



SEMMELWEIS EGYETEM

Biofizikai és Sugárbiológiai Intézet,
Nanokémiai Kutatócsoport



TRANSPORTFOLYAMATOK II biológiai rendszerekben

Zrínyi Miklós

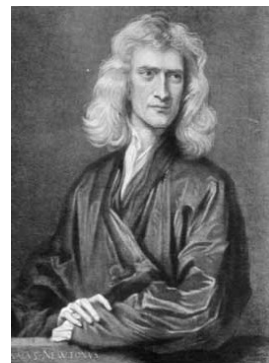
egyetemi tanár, az MTA rendes tagja
mikloszrinyi@gmail.com

2018



A különböző anyagi rendszerek folyásával
foglalkozó tudományt 1928-ban **Bingham**
javaslatára nevezték el **reológiának**.

(Rheos logos = folyástan)



Sir Isac Newton (1642-1727)

Konduktív transzportfolyamatok egységes leírása

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

Fick

Fourier

Newton

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

Ha egy testre **erő** hat
 helyváltozás
 alakváltozás

DEFORMÁCIÓ

rugalmasság

viszkózus



Fluidumok áramlása

Fluid fázis: a folyadék és a gáz halmazállapot összefoglaló neve,
amely arra utal, hogy az anyagok mindkét állapotban viszonylag
könnyen változtatják alakjukat, könnyen folynak.

A reológiai viselkedés viszonylagossága

Deborah-szám

$$D_e = \frac{\tau}{t}$$

Relaxációs idő
Megfigyelés ideje

$$D_e \gg 1$$

szilárd

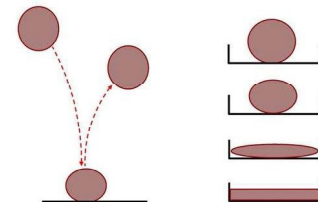
$$D_e \approx 1$$

viszkoelasztikus

$$D_e \ll 1$$

folyékony

rugalmas viszkózus



$$\tau \gg t$$

$$D_e \gg 1$$

$$\tau \ll t$$

$$D_e \ll 1$$

Még a kőzetek is folynak a geológiai időtartam alatt!

REOLÓGIA

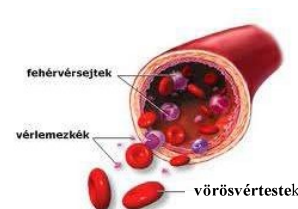
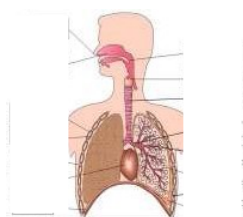
(konduktív impulzustranszport)



(Rheos logos = áramlástan)

Légzés

Vérkeringés



A térfogatáram hajtóereje: a nyomáskülönbség



$$1 \text{ Hgmm} = 133,32 \text{ Pa}$$

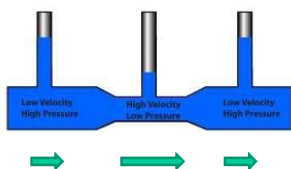
$$1 \text{ atm} = 735,55 \text{ Hgmm}$$

	P/Hgmm
arteriás (szisztolés)	100 - 140
arteriás (diasztolés)	60 - 90
kapilláris az artéria végénél	30

Alapfogalmak

Folyás

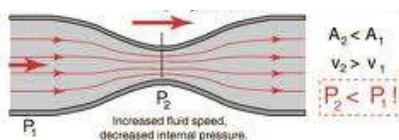
- lamináris,
- turbulens,
- összenyomható,
- összenyomhatatlan,
- „száraz”,
- viszkózus,
- állandó,
- pulzáló,
- rotáló.



Daniell Bernoulli
1700-1782

Bernoulli egyenlet

$$p + \frac{1}{2} \rho v_x^2 + \rho gh = konst.$$

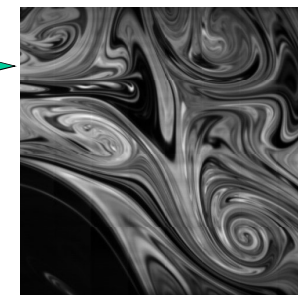


$$v_1 A_1 = v_2 A_2 = konst.$$

Az áramlás típusai



turbulens



á
t
m
e
n
e
t

lamináris

$$R_e = \frac{\text{tehetetlenségi}}{\text{viszkózus}} \left. \vphantom{\frac{v \cdot \rho \cdot d}{\eta}} \right\} \text{erők}$$



