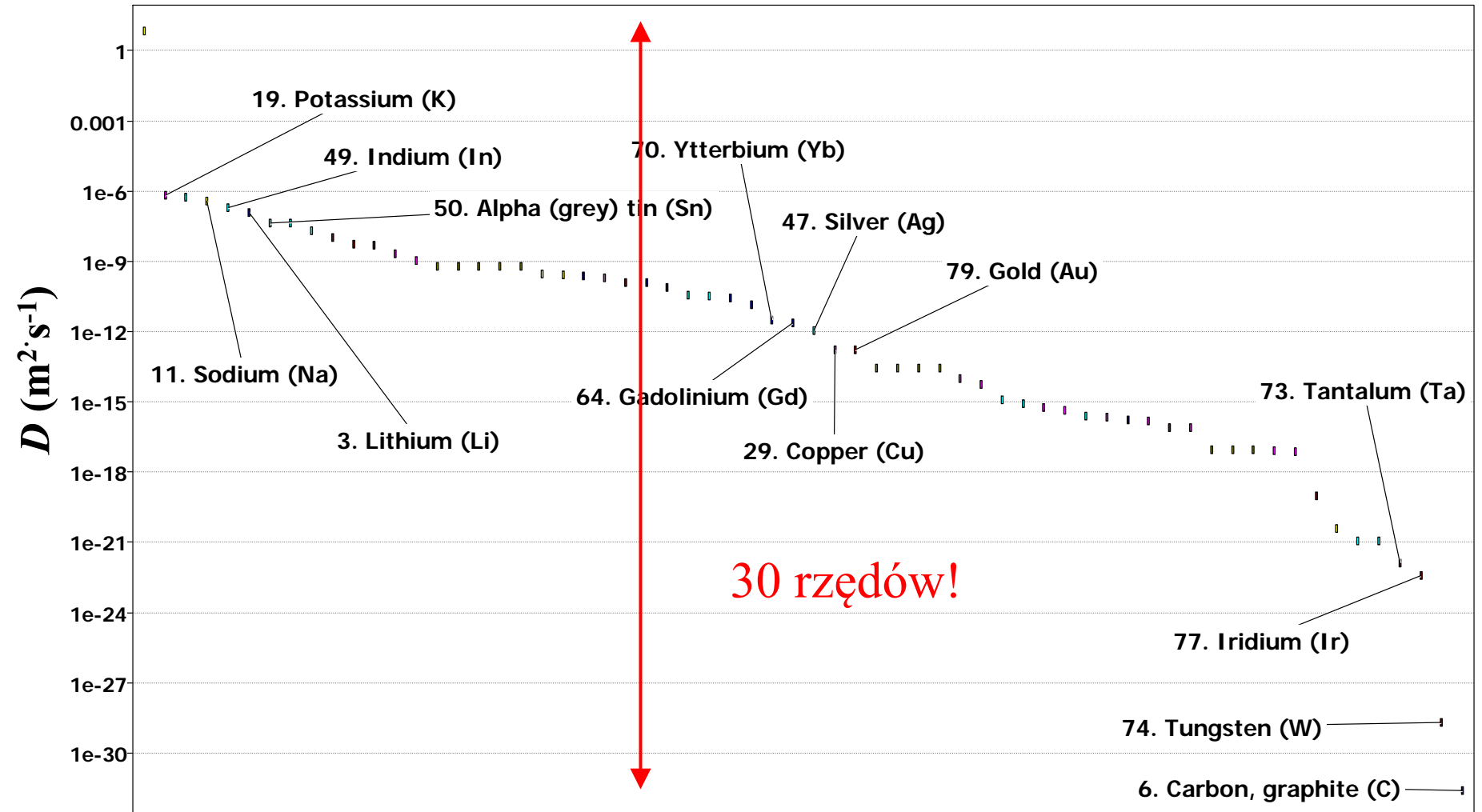
w ogólności:

λ - średnia droga swobodna, f - średnia częstotliwość

Substancja	D (cm ² ·s ⁻¹)	D (m ² ·s ⁻¹)
gazy	~ 1	~ 10 ⁻⁴
ciecze	~10 ⁻⁵	~10 ⁻⁹
c. stałe (wys. temp.)	<10 ⁻¹⁰	<10 ⁻¹⁴

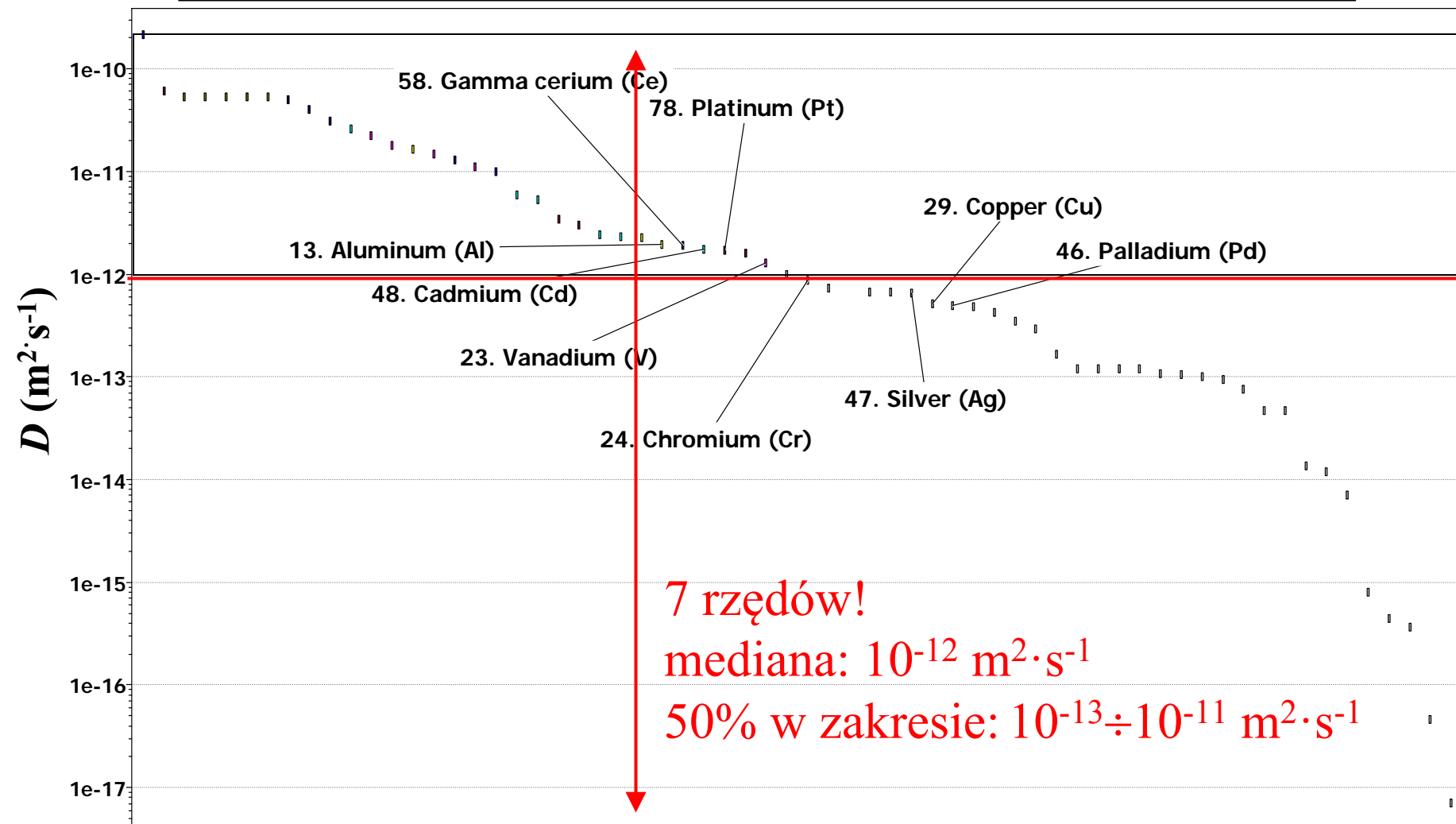
Współczynniki dyfuzji

D własnej, sieciowej, w pierwiastkach w $T=1000\text{ }^{\circ}\text{C}$

