

Principi di Ingegneria Chimica  
Anno Accademico 2012-2013

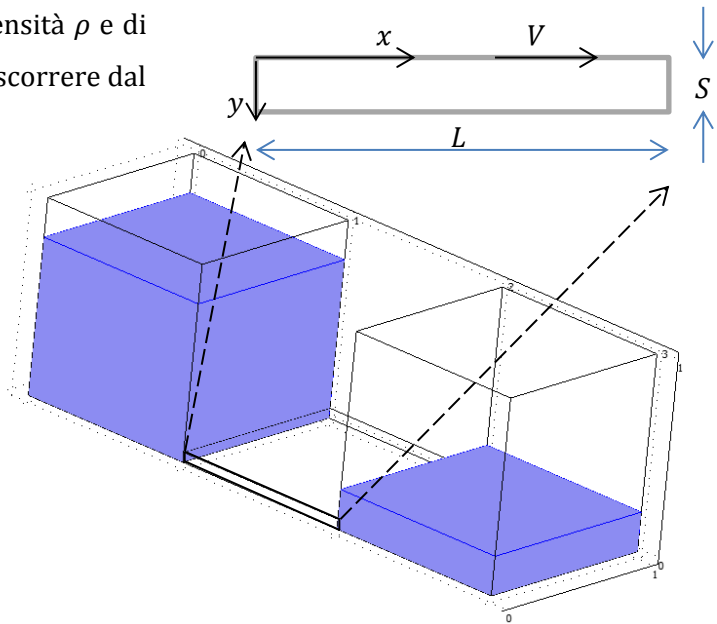
Cognome	Nome	Matricola	Firma

**Problema 1.** Una lastra quadrata di un solido con caratteristiche fisiche costanti (densità  $\rho_S$ , conducibilità  $k_S$ , calore specifico  $\hat{C}_{p,S}$ ), di lato  $L$  e spessore  $s$ , è investita da ambo i lati da aria a temperatura  $T_\infty$  e con velocità  $v_\infty$ . La lastra è sede di generazione termica e la sua temperatura media di parete è  $T_w$ , il sistema è allo stato stazionario. Calcolare:

1. Il coefficiente di scambio termico medio tra la lastra e l'aria,  $h_{av}$ ;
2. Il valore (chiarendo il senso fisico del segno) del termine di generazione termica volumetrica nella lastra,  $G$ ;
3. La temperatura nel piano di simmetria (al centro) della lastra,  $T_c$ .

**Dati.**  $\rho_S = 2000 \text{ kg/m}^3$ ,  $k_S = 0.15 \text{ W/(m}\cdot\text{K)}$ ,  $\hat{C}_{p,S} = 1250 \text{ kJ/(kg}\cdot\text{K)}$ ,  $L = 1.0 \text{ m}$ ,  $s = 8 \text{ mm}$ ,  $T_\infty = 20 \text{ }^\circ\text{C}$ ,  $v_\infty = 34 \text{ m/s}$ ,  $T_w = 5 \text{ }^\circ\text{C}$ .

**Problema 2.** Due serbatoi cubici di lato  $W$  sono connessi mediante una sottile fenditura, larga  $W$ , lunga  $L$  e spessa  $S$ , all'altezza dei due fondi come in figura. Inizialmente, nel serbatoio 1 c'è un battente  $H_{10}$  e nel serbatoio 2 un battente  $H_{20}$  di un liquido di densità  $\rho$  e di viscosità  $\mu$ . Al tempo zero il liquido comincia a scorrere dal serbatoio 1 al serbatoio 2, per effetto della differenza di pressione e a causa del fatto che la superficie superiore della fenditura si muove (nel verso dal serbatoio 1 al serbatoio 2, cioè verso destra nel disegno), con velocità  $V$ .