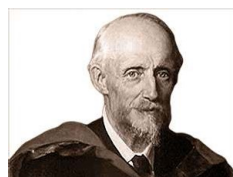
$$R_e = \frac{v \cdot \rho \cdot d}{\eta}$$

v : átlagos áramlási sebesség

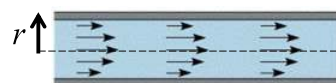
ρ : folyadék sűrűsége

η : viszkozitás

d : átmérő



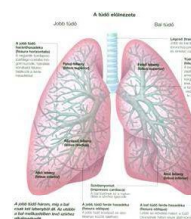
Osborne Reynolds
1842-1912



ha $R_e < 2100$

Lamináris áramlás

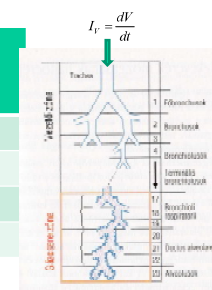
Levegő áramlása a tüdőben



23 generáció a
légsövek
átmérőjében

Normál légzés 12/perc
Heves légzés 30/perc

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



$$\frac{dV_{\text{lev.}}}{dt} = 6 \text{ L/min} \rightarrow O_2 : 2 \text{ kg/nap}$$

Csak heves légzésnél lép fel turbulencia a vastagabb légsövekben.

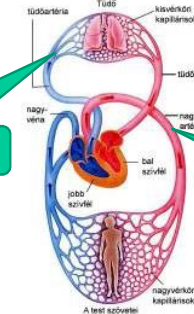
Megjegyzés: ha átmérő helyett sugarat használunk, akkor $Re=1150$

A vérkeringés

Impulzus, anyag és energia transport

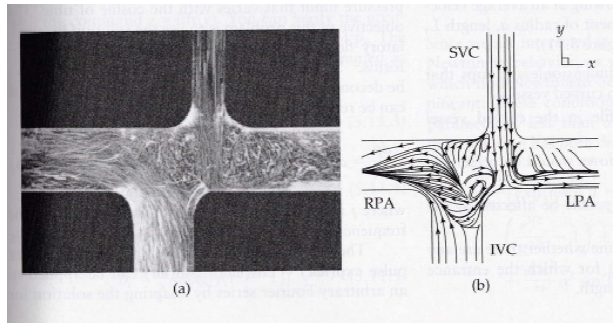
A **kisvérkör**, amelynek feladata a szívből a tüdőbe eljuttatni az oxigénben szegény és széndioxidban dús vért és a tüdőből a szívbe szállítani az oxigénben dús vért.

A **nagyvérkör**, amely a szívből a szervekhez juttatja az oxigénben dús és onnan szállítja el az „elhasznált” vért együttesen alkotja a vérkeringést.



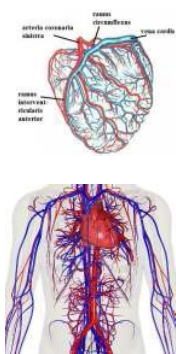
A gázcserét végzi el

Az oxigénnel dúsult vért juttatja a szövetekbe.



Elágazásoknál és szűkületeknél könnyen kialakulhat turbulencia!

