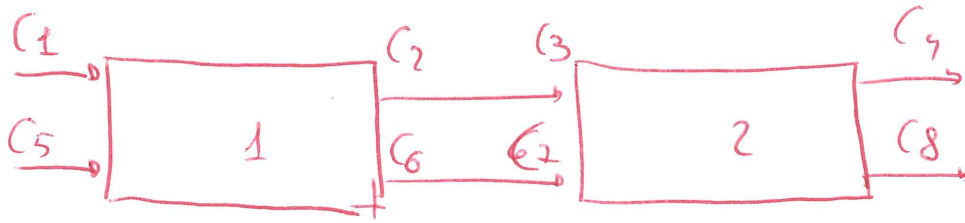


Ex. 1

①



$$C_2 = C_3$$

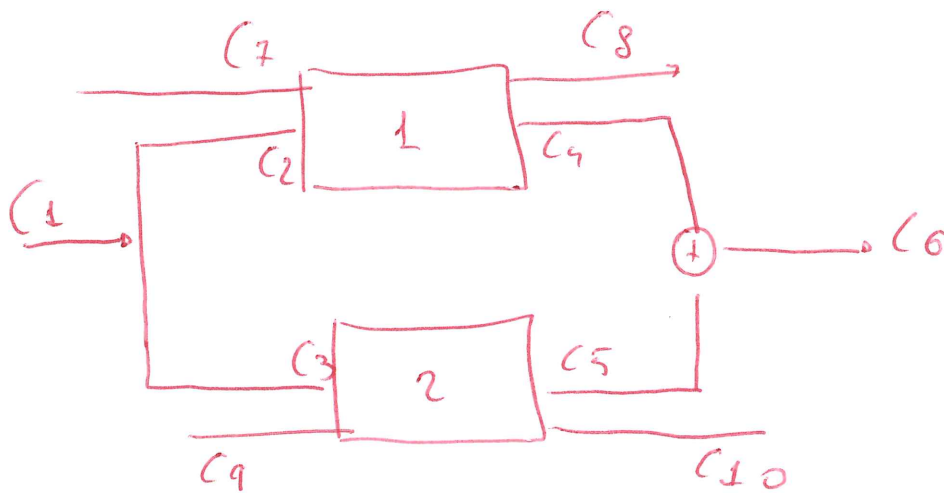
$$C_6 = C_7$$

$$E_1 = \frac{C_1 - C_2}{C_1 - C_5}$$

$$E_2 = \frac{C_3 - C_4}{C_3 - C_7}$$

$$E_{\text{serie}} = \frac{C_1 - C_4}{C_1 - C_5} = \frac{C_1 - C_2 + C_2 - C_4}{C_1 - C_5} = \frac{C_1 - C_2}{C_1 - C_5} +$$

$$+ \frac{C_2 - C_4}{C_2 - C_7} = E_1 + \frac{C_2 - C_4}{C_2 - C_7} \cdot \frac{C_2 - C_7}{C_1 - C_5} = E_1 + E_2 \frac{(C_2 - C_7)}{(C_1 - C_5)}$$



$$E_1 = \frac{C_2 - C_4}{C_2 - C_7}$$

$$E_2 = \frac{C_3 - C_5}{C_3 - C_9} = \frac{C_8}{C_2 - C_7}$$

$$E_p = \frac{C_1 - C_6}{C_1 - C_7}$$

$$C_7 = C_9$$

$$C_6 = C_4 + C_5$$

$$C_2 = \frac{C_1}{2}$$

$$C_3 = \frac{C_1}{2}$$

$$C_2 = C_3$$

(7)

$$E_p = \frac{C_2}{2} + \frac{C_3}{2} - C_4 - C_5$$

$$\text{Ques } \frac{C_2}{2} + \frac{C_3}{2} - C_7$$

$$= \frac{C_2 + C_3 - 2C_4 - 2C_5}{C_2 + C_3 - 2C_7} = \frac{(C_2 - C_4) + (C_3 - C_5) - C_4 - C_5}{(C_2 - C_7) + (C_3 - C_7)} =$$

$$= \frac{(C_2 - C_4) + (C_3 - C_5) - C_4 - C_5}{2(C_2 - C_7)}$$

$$= \frac{(C_2 - C_4)}{2(C_2 - C_7)} + \frac{(C_3 - C_5)}{2(C_2 - C_7)} - \frac{(C_4 + C_5)}{2(C_2 - C_7)}$$

