

Principi di Ingegneria Chimica
Anno Accademico 2015-2016

Cognome	Nome	Matricola	Firma

E-mail:

Problema 1. Una microcapsula è una sferetta – solitamente di materiale polimerico – di diametro esterno D_e e diametro interno D_i . Nella cavità (*core*) è contenuta una soluzione acquosa di un farmaco (composto A), a concentrazione iniziale C_{A0}^I , mentre lo spessore di polimero (*shell*) è permeabile al farmaco (diffusività del farmaco nel polimero D_{AP}). Tra la concentrazione di A in fase liquida e nel polimero esiste la relazione di equilibrio $C_A^{POL} = K C_A^{LIQ}$. All'istante zero, un numero N di microcapsule viene introdotto in un volume V_{II} di acqua pura (*medium*, agitato e mantenuto alla temperatura T , in cui $C_{A0}^{II} = 0$).

1. Calcolare la concentrazione del composto A nella fase acquosa interna alle microcapsule e nel volume di liquido esterno allo stato stazionario (trascurando la quantità di composto A che allo stato stazionario è contenuta negli *shell* polimerici);
2. Calcolare il valore di un coefficiente globale di scambio di materia tra il *core* delle particelle e il *medium* (il mezzo acquoso esterno alle microsfe);
3. Proporre un modello per descrivere l'evoluzione delle concentrazioni di A nel *core* e nel *medium*. Calcolare dopo quanto tempo si raggiunge lo stato stazionario (ingegneristicamente).

Note. Per effetto dell'agitazione, la velocità tangenziale dell'acqua esternamente alla sfera è v_W ; la diffusività del composto A in acqua è D_{AW} ; il numero di Sherwood nel core vale N_{Sh}^I , la lunghezza caratteristica essendo il diametro interno.

Dati. $D_e = 300 \mu\text{m}$, $D_i = 280 \mu\text{m}$; $C_{A0}^I = 8.5 \text{ g/litro}$; $K = 0.01$; $N = 2 \cdot 10^5$; $V_{II} = 0.5 \text{ litri}$; $T = 37^\circ\text{C}$; $v_W = 3 \text{ cm/s}$; $N_{Sh}^I = 0.25$; $D_{AP} = 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$; $D_{AW} = 10^{-9} \text{ m}^2/\text{s}$.

Problema 2. Dal fondo di un serbatoio a forma di parallelepipedo a base quadrata di lato W , parte un tubo orizzontale liscio, lungo L , a sezione circolare di diametro interno d , aperto all'atmosfera. Il serbatoio, il cui interno è perfettamente agitato, è alimentato con una portata \dot{V}_1 di una soluzione acquosa di un sale, composto B, a concentrazione C_{B1} .

1. Calcolare l'altezza del pelo libero di liquido che si stabilisce nel serbatoio allo stato stazionario.

Da un certo istante in poi, al serbatoio viene inviata, insieme alla precedente, un'altra portata \dot{V}_2 di una soluzione acquosa dello stesso sale B a concentrazione C_{B2} .

2. Proporre un modello (ODE + condizione iniziale + metodo di soluzione) per descrivere l'evoluzione in transitorio del pelo libero del liquido e calcolarne il nuovo valore di stato stazionario;
3. Proporre un modello (ODE + condizione iniziale + metodo di soluzione) per descrivere l'evoluzione in transitorio della concentrazione di B all'uscita e calcolarne il nuovo valore di stato stazionario.

Nota. Tutte le soluzioni del sale B hanno le proprietà fisiche dell'acqua.

Dati. $W = 2 \text{ m}$; $L = 6 \text{ m}$; $d = 5 \text{ cm}$; $\dot{V}_1 = 0.006 \text{ m}^3/\text{s}$; $C_{B1} = 4.0 \text{ kg/m}^3$; $\dot{V}_2 = 0.002 \text{ m}^3/\text{s}$; $C_{B2} = 1.0 \text{ kg/m}^3$.



Problema 1. Una microcapsula è una sferetta - solitamente di materiale polimerico - di diametro esterno D_e e diametro interno D_i . Nella cavità (*core*) è contenuta una soluzione acquosa di un farmaco (composto A), a concentrazione iniziale C_{A0}^I , mentre lo spessore di polimero (*shell*) è permeabile al farmaco (diffusività del farmaco nel polimero D_{AP}). Tra la concentrazione di A in fase liquida e nel polimero esiste la relazione di equilibrio $C_A^{POL} = K C_A^{LIQ}$. All'istante zero, un numero N di microcapsule viene introdotto in un volume V_{II} di acqua pura (*medium*, agitato e mantenuto alla temperatura T , in cui $C_{A0}^{II} = 0$).