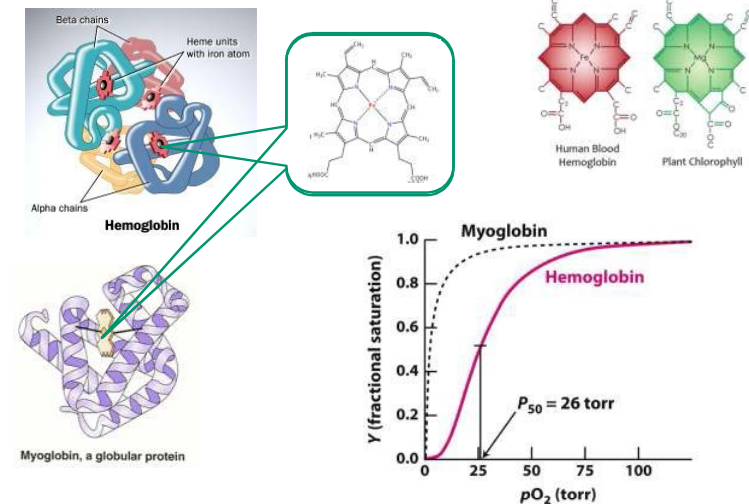
Vér áramlása a szív- és érrendszerben



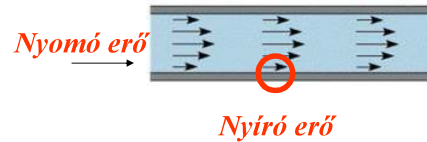
erek	átmérő cm	Max seb. cm/s	Re Max.	Átl. seb. cm/s	Re átlag
↑ aorta	1,5	120	4500	20	750
↓ aorta	1,3	105	3400	20	648
femorális artéria	0,4	100	1000	10	100
kapilláris	0,0006	7	0,001	0,02	10^{-6}

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

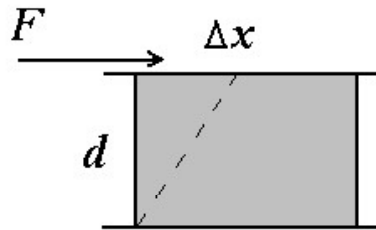
Az oxigén megkötése a hemoglobinnal kooperatív folyamat



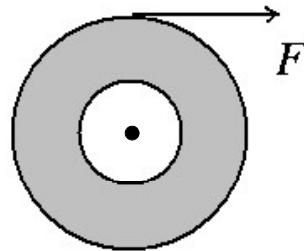
Alapfogalmak:



Nyírás: tangenciálisan ható (**nyíró**)erő (F) vált ki deformációt.



Tiszta nyírás



Rotációs nyírás

Alapfogalmak:



Deformáció sebesség:

$$\frac{d\gamma}{dt}$$

Deformáció:

$$\gamma = \frac{du_x}{dy}$$

$$\frac{d\gamma}{dt} = \frac{d}{dt} \left(\frac{du_x}{dy} \right) = \frac{d}{dy} \left(\frac{du_x}{dt} \right) = \frac{dv_x}{dy}$$

A **deformáció sebesség** megegyezik a **sebesség gradienssel**!

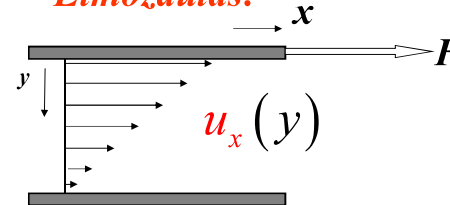
Alapfogalmak:

Nyírófeszültség:

$$\tau = \frac{F}{A_S}$$



Elmozdulás:



Deformáció:

$$\gamma = \frac{du_x(y)}{dy}$$

Alapfogalmak:

$$j_i = -\eta \nabla v \quad \xrightarrow{j_i = -\tau} \quad \tau = \eta \nabla v$$

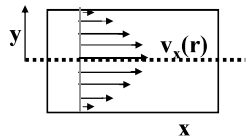
Kapcsolat a nyírófeszültség és a sebesség gradiens között:

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

↑
viszkozitás

Newton egyenlet

A reológia alapösszefüggése. **Newton egyenlet**



$$j_i = -\eta \frac{dv_x}{dy}$$

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

Kapcsolat a nyírófeszültség és a sebesség gradiens között:

Nyírófeszültség:

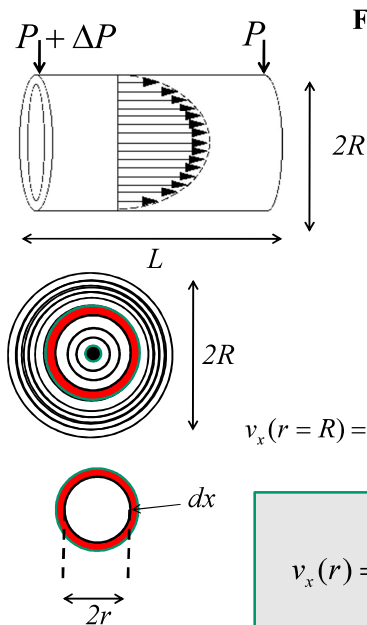
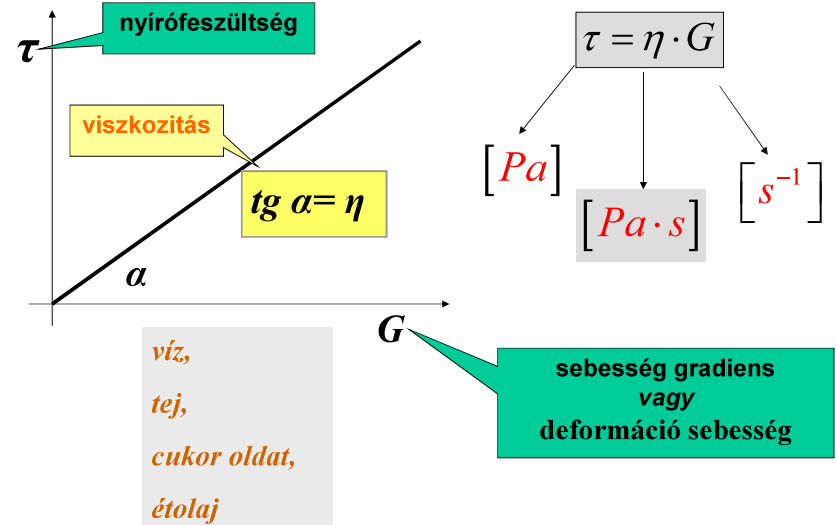
$$\tau = \frac{F}{A_s}$$