$$= \frac{E_1}{2} + \frac{(C_3 - C_5)}{2(C_2 - C_7)} - \frac{(C_4 + C_5)}{2(C_2 - C_7)} =$$

$$= \frac{E_1}{2} + \frac{E_2}{2} - \frac{(C_4 + C_5)}{2(C_2 - C_7)}$$

$$E_p = E_s$$

$$E_1 + E_2 \frac{(C_{b_0}^1 - C_{b_0}^2)}{(C_{b_0}^1 - C_{b_i}^1)} = \frac{E_1}{2} + \frac{E_2}{2} - \frac{[C_{b_0}^1 + C_{b_0}^2]}{2 \left[ \frac{C_{b_1}^2}{2} - C_{b_i}^1 \right]}$$

(3)

$$\frac{E_1}{2} = \frac{E_2}{2} \cdot \frac{[C_{b_0}^1 + C_{b_0}^1]}{2 \left[ \frac{C_{b_1}^2}{2} - C_{b_1}^1 \right]} - E_2 \frac{[C_{b_0}^1 - C_{b_0}^1]}{[C_{b_1}^1 - C_{b_1}^1]}$$

$$E_1 = E_2 - 2E_2 \frac{[C_{b_0}^1 - C_{b_0}^1]}{[C_{b_1}^1 - C_{b_1}^1]} - \frac{[C_{b_0}^1 + C_{b_0}^1]}{\frac{C_{b_1}^2}{2} - C_{b_1}^2}$$

$$\text{se } C_{b_1}^1 \neq \phi = C_{b_0}^0$$

$$E_1 = E_2 = 2E_2 \frac{C_{b_0}^1}{C_{b_1}^1} - 2 \left( \frac{C_{b_0}^1 + C_{b_0}^2}{C_{b_1}^2} \right)$$

Se ho un sistema a fibre cove per la legge di Fick.

flusso di ossigeno al verso del tempo:  $-D \frac{\partial c}{\partial z} \cdot 2\pi r$

il flusso quindi è  $+D \pi r \frac{\partial c}{\partial z} dt$

poiché l'ossigeno reagisce con l'emoglobina. all'equilibrio le moli di ossigeno che reagiscono devono essere pari a quelle di emoglobina reagite.

$$+D \pi r \frac{\partial c}{\partial z} dt = [Hb] 2\pi r dz.$$

poiché si può assumere un profilo lineare della  $O_2$  da zero al computer zero

ho

$$+D \pi r \frac{C_{O_2}}{z} dt = [Hb] \pi r dz.$$

integrando anche in  $z$  ho

$$+D C_{O_2} dt = [Hb] z dz.$$

$$\frac{z^2}{2} = \frac{D C_{O_2} t}{[Hb]} \Rightarrow z = \sqrt{\frac{2 D C_{O_2} t}{[Hb]}}$$

Per secondo sistema ho due computer in cui fluisce l'ossigeno quindi rimposterò le due equazioni per i due computer dove

$$z_1 = \sqrt{\frac{2 D C_{O_2}^1 t_1}{[Hb]}} \quad z_2 = \sqrt{\frac{2 D C_{O_2}^2 t_2}{[Hb]}}.$$

ovvì che il fronte di avanzamento è uguale solo nel caso  $C_{O_2}^1 = C_{O_2}^2$  (5)  
altrimenti è maggiore ~~depo~~ ~~di~~ ~~per~~ ~~che~~ ~~le~~  $C_{O_2}$  risulta maggiore.

Esercizio 4 -

8

$$C_{\text{gelab}} = \frac{100 \text{ g}}{50 \text{ dl}} = 2 \frac{\text{g}}{\text{dl}} = 2000 \frac{\text{mg}}{\text{dl}} =$$

$$C_f = 2000 + 100 = 2100 \frac{\text{mg}}{\text{dl}}$$

tenendo conto che il rene filtra il glucosio ~~senza~~ a  $220 \frac{\text{mg}}{\text{dl}}$  con velocità di  $3 \frac{\text{mg}}{\text{min}}$ , quindi in 1 h ha smaltito  $78 \text{ mg}$  tramite il rene.