1. Determinare i profili di velocità e di sforzo nella fenditura;
2. Determinare l'espressione della portata in funzione del gradiente di pressione e calcolare il valore iniziale della portata;
3. Calcolare dopo quanto tempo nei due serbatoi si raggiunge lo stesso livello di liquido e disegnare il profilo di velocità in quel momento.

**Dati.**  $W = 1 \text{ m}$ ,  $L = 1 \text{ m}$ ,  $S = 0.05 \text{ m}$ ,  $H_{10} = 0.8 \text{ m}$ ,  $H_{20} = 0.1 \text{ m}$ ,  $\rho = 1200 \text{ kg/m}^3$ ,  $\mu = 10 \text{ Pa}\cdot\text{s}$ ;  $V = 0.2 \text{ m/s}$ .

**Istruzioni:** compilare innanzitutto con i propri dati la parte alta di questo foglio; per le risposte utilizzare solo questo foglio.



**Problema 1.** Una lastra quadrata di un solido con caratteristiche fisiche costanti (densità  $\rho_S$ , conducibilità  $k_S$ , calore specifico  $\hat{C}_{p,S}$ ), di lato  $L$  e spessore  $s$ , è investita da ambo i lati da aria a temperatura  $T_\infty$  e con velocità  $v_\infty$ . La lastra è sede di generazione termica e la sua temperatura media di parete è  $T_w$ , il sistema è allo stato stazionario. Calcolare:

1. Il coefficiente di scambio termico medio tra la lastra e l'aria,  $h_{av}$ ;
2. Il valore (chiarendo il senso fisico del segno) del termine di generazione termica volumetrica nella lastra,  $G$ ;
3. La temperatura nel piano di simmetria (al centro) della lastra,  $T_c$ .

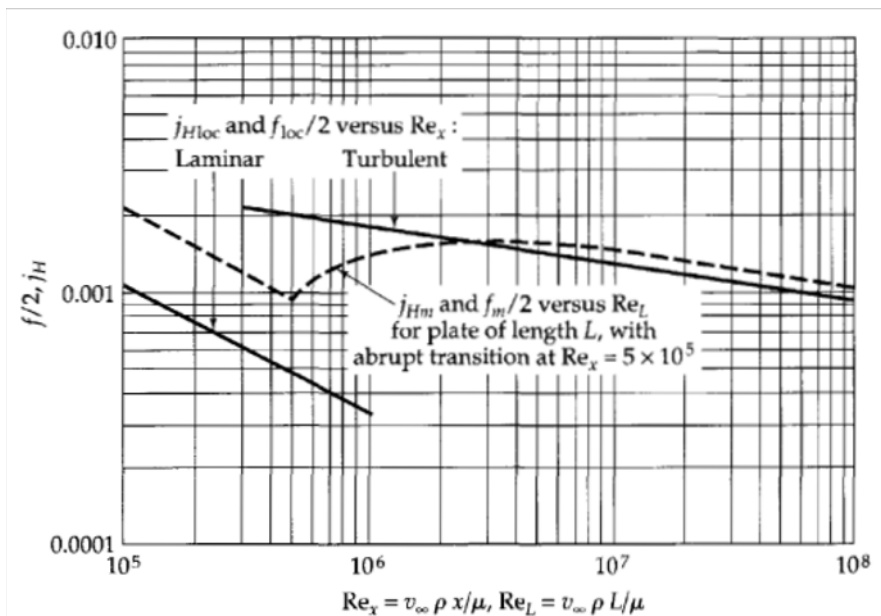
**Dati.**  $\rho_S = 2000 \text{ kg/m}^3$ ,  $k_S = 0.15 \text{ W/(m}\cdot\text{K)}$ ,  $\hat{C}_{p,S} = 1250 \text{ kJ/(kg}\cdot\text{K)}$ ,  $L = 1.0 \text{ m}$ ,  $s = 8 \text{ mm}$ ,  $T_\infty = 20^\circ\text{C}$ ,  $v_\infty = 34 \text{ m/s}$ ,  $T_w = 5^\circ\text{C}$ .