Sebesség gradiens:

$$G = \frac{dv_x}{dy} = \frac{\Delta v_x}{r}$$

Newtoni folyadék folyásgörbéje



Folyadék áramlása kapillárisban
áramlási profil

$$\tau = \eta \cdot \frac{dv_x}{dr}$$

$$\tau = \frac{r^2 \pi \cdot dP}{2r \pi \cdot dx} = \frac{r}{2} \cdot \frac{dP}{dx} = -\frac{r}{2} \left(\frac{\Delta P}{L} \right)$$

$$dv_x = \frac{\tau}{\eta} dr = -\frac{\Delta P}{2L\eta} \cdot r \cdot dr = -\frac{\Delta P}{4L\eta} \cdot d(r^2)$$

$$v_x(r=R) = 0$$

$$v_x(r) = -\frac{\Delta P}{4L\eta} \cdot r^2 + konst.$$

$$v_x(r) = \frac{\Delta P}{4L\eta} \cdot (R^2 - r^2) = \frac{\Delta P R^2}{4L\eta} \cdot \left(1 - \frac{r^2}{R^2} \right)$$

$$v_x(r) = \frac{\Delta P R^2}{4L\eta} \cdot \left(1 - \frac{r^2}{R^2} \right)$$

Folyadék áramlása kapillárisban
térfogatáram

$$v_{\max} = \frac{R^2}{4\eta} \cdot \frac{\Delta P}{L}$$

$$v_x(r) = v_{\max} \cdot \left(1 - \frac{r^2}{R^2} \right)$$

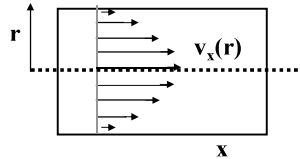
$$I_V = 2\pi \cdot \int_0^R r \cdot v_x(r) \cdot dr \quad I_V = 2\pi \cdot \int_0^{R_0} r \cdot v_{\max} \cdot \left(1 - \frac{r^2}{R^2} \right) \cdot dr$$

$$I_V = \frac{\pi \cdot R_o^4}{8\eta} \cdot \frac{\Delta P}{L}$$

$$\overline{v_x} = \frac{I_V}{R_o^2 \pi} = \frac{R_o^2}{8\eta} \cdot \frac{\Delta P}{L} = \frac{1}{2} v_{\max}$$

Newtoni folyadék lamináris áramlása (összefoglalás)

Parabolikus sebesség profil

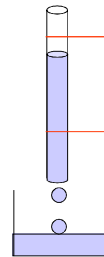


$$v_z(r) = \frac{\Delta P R_0^2}{4L\eta} \cdot \left(1 - \frac{r^2}{R_0^2}\right)$$

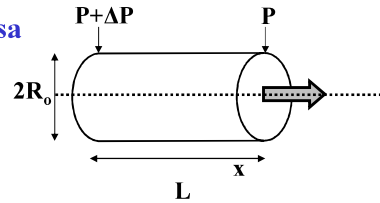
Hagen-Poiseuille törvény

$$I_V = \frac{\pi \cdot R_o^4}{8\eta} \cdot \frac{\Delta P}{L}$$

Térfogatáram



$$p + \frac{1}{2} \rho v_x^2 + \rho gh = \text{const}$$
 Bernoulli törvény



Néhány folyadék viszkozitása

anyag	T/ °C	viszkozitás /mPa·s
víz	20	1,0
glicerin	20	1500
n-pentán	20	0,23

biofolyadék	T/ °C	viszkozitás /mPa·s
vér	37	4 (nem Newtoni !)
vér plazma	37	1,5
kőnny	37	0,73 – 0,97
levegő	18	0,018
liquor	20	1,02

Dinamikai viszkozitás (általában ezt értjük viszkozitás alatt *pascal secundum* (Pa·s))

Régebben Jean Louis Marie Poiseuille (1797-1869) tiszteletére használták a

1 poise = 100 centipoise = 0.1 Pa·s.