~~Il glucosio è  $2100 - 220 = 1880 \frac{\text{mg}}{\text{dl}}$~~

~~per sapere in quanto tempo è smaltito il rene ho  $t = \frac{1880}{0.8 \text{ mg}}$~~

~~l'equazione  $(2100 - 220) \cdot \frac{\text{mg}}{\text{dl}} \cdot 50 \text{ dl} - 1880 \cdot 50 \text{ mg} = 96000 \text{ mg} = 96 \text{ g}$~~

~~$t = \frac{96000}{1.3} \text{ min} \approx 72308 \text{ min}$~~

$$C_{\text{bout}} = 2100 - 78 = \text{concentrazione per osmosi/legato}$$

sa che il rene è di  $\frac{1}{4}$  ogni quarto d'ora

$$C_{b(15)} = 2100 - 78 = 2022 \quad C_{b(0)} = \frac{1}{4} 2100 = 525$$

$$C_{b(30)} = (2100 - 525) \cdot \frac{1}{4} = 393.75$$

$$C_{b(45)} = (2100 - 525 - 393.75) \cdot \frac{1}{4} = 295.31$$

$$C_{b(60)} = (2100 - 525 - 295.31 - 393.75) \cdot \frac{1}{4} = 221.485$$

$$\text{Cellulose totale} = 2400 - 78 - 575 - 393.75 - 295.31 - 221.485 =$$

$$586.455 \frac{\text{mg}}{\text{dl}}$$

$$[\text{Ar. glucosio}] = [\text{glucosio}] = [\text{C}_6\text{H}_{12}\text{O}_6] [\text{H}^+]$$

$$[\text{glucosio}] = \frac{586.455 \frac{\text{mg}}{\text{dl}} \cdot 50 \cdot 10^{-3}}{180} = \frac{586.455 \cdot 50 \cdot 10^{-3}}{180}$$

ne calcolo le moli

$$[\text{glucosio}] = \frac{586.455 \cdot 10^{-3} \cdot 50}{180} = 0.163 \text{ moli}$$

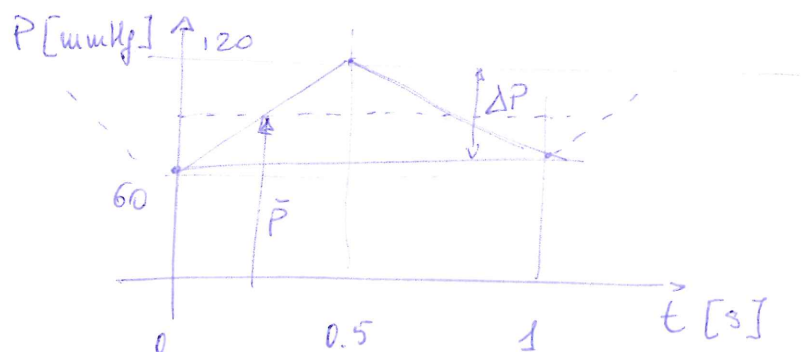
quindi ho 0.163 moli di  $[\text{H}^+]$

$$E = E_0 + \frac{RT}{F} \ln [\text{H}^+] = 1 + \frac{8.314 \frac{\text{J}}{\text{mol} \cdot \text{K}} \cdot 310 \text{ K}}{96500 \text{ C}} \ln (0.163) =$$

$$E = 1 + (0.017) \cdot (-1.81) = 0.95 \text{ V}$$



Note: la pressione ha un andamento periodico  
con periodo di 1s, valore medio non nullo  
e con valore "basale" diverso da zero



DATI  $\bar{P} = 90 \text{ mmHg}$   
 $P_{\text{max}} = 120 \text{ mmHg}$   
 $P_{\text{min}} = 60 \text{ mmHg}$

$$\Delta P = 60 \text{ mmHg} = \Delta P_{\text{max}}$$

$$P_{\text{rms}} = \bar{P} \sqrt{1 + \frac{1}{12} \frac{\Delta P}{\bar{P}}} \approx 92.5 \text{ mmHg}$$

→ Il valore di interesse è il RMS del "segnale"  $\Delta P$

$$\rightarrow \Delta P_{\text{rms}} = \Delta P_{\text{max}} \cdot \frac{1}{\sqrt{3}} = \frac{60}{\sqrt{3}} \text{ mmHg} \approx 460 \text{ mmHg} \rightarrow \text{note}$$