$$\rho_S := 2000 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \quad k_S := 0.15 \frac{\text{W}}{\text{m}\cdot\text{K}} \quad C_{p,S} := 1250 \frac{\text{kJ}}{\text{kg}\cdot\text{K}} \quad L := 1\text{-m} \quad S := 8\text{-mm} \quad T_{\text{inf}} := 20^\circ\text{C}$$

$$v_{\text{inf}} := 34 \frac{\text{m}}{\text{s}} \quad T_w := 5^\circ\text{C}$$

Questa correlazione equivale al grafico per  $j_{av}$

$$j_H(N_{\text{Re}}, N_{\text{Pr}}) := 0.664 N_{\text{Re}}^{-0.5} + \text{if} \left[ 5 \cdot 10^5 < N_{\text{Re}} < 1 \cdot 10^8, \left[ 1 - \left( \frac{5 \cdot 10^5}{N_{\text{Re}}} \right)^{0.8} \right] \cdot 0.036 \left( \frac{1}{N_{\text{Re}}^{0.2}} \right) \cdot N_{\text{Pr}}^{0.1}, 0 \right]$$



$$T_f := \frac{T_{\text{inf}} + T_w}{2} = 12.5^\circ\text{C}$$

$$N_{\text{Re}} := \frac{v_{\text{inf}} \cdot L \cdot \rho_A(T_f)}{\mu_A(T_f)} = 2.379 \times 10^6$$

$$N_{\text{Pr}} := N_{\text{Pr},A}(T_f) = 0.715$$

$$j := j_H(N_{\text{Re}}, N_{\text{Pr}}) = 1.747 \times 10^{-3}$$

$$N_{\text{Nu}} := j \cdot N_{\text{Re}} \cdot N_{\text{Pr}}^{1/3} = 3.717 \times 10^3$$

$$h := \frac{N_{\text{Nu}} \cdot k_A(T_f)}{L} = 92.898 \cdot \frac{\text{W}}{\text{m}^2 \cdot \text{K}}$$

La portata che ENTRA nella lastra è:

$$Q := (2 \cdot L^2) \cdot h \cdot (T_{\text{inf}} - T_w) = 2.787 \text{ kW}$$

Allo stato stazionario  $0 = \text{IN} + \text{GEN}$  da cui  $\text{GEN} = -\text{IN}$

$$G := \frac{-Q}{L^2 \cdot s} = -348.368 \frac{\text{kW}}{\text{m}^3}$$

Bilancio microscopico di calore ( $x$  è la direzione lungo lo spessore della lastra)

$$0 = \frac{d}{dx} q + G \quad q = -G \cdot x + C_1 \quad \text{essendo (BC1) ad } x = 0 \text{ il flusso nullo (simmetria) si ha} \quad C_1 = 0$$

Introducendo Fourier  $k_S \cdot \frac{d}{dx} T = -G \cdot x$  da cui  $T = -\frac{G}{2 \cdot k_S} \cdot x^2 + C_2$

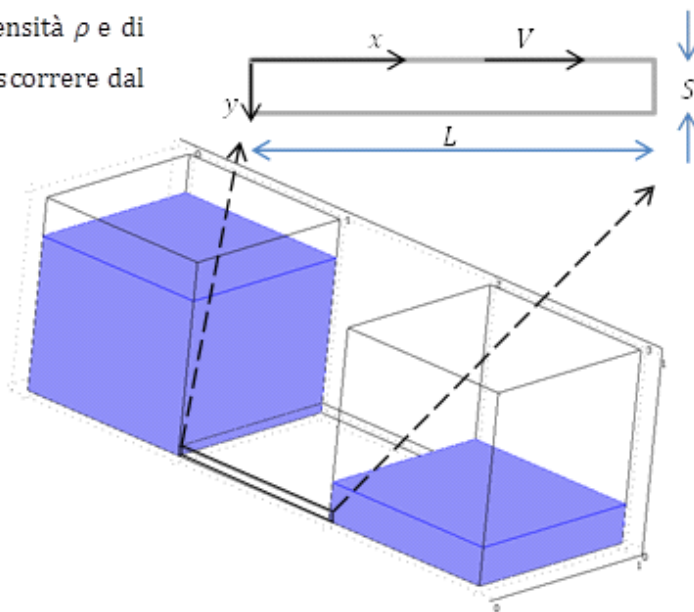
essendo (BC2) ad  $x = S/2$  (sulla superficie),  $T = T_W$  si ha  $T_W = C_2 - \frac{G}{2 \cdot k_S} \cdot \left(\frac{S}{2}\right)^2$  da cui  $C_2 = T_W + \frac{G}{2 \cdot k_S} \cdot \left(\frac{S}{2}\right)^2$