Az orvosi gyakorlatban ma is gyakran a cP (centi-poise)-t használják

Fluiditás a viszkozitás reciproka

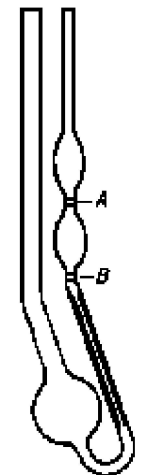
Kinematikai viszkozitás: a dinamikai viszkozitás és a sűrűség hányadosa ($m^2 s^{-1}$) vagy stoke (St).

Relatív viszkozitás (η_{rel}).

$$\eta_{rel} = \frac{\eta}{\eta_o} = \frac{t}{t_o}$$

oldat

oldószer



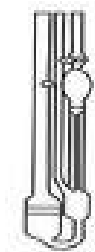
Specifikus viszkozitás (η_{sp})

$$\eta_{sp} = \eta_{rel} - 1$$

Ostwald-féle viszkoziméter

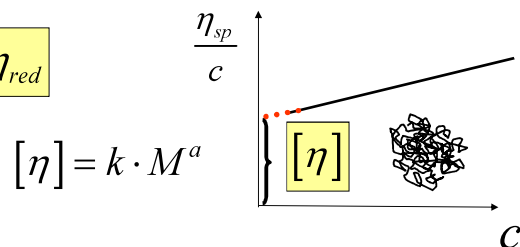
Redukált viszkozitás (η_{red})

$$\eta_{red} = \frac{\eta_{sp}}{c}$$



Jellemző viszkozitás ($[\eta]$) Ubbelohde féle viszkoziméter

$$[\eta] = \lim_{c \rightarrow 0} \eta_{red}$$



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

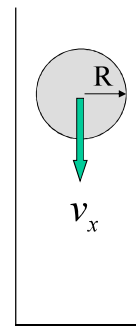
$$f_s = 4R^2\pi \cdot \tau$$

$$\frac{dv_x}{dy} = \frac{v}{R}$$

$$f_s = 4R^2\pi \cdot \eta \cdot \frac{v}{R}$$



George Stokes
1819-1903



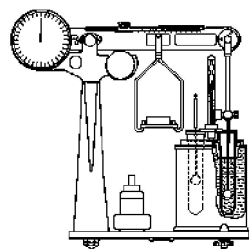
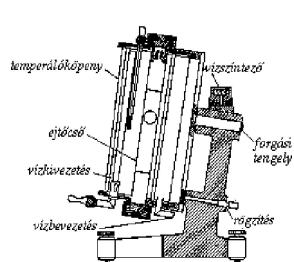
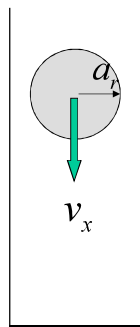
$$f_s = 4\pi\eta Rv_x$$

Stokes törvény:

$$f_\eta = 6\pi\eta Rv_x$$

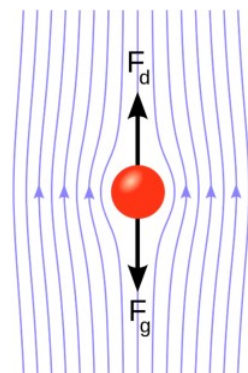
$$f_g = f_\eta \Rightarrow v_x = \frac{2}{9} \frac{R^2 \Delta \rho g}{\eta}$$

