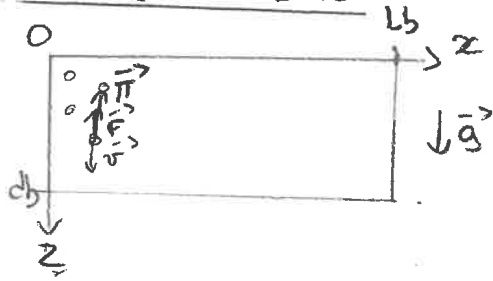


# Exercice 1 TD 10

BLONDEL Agathe  
BRECHBIEL Emma  
LARGEAU Garance



→ appliqué à 1 particule de fluide

1. D'après la 2<sup>ème</sup> loi de Newton:  $m\vec{a} = \sum \vec{F} = \vec{F} + \vec{\Pi} + \vec{P}$

↑ à écrire EXPLICITEMENT.

Nommer les forces

on projette sur z:

$$ma_z = -F - \Pi + mg$$

$$\Rightarrow m\vec{v} = -6\pi\eta r\vec{v} - \rho_e \frac{4}{3}\pi r^3 \vec{g} + mg$$

$$\Rightarrow \vec{v} + \frac{6\pi\eta r}{m}\vec{v} = g\left(-\frac{\rho_e \frac{4}{3}\pi r^3}{m} + 1\right)$$

car  $m = \rho_0 \times V = \rho_0 \times \frac{4}{3}\pi r^3$

Donc:  $\vec{v} + \frac{6}{\rho_0 \times \frac{4}{3}\pi r^2} \vec{v} = g\left(-\frac{\rho_e}{\rho_0} + 1\right)$

On a atteint la vitesse limite quand  $\vec{v}$  est constante, donc

$$\vec{v} = 0$$

$$v_p = \frac{\rho_0 \frac{4}{3}\pi r^2}{6} g\left(-\frac{\rho_e}{\rho_0} + 1\right)$$

2. Les particules qui franchissent S pendant dt  
 $\delta N = n(z) v dt S$   
d'où j  
à simplifier.

D'après l'énoncé,  $\rho_0 > \rho_e$ , donc  $v_p > 0$

Avec une analogie électrique:

$$R_e = \frac{6}{\rho_0 \times \frac{4}{3}\pi r^2} = \frac{1}{\rho_c}$$

l'homogénéité

2.  $\vec{j}$  est en particules  $\cdot m^{-2} \cdot s^{-1}$

$$\vec{j} = n(z) \cdot \vec{v}$$

expliquer le raisonnement fait.

par identification à la forme canonique d'une eq. diff d'ordre 1

3. D'après la loi de Fick:  $\vec{j}_D = -D \text{grad}(n(z))$

$$\frac{dn}{dt} + \frac{v}{\tau} = \dots$$

avec  $j_D$  en particules  $\cdot m^{-2} \cdot s^{-1}$

D le coefficient de diffusion en  $m^2 \cdot s^{-1}$

la densité en particules par particules  $\cdot m^{-3}$

oui, c'était dans l'énoncé.

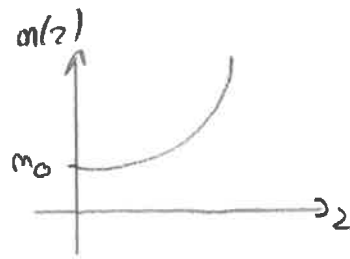
Le courant de diffusion existe car la densité dans le bassin n'est pas uniforme et il est ascendant car contraire à  $\vec{e}_z$   
à cause de leur chute, les particules s'accumulent au fond du bassin, ce qui crée un gradient de concentration.