quindi il profilo di temperatura risulta  $T(x) := T_W + \frac{G}{2 \cdot k_S} \cdot \left[\left(\frac{S}{2}\right)^2 - x^2\right]$

e all'asse si ha

$T(0) = -13.58 \text{ }^\circ\text{C}$

**Problema 2.** Due serbatoi cubici di lato  $W$  sono connessi mediante una sottile fenditura, larga  $W$ , lunga  $L$  e spessa  $S$ , all'altezza dei due fondi come in figura. Inizialmente, nel serbatoio 1 c'è un battente  $H_{10}$  e nel serbatoio 2 un battente  $H_{20}$  di un liquido di densità  $\rho$  e di viscosità  $\mu$ . Al tempo zero il liquido comincia a scorrere dal serbatoio 1 al serbatoio 2, per effetto della differenza di pressione e a causa del fatto che la superficie superiore della fenditura si muove (nel verso dal serbatoio 1 al serbatoio 2, cioè verso destra nel disegno), con velocità  $V$ .



1. Determinare i profili di velocità e di sforzo nella fenditura;
2. Determinare l'espressione della portata in funzione del gradiente di pressione e calcolare il valore iniziale della portata;
3. Calcolare dopo quanto tempo nei due serbatoi si raggiunge lo stesso livello di liquido e disegnare il profilo di velocità in quel momento.

**Dati.**  $W = 1 \text{ m}$ ,  $L = 1 \text{ m}$ ,  $S = 0.05 \text{ m}$ ,  $H_{10} = 0.8 \text{ m}$ ,  $H_{20} = 0.1 \text{ m}$ ,  $\rho = 1200 \text{ kg/m}^3$ ,  $\mu = 10 \text{ Pa}\cdot\text{s}$ ;  $V = 0.2 \text{ m/s}$ .

$W := 1 \cdot \text{m}$     $L := 1 \cdot \text{m}$     $S := 0.05 \cdot \text{m}$     $H_{10} := 0.8 \cdot \text{m}$     $H_{20} := 0.1 \cdot \text{m}$     $\rho := 1200 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}$     $\mu := 10 \cdot \text{Pa}\cdot\text{s}$     $V := 0.2 \cdot \frac{\text{m}}{\text{s}}$

Bilancio della componente x della quantità di moto nella fenditura (stato stazionario)

$\frac{d}{dy} \tau_{xy} = \left(-\frac{\Delta P}{L}\right)$     $\tau_{xy} = \left(-\frac{\Delta P}{L}\right) \cdot y + C_1$

Non sappiamo scrivere condizioni al contorno sullo sforzo, per cui introduciamo Newton e integriamo di nuovo

$\mu \cdot \frac{d}{dy} v_x = \left(-\frac{\Delta P}{L}\right) \cdot y + C_1$

$v_x = \left(-\frac{\Delta P}{L}\right) \cdot \left(\frac{-y^2}{2 \cdot \mu}\right) + \frac{C_1}{\mu} \cdot y + C_2$