$$f_\eta = 6\pi\eta a_r v_x$$

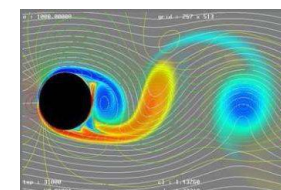


Höppler féle viszkoziméter

Kármán örvénysor



lamináris
 $Re < 2100$



turbulens
 $Re >> 2100$



Kármán Tódor
1881-1963

Híg szuszpenziók viszkozitása

Általában *newtoni* viselkedés

Einstein-egyenlet

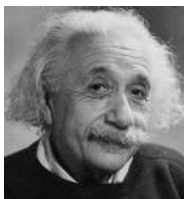


$$[\eta] = 2.5\Phi$$



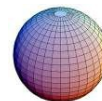
$$\eta = \eta_o (1 + 2.5\Phi)$$

Térfogati tört



Albert Einstein
1879-1955

Einstein-egyenlet általánosítása:



$$[\eta] = \nu_a \Phi$$

$$\eta = \eta_o (1 + \nu_a \Phi)$$

Aszimmetria faktor

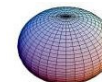
$$\nu_a = \frac{(a/b)^2}{15 \left[\ln \left(\frac{2a}{b} \right) - \frac{3}{2} \right]} + \frac{(a/b)^2}{5 \left[\ln \left(\frac{2a}{b} \right) - \frac{1}{2} \right]} + \frac{14}{5}$$

Prolát elipszoid



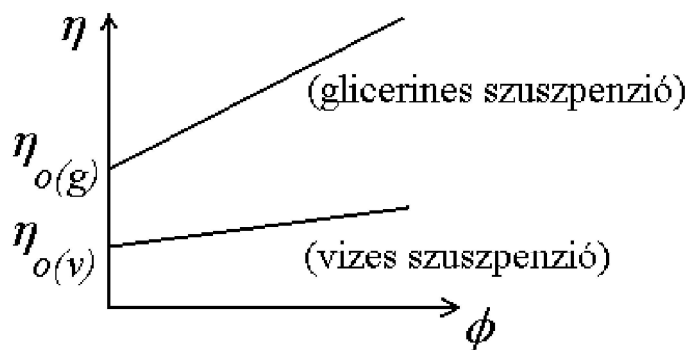
$$\nu_a = \frac{16(a/b)}{15 \tan^{-1}(a/b)}$$

Oblát elipszoid

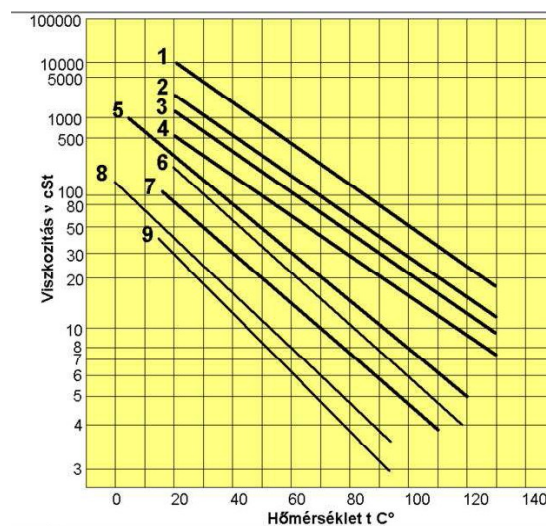


DNS-re: $a/b = 27,8$ $\nu_a = 65,2$

$$\eta = \eta_o (1 + 2.5\Phi)$$



A viszkozitás függése a hőmérséklettől:



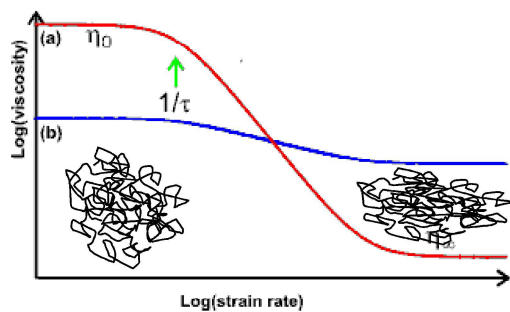
$$\eta(T) = \eta_o \exp \left(\frac{E_a}{RT} \right)$$

Stokes-Einstein törvény:

$$D = \frac{k_B T}{6\pi\eta a_r}$$

• szerkezeti viszkozitás

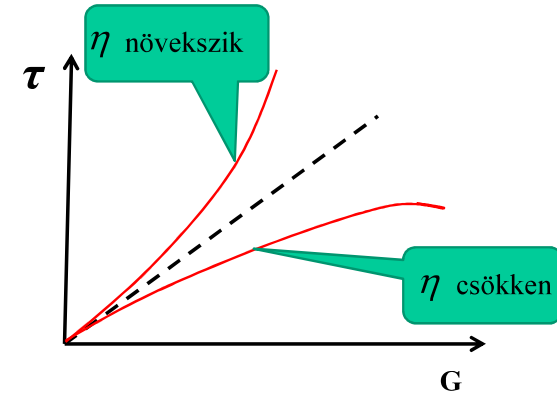
Viszkozitás csökken nyírás hatására



polimer oldat
festék
ketchup

Nem newtoni folyadékok

- viszkozitás nagysága az anyagi minőségen kívül a deformációs hatás mértékétől és idejétől is függ.



