

# Transzportfolyamatok II.

## *Áramlás és Diffúzió*

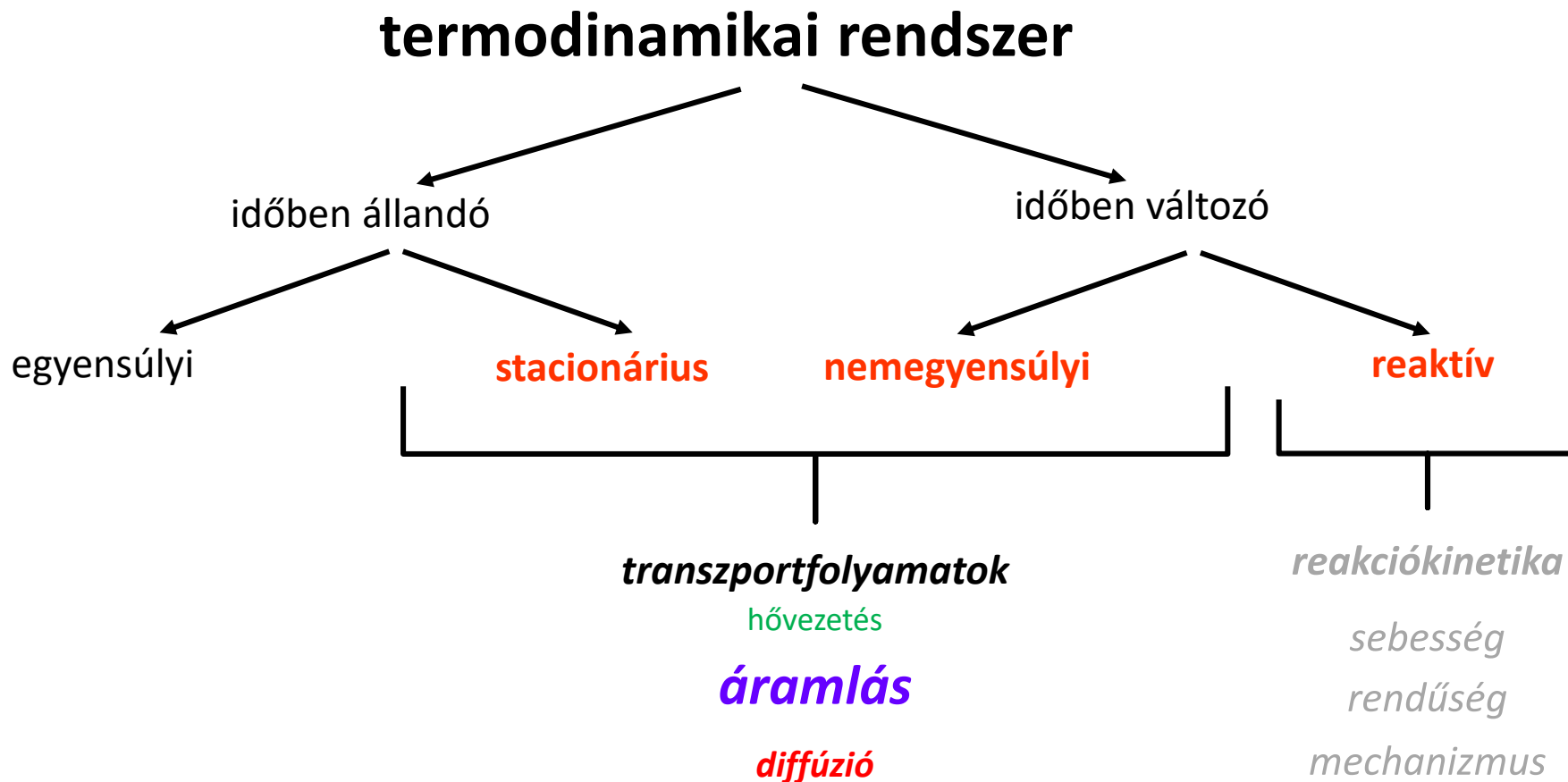
Juriga Dávid

Biofizikai és Sugárbiológiai Intézet, Nanokémiai Kutatócsoport



SEMMELWEIS  
EGYETEM 1769

# A termodinamikai rendszerek típusai



# Transzportfolyamatok

- Azokat a folyamatokat, amelyek során energia, anyag, töltés vagy valamilyen más extenzív jellegű mennyiség egyik helyről egy másik helyre jut, **transzportfolyamatoknak nevezzük**.
- A transzportfolyamatok jellemzésénél alapvető fontosságú mennyiségek: **az extenzív mennyiség árama** és az áramot létrehozó hatás, a **termodinamikai hajtóerő**.

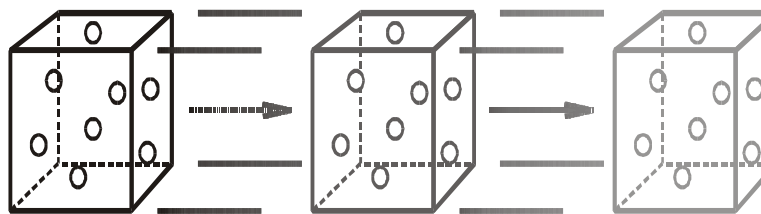
Az *extenzív mennyiségek* transzportját az árammal és az áramsűrűséggel (fluxussal) jellemezhetjük.

**Az áramsűrűség:** megadja a szóban forgó mennyiség egységnyi keresztmetszeten történő áthaladásának mértékét egységnyi idő alatt.

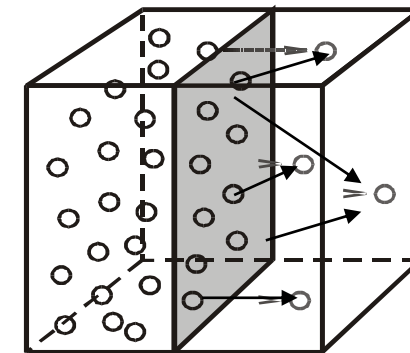
$$I_E = \frac{dE}{dt} \qquad j_E = \frac{1}{A_s} \frac{dE}{dt}$$

ahol  $A_s$  és  $I_E$  az áram irányára merőleges felület.

A transzportfolyamatokat megkülönböztethetjük aszerint, hogy együtt járnak-e a **közeg makroszkopikus mozgásával, vagy sem**. Eszerint beszélhetünk **áramlásos (konvektív)** és **vezetési (konduktív)**, vagy nyugvó közegű transzportfolyamatokról.



**konvektív anyagtranszport:**  
molekulahalmaz együttes  
elmozdulása



**konduktív anyagtranszport:**  
molekulák elmozdulása  
"nyugvó közegben"

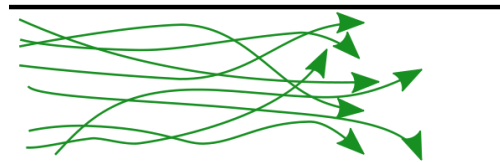
# Fluid rendszerekkel kapcsolatos alapfogalmak

## Áramlás

- Lamináris
- Turbulens
- Összenyomható
- Összenyomhatatlan
- „Folyékony”
- Viszkózus
- Állandó
- Pulzáló



lamináris áramlás

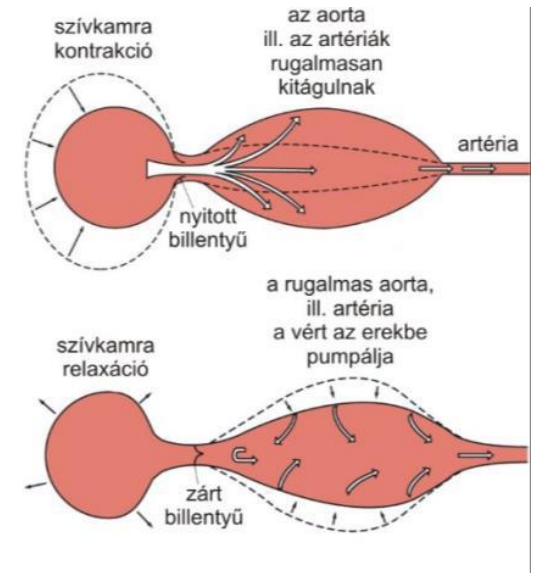
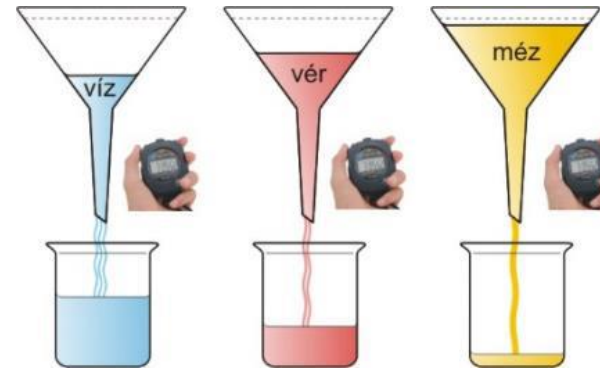


turbulens áramlás

Lexiq.hu

$$v_1 A_1 \neq v_2 A_2$$

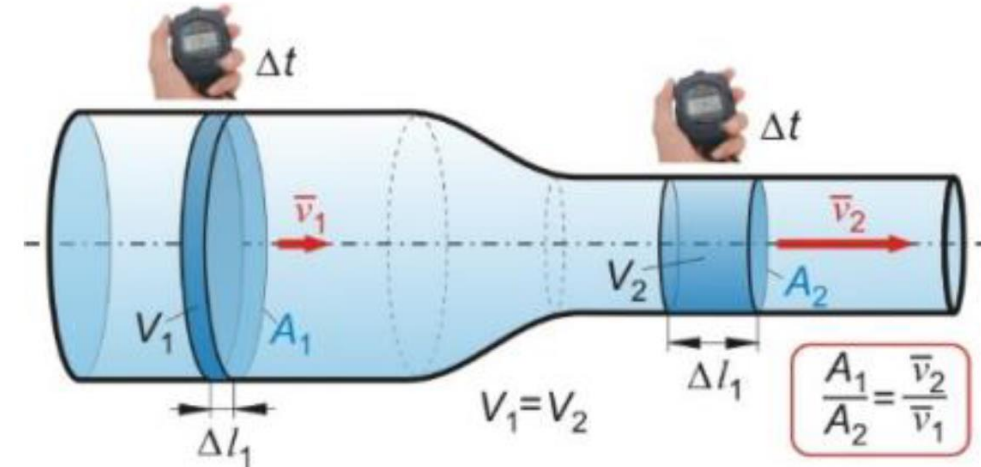
$$v_1 A_1 = v_2 A_2 = konst.$$



# Az ideális áramlás: Bernoulli-törvény

- **Stacionárius áramlás** esetén az áramlás paraméterei időben állandóak
- Kontinuitás elve: Stacionárius áramlás esetén **térfogatáram állandó**:

$$I_V = A_1 \cdot \bar{v}_1 = A_2 \cdot \bar{v}_2 = konst.$$



- Ideális, súrlódásmentes áramlás esetén **nincs energiavesztés**
  - Befektetett energia CSAK a kinetikus energiát növeli
- Az ideális folyadék a mozgathatához szükséges energiát **teljes mértékben megőrzi**

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho v_{x,1}^2 + \rho g h_1 = p_2 + \frac{1}{2} \rho v_{x,2}^2 + \rho g h_2$$

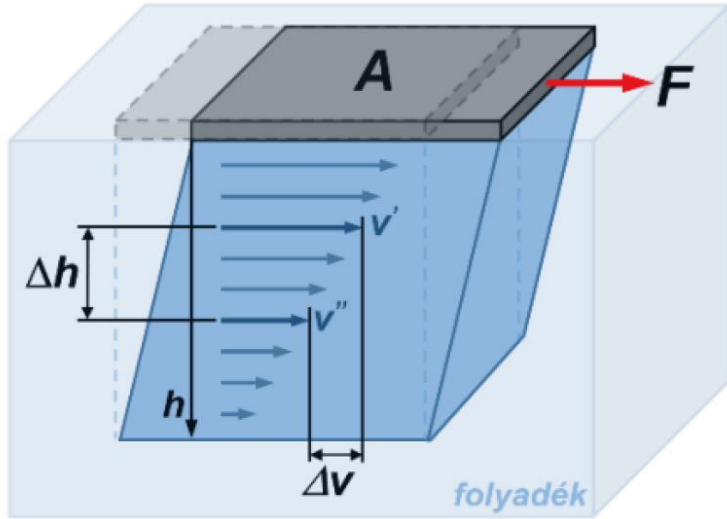
$p$ =stacionárius nyomás

$\rho g h$ =hidrosztatikai nyomás

$\frac{1}{2} \rho v^2$ =kinetikus energia

# A kontinuitás elve, lamináris vagy turbulens áramlás

- Viszkozitás ( $\eta$ ): Fluidumok belső surlódása.