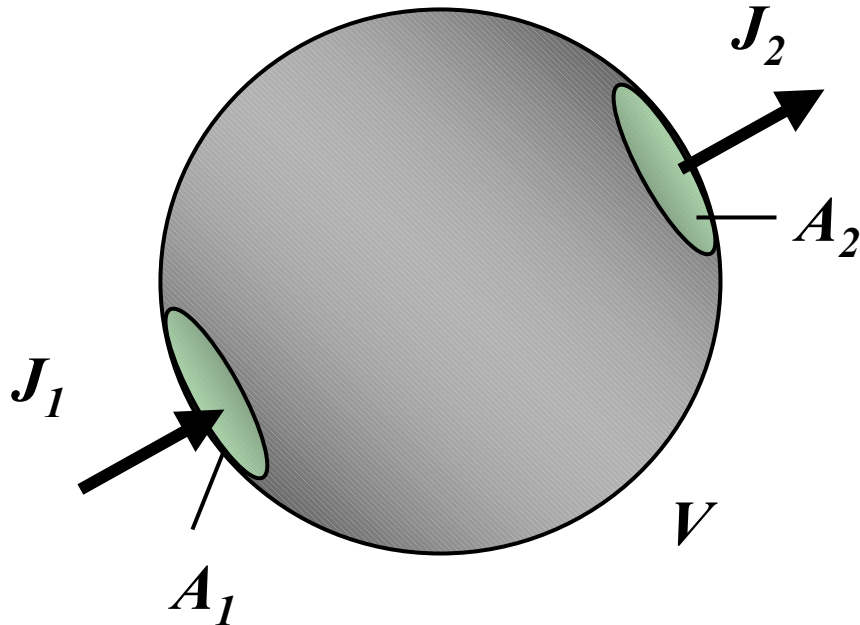


Współczynniki dyfuzji

D własnej, sieciowej w pierwiastkach w temp. topnienia



Równanie ciągłości



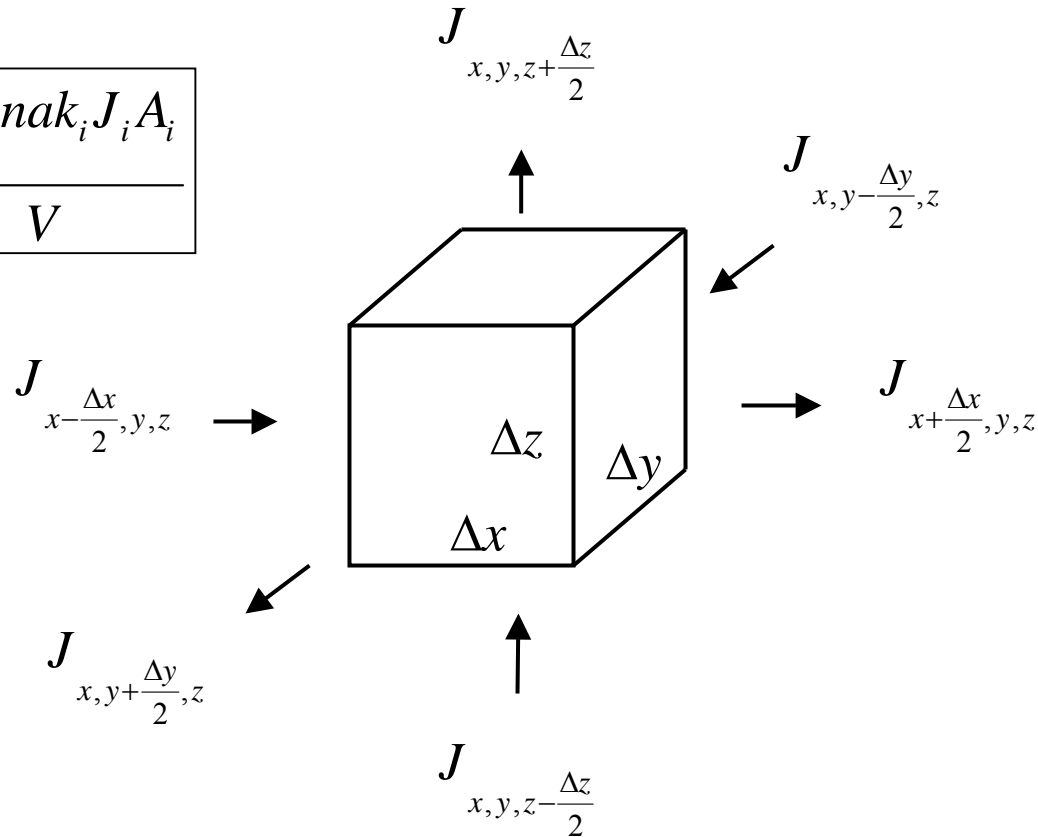
$$\Delta c = \frac{J_1 A_1 \Delta t - J_2 A_2 \Delta t}{V}$$