1. Calcolare la concentrazione del composto A nella fase acquosa interna alle microcapsule e nel volume di liquido esterno allo stato stazionario (trascurando la quantità di composto A che allo stato stazionario è contenuta negli *shell* polimerici);
2. Calcolare il valore di un coefficiente globale di scambio di materia tra il *core* delle particelle e il *medium* (il mezzo acquoso esterno alle microsfele);
3. Proporre un modello per descrivere l'evoluzione delle concentrazioni di A nel *core* e nel *medium*. Calcolare dopo quanto tempo si raggiunge lo stato stazionario (ingegneristicamente).

Note. Per effetto dell'agitazione, la velocità tangenziale dell'acqua esternamente alla sfera è v_W ; la diffusività del composto A in acqua è D_{AW} ; il numero di Sherwood nel core vale $N_{Sh,I}^I$, la lunghezza caratteristica essendo il diametro interno.

Dati. $D_e = 300 \mu\text{m}$, $D_i = 280 \mu\text{m}$; $C_{A0}^I = 8.5 \text{ g/litro}$; $K = 0.01$; $N = 2 \cdot 10^5$; $V_{II} = 0.5 \text{ litri}$; $T = 37^\circ\text{C}$; $v_W = 3 \text{ cm/s}$; $N_{Sh,I}^I = 0.25$; $D_{AP} = 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$; $D_{AW} = 10^{-9} \text{ m}^2/\text{s}$.

$$D_e := 300 \cdot \mu\text{m} \quad D_i := 280 \cdot \mu\text{m} \quad \delta := \frac{D_e - D_i}{2} = 10 \cdot \mu\text{m} \quad C_{A0,I} := 8.5 \cdot \frac{\text{gm}}{\text{liter}} = 8.5 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \quad K := 0.01 \quad T := 37^\circ\text{C}$$

$$v_W := 3 \cdot \frac{\text{cm}}{\text{s}} \quad N_{Sh,I}^I := 0.25 \quad D_{AP} := 10^{-10} \cdot \frac{\text{m}^2}{\text{s}} \quad D_{AW} := 10^{-9} \cdot \frac{\text{m}^2}{\text{s}} \quad N := 2 \cdot 10^5 \quad V_{II} := 0.5 \cdot \text{liter}$$

Volume totale dei core

$$V_I := N \cdot \frac{\pi \cdot D_i^3}{6} = 2.299 \times 10^{-3} \text{ L}$$

Quantità iniziale di A

$$m_{A0} := N \cdot \frac{\pi \cdot D_i^3}{6} \cdot C_{A0,I} = 19.54 \cdot \text{mg}$$

Quantità finale di A (trascurando quella che è nel polimero)

$$m_{Afin} = N \cdot \frac{\pi \cdot D_i^3}{6} \cdot C_{A,ss} + V_{II} \cdot C_{A,ss} = (V_I + V_{II}) \cdot C_{A,ss}$$

essendo $m_{A0} = m_{Afin}$ si ha

$$C_{A,ss} := \frac{m_{A0}}{V_I + V_{II}} = 0.039 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$$

La quantità di A che è nel polimero è dell'ordine di $N \cdot \frac{\pi}{6} \cdot (D_e^3 - D_i^3) \cdot K \cdot C_{A,ss} = 2.056 \times 10^{-10} \text{ kg}$

La forza spingente totale è

$$C_{A,I} - C_{A,II} = (C_{A,I} - C_{A,I,i}) + (C_{A,I,i} - C_{A,II,i}) + (C_{A,II,i} - C_{A,II})$$

ovvero

$$C_{A,I} - C_{A,II} = (C_{A,I} - C_{A,I,i}) + \frac{1}{K} \cdot (C_{A,P,I,i} - C_{A,P,II,i}) + (C_{A,II,i} - C_{A,II})$$

quindi (ipotesi di lastra piana perché $\delta \ll D$)

$$\frac{1}{K_C} = \frac{1}{k_{c,I}} + \frac{1}{K} \cdot \frac{1}{\frac{D_{AP}}{\delta}} + \frac{1}{k_{c,II}}$$

$C_{A,I}$	concentrazione nel core
$C_{A,I,i}$	concentrazione all'interfaccia core-shell polimerico, lato liquido
$C_{A,P,I,i}$	concentrazione all'interfaccia core-shell, lato polimero
$C_{A,II,i}$	concentrazione all'interfaccia shell-medium, lato liquido
$C_{A,P,II,i}$	concentrazione all'interfaccia shell-medium, lato polimero
$C_{A,II}$	concentrazione nel medium

$$k_{c.I} := \frac{N_{Sh.I} \cdot D_{AW}}{D_i} = 8.929 \times 10^{-7} \frac{m}{s}$$