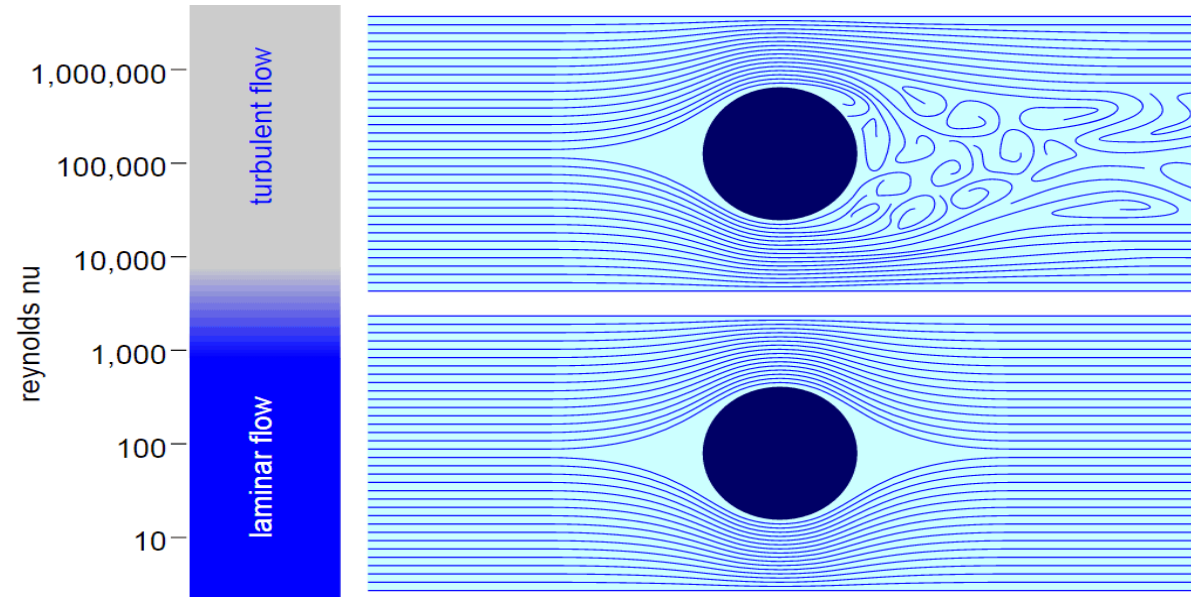
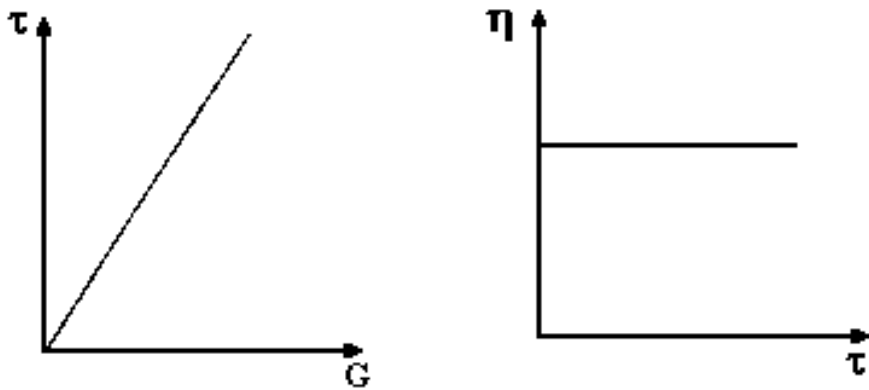
$$F = \eta \cdot A \cdot \frac{\Delta v}{\Delta h}$$

$$\tau = \eta \frac{dv_x}{dy}$$

$$R_e = \frac{\text{tehetetlenségi}}{\text{viszkózus}} \left. \vphantom{\frac{\text{tehetetlenségi}}{\text{viszkózus}}} \right\} \text{erők}$$

$$R_e = \frac{v \cdot \rho \cdot d}{\eta}$$

## Folyás és viszkozitás görbék (newtoni folyadék)

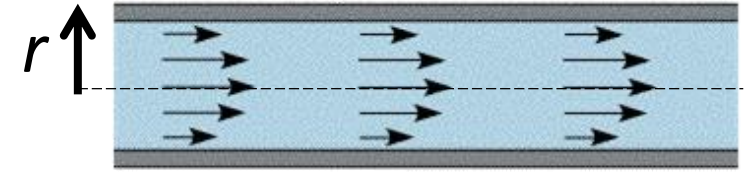


# Hagen-Poiseuille törvény, Reális áramlás

- Newtoni folyadék, stacionárius és lamináris áramlása esetén a térfogatáramot a Hagen-Poiseuille törvény írja le.

$$I_V = \frac{\Delta V}{\Delta t} = \frac{\pi}{8} \cdot \frac{r^4}{\eta} \cdot \boxed{p_1 - p_2} \quad \text{Az áramlás hajtóereje!}$$

$$R_e = \frac{v \cdot \rho \cdot d}{\eta}$$



ha  $R_e < 2100$



**Lamináris áramlás**

Reális áramlás esetén az energia veszteség miatt a Bernoulli-törvény is megváltozik

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho v_1^2 + \rho g h_1 = p_2 + \frac{1}{2} \rho v_2^2 + \rho g h_2 + \boxed{\Delta p}$$

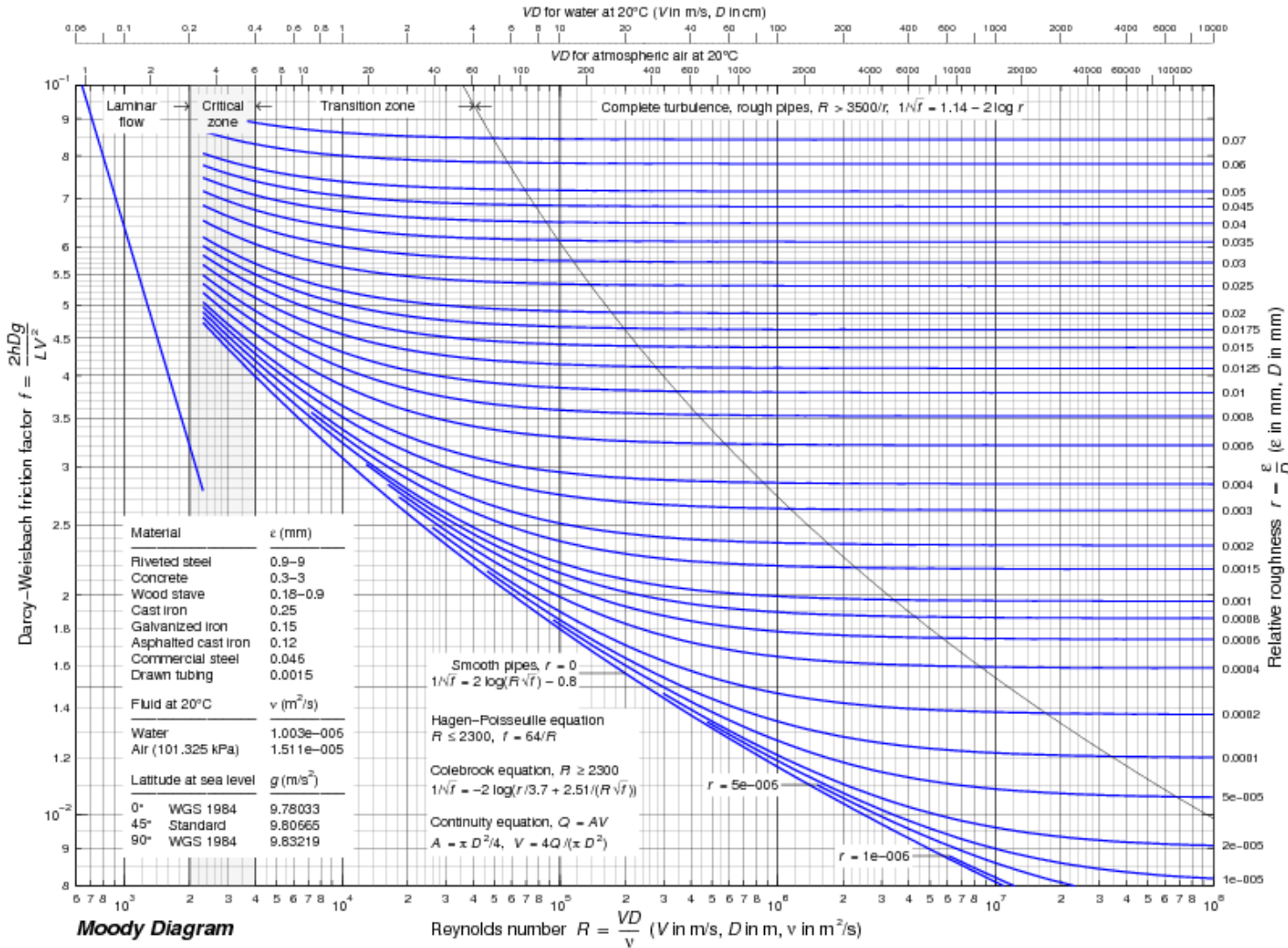
$$\Delta p = \boxed{f_D} \frac{\rho V^2}{2} \frac{L}{D} \quad f_D = 64/Re$$

Milyen paraméterek és hogyan határozzák meg az áramlás típusát?

