

Un condensatore piano è costituito da una lastra verticale di larghezza $W = 1 \text{ m}$ e lunghezza $L = 2 \text{ m}$ mantenuta a temperatura costante sulla quale condensa vapore d'acqua. Supponendo che lo spessore del film di condensa all'inizio della piastra ($x = 0$) sia nullo e che il vapore condensi con tasso costante $q = 0.002 \text{ m/s}$, si chiede di:

1. semplificare le equazioni di Continuità e Navier-Stokes per il caso in esame, indicando chiaramente le ipotesi semplificative adottate; [10%]
2. determinare il profilo di velocità nel film; [10%]
3. calcolare il valore dello spessore del film alla fine della lastra; [15%]
4. calcolare il tempo T impiegato dal fluido per percorrere la lastra verticale. [10%]

Si determini per il flussimetro schematicamente illustrato in figura ?? la relazione tra la portata \dot{Q} e Δh . La densità del fluido in moto nel condotto sia ρ e la densità del fluido nel manometro sia ρ_m . Si trascurino le perdite viscose e siano note le sezioni A_1 e A_2 del condotto. [20%]

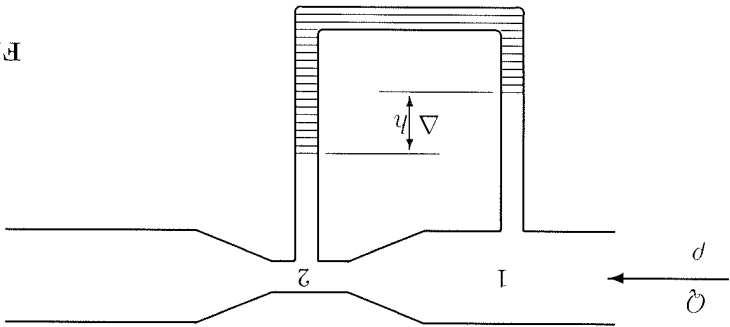


Figura 1 Schema del venturimetro.

L'impianto di raffreddamento di uno stabilimento industriale, rappresentato in Fig. 2, è costituito da un serbatoio A in pressione dal quale l'acqua viene inviata alle diverse utenze (B e C) dello stabilimento.

1. Determinare, nell'ipotesi di valvola V chiusa, la portata massica w_B [kg/s] che è possibile alimentare al serbatoio B se la pressione del gas nel serbatoio è pari a $p_0 = 1.163 \cdot 10^5 \text{ Pa}$. [10%]
2. Determinare, nell'ipotesi di valvola V aperta, quale deve essere la pressione del gas nel serbatoio per alimentare la portata w_B calcolata al punto precedente se in C deve arrivare una portata $w_C = 8 \text{ kg/s}$. [15%]
3. Determinare il diametro della tubazione nel tratto N-C. [10%]

Si considerino tubi commerciali ($f = 0.04 \cdot Re^{-0.16}$) ed i seguenti valori numerici: $\rho_{atm} = 101325 \text{ Pa}$, $h_A = 1 \text{ m}$, $h_C = 2 \text{ m}$, $D_{AB} = 0.1 \text{ m}$, $L_1 = 40 \text{ m}$, $L_2 = 160 \text{ m}$.

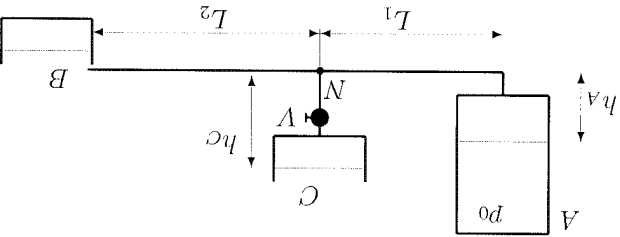


Figura 2 Impianto di raffreddamento.