$$K \cdot \frac{D_{AP}}{\delta} = 1 \times 10^{-7} \frac{m}{s}$$

$$N_{Re.II} := \frac{v_W \cdot D_e}{\nu_W(T)} = 12.492$$

$$N_{Sh.II} := 2.0 + 0.6 N_{Re.II}^{0.5} \cdot S_{Sc.II}^{0.33} = 20.599$$

$$k_{c.II} := \frac{N_{Sh.II} \cdot D_{AW}}{D_e} = 6.866 \times 10^{-5} \frac{m}{s}$$

$$K_C := \left(\frac{1}{k_{c.I}} + \frac{1}{K} \cdot \frac{1}{\frac{D_{AP}}{\delta}} + \frac{1}{k_{c.II}} \right)^{-1} = 8.981 \times 10^{-8} \frac{m}{s}$$

In coordinate sferiche (cioè senza trascurare la curvatura) sarebbe stato $R_i := \frac{D_i}{2} = 140 \cdot \mu m$ $R_e := \frac{D_e}{2} = 150 \cdot \mu m$

$$K_{Ci} := \frac{1}{R_i^2} \cdot \left[\frac{1}{k_{c.I} \cdot R_i^2} + \frac{1}{K} \cdot \frac{1}{D_{AP}} \cdot \left(\frac{1}{R_i} - \frac{1}{R_e} \right) + \frac{1}{k_{c.II} \cdot R_e^2} \right]^{-1} = 9.555 \times 10^{-8} \frac{m}{s}$$

$$K_{Ce} := \frac{1}{R_e^2} \cdot \left[\frac{1}{k_{c.I} \cdot R_i^2} + \frac{1}{K} \cdot \frac{1}{D_{AP}} \cdot \left(\frac{1}{R_i} - \frac{1}{R_e} \right) + \frac{1}{k_{c.II} \cdot R_e^2} \right]^{-1} = 8.323 \times 10^{-8} \frac{m}{s}$$

Bilancio sugli N core (uguale a quello su un solo core)

$$N \cdot \frac{\pi \cdot D_i^3}{6} \cdot \left(\frac{d}{dt} C_{A.I}(t) \right) = -N \cdot \pi \cdot D_i^2 \cdot K_C \cdot (C_{A.I}(t) - C_{A.II}(t)) \quad C_{A.I}(t=0) = C_{A0.I}$$

Bilancio sul medium

$$V_{II} \cdot \left(\frac{d}{dt} C_{A.II}(t) \right) = N \cdot \pi \cdot D_i^2 \cdot K_C \cdot (C_{A.I}(t) - C_{A.II}(t)) \quad C_{A.II}(t=0) = C_{A0.II} = 0$$

Definendo $\delta_A(t) = C_{A.I}(t) - C_{A.II}(t)$

$$\text{Si ha} \quad \frac{d}{dt} C_{A.I}(t) - \frac{d}{dt} C_{A.II}(t) = \left[\frac{1}{\left(N \cdot \frac{\pi \cdot D_i^3}{6} \right)} + \frac{1}{V_{II}} \right] \cdot \left(N \cdot \pi \cdot D_i^2 \cdot K_C \right) \cdot (C_{A.I}(t) - C_{A.II}(t))$$

$$\text{ovvero} \quad \frac{d}{dt} \delta_A(t) = -\frac{1}{\tau} \cdot \delta_A(t) \quad \text{con} \quad \tau := \left[N \cdot \pi \cdot D_i^2 \cdot K_C \cdot \left(\frac{1}{V_I} + \frac{1}{V_{II}} \right) \right]^{-1} = 517.235 \text{ s} \quad \tau = 8.621 \cdot \text{min}$$

questo transitorio si esaurisce (ingegneristicamente) dopo 5τ perché $\exp(-5) = 0.0067$

quindi lo stato stazionario si raggiunge dopo un tempo pari a 5τ

$$5 \cdot \tau = 2.586 \times 10^3 \text{ s}$$

$$5 \cdot \tau = 43.103 \cdot \text{min}$$

Problema 2. Dal fondo di un serbatoio a forma di parallelepipedo a base quadrata di lato W , parte un tubo orizzontale liscio, lungo L , a sezione circolare di diametro interno d , aperto all'atmosfera. Il serbatoio, il cui interno è perfettamente agitato, è alimentato con una portata \dot{V}_1 di una soluzione acquosa di un sale, composto B, a concentrazione C_{B1} .

1. Calcolare l'altezza del pelo libero di liquido che si stabilisce nel serbatoio allo stato stazionario. Da un certo istante in poi, al serbatoio viene inviata un'altra portata \dot{V}_2 di una soluzione acquosa dello stesso sale B a concentrazione C_{B2} .