Darcy-Weisbach súrlódási tényező    Lamináris áramlás esetén



# A csőszűrlődés, Reynolds-szám és relatív érdesség kapcsolata



$$Re = \frac{v \cdot \rho \cdot d}{\eta}$$

$$\Delta p = f_D \frac{\rho V^2}{2} \frac{L}{D}$$

Átmeneti tartományt  
tervezésnél lehetőleg elkerüljük

Lamináris eset (Hagen-Poiseuille)

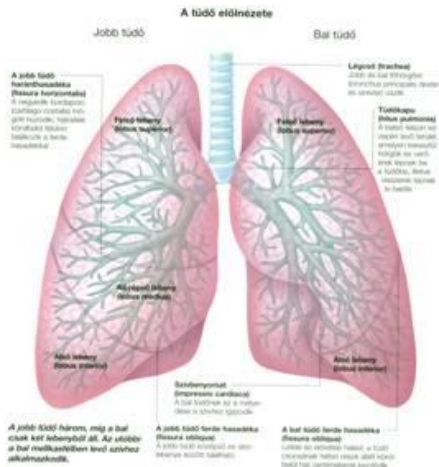
$$f_D = 64/Re$$

Turbulens eset (Corebrook)

$$\frac{1}{\sqrt{f_D}} = -2.0 \log_{10} \left( \frac{\epsilon/D}{3.7} + \frac{2.51}{Re \sqrt{f_D}} \right)$$



# Levegő áramlása a tüdőben



## 23 generáció a légcsövek átmérőjében

Normál légzés  
12/perc

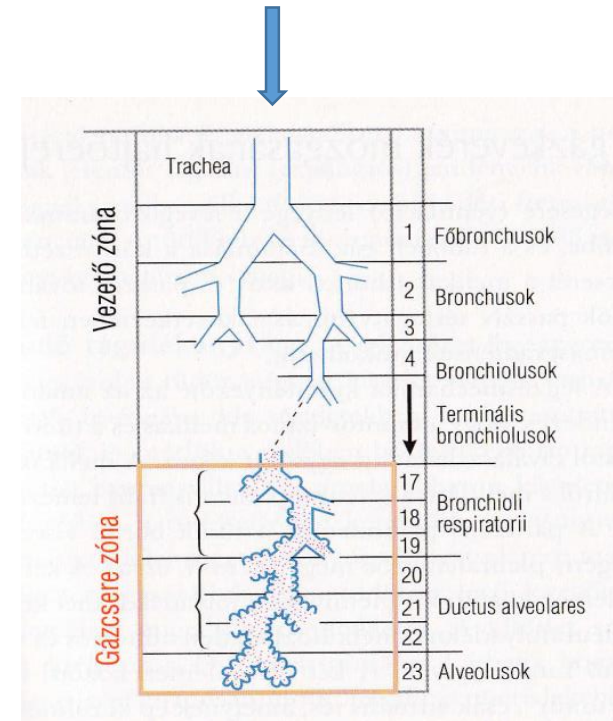
Heves légzés  
30/perc

$$I_V = \frac{dV}{dt}$$

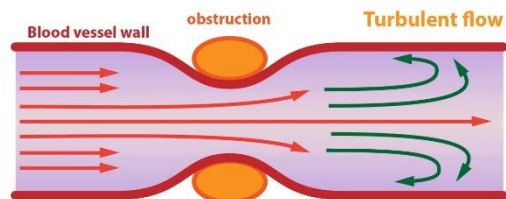
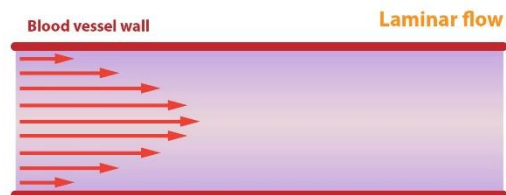
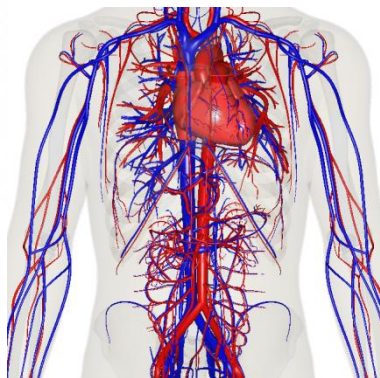
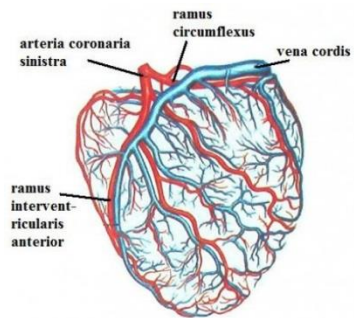
átmérő (cm)	$v$ (cm/s)	Re	$v$ (cm/s)	Re
1,8	197	2325	790	9324
0,56	250	921	1002	3684
0,35	161	369	643	1476
0,13	38	32	151	127

$$\frac{dV_{lev.}}{dt} = 5 \text{ L/min} \quad \longrightarrow \quad O_2 = 2 \text{ kg / nap}$$

**Csak heves légzésnél lép fel turbulencia a vastagabb légcsövekben.**



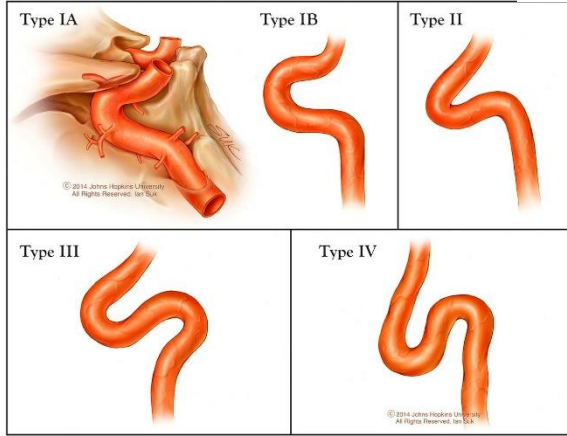
# Vér áramlása a szív- és érrendszerben



erek	átmérő cm	Max seb. cm/s	Re Max.	Átl. seb. cm/s	Re átlag
↑ aorta	1,5	120	<b>4500</b>	20	750
↓ aorta	1,3	105	<b>3400</b>	20	648
femorális artéria	0,4	100	1000	10	100
kapilláris	0,0006	7	0,001	0,02	$10^{-6}$

A keringési rendszer (cardiovascularis) többségében **az áramlás lamináris**. Kivétel a szívből az aortába kilökődő vér áramlása.

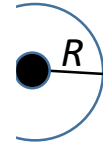
# Áramlás görbült csövekben



Állandó keresztmetszetű kapillárisokban az áramlás függ a kapilláris  $r$  sugártól és a  $R$  görbületi sugártól.

A görbület kedvez a turbulencia kialakulásának.

$R$  görbületi sugár



$$\delta = \frac{r}{R}$$

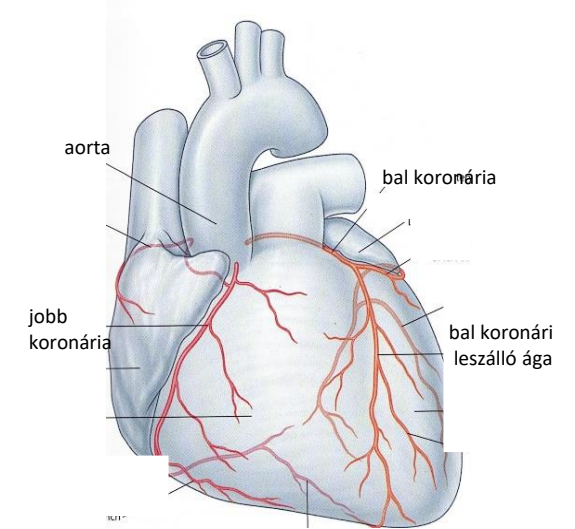


$$D_e = \sqrt{\delta} \cdot R_e$$

$D_e$  : Dean szám

$R_e$  : Reynolds szám

Az érfal irányába mutató tehetetlenségi erő a görbület növekedésével növekszik, ami kedvez a turbulencia kialakulásának:  $D_e < R_e$



ér	$r/cm$	$\delta$	$\langle R_e \rangle$	$D_E$
aorta	1,5	0,22	1500	707
bal koronária	0,425	0,10	150	47,4
bal koronária leszálló ág	0,17	0,082	80	22,9
jobb koronária	0,097	0,024	213	36

G.A.Truskey, F.Yuan, D.F.Katz: *Transport Phenomena in Biological Systems*, Pearson Education (2010)

# Lamináris áramlás fenntartása: Szélkázán effektus

**A vér áramlására nem használható a Hagen-Poiseuille törvény:**

Áramlás nem stacionárius  
Vér nem newtoni folyadék  
Az érfalak rugalmasak

**A keringési rendszer csökkenti a pulzálást: Szisztolés és  
Diasztolés nyomás**

**Szisztolés nyomás: Bal kamra összehúzódik → Aortában nyomás nő →  
Aorta kitágul**

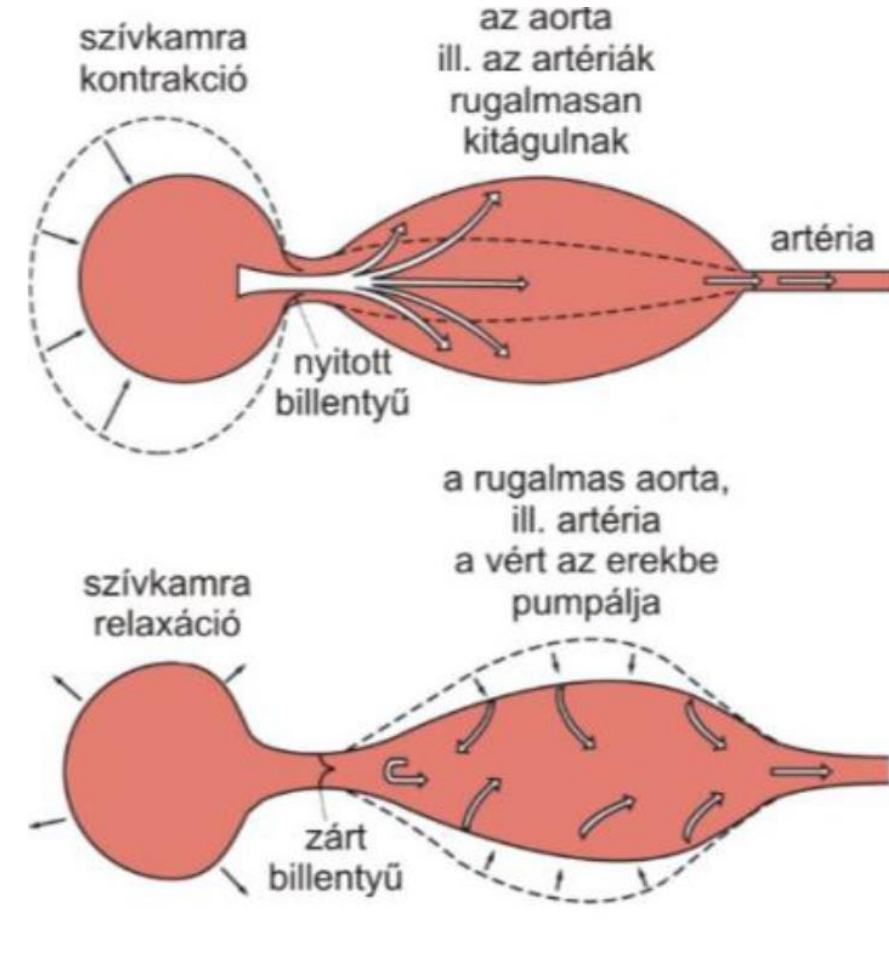
**Diasztolés nyomás: Aortabillentyű zár → Aorta összehúzódik →  
véráramlás**

Mechanikai Energiák egymásba alakulása:

Kamrai szívizom=Billentyűk nyitása+vér beáramoltatása az aortába

Ennek az energiáknak egy része a rugalmas erekben raktározódik

Diasztolé alatt ez az energia hajtja tovább a vért!