W ogólnym przypadku, dla większej liczby strumieni:

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = \frac{\sum_i \text{znak}_i J_i A_i}{V}$$

Równanie ciągłości 3D

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = \frac{\sum_i \text{znak}_i J_i A_i}{V}$$



$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = \frac{\left(-J_{x+\frac{\Delta x}{2}, y, z} + J_{x-\frac{\Delta x}{2}, y, z} \right) \Delta y \cdot \Delta z + \left(-J_{x, y+\frac{\Delta y}{2}, z} + J_{x, y-\frac{\Delta y}{2}, z} \right) \Delta x \cdot \Delta z + \left(-J_{x, y, z+\frac{\Delta z}{2}} + J_{x, y, z-\frac{\Delta z}{2}} \right) \Delta x \cdot \Delta y}{\Delta x \cdot \Delta y \cdot \Delta z}$$

Równanie ciągłości 3D

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = \frac{\left(-J_{x+\frac{\Delta x}{2}, y, z} + J_{x-\frac{\Delta x}{2}, y, z} \right) \Delta y \cdot \Delta z + \left(-J_{x, y+\frac{\Delta y}{2}, z} + J_{x, y-\frac{\Delta y}{2}, z} \right) \Delta x \cdot \Delta z + \left(-J_{x, y, z+\frac{\Delta z}{2}} + J_{x, y, z-\frac{\Delta z}{2}} \right) \Delta x \cdot \Delta y}{\Delta x \cdot \Delta y \cdot \Delta z}$$

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = -\frac{J_{x+\frac{\Delta x}{2}, y, z} - J_{x-\frac{\Delta x}{2}, y, z}}{\Delta x} - \frac{J_{x, y+\frac{\Delta y}{2}, z} - J_{x, y-\frac{\Delta y}{2}, z}}{\Delta y} - \frac{J_{x, y, z+\frac{\Delta z}{2}} - J_{x, y, z-\frac{\Delta z}{2}}}{\Delta z}$$

Dla układu trójwymiarowego:

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

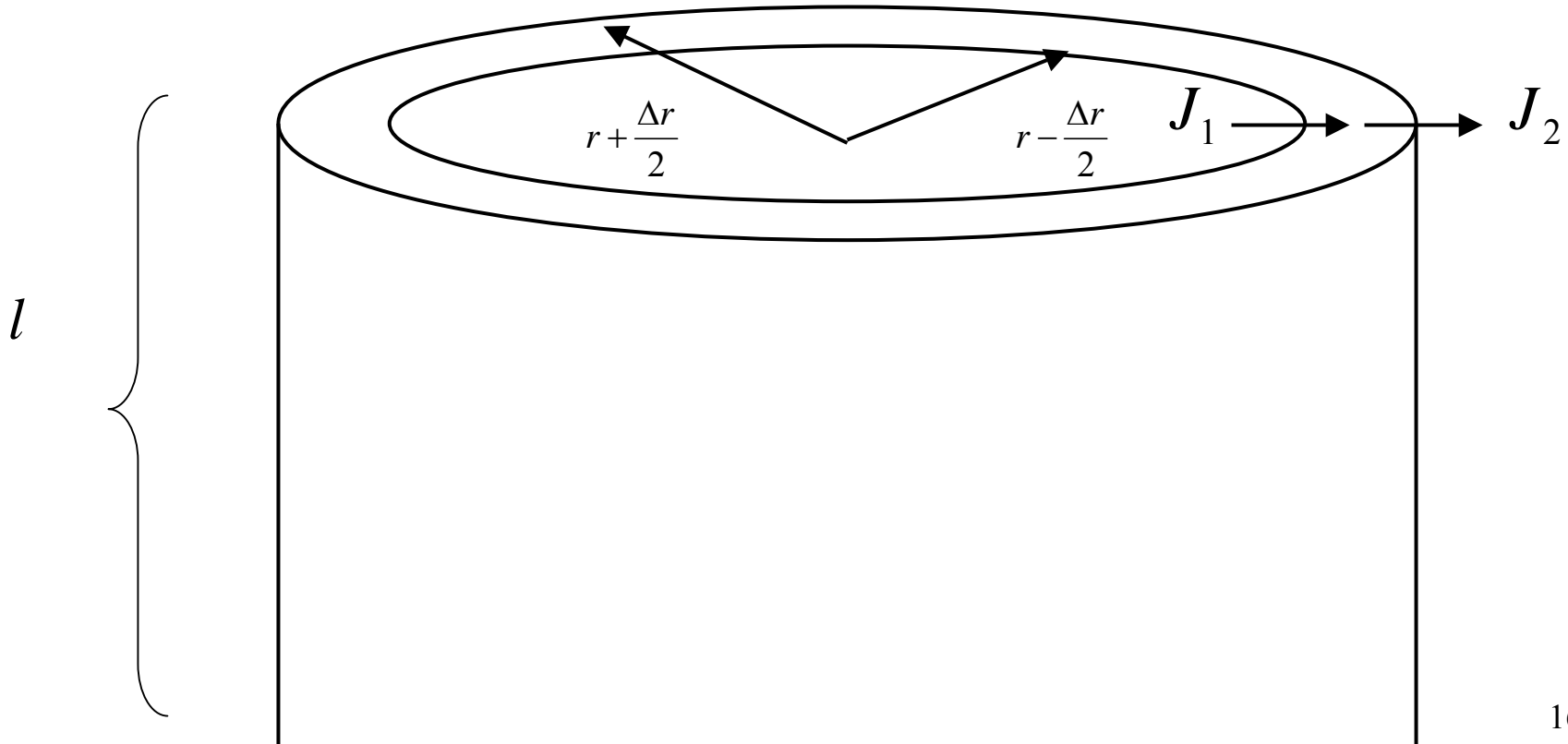
Dla geometrii planarnej (ukł. jednowymiarowy):

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

Równanie ciągłości, walec

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = \frac{\sum_i \text{znak}_i J_i A_i}{V}$$

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = - \frac{J_2 \cdot 2 \cdot \pi \left(r + \frac{\Delta r}{2} \right) l - J_1 \cdot 2 \cdot \pi \left(r - \frac{\Delta r}{2} \right) l}{2 \cdot \pi \cdot r \cdot \Delta r \cdot l}$$



Równanie ciągłości, walec

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = - \frac{J_2 \cdot \left(r + \frac{\Delta r}{2} \right) - J_1 \left(r - \frac{\Delta r}{2} \right)}{r \cdot \Delta r}$$

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = - \frac{\Delta(r \cdot J)}{r \cdot \Delta r}$$

Dla geometrii cylindrycznej:

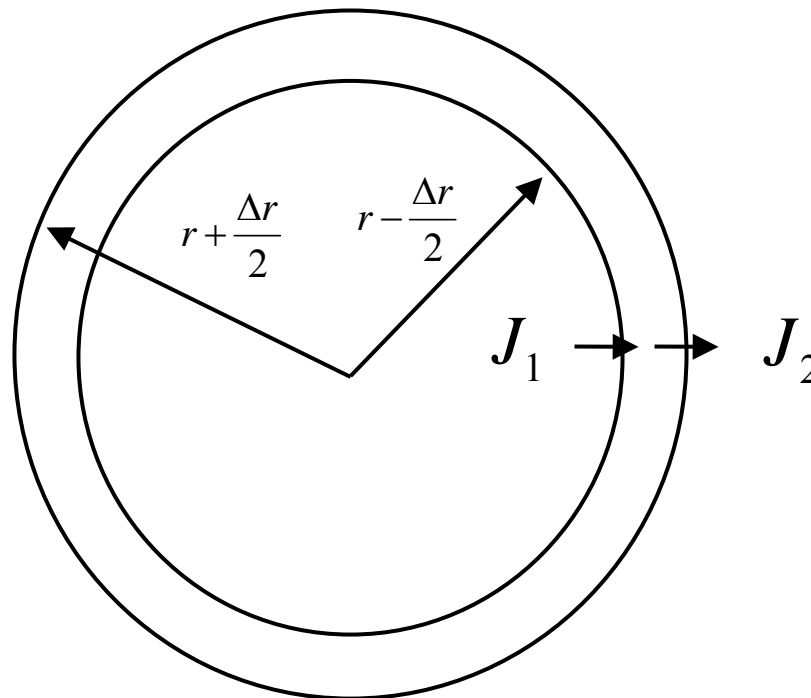
$$\boxed{\frac{\partial c}{\partial t} = - \frac{1}{r} \frac{\partial(r \cdot J)}{\partial r}}$$

$$\boxed{\frac{\partial c}{\partial t} = - \frac{\partial J}{\partial r} - \frac{J}{r}}$$

Równanie ciągłości, kula

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = \frac{\sum_i \text{znak}_i J_i A_i}{V}$$

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = - \frac{J_2 \cdot 4 \cdot \pi \left(r + \frac{\Delta r}{2} \right)^2 - J_1 \cdot 4 \cdot \pi \left(r - \frac{\Delta r}{2} \right)^2}{4 \cdot \pi \cdot r^2 \cdot \Delta r}$$



Równanie ciągłości, kula

$$\frac{\Delta c}{\Delta t} = - \frac{J_2 \cdot \left(r + \frac{\Delta r}{2}\right)^2 - J_1 \left(r - \frac{\Delta r}{2}\right)^2}{r^2 \cdot \Delta r}$$

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

Dla geometrii sferycznej:

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

$$\boxed{\frac{\partial c}{\partial t} = - \frac{\partial J}{\partial r} - \frac{2J}{r}}$$

II Prawo Ficka

Równanie ciągłości przy założeniu stałego współczynnika dyfuzji

Dla układu trójwymiarowego:

$$\frac{\partial c}{\partial t} = -\frac{\partial J_x}{\partial x} - \frac{\partial J_y}{\partial y} - \frac{\partial J_z}{\partial z} \quad \boxed{\frac{\partial c}{\partial t} = D \left(\frac{\partial^2 c}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 c}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 c}{\partial z^2} \right)}$$

Dla układu jednowymiarowego:

$$\frac{\partial c}{\partial t} = -\frac{\partial J}{\partial x} \quad \boxed{\frac{\partial c}{\partial t} = D \frac{\partial^2 c}{\partial x^2}}$$

Dla geometrii cylindrycznej:

$$\frac{\partial c}{\partial t} = -\frac{\partial J}{\partial r} - \frac{J}{r} \quad \boxed{\frac{\partial c}{\partial t} = D \left(\frac{\partial^2 c}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial c}{\partial r} \right)}$$

Dla geometrii sferycznej:

$$\frac{\partial c}{\partial t} = -\frac{\partial J}{\partial r} - \frac{2J}{r} \quad \boxed{\frac{\partial c}{\partial t} = D \left(\frac{\partial^2 c}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial c}{\partial r} \right)}$$