Si consideri invece la portata come un "segnale" costante

$$\Rightarrow \text{Portata per ciclo} \rightarrow \frac{5 \text{ l}}{\text{min}} = \frac{5 \text{ l}}{60 \text{ s}} = \frac{5 \cdot 10^{-3}}{60} \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

$$\Rightarrow \text{Potenza} = \text{Pressione} \cdot \text{Portata}$$

$$P_e \quad \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

$$\rightarrow \frac{\text{N}}{\text{m}^2} \cdot \frac{\text{m}^3}{\text{s}} = \frac{\text{Nm}}{\text{s}} = \frac{\text{J}}{\text{s}}$$

→ L'energia è l'integrale nel tempo della potenza

→ Definiamo  $\eta$  come un indice di efficienza,  
o meglio come un indice di performance

→ se  $\eta$  cresce, l'energia consumata diminuisce



CASO 1

$$\Rightarrow \eta = \eta_1 = 1$$

2/es

$$E = \int_0^{86400} \eta \Delta P_{rms} * Port \, dt = \int_0^{86400} \eta_1 \Delta P_{rms} * Port \, dt$$

$$4607 * \frac{5 * 10^{-3}}{60} t \Big|_0^{86400} = 33170.4 \, J$$

CASO 2

$$\Rightarrow \eta = \eta_2 = 1.2$$

$$E = \int_0^{86400} \eta_2 \Delta P_{rms} * Port \, dt \approx 39804.5 \, J$$

CASO 3

$$\Rightarrow \eta = \eta(t) = 1 + \frac{0.05}{3600} t$$

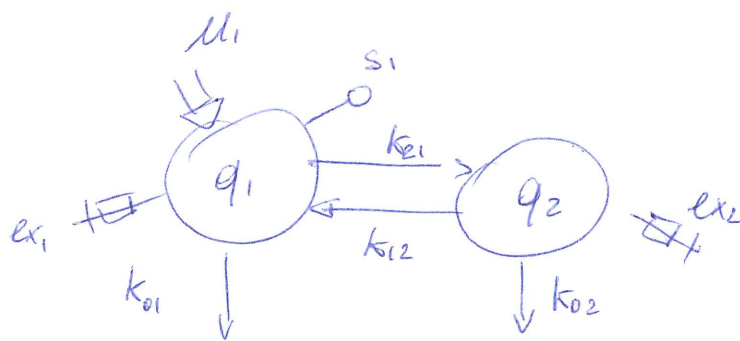
$$E = \int_0^{86400} \eta(t) \Delta P_{rms} * Port \, dt = \int_0^{86400} \left( 1 + \frac{0.05}{3600} t \right) \Delta P_{rms} * Port \, dt$$

$$= \Delta P_{rms} * Port * t \Big|_0^{86400} + \frac{0.05}{3600} \frac{t^2}{2} \Delta P_{rms} * Port \Big|_0^{86400}$$

$$= 53072.6$$

→ Nota: se fosse stato considerato il valor medio si sarebbe commesso un errore del

$$err = \left( \frac{\Delta P}{\sqrt{3}} - \frac{\Delta P}{2} \right) / \frac{\Delta P}{\sqrt{3}} = \left( \frac{1}{\sqrt{3}} - \frac{1}{2} \right) / \frac{1}{\sqrt{3}} = \frac{2 - \sqrt{3}}{2} \approx 13\%$$



→ Equazioni del movimento

$$\begin{cases} \dot{q}_1 = -(k_{01} + k_{21})q_1 + k_{12}q_2 + ex_1 \\ \dot{q}_2 = + k_{21}q_1 - (k_{02} + k_{12})q_2 + ex_2 \\ y_1 = \frac{q_1}{V_1} \end{cases}$$

→ ~~Forme matriciali~~  
→ Forme matriciali

$$\begin{cases} [\dot{q}] = A[q] + B[ex] \\ [y] = C[q] \end{cases}$$

→ matrice A

$$\begin{bmatrix} -(k_{01} + k_{21}) & k_{12} \\ k_{21} & -(k_{02} + k_{12}) \end{bmatrix}$$

matrice C

$$\begin{bmatrix} 1/V_1 & 0 \end{bmatrix}$$

matrice B

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

→ Funzioni di trasferimento

2/55

$$\bar{H} = C [sI - A]^{-1} B$$

$$1 \times 2 \quad 2 \times 2 \quad 2 \times 2$$

→  $H = 1 \times 2$

$$H = \frac{\begin{pmatrix} 1 \\ V_1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} k_{02} + k_{12} \end{pmatrix} \beta_2^1 + s}{s^2 + \underbrace{s(k_{12} + k_{21} + k_{01} + k_{02})}_{\alpha_2} + \underbrace{k_{01}k_{02} + k_{01}k_{12} + k_{02}k_{21}}_{\alpha_1}}$$

$$\frac{\begin{pmatrix} 1 \\ V_1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} k_{12} \end{pmatrix} \beta_1^2}{s^2 + s(k_{12} + k_{21} + k_{01} + k_{02}) + k_{01}k_{02} + k_{01}k_{12} + k_{02}k_{21}}$$