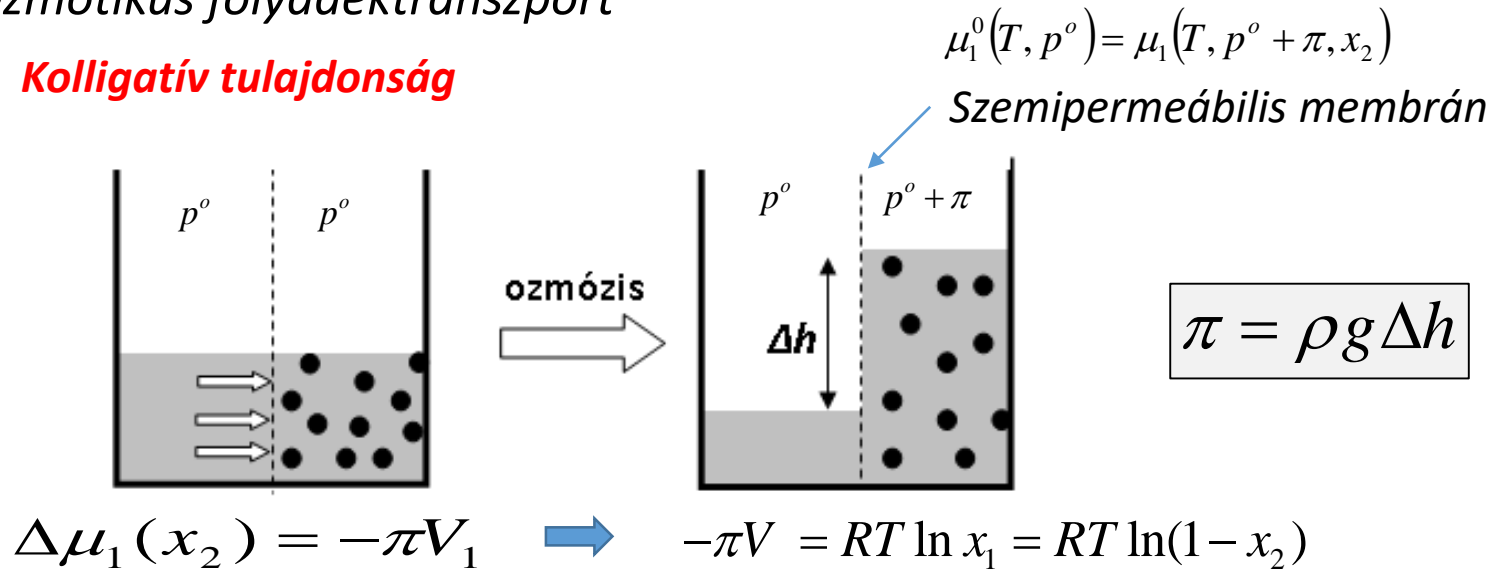


<https://www.behance.net/gallery/15054865/3d-animated-blood-flow-Windkessel-effect>

# Folyadékok áramlása membránon át: Az ozmózis

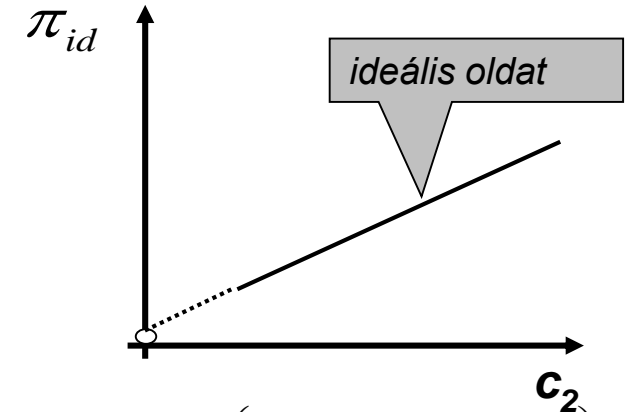
Ozmotikus folyadéktranszport

**Kolligatív tulajdonság**

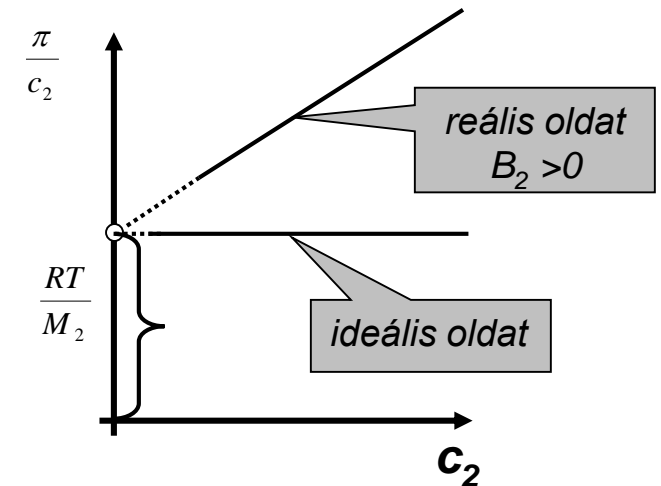


Az ozmózisnyomást az oldószer móltérfogatán és a hőmérsékleten kívül csak a részecskék száma határozza meg: **kolligatív tulajdonság**.

$$\pi_{id} = \frac{RT}{M_2} c_2 \quad \pi_{id} = RT c_m$$



$$\frac{\pi}{c_2} = RT \left( \frac{1}{M_2} + B_2 c_2^2 + C_3 c_2^3 + \dots \right)$$





# Elektrolit oldatok ozmózis nyomása

Ionos vegyületeknél az elektrolitos disszociáció következtében növekszik az oldatban lévő részecskék száma, így az ozmózisnyomás is.

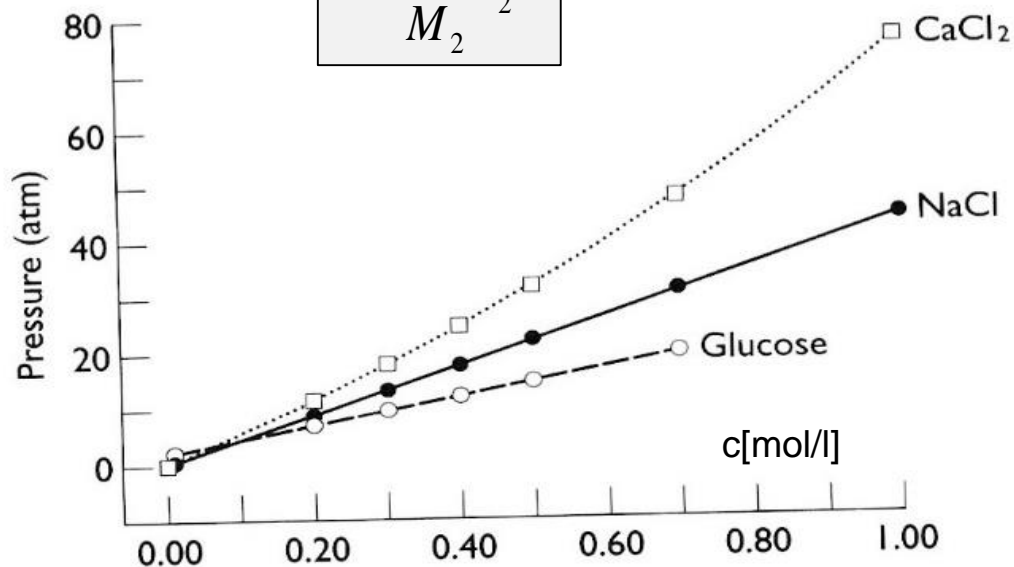
$$M_{\nu+} X_{\nu-} = \nu_+ M^{z+} + \nu_- X^{z-}$$

$$i = \frac{N(1-\alpha) + N\nu\alpha}{N} = 1 - \alpha + \nu\alpha$$

$\alpha$ : disszociációfok

$i$ : van't Hoff paraméter

$$\pi = \frac{RT}{M_2} c_2 \cdot i$$



D.T.Haynie: Biological Thermodynamics, Cambridge University Press (2001)

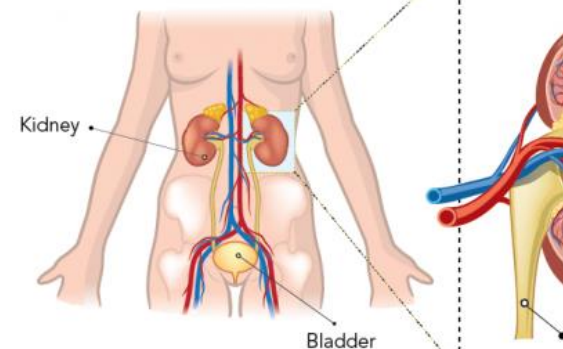
Az ozmózisnyomást az oldószer móltérfogatán és a hőmérsékleten kívül csak a részecskék száma határozza meg: **kolligatív tulajdonság**.

Az ozmózisnyomás nem függ az oldott anyagok kémiai minőségétől, az oldott anyagok együttesen határozzák meg azt.

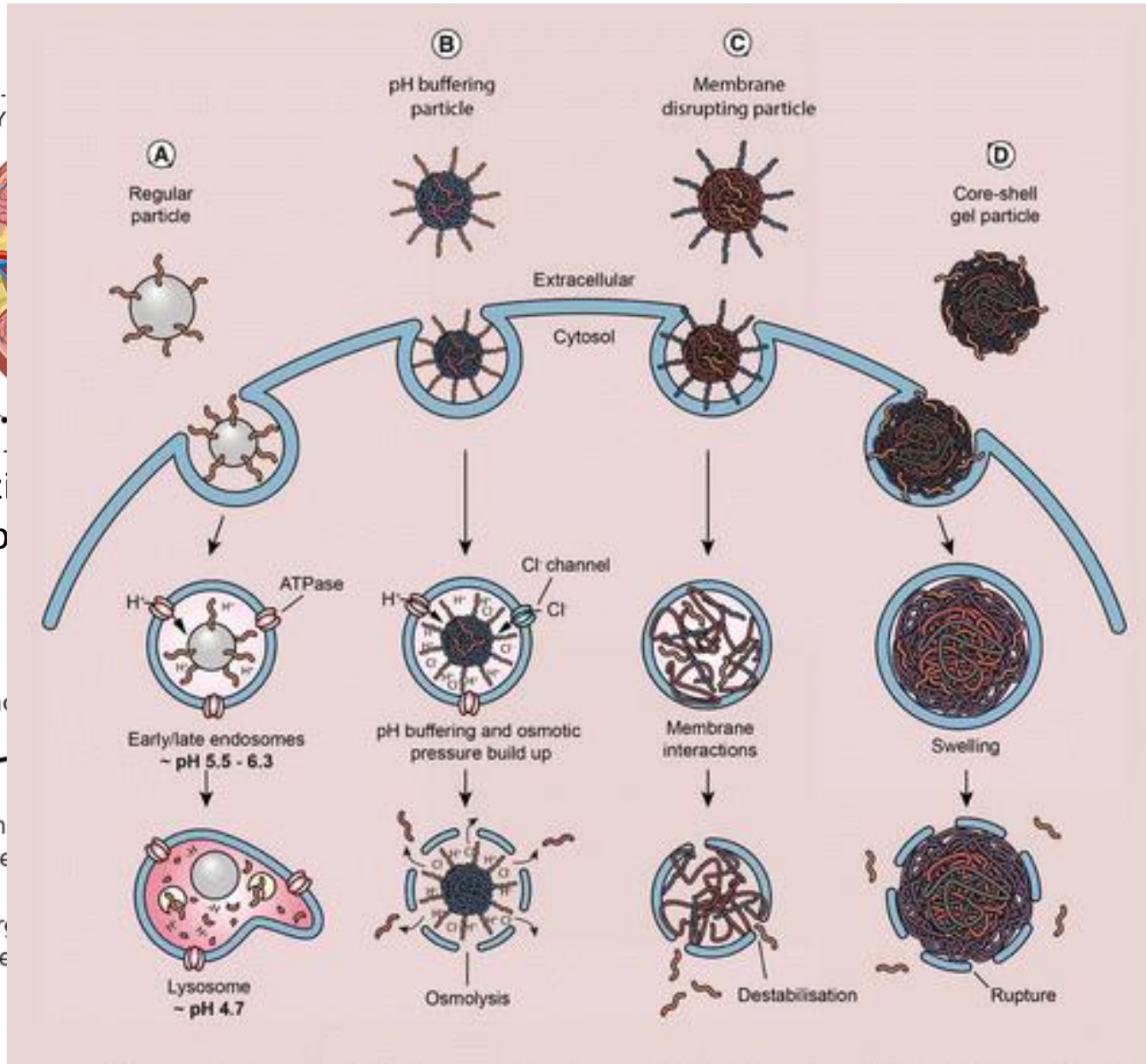
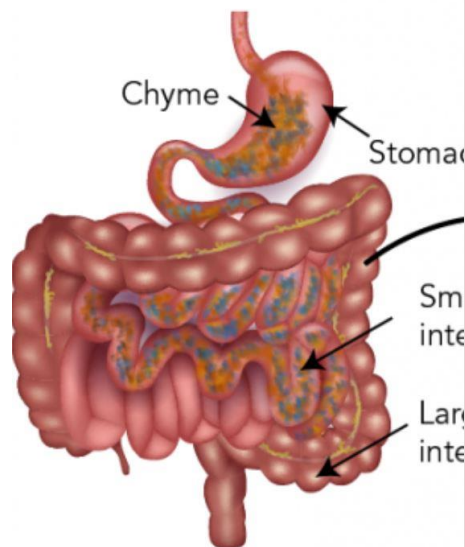
Célszerű az összetétel helyett olyan ozmotikus koncentrációt használni, amelynek egysége a  $\xi$  **ozmolalitás** (osmol/kgH<sub>2</sub>O).