4. En régime permanent  $\vec{j} + \vec{j}_D = \vec{0}$

donc  $j + j_D = 0$

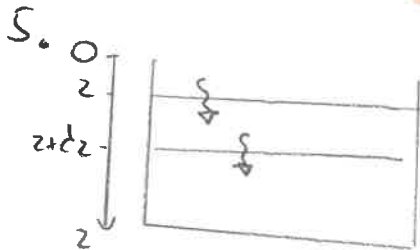
$$\Leftrightarrow m(z) v_p - D \frac{dm}{dz} = 0$$

$$\Leftrightarrow \frac{dm}{dz} - \frac{v_p}{D} m(z) = 0$$



Avec comme condition initiale  $m(z=0) = m_0$

on trouve  $m(z) = m_0 \exp\left(\frac{v_p}{D} z\right)$



Le nombre initial de particule est  $N_0$  S dB

$$N_0 S dB = \int_0^{dB} m(z) dz S = \int_0^{dB} S m_0 \exp\left(\frac{v_p}{D} z\right) dz$$

$$= S m_0 \frac{D}{v_p} \left[ \exp\left(\frac{v_p}{D} z\right) \right]_0^{dB}$$

Le nombre de particules se conserve sur une tranche verticale du bassin, donc  $N_0 = \frac{(m(z=db) - m_0) S}{dB} = \frac{m_0 (S \exp(\frac{v_p}{D} dB) - S)}{dB}$

donc  $m_0 = \frac{N_0 \cdot dB}{\exp(\frac{v_p}{D} dB) - 1}$

$$N_0 S dB = \frac{m_0 D S}{v_p} (\exp(\frac{v_p}{D} dB) - 1)$$

$$m_0 = \frac{N_0 v_p dB}{\exp(v_p dB) - 1}$$

à savoir  $\rightarrow$  il faut intégrer car  $m(z)$

6. Le temps de sédimentation est le temps de chute des particules dans le bassin, donc  $\tau_s = \frac{db}{v_p}$

Le temps caractéristique de diffusion s'écrit  $\tau_D = \frac{db^2}{D}$

7. D'après la question 5 :  $m_0 = \frac{N_0 \cdot db \cdot v_p}{\exp(\frac{v_p}{D} db) - 1}$

car  $\frac{\tau_D}{\tau_s} = \frac{\frac{db^2}{D}}{\frac{db}{v_p}} = \frac{db \cdot v_p}{D}$  et  $db \cdot v_p = D \frac{\tau_D}{\tau_s}$

donc  $m_0 = \frac{N_0 db v_p}{\exp(\frac{\tau_D}{\tau_s}) - 1} = N_0 D \frac{\tau_D / \tau_s}{e^{\tau_D / \tau_s} - 1}$

classification de l'eau  $\Rightarrow m_0 \ll N_0$

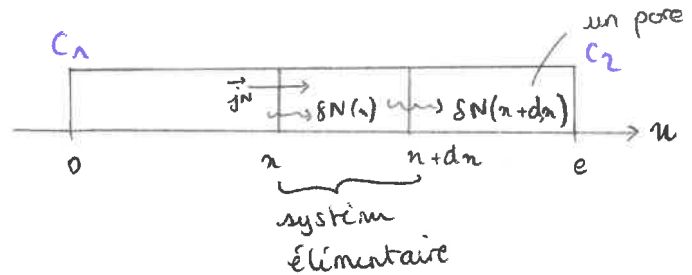
$$\Rightarrow \frac{\tau_D / \tau_s}{e^{\tau_D / \tau_s} - 1} \ll 1 \Rightarrow \tau_D / \tau_s \gg 1$$

$$\tau_D \gg \tau_s$$

$\Rightarrow$  les particules doivent tomber plus rapidement qu'elles ne diffusent.

de part et d'autre du pore

1. La différence de concentration entraîne la diffusion des particules d'un compartiment à un autre à travers les pores qui les mettent en contact.