Condizioni al contorno   BC1 @  $x=0$     $v_x = V$

da cui    $C_2 = V$

BC2 @  $x=S$     $v_x = 0$

da cui    $0 = \left(-\frac{\Delta P}{L}\right) \cdot \left(\frac{-S^2}{2 \cdot \mu}\right) + \frac{C_1}{\mu} \cdot S + V$

$C_1 = \left(-\frac{\Delta P}{L}\right) \cdot \frac{S}{2} - \frac{V \cdot \mu}{S}$

e infine

$v_x(y) = \left(-\frac{\Delta P}{L}\right) \cdot \frac{1}{2 \cdot \mu} (S \cdot y - y^2) + V \cdot \left(1 - \frac{y}{S}\right)$

al tempo 0 la pressione sul fondo del recipiente 1 vale

$$P_{10} = P_{\text{atm}} + \rho \cdot g \cdot H_{10}$$

e sul fondo del recipiente 2

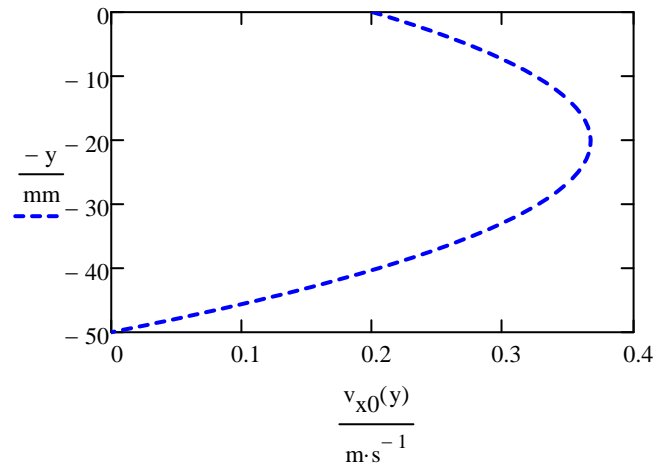
$$P_{20} = P_{\text{atm}} + \rho \cdot g \cdot H_{20}$$

quindi il gradiente di pressione iniziale

$$-\Delta P_0 = P_{10} - P_{20} = \rho \cdot g \cdot (H_{10} - H_{20}) \quad \text{ovvero} \quad \Delta P_0 := \rho \cdot g \cdot (H_{20} - H_{10}) = -8.238 \times 10^3 \text{ Pa}$$

$$v_{x0}(y) := \left[ \left( -\frac{\Delta P_0}{L} \right) \cdot \frac{1}{2 \cdot \mu} (S \cdot y - y^2) + v \cdot \left( 1 - \frac{y}{S} \right) \right]$$

$y := 0 \cdot \text{mm}, 1 \cdot \text{mm} \dots S$  Profilo iniziale di velocità



Calcolo della portata volumetrica

$$V_p = \int v_x \, dS = \int_0^W \left( \int_0^S v_x(y) \, dy \right) dz = W \cdot \int_0^S v_x(y) \, dy = W \cdot \int_0^S \left[ \left( -\frac{\Delta P}{L} \right) \cdot \frac{1}{2 \cdot \mu} (S \cdot y - y^2) + v \cdot \left( 1 - \frac{y}{S} \right) \right] dy$$

$$V_p = W \cdot \left[ \left( -\frac{\Delta P}{L} \right) \cdot \frac{1}{2 \cdot \mu} \right] \cdot \int_0^S (S \cdot y - y^2) \, dy + W \cdot v \cdot \int_0^S \left( 1 - \frac{y}{S} \right) dy \quad \text{essendo} \quad \int_0^S (S \cdot y - y^2) \, dy = \frac{S^3}{6} \quad \int_0^S \left( 1 - \frac{y}{S} \right) dy = \frac{S}{2}$$

si ha  $V_p = W \cdot \left[ \left( -\frac{\Delta P}{L} \right) \cdot \frac{1}{2 \cdot \mu} \right] \cdot \frac{S^3}{6} + W \cdot v \cdot \frac{S}{2}$

il valore iniziale della portata volumetrica è  $V_{p0} := W \cdot \left[ \left( -\frac{\Delta P_0}{L} \right) \cdot \frac{1}{2 \cdot \mu} \right] \cdot \frac{S^3}{6} + W \cdot v \cdot \frac{S}{2} = 0.014 \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$