## EXCRETORY SYSTEM

KIDNEY

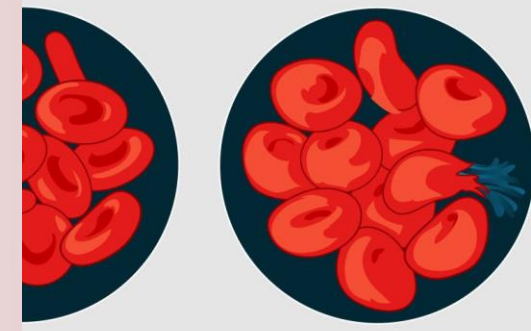


A nefronon belül az ozmózis  
visszaáramlik a medullába



Isotonic

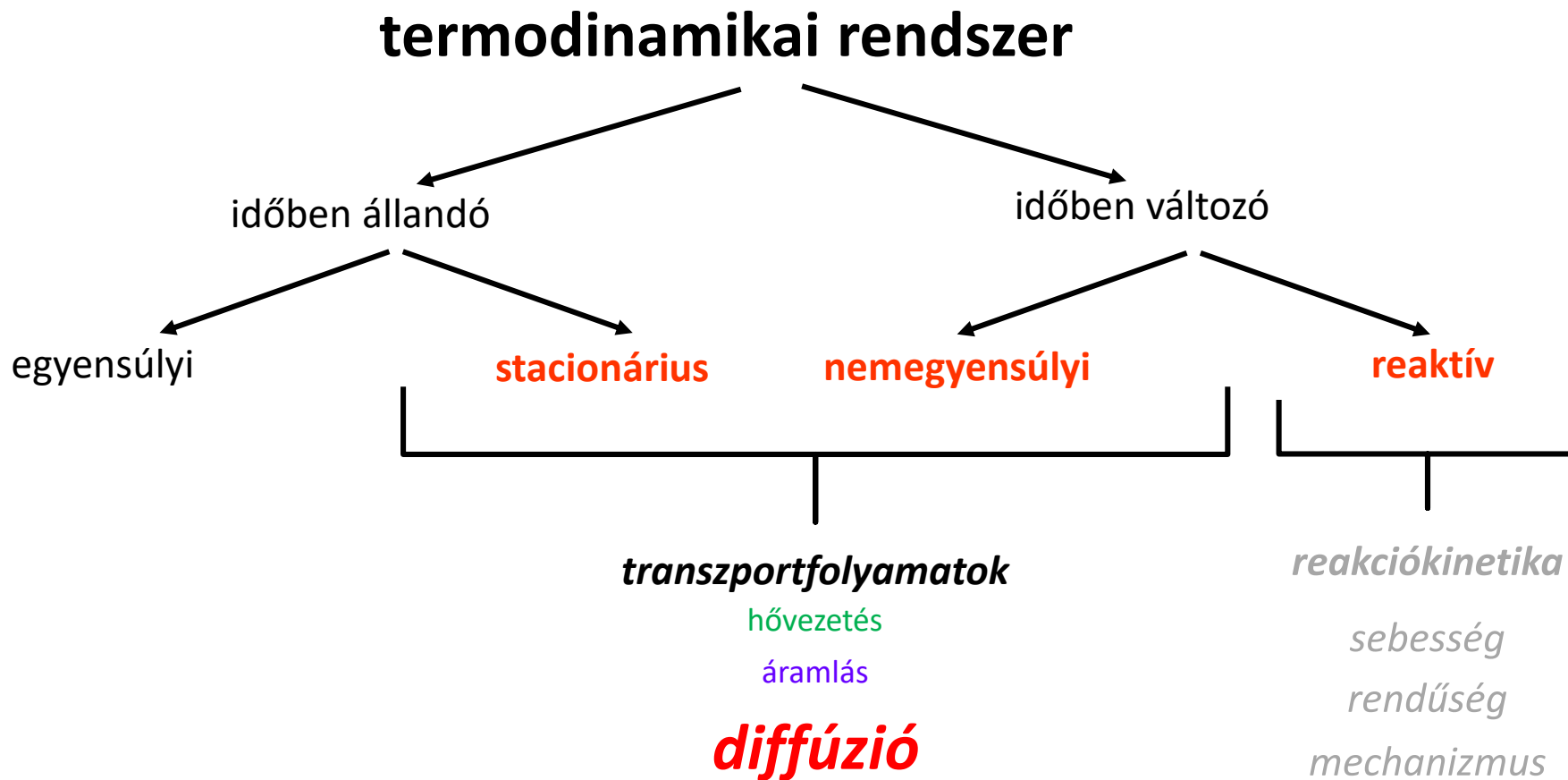
Hypotonic



e áramló keveréknek  
, ezért víz áramlik az  
al viszi a tápanyagot



# A termodinamikai rendszerek típusai



# Konduktív transzportfolyamatok egységes leírása

	diffúzió	hővezetés	reológia
ÁRAM:	komponens áram (tömeg áram)	energia áram	impulzus áram
HAJTÓERŐ:	$\nabla c$	$\nabla T$	$\nabla v$
ÁRAMSÚRÚSÉG:	$j_n = -D \nabla c$	$j_Q = -k \nabla T$	$j_i = -\eta \nabla v$
LOKÁLIS VÁLTOZÁS:	$\frac{\partial c}{\partial t} = D \nabla^2 c$	$\frac{\partial T}{\partial t} = \alpha \nabla^2 T$	

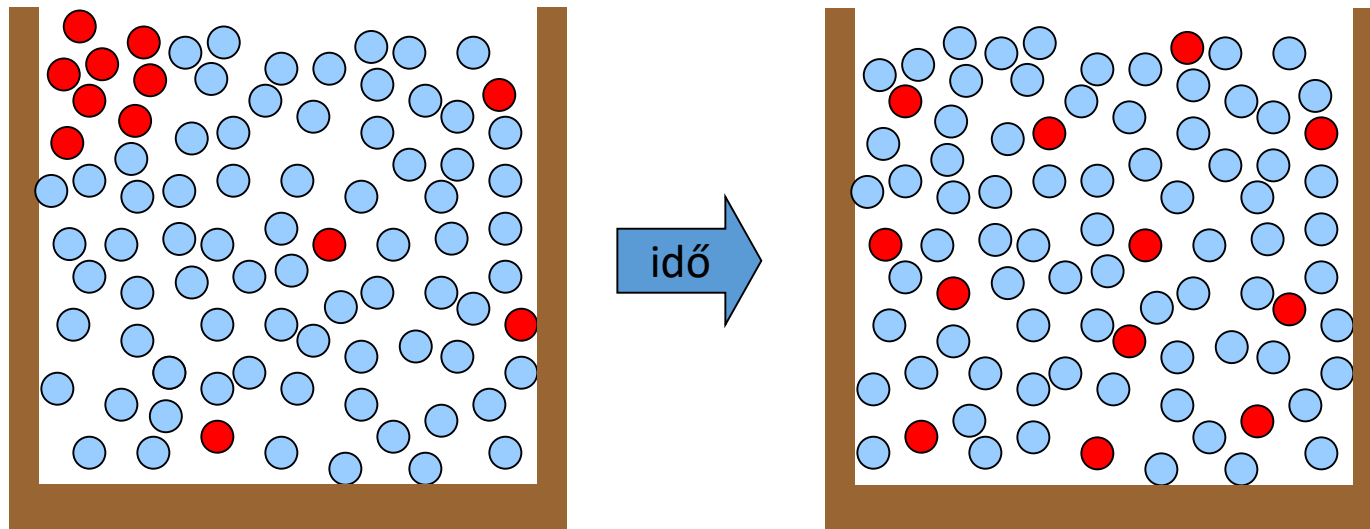
Fick

Fourier

Newton

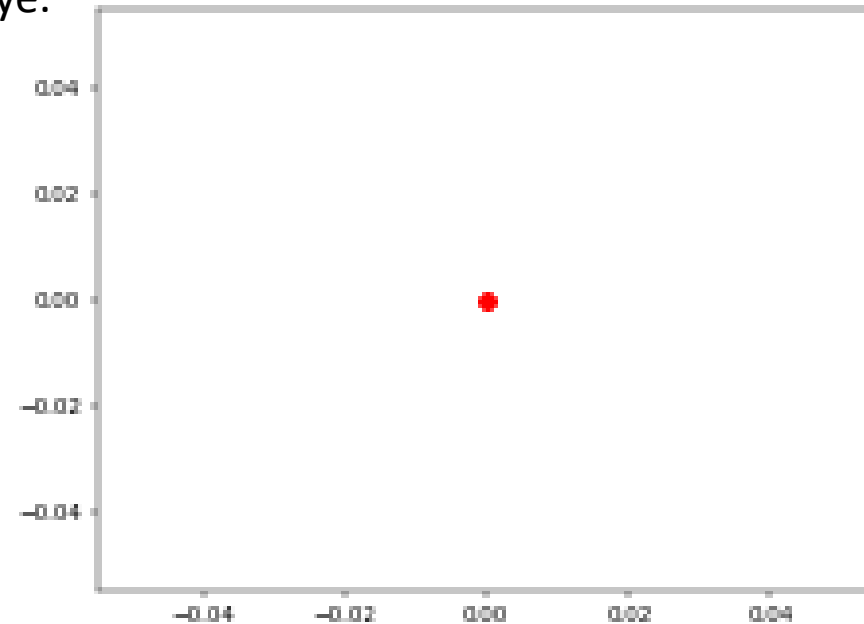
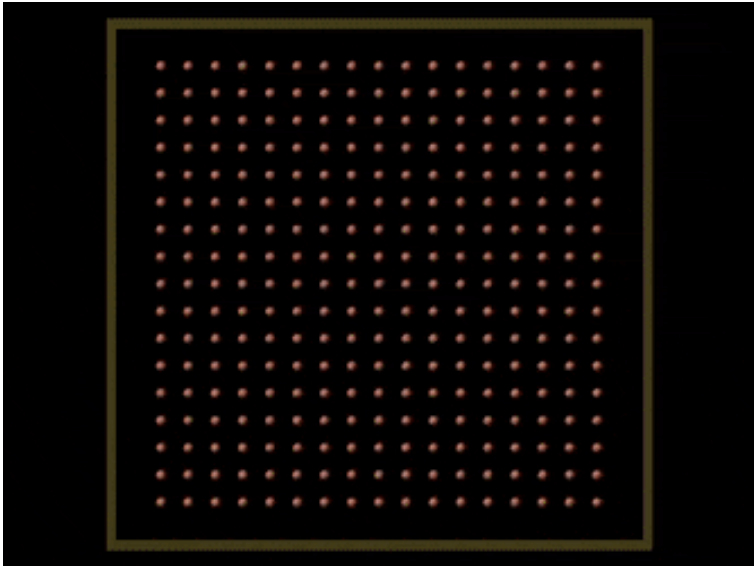
Laplace operátor:  $\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$