On suppose que  $C_1 > C_2$

Bilan de particules dans le système élémentaire :

$$N(t+dt) = N(t) + \delta N(n) - \delta N(n+dn)$$

$$\Rightarrow C(t+dt) dnS - C(t) dnS = j_N(n) S dt - j_N(n+dn) S dt$$

on suppose que  $\vec{j}_N$  est uniforme sur S et colinéaire à  $\vec{ds}$

$$\Rightarrow \left( \frac{\partial C}{\partial t} \right) dt dnS = - \left( \frac{\partial j_N}{\partial n} \right) dnS dt$$

$$\Rightarrow \boxed{\left( \frac{\partial C}{\partial t} \right) + \left( \frac{\partial j_N}{\partial n} \right) = 0}$$

équation locale de la diffusion dans un pore.

D'après la loi de Fick :  $\vec{j}_N = -D \vec{\text{grad}} C$  donc  $[D] = \frac{[j_N]}{[\text{grad} C]} = \frac{m^{-2} \cdot s^{-1}}{m^{-1}} = m^2 \cdot s^{-1}$

$$= -D \frac{\partial C}{\partial x} \vec{u}_x$$

$$\boxed{\left( \frac{\partial C}{\partial t} \right) = D \left( \frac{\partial^2 C}{\partial x^2} \right)}$$

= eq. locale de la diffusion d'où  $[D] = m^2 \cdot s^{-1}$

2. Le régime stationnaire est atteint  $\Rightarrow \frac{\partial C}{\partial t} = 0$

On applique la loi de Fick à l'équation locale de la diffusion dans un pore :

$$\left( \frac{\partial^2 C}{\partial x^2} \right) = 0 \Rightarrow C(x) = ax + b$$

or  $C(x=0) = b = C_1(t)$  et  $C(x=e) = ae + C_1(t) = C_2(t)$

$$\Rightarrow a = \frac{C_2(t) - C_1(t)}{e}$$

Ainsi  $\boxed{C(x) = \frac{C_2(t) - C_1(t)}{e} x + C_1(t)}$

3. D'après la loi de Fick :  $-\frac{jN}{D} = \frac{\partial C}{\partial n}$  or  $\frac{\partial C}{\partial n} = \frac{C_1(t) - C_2(t)}{e}$

Donc  $jN = D \frac{C_1(t) - C_2(t)}{e} = \frac{D \Delta C(t)}{e}$  ✓

$\Phi_{\text{moléculaire à travers un pore}} = \iint_S \vec{jN} \cdot d\vec{S}_{\text{pore}}$  en suppose que  $\vec{jN}$  et  $d\vec{S}$  sont colinéaire et de même sens.  
 $= jN \cdot S_{\text{pore}}$  Et que  $\vec{jN}$  est uniforme sur la surface. ✓

$\Phi_{\text{moléculaire à travers toute la membrane}} = \Phi_m = n S jN \cdot S_{\text{pore}} = \underbrace{n jN \cdot \pi r^2 \cdot S}_{= j_m \text{ par identification}} \quad \text{TB}$   
 nombre de pores par unité de surface

4.

Ainsi,  $\vec{j}_m = \frac{n D \pi r^2}{e} \Delta C(t) \cdot \vec{i}$  or  $\vec{j}_m = k \Delta C \vec{i}$  ✓

Donc  $k = \frac{n D \pi r^2}{e}$  qui est la perméabilité de la membrane. ✓

$[k] = \frac{[n] [D] \cdot [r]^2}{[e]} = \frac{\text{m}^{-2} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{s}^{-1} \cdot \text{m}^2}{\text{m}} = \text{m} \cdot \text{s}^{-1}$

ou  $[k] = \left[ \frac{j_m}{\Delta C} \right] = \frac{\text{mol} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}}{\text{mol} \cdot \text{m}^{-3}} = \text{m}$

5.  $k = \frac{n D \pi r^2}{e} \Leftrightarrow r = \sqrt{\frac{k \cdot e}{n D \pi}} = \sqrt{\frac{10^{-6} \cdot 10 \cdot 10^{-6}}{10^6 \cdot 10^{+4} \pi \cdot 10^{-9}}} = 0,006 \text{ m}$   
 $n = 10^6 \text{ pore/cm}^2 = \frac{10^6}{(10^{-2})^4} = 10^{10} \text{ pores/m}^2$  le rayon semble bien trop grand.  
 $= 6 \text{ mm}$   
 $0,56 \mu\text{m}$