2. Proporre un modello (ODE + condizione iniziale + metodo di soluzione) per descrivere l'evoluzione in transitorio del pelo libero del liquido e calcolarne il nuovo valore di stato stazionario;

3. Proporre un modello (ODE + condizione iniziale + metodo di soluzione) per descrivere l'evoluzione in transitorio della concentrazione di B all'uscita e calcolarne il nuovo valore di stato stazionario.

Nota. Tutte le soluzioni del sale B hanno le proprietà fisiche dell'acqua.

Dati. $W = 2 \text{ m}$; $L = 6 \text{ m}$; $d = 5 \text{ cm}$; $\dot{V}_1 = 0.006 \text{ m}^3/\text{s}$; $C_{B1} = 4.0 \text{ kg/m}^3$; $\dot{V}_2 = 0.002 \text{ m}^3/\text{s}$; $C_{B2} = 1.0 \text{ kg/m}^3$.

$$\begin{aligned} \underline{W} &:= 2 \cdot \text{m} & \underline{L} &:= 6 \cdot \text{m} & d &:= 5 \cdot \text{cm} & V_{p1} &:= 0.006 \cdot \frac{\text{m}^3}{\text{s}} & C_{B1} &:= 4 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} & V_{p2} &:= 0.002 \cdot \frac{\text{m}^3}{\text{s}} & C_{B2} &:= 1 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \\ \rho &:= 1000 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} & \mu &:= 0.001 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m} \cdot \text{s}} \end{aligned}$$

Nella fase iniziale, da un bilancio di materia sul serbatoio

$$V_{p1} = V_{\text{OUT}} = \frac{\pi \cdot d^2}{4} \cdot v_{\text{out}} \quad v_{\text{out}} := \frac{4 \cdot V_{p1}}{\pi \cdot d^2} = 3.056 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

da un bilancio di energia meccanica tra il pelo libero del serbatoio e la sezione di uscita dal tubo

$$g \cdot H = \frac{v_{\text{out}}^2}{2} \cdot \left(\frac{4 \cdot f_t \cdot L}{d} + \Sigma e_v \right) \quad \Sigma e_v := 1 + 0.45$$

$$N_{\text{Re}} := \frac{v_{\text{out}} \cdot d \cdot \rho}{\mu} = 1.528 \times 10^5$$

$$f_t := f(N_{\text{Re}}, 0) = 4.087 \times 10^{-3}$$

$$H_1 := \frac{v_{\text{out}}^2}{2 \cdot g} \cdot \left(\frac{4 \cdot f_t \cdot L}{d} + \Sigma e_v \right) = 1.624 \text{ m}$$

Quando comincia ad arrivare la portata V_{p2} , il bilancio globale di materia diventa

$$W^2 \cdot \left(\frac{d}{dt} H(t) \right) = V_{p1} + V_{p2} - \frac{\pi \cdot d^2}{4} \cdot v_{\text{out}}(t) \quad \text{con il bilancio di EM dato da (stato pseudo-stazionario)} \quad g \cdot H(t) = \frac{v_{\text{out}}(t)^2}{2} \cdot \left(\frac{4 \cdot f_t(t) \cdot L}{d} + \Sigma e_v \right)$$

e con $H(t=0) = H_1$

da risolvere numericamente perchè il bilancio di EM è implicito in v_{out}

Al nuovo stato stazionario

$$V_{p1} + V_{p2} = \frac{\pi \cdot d^2}{4} \cdot v_{\text{out}} \quad \underline{v_{\text{out}}} := \frac{4 \cdot (V_{p1} + V_{p2})}{\pi \cdot d^2} = 4.074 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

$$H_2 := \frac{v_{\text{out}}^2}{2 \cdot g} \cdot \left(\frac{4 \cdot f_t \cdot L}{d} + \Sigma e_v \right) = 2.888 \text{ m}$$

Bilancio di componente B

$$W^2 \cdot \left[\frac{d}{dt} (H(t) \cdot C_B(t)) \right] = V_{p1} \cdot C_{B1} + V_{p2} \cdot C_{B2} - \frac{\pi \cdot d^2}{4} \cdot v_{\text{out}}(t) \cdot C_B(t)$$

con $C_B(t=0) = C_{B1}$ da risolvere insieme al bilancio globale di materia e dal bilancio di EM

Allo stato stazionario

$$\left[V_{p1} \cdot C_{B1} + V_{p2} \cdot C_{B2} = \frac{\pi \cdot d^2}{4} \cdot v_{\text{out}} \cdot C_B = (V_{p1} + V_{p2}) \cdot C_B \right]$$

$$C_B := \frac{V_{p1} \cdot C_{B1} + V_{p2} \cdot C_{B2}}{V_{p1} + V_{p2}} = 3.25 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$$

$$S_{Sc.II} := \frac{\nu_w(T)}{D_{AW}} = 720.453$$