# DIFFÚZIÓ



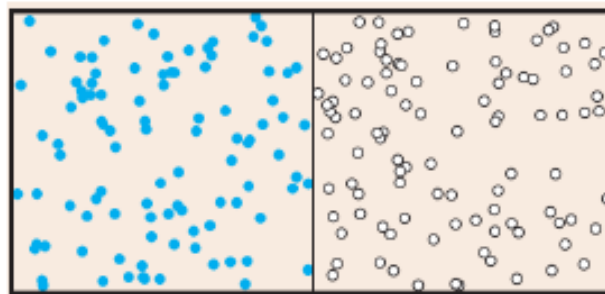
# A Brown mozgás és diffúzió

**Brown-féle mozgás:** Részecskék véletlenszerű, korrelálatlan mozgása, mely a hőmozgás és véletlen ütközések következménye. Egyetlen molekula vagy részecske mozgása!

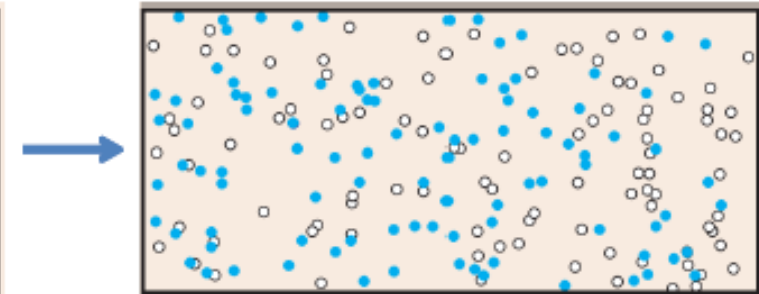


**Diffúzió:** Nettó (megfigyelhető) anyagtranszport amely a koncentráció térbeli kiegyenlítődéig tart. (termikus egyensúlyban, szabad mozgás esetén)  
Nagy anyagmennyiség mozgásáról beszélhetünk

Kezdeti idő



t idő múlva



## A diffúzió elmélete: Fick törvények

A diffúziós folyamatok mikroszkopikus leírása az  $N$  részecskeszámmal és a makroszkopikus leíráshoz használt  $c(x)$  lokális koncentráció-eloszlással.

**Fick I. törvénye:**

$$j = -D \cdot \text{grad } c$$

$$j = -D \cdot \nabla c$$

1D

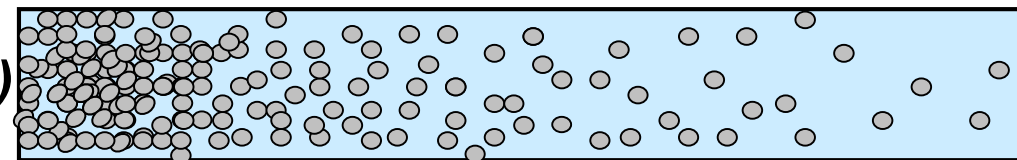
$$j = -D \cdot \frac{dc}{dx}$$

D: Diffúziós  
együtthető

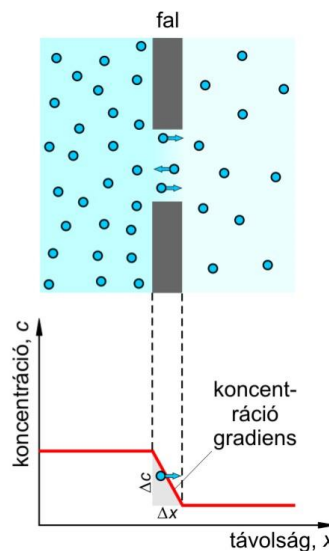
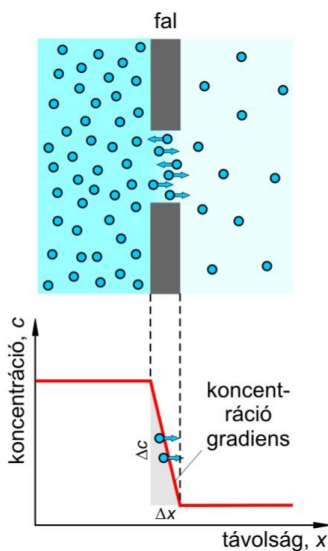
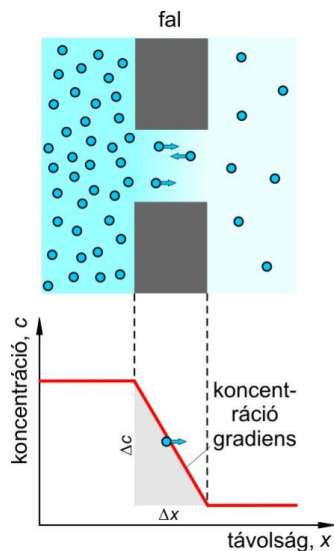
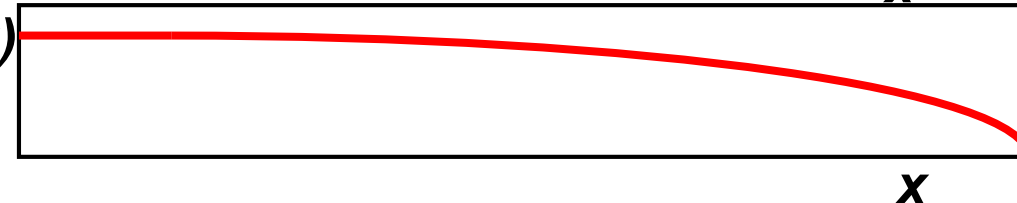
**megoldás:**

$$c(x,t)$$
$$c(\underline{r},t)$$

$N(x)$



$c(x)$



- a diffúziós anyagáram a koncentráció térbeli változásának a meredekségével arányos,
- a diffúziós anyagáram a csökkenő koncentráció irányába folyik,
- $D > 0$

Einstein-Stokes  
egyenlet

$$D = \frac{kT}{6\pi\eta r}$$

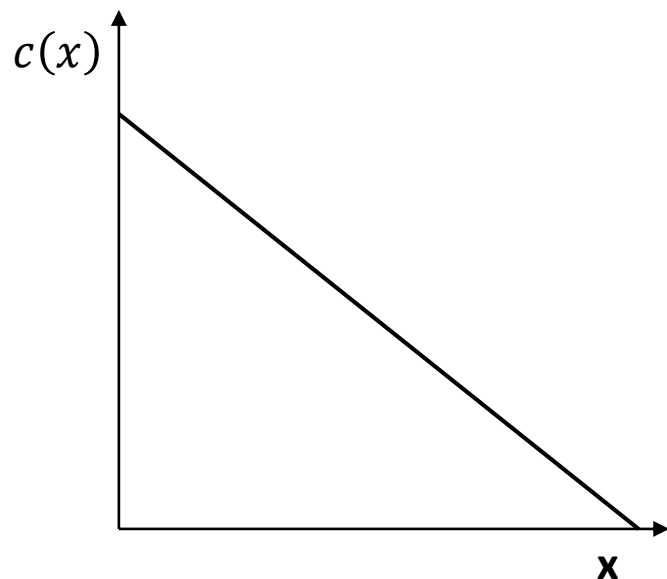
# A komponens áramsűrűség és a koncentráció eloszlás kapcsolata

Fick I. törvény

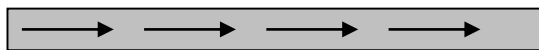
$$j = -D \cdot \frac{dc}{dx}$$

Fick I-es törvénye a következő kísérleti tapasztalatokat foglalja össze:

- a diffúzió anyagáram a koncentráció térbeli változásának a meredekségével, a  $c(x)$  függvény deriváltjával arányos,
- a diffúziós áram mindig a csökkenő koncentráció irányába folyik,
- a  $D$  diffúziós együttható értéke mindig pozitív.

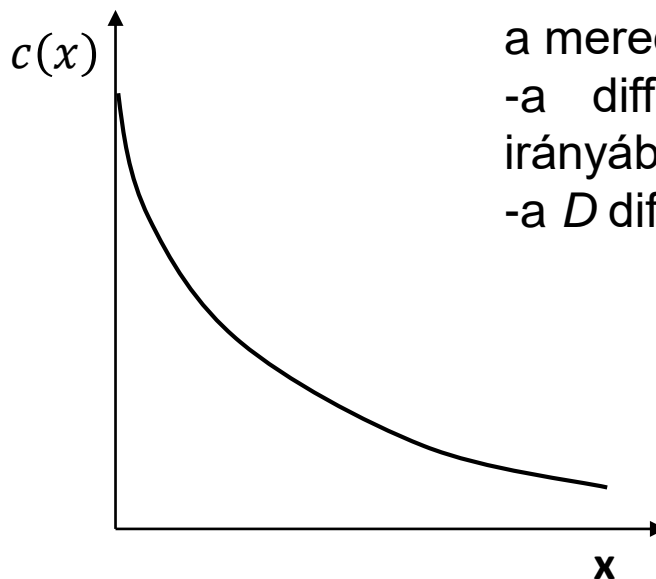


$j$



Stacionárius eset

$$\frac{dc}{dt} = 0$$



$$\frac{dc}{dt} > 0$$

A diffúziós áramsűrűség a helykoordinátáktól csak akkor független, ha teljesül a feltétel, azaz a koncentráció a hely függvényében lineárisan változik. Minden más esetben az áramsűrűség maga is függvénye a helynek.