6. On suppose que  $C_1(t) > C_2(t)$

$\Phi_m = - \frac{dn_1}{dt} = - V_1 \frac{dC_1}{dt} \Leftrightarrow - V_1 \frac{dC_1}{dt} = j_m S$

les particules du compartiment 1 migrent vers le compartiment 2 donc  $n_1 \searrow$  avec le temps

$\Leftrightarrow V_1 \frac{dC_1}{dt} = - k \Delta C S$

$\Leftrightarrow \frac{dC_1}{dt} = - \frac{k S \Delta C}{V_1}$

De même,  $\Phi_m = \frac{dn_2}{dt} \Leftrightarrow \frac{dC_2}{dt} = \frac{k S \Delta C}{V_2}$  ✓

particules qui entrent dans le compartiment 2.

$$\frac{dc_1}{dt} - \frac{dc_2}{dt} = -kS\Delta C \left( \frac{1}{V_1} + \frac{1}{V_2} \right)$$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{d\Delta C}{dt} + \left( \frac{V_1 + V_2}{V_1 V_2} \right) kS \Delta C = 0} \quad \text{---}$$

7. • On pose  $\tau = \frac{V_1 V_2}{(V_1 + V_2) kS}$  la constante de temps du phénomène.

$$\Delta C(t) = k e^{-\frac{t}{\tau}} \quad \text{avec } k \text{ une constante.}$$

Or,  $\Delta C(t=0) = k = C_1(t=0) - C_2(t=0) \quad (C_1 - C_2)$   
 $\Rightarrow \boxed{k = C_1 - C_2}$

Donc  $\Delta C(t) = (C_1 - C_2) e^{-t/\tau}$  ---

on cherche  $t$  tel que

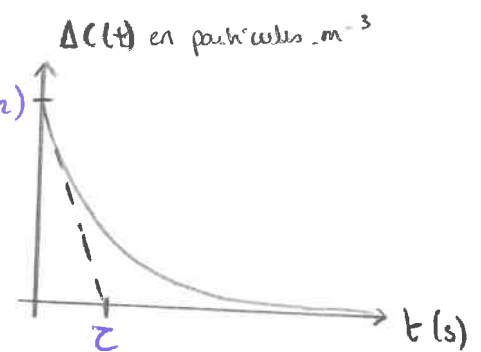
$$\bullet \quad \frac{\Delta C(t_0)}{10} = \Delta C(t) \quad \Rightarrow \quad \frac{\Delta C(t_0)}{10} = \Delta C(t_0) \cdot e^{-t_0/\tau}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{10} = e^{-t_0/\tau}$$

$$\Leftrightarrow -\ln(10) = -\frac{t_{1/10}}{\tau} \quad \Leftrightarrow t_{1/10} = \ln(10) \cdot \tau$$

Ainsi,  $t_{1/10} = \ln(10) \cdot \frac{2 \cdot 10^{-3} \cdot 1 \cdot 10^{-3}}{(2+3) \cdot 10^{-3} \cdot 10^{-6} \cdot 200 (10^{-2})^2}$

$$\Rightarrow \boxed{t_{1/10} \approx 76753 \text{ s.} = 21,3 \text{ h.}} \quad \text{---} \quad \text{D}$$

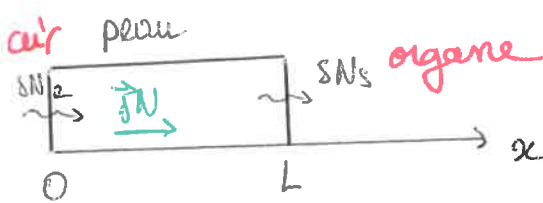


Rédaction: Physique:

B

Exercice 3TD10

1. On suppose que le transport d'oxygène vers les organes se fait uniquement par diffusion à travers la peau: ✓



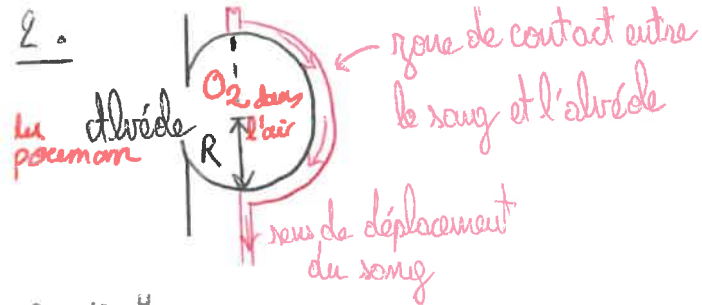
On sait que  $\Delta = \frac{L^2}{\tau_{diff}}$

On suppose que l'oxygène doit traverser 10cm du corps avant d'atteindre les organes, on a donc  $L = 10^{-1} m$  un peu fort!

AN:  $\tau_{diff} = \frac{L^2}{D}$   
 $= \frac{10^{-2}}{10^{-9}}$   
 $= 10^7 s$   
 $\approx 115 \text{ jours}$

Le temps caractéristique représentant le temps de diffusion de l'oxygène à travers la peau, est bien trop long.

Le transport d'oxygène par le sang se fait majoritairement par convection. ✓



$$R = 10^{-4} \text{ m}$$

Le sang entre en contact avec la moitié d'un périmètre de l'alvéole et se déplace à la vitesse :

$$v = 10^{-3} \text{ m.s}^{-1}$$

Longueur de la distance de contact :

$$d = \frac{2\pi R}{2}$$

← demi-sphère - cercle

AN :

$$d = \pi \times 10^{-4} \text{ m?}$$

On a donc :

$$\Delta t_d = \frac{d}{v}$$

$$N: = \frac{\pi \times 10^{-4}}{10^{-3}}$$

$$\approx \underline{0,31 \text{ s}}$$

3.

On veut calculer le temps de diffusion dans le cas actuel :

$$\tau_{\text{diff}} = \tau_{\text{air}} + \tau_{\text{eau}}$$

traverse entre l'air →

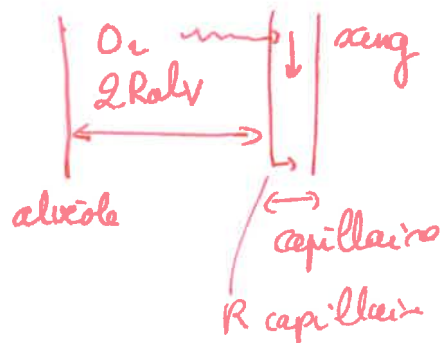
$$= \frac{4 \times R_{\text{alv}}^2}{D_{\text{air}}} + \frac{R_{\text{cap}}^2}{D_{\text{eau}}}$$