→ IDENTIFICABILITÀ TRAMITE METODO DELLA MATRICE DELLA FUNZIONE DI TRASFERIMENTO  
(note: i due denominatori sono equivalenti)  
ordine parametri  $k_{01}, k_{02}, k_{12}, k_{21}, V_1, \beta_1^1, \beta_2^1, \beta_1^2, \alpha_1, \alpha_2$

G

0	0	0	0	$-\frac{1}{V_1^2}$
0	0	$\frac{1}{V_1}$	$\frac{1}{V_1}$	$-\frac{(k_{02} + k_{12})}{V_1^2}$
0	0	0	$\frac{1}{V_1}$	$-\frac{k_{12}}{V_1^2}$
$k_{02} + k_{12}$	$k_{02}$	$k_{01} + k_{21}$	$k_{01}$	0
1	1	1	1	0

# CALCOLO DETERMINANTE METODO LAPLACE

3/55

$$\begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{vmatrix}$$

$\Rightarrow$

$$-\frac{1}{V_1^2} \begin{vmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{V_1} & \frac{1}{V_1} \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{V_1} \\ k_{02}+k_{12} & k_{02} & k_{01}+k_{21} & k_{01} \\ 1 & 1 & 1 & 1 \end{vmatrix} \Rightarrow$$

$$-\frac{1}{V_1^2} \cdot \frac{1}{V_1} \begin{vmatrix} 0 & 0 & \frac{1}{V_1} \\ k_{02}+k_{12} & k_{02} & k_{01}+k_{21} \\ 1 & 1 & 1 \end{vmatrix} \Rightarrow$$

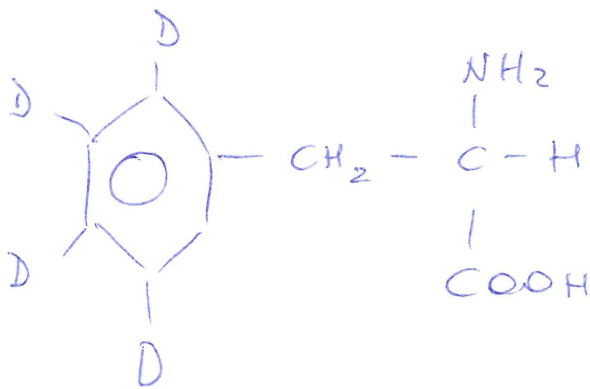
$$\Rightarrow -\frac{1}{V_1^2} \cdot \frac{1}{V_1} \cdot \frac{1}{V_1} \cdot \begin{vmatrix} k_{02}+k_{12} & k_{02} \\ 1 & 1 \end{vmatrix}$$

$$-\frac{1}{V_1^4} \cdot [k_{02}+k_{12} - k_{02}] = -\frac{k_{12}}{V_1^4} \neq 0$$

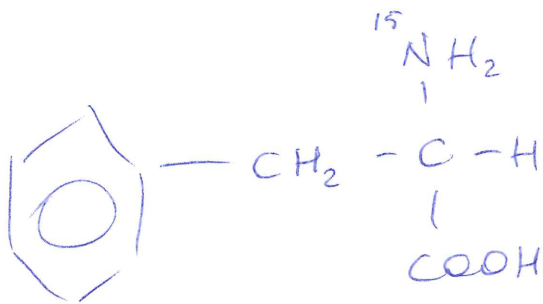
$\Rightarrow$  identificate

→ È possibile marcare le molecole  
di fenilalanina con diversi isotopi stabili

esempio → IZOTOPIO ( $^2\text{H}$ ) oppure D  
→ CARBONIO 13 ( $^{13}\text{C}$ )  
→ AZOTO 15 ( $^{15}\text{N}$ )



L-[ring- $^2\text{H}_5$ ]phenylalanine



L-[2- $^{15}\text{N}$ ]Phenylalanine