Ebben az esetben **Fick II. törvényét** használhatjuk a diffúzió leírására

# A mérlegegyenlet és a hajtóerő kapcsolata a diffúzió példáján (Fick törvények)

**\*\*:** az anyagáramra vonatkozó  
kontinuitási egyenlet

$$\frac{\partial c(\underline{r}, t)}{\partial t} = -\nabla \cdot \mathbf{j}_n = -\operatorname{div} \mathbf{j}_n$$

$$\mathbf{j}_n = -D \cdot \nabla c$$

Fick I

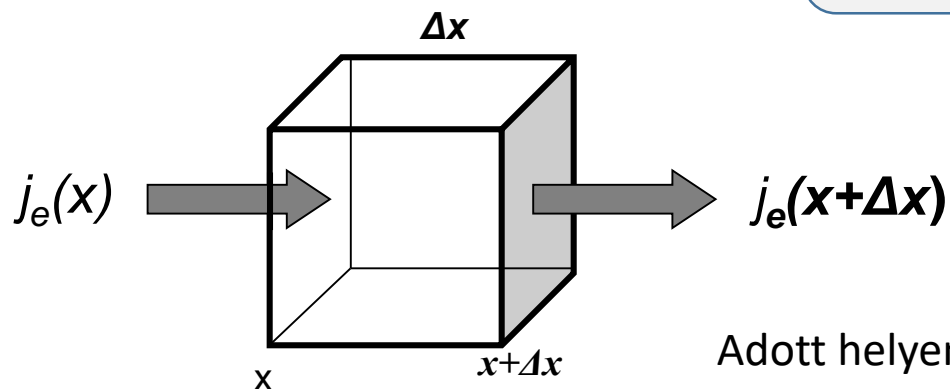
$\mathbf{j}_n$ : komponens áram

$C(\underline{r}, t)$ : lokális koncentráció

$$\frac{\partial c(\underline{r}, t)}{\partial t} = -\operatorname{div}(-D \cdot \operatorname{grad} c) = -\nabla \cdot (-D \cdot \nabla c)$$

Fick II

$$\frac{\partial c}{\partial t} = D \cdot \operatorname{div}(\operatorname{grad} c) = D \cdot (\nabla^2 c)$$



$$\frac{\partial c}{\partial t} = D \nabla^2 c$$

1D →

$$\left( \frac{\partial c}{\partial t} \right)_x = D \left( \frac{\partial^2 c}{\partial x^2} \right)_t$$

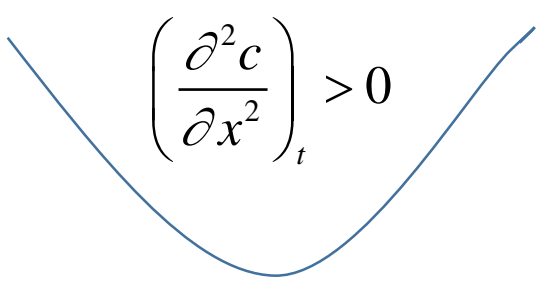
↓  
görbület

Adott helyen a koncentráció időbeli változása, a koncentráció-hely szerinti második deriváltjától, a koncentráció eloszlás görbületétől függ.

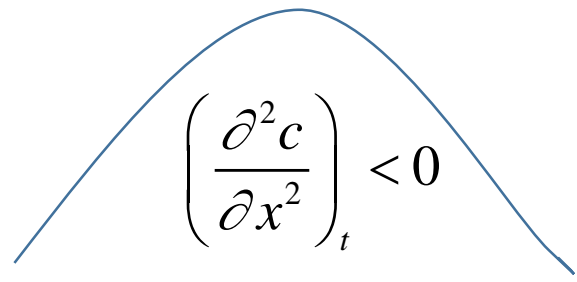
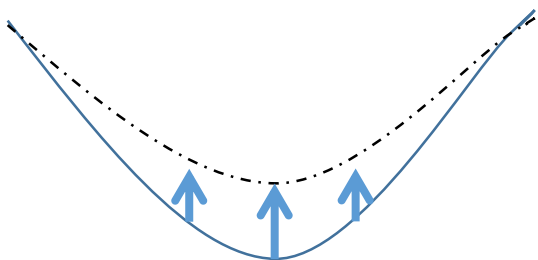


$$\left(\frac{\partial c}{\partial t}\right)_x = D \left(\frac{\partial^2 c}{\partial x^2}\right)_t$$

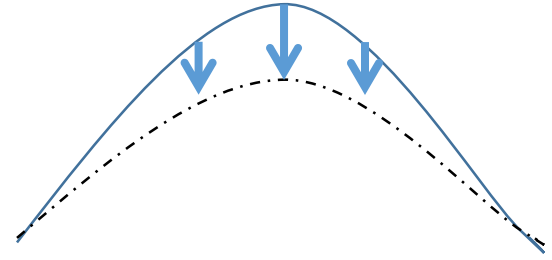
Ez a  $c(x)$  függvény görbülete



$$\left(\frac{\partial c}{\partial t}\right)_x > 0$$



$$\left(\frac{\partial c}{\partial t}\right)_x < 0$$

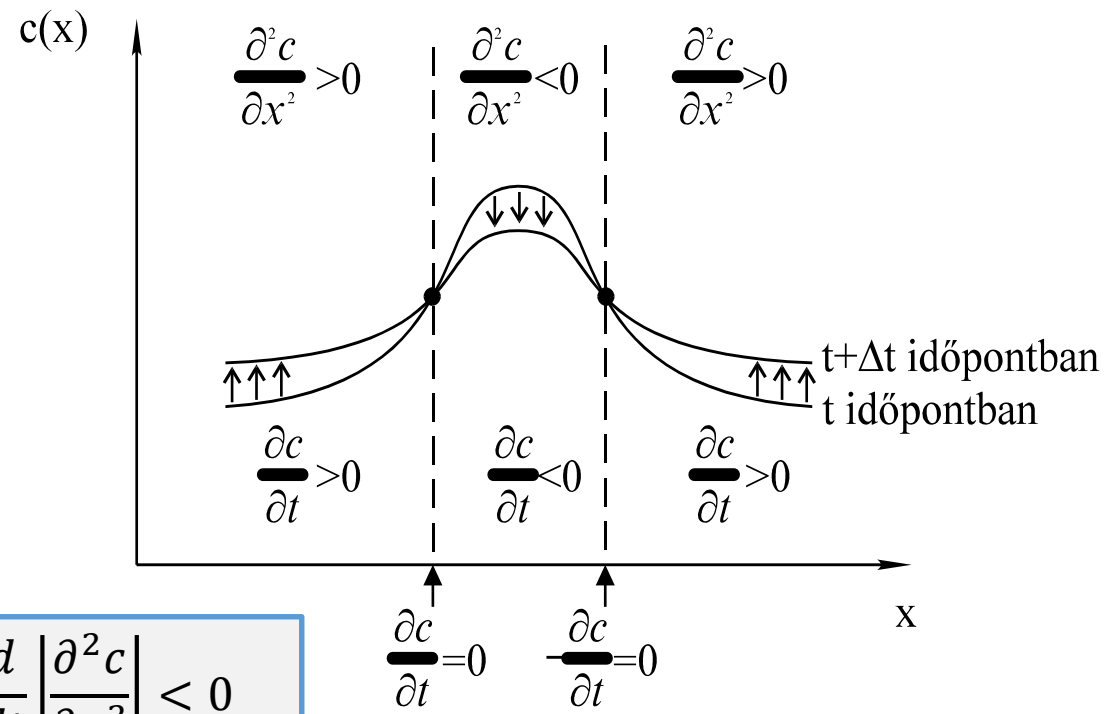


$$j = -D \cdot \frac{dc}{dx}$$

Fick I. törvénye

$$\left(\frac{\partial c}{\partial t}\right)_x = D \left(\frac{\partial^2 c}{\partial x^2}\right)_t$$

Fick II. törvénye



$$\frac{d}{dt} \left| \frac{\partial^2 c}{\partial x^2} \right| < 0$$

**A diffúzió nem kedvez a mintázatok kialakulásának!**

# Fick II. törvénye

Fick II. törvényéből az alábbiak olvashatók ki:

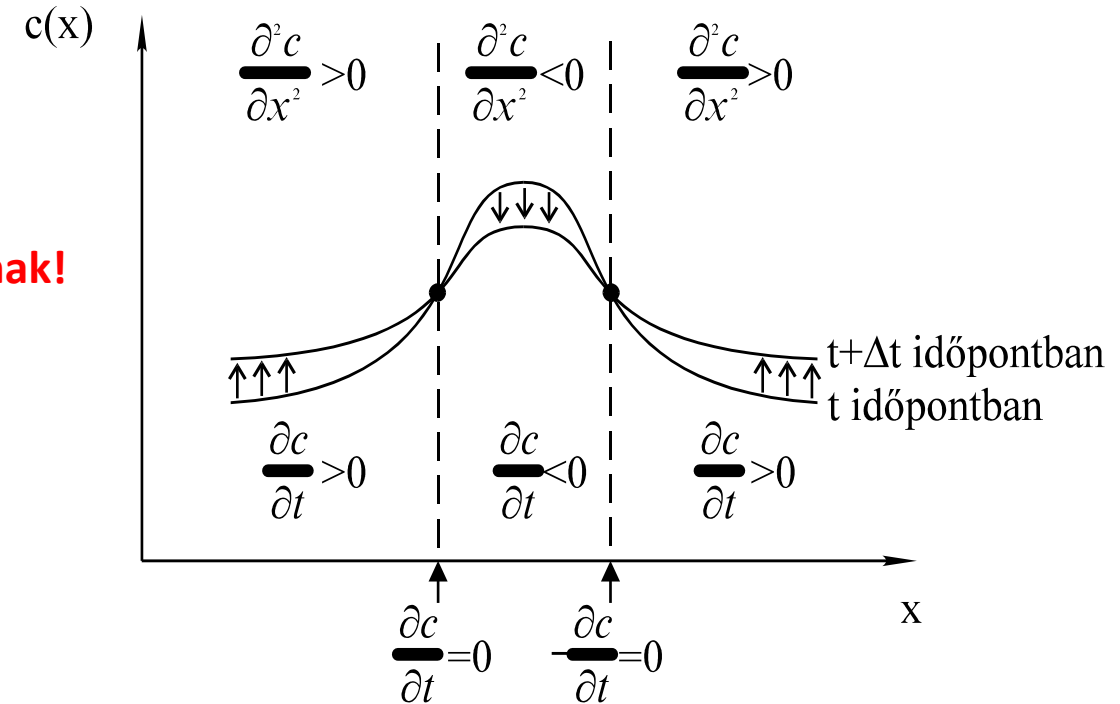
- ott, ahol a  $c(x)$  függvény görbülete pozitív („felülről” nézve homorú), a koncentráció az idővel nő,
- ott, ahol a  $c(x)$  függvény görbülete negatív (domború), ott a koncentráció csökken,
- ott, ahol a  $c(x)$  függvénynek inflexiós pontja van, a görbület zérus, a koncentráció időben nem változik.