$$AN: = \frac{4 \times 10^{-8}}{1,8 \times 10^{-4}} + \frac{10^{-10}}{10^{-9}}$$

$$\approx 2 \times 10^{-4} + 10^{-1} \text{ s}$$

$$\approx \underline{0,1 \text{ s}}$$

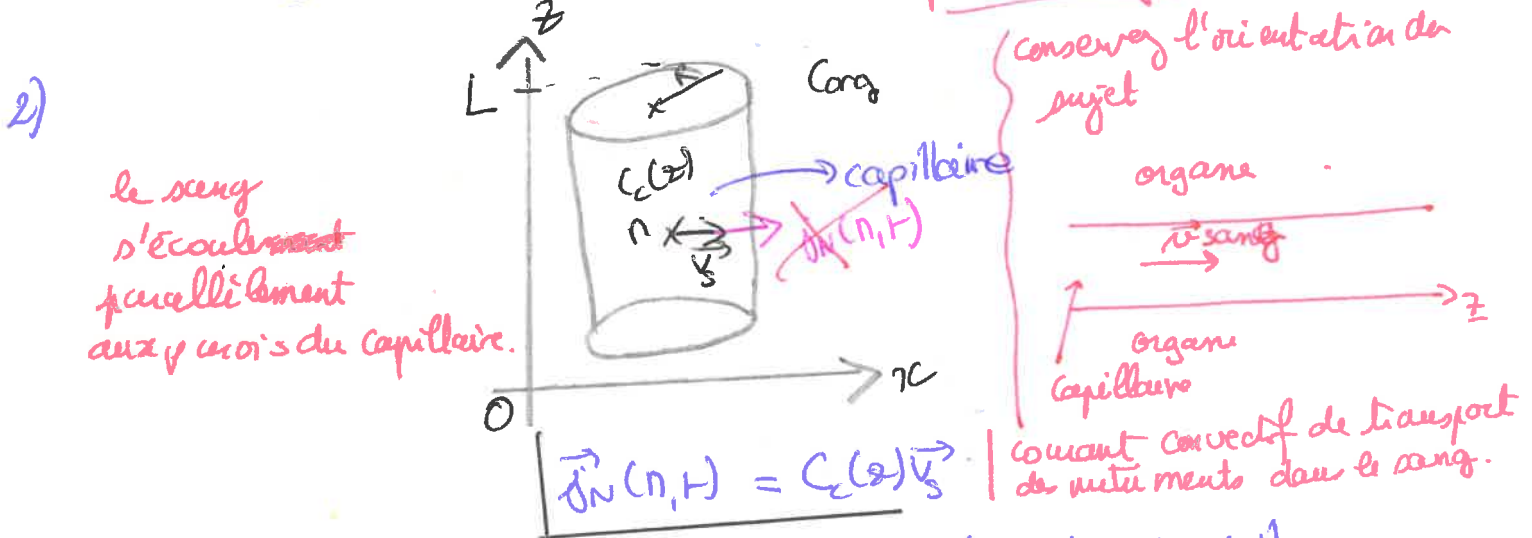
← traverse que la moitié pour atteindre le capillaire



On a  $\Delta t_d > \tau_{\text{diff}}$ , la diffusion a donc le temps de se faire. //

# TD 10: IV Alimentation d'un organe en nutriments

- 1) la nature du phénomène est de diffusion car il y a un phénomène de transport de particules en cause à une différence de concentration entre l'intérieur du capillaire et l'organe à proximité.
- Convection*  
*le nutriment est transporté par le sang.*

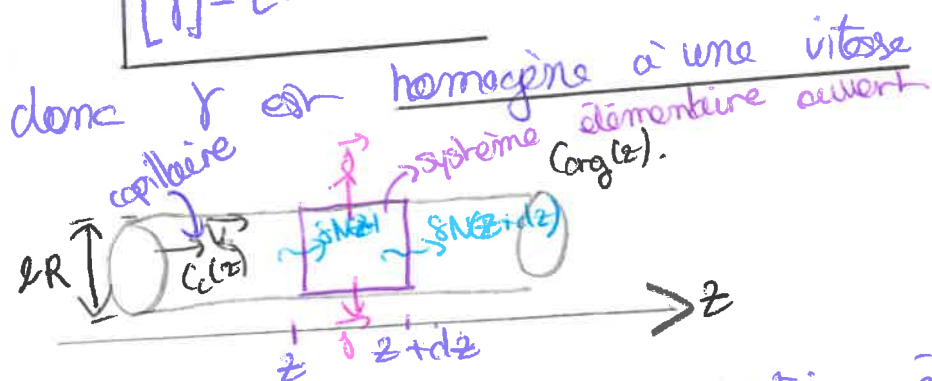


- 3) l'énoncé nous donne :  $j = \gamma (C_c(z) - C_{org}(z))$

$$[\gamma] = \frac{[j]}{[C_c(z) - C_{org}(z)]}$$

$$= \frac{[\text{mol} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}]}{[\text{mol} \cdot \text{m}^{-3}]}$$

$$[\gamma] = [\text{m} \cdot \text{s}^{-1}]$$



Bilan de matière en nutriment sur le système élémentaire :

à l'instant  $t$  il y a  $N(t)$  particules dans le système élémentaire

à l'instant  $t+dt$  il y a  $N(t+dt)$  particules dans le système élémentaire.