Evoluzione dei peli liberi nei due serbatoi

$$\alpha := \frac{W}{L} \cdot \frac{1}{2\mu} \cdot \frac{S^3}{6} = 1.042 \times 10^{-6} \frac{\text{m}^4 \cdot \text{s}}{\text{kg}}$$

$$\beta := W \cdot V \cdot \frac{S}{2} = 5 \times 10^{-3} \frac{\text{m}^3}{\text{s}} \quad V_{p0} := \alpha \cdot (-\Delta P_0) + \beta = 0.014 \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

$$\Delta P_0 := \rho \cdot g \cdot (H_{20} - H_{10}) = -8.238 \times 10^3 \text{ Pa}$$

$$\alpha_1 := -\alpha \cdot \rho \cdot g = -0.012 \frac{\text{m}^2}{\text{s}}$$

$$V_{p0} := \alpha_1 \cdot (H_{20} - H_{10}) + \beta = 0.014 \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

quindi la portata volumetrica si può anche scrivere in funzione della differenza di quota dei peli liberi come

$$V_p = \alpha_1 \cdot (H_2 - H_1) + \beta \quad (\text{A})$$

Bilancio di materia sul serbatoio 1

$$\rho \cdot W^2 \cdot \frac{d}{dt} H_1(t) = -\rho \cdot V_p \quad \text{ovvero} \quad \frac{d}{dt} H_1(t) = -\frac{V_p}{W^2} \quad (\text{B})$$

Bilancio di materia sul serbatoio 2

$$\rho \cdot W^2 \cdot \frac{d}{dt} H_2(t) = \rho \cdot V_p \quad \text{ovvero} \quad \frac{d}{dt} H_2(t) = \frac{V_p}{W^2} \quad (\text{C})$$

Sottraendo (B) da (C) e poi introducendo la (A)

$$\frac{d}{dt} (H_2 - H_1) = \frac{2}{W^2} \cdot V_p = \frac{2}{W^2} \cdot [\alpha_1 \cdot (H_2 - H_1) + \beta]$$

Definendo  $\delta = H_2 - H_1$

$$\frac{d}{dt} \delta = \frac{2}{W^2} \cdot (\alpha_1 \cdot \delta + \beta) = \frac{2 \cdot \alpha_1}{W^2} \cdot \left( \delta + \frac{\beta}{\alpha_1} \right)$$

con la condizione iniziale

$$\delta(t=0) = \delta_0 = H_{20} - H_{10} \quad \delta_0 := H_{20} - H_{10} = -0.7 \text{ m}$$

integrando

$$\ln \left( \frac{\delta + \frac{\beta}{\alpha_1}}{\delta_0 + \frac{\beta}{\alpha_1}} \right) = \frac{2 \cdot \alpha_1}{W^2} \cdot t$$

il tempo necessario affinché i due livelli si eguagliano ( $\delta = 0$ ):

$$t^\circ := \frac{W^2}{2 \cdot \alpha_1} \cdot \ln \left( \frac{\frac{\beta}{\alpha_1}}{\delta_0 + \frac{\beta}{\alpha_1}} \right) = 40.757 \text{ s}$$

quando i due livelli sono uguali

$\Delta P := 0$  quindi il profilo di velocità diventa (in blu il profilo iniziale)

$$v_x(y) := \left[ \left( -\frac{\Delta P}{L} \right) \cdot \frac{1}{2 \cdot \mu} (S \cdot y - y^2) + v \cdot \left( 1 - \frac{y}{S} \right) \right]$$