$$\frac{d}{dt} \left| \frac{\partial^2 c}{\partial x^2} \right| < 0$$

**A diffúzió nem kedvez a mintázatok kialakulásának!**

$$\frac{d}{dt} \left| \frac{\partial c}{\partial t} \right| < 0$$

**A diffúzió sebessége az időben csökken!**

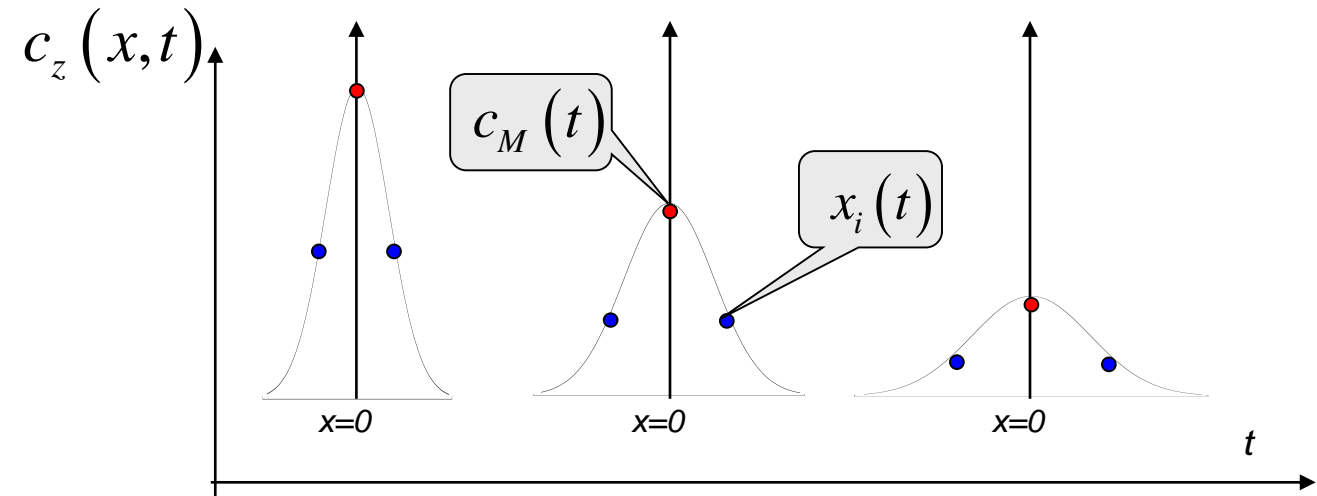
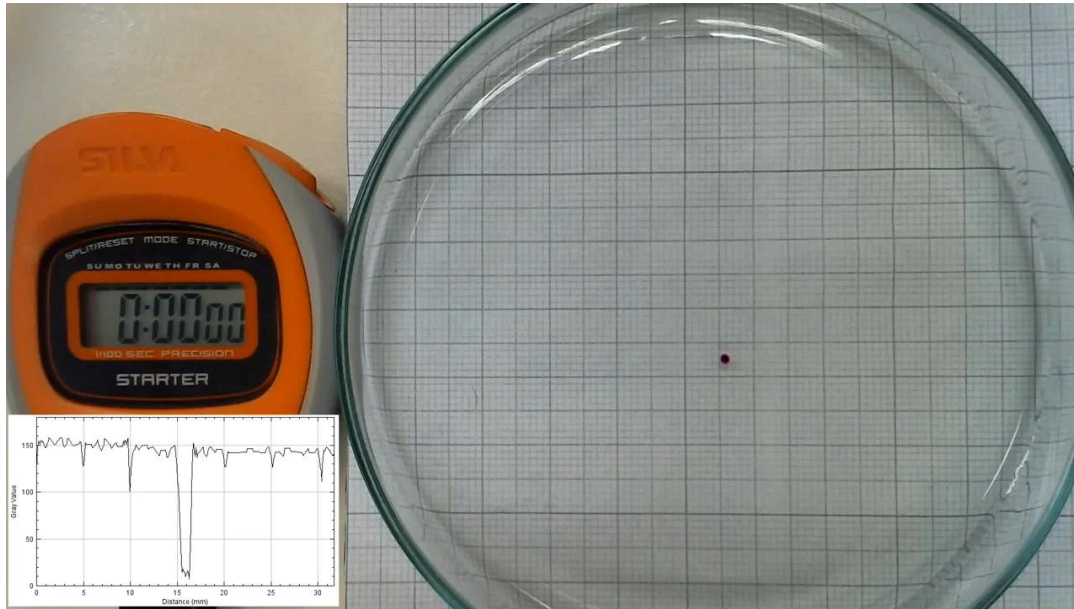


# Koncentráció-zóna egydimenziós szabad diffúziója

$$c_M(t) = \frac{c_o \delta_x}{(4\pi D)^{1/2}} \cdot t^{-1/2}$$

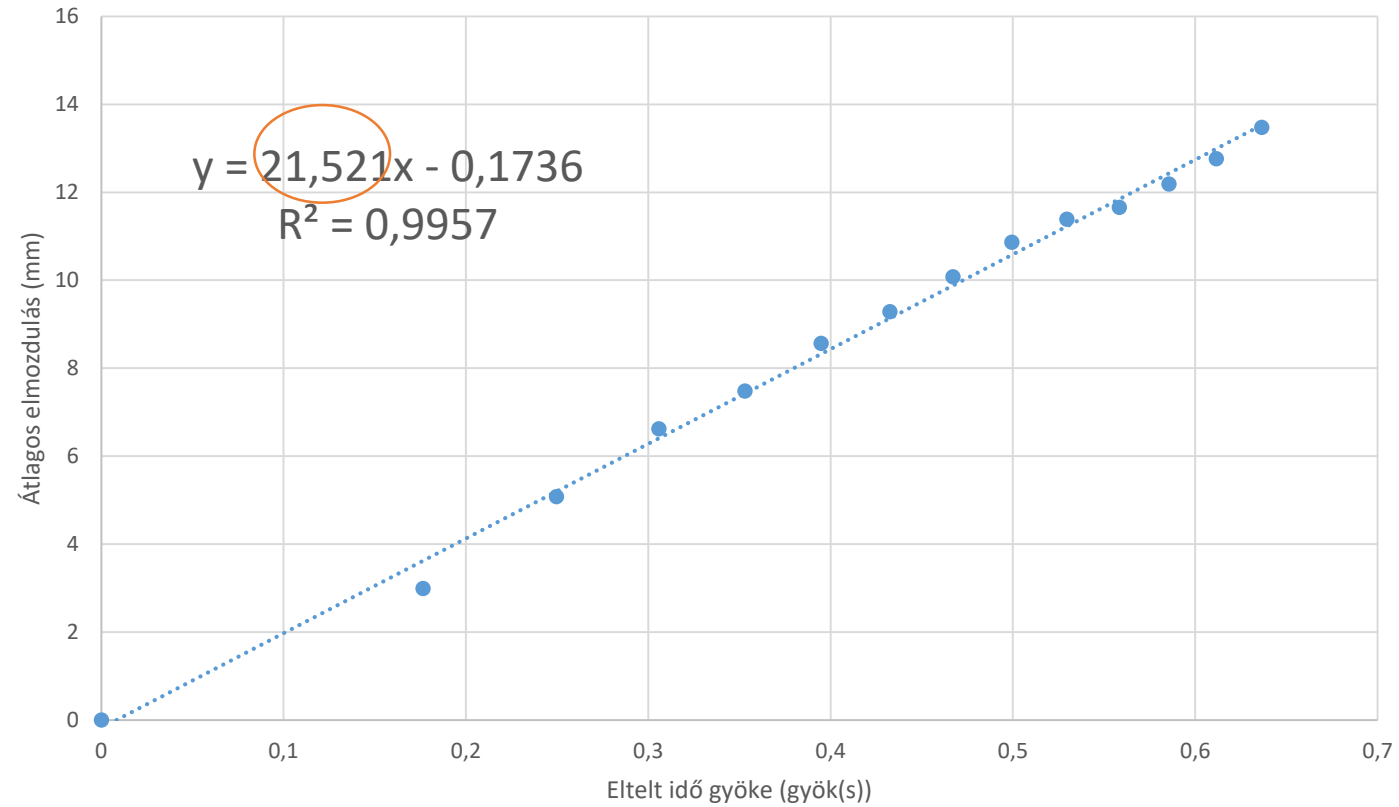
$$x_i(t) = \sqrt{2D} \cdot t^{1/2}$$

$$c_z(x, t) = \frac{n}{A_s (4\pi D t)^{1/2}} \cdot \exp\left(-\frac{x^2}{4Dt}\right) = \frac{c_o \delta_x}{(4\pi D t)^{1/2}} \cdot \exp\left(-\frac{x^2}{4Dt}\right)$$



**Tisztán diffúziós jelenségeknél a karakterisztikus távolságok az idő négyzetgyökével arányosan változnak!**

$$R_{\text{átlag}} = \sqrt{2 * D * t}$$

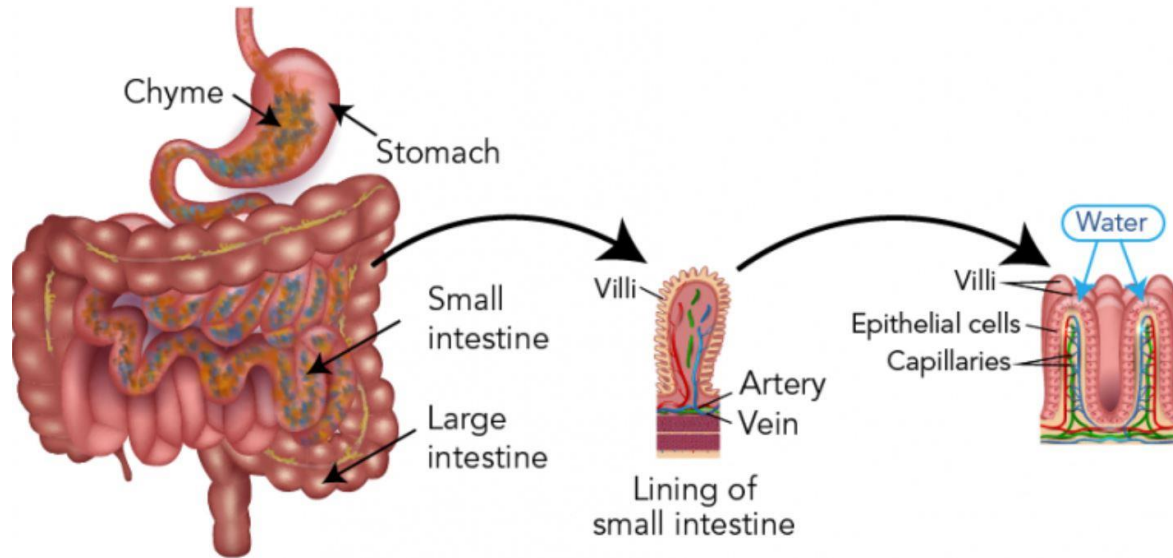


$$\sqrt{2 * D} = 21.521 \frac{mm}{\sqrt{s}}$$

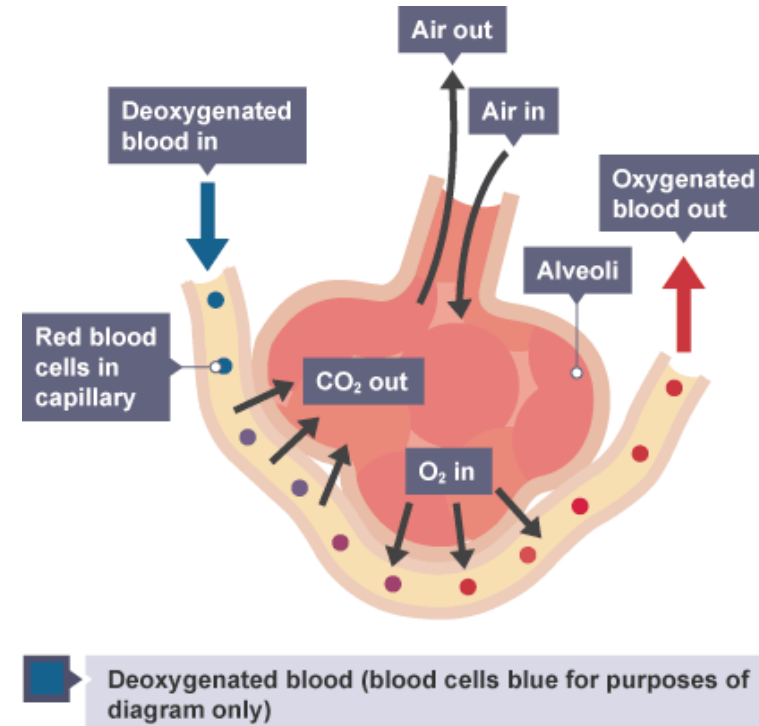
$$D = 231 \text{ mm}^2/\text{s}$$

# Biológiai példák diffúzióra

Tápanyagok felszívódása a béltraktusból



Oxigén és szén-dioxid diffúziója a tüdőben



Aktív transzport (facilitált diffúzió)