De plus il y a des particules qui sortent du système élémentaire par les surfaces latérales.

d'où  $N(t+dt) = N(t) + \delta N_e - \delta N_s - \int S_{bu} dh$

avec  $\delta N_e$  = nombre de particules entrées dans le système élémentaire pendant  $dt$ .

et  $\delta N_s$  = nombre de particules sorties du système élémentaire

or on est en régime stationnaire :

donc  $N(t+dt) = N(t) = 0$

$\Rightarrow 0 = \frac{\partial C}{\partial t} dh dz S = \dots (\delta N(z) - \delta N(z+dz)) - \int S_{bu} dh$

$\Rightarrow 0 = (\delta N(z) - \delta N(z+dz)) - \int S_{bu} dh$

Attention des variables du pb.

or  $j_N(z) S = \frac{\delta N}{dt}$

$\Rightarrow j_N(z) S - j_N(z+dz) S - \int S_{bu} dh = 0$

$\Rightarrow -\frac{\partial j_N}{\partial z} dz S dt = \gamma (C_c(z) - C_{org}(z)) S_{bu} dh = 0$

d'après ce qu'on a dit :  $j_N = C_c(z) v_s$   
de plus  $v_s = \text{cte}$

$\Rightarrow -v_s \frac{\partial C_c(z)}{\partial z} dz S dt - \gamma (C_c(z) - C_{org}(z)) S_{bu} dh = 0$

$\Rightarrow -v_s \frac{\partial C_c(z)}{\partial z} dz R dz dt - \gamma (C_c(z) - C_{org}(z)) R dz dt = 0$

$\Rightarrow v_s R \frac{\partial C_c(z)}{\partial z} + \gamma C_c(z) = \gamma C_{org}(z)$

on obtient une équation différentielle d'ordre 1.  
vérifiée par  $C_c(z)$  :

$\frac{dC_c(z)}{dz} + \frac{\gamma}{v_s R} C_c(z) = \frac{\gamma}{v_s R} C_{org}(z)$

sachant qu'on est en régime stationnaire,  
donc  $\frac{\partial C_c(z)}{\partial t} = \frac{dC_c(z)}{dz}$   
oui!

5) On suppose que  $C_{eng}(z) = K$

d'après l'équation différentielle précédente :

$$C_c(z) = A e^{-\frac{2Y}{V_R} z} + K$$

$$\text{or } C_c(0) = A + K$$

$$\text{d'où } A = C_c(0) - K$$

$$\text{ainsi } C_c(z) = (C_c(0) - K) e^{-\frac{2Y}{V_R} z} + K$$

$$\text{avec } L_0 = \frac{KV_0}{LY} \quad \underline{B}$$

6) D'après la question précédente :

$$\left| \frac{C_c(z) - K}{C_c(L) - K} \right| = \left| \frac{(C_c(0) - K) e^{-\frac{2YL}{V_R}}}{C_c(0) - K} \right| = e^{-\frac{2YL}{V_R}} \geq 0,3$$

$$\text{ainsi } e^{-\frac{2Y_{max} L}{V_R}} \geq 0,3$$

$$-\frac{2Y_{max} L}{V_R} \geq \ln(0,3)$$

$$Y_{max} = \frac{-\ln(0,3) V_R}{2L}$$

$$Y_{max} = \frac{-\ln(0,3) \times 10^{-5} \times 2,8 \cdot 10^{-3}}{2 \times 1 \cdot 10^{-3}}$$

$$Y_{max} \simeq 1,2 \cdot 10^{-5} \text{ m.s}^{-1} \quad \underline{TB}$$