Vér áramlása elágazó erekben

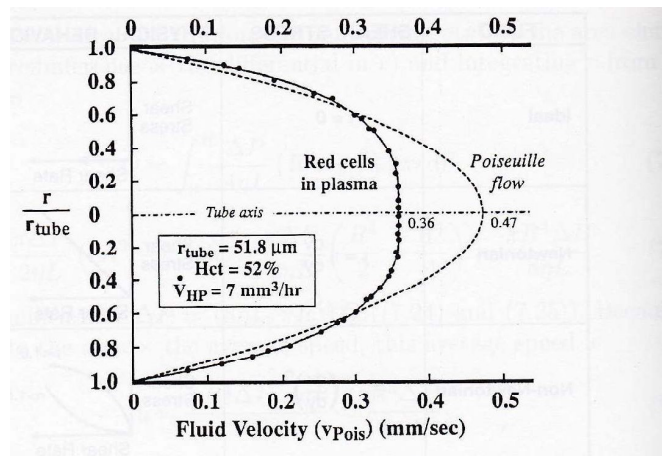


$$I_V = \frac{\pi \cdot R_o^4}{8\eta L} \cdot \Delta P = \frac{1}{R_{res}} \cdot \Delta P$$

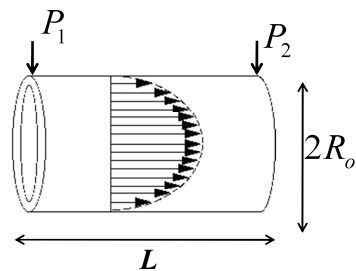
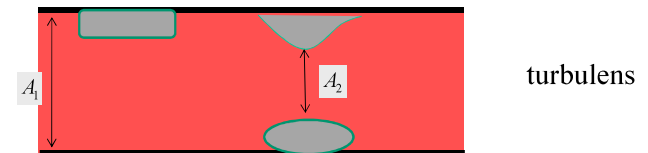
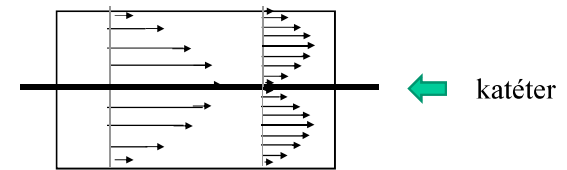
$$R_{res} (soros) = \sum_i R_{res,i}$$

$$\frac{1}{R_{res} (párhuzamos)} = \sum_i \frac{1}{R_{res,i}}$$

érszakasz	átmérő cm	hossz cm	elágazások száma	áramlási seb. cm/s
aorta	2,4	40	1	23
artériák	0,4	15	160	5
kapillárisok	0,0007	0,07	$1,2 \cdot 10^{10}$	0,022
vénák	0,5	15	200	2,5



Parabolikus sebesség profil módosulása



Gázok áramlása kapillárisban

$$\tau = -\eta \cdot \frac{dv_x}{dr}$$

$$I_v = \frac{dV}{dt} = \frac{RT}{P} \frac{dn}{dt} = \frac{RT}{P} I_n$$

$$I_n = \frac{R_o^4 \pi}{8\eta} \frac{P}{RT} \frac{dp}{dx}$$

$$I_n dx = \frac{R_o^4 \pi}{16\eta RT} d(p^2)$$

$$\tau = \frac{r^2 \pi \cdot dP}{2r\pi \cdot dx} = \frac{r}{2} \left(\frac{dP}{dx} \right) \neq \frac{r}{2} \left(\frac{\Delta P}{L} \right)$$

$$I_n = \frac{R_o^4 \pi}{16L\eta RT} (P_1^2 - P_2^2)$$

A gáz áramlási sebessége nem a nyomások, hanem a nyomásnégyzetek különbségével arányos!