Continuità $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_i}(\rho u_i) = 0$ Navier-Stokes $\rho \left(\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \right) = - \frac{\partial P}{\partial x_i} + \mu \left(\frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j^2} \right)$

Sforzo di taglio: $\tau_{ij} = \mu \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right)$ Legge di Stevino: $dp = -\rho g dz$

$$\Rightarrow v_x(x, y) = -\sqrt{\frac{2\mu}{\rho}} y^2 + c_1 y + c_2$$

$$\textcircled{1.2} \quad \frac{\partial v_x}{\partial y} = \frac{2\mu}{\rho} y = c_1 \Rightarrow c_1 = \frac{2\mu}{\rho} y$$

$$\Rightarrow v = f(x) \Rightarrow \frac{\partial v}{\partial x} = -\sqrt{\frac{2\mu}{\rho}}$$

$$NS_z \quad \frac{\partial v}{\partial z} = 0$$

$$NS_y \quad \frac{\partial v}{\partial y} = 0$$

$$NS_x \quad \frac{\partial v}{\partial x} + \mu \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} = 0$$

$$\text{CONT.} \quad \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$$

$$\frac{\partial v}{\partial z} = 0 \quad (\text{FUSSO 2D})$$

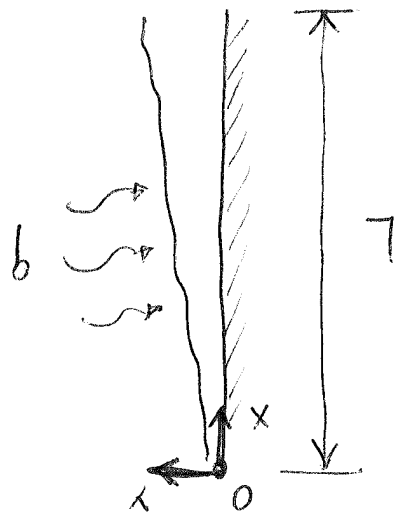
$$\frac{\partial v}{\partial t} = 0 \quad (\text{FUSSO STAZ.})$$

$$\textcircled{1.1} \quad \text{Re} \frac{L}{\delta(x)} \ll 1 \quad (\text{TH. LUBRIFICAZIONE})$$

$$q = 0.002 \text{ m/s} = 2 \cdot 10^{-3} \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

$$W = 1 \text{ m}$$

$$L = 2 \text{ m}$$



EXE 1

II° PROVA AA 2008/2009

16/01/08

All five other parts (x=L) : $f(x=L) = \sqrt[3]{3\mu g L}$

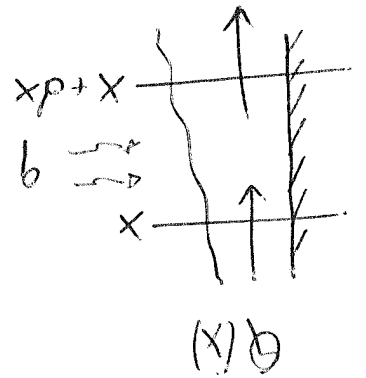
$$f(x) = \sqrt[3]{3\mu g \cdot x}$$

Upward and (A) & (B) m have :

(B) $\frac{dQ}{dx} = g \cdot W = Q(x) \Rightarrow Q(x) = g \cdot W \cdot x$

$$Q(x) + g \cdot dx \cdot W = Q(x+dx)$$

$$Q(x+dx) - Q(x) = \frac{dx}{g \cdot W}$$



(A) $-\sqrt[3]{\frac{g}{3\mu}} W \left(\delta^3(x) - \delta^3(x) \right) = \sqrt[3]{\frac{g}{3\mu}} W$

1.3 $Q(x) = \int \sqrt{x} \delta(x, y) dA = \int_0^0 \int_w^0 \sqrt{x} (y^2 - 2\delta(x, y)) dy dz$

$$\sqrt{x} (y^2) = -\sqrt{x} (y^2 - 2\delta(x, y))$$

C.C. #2 : $2x y (x, y = \delta(x)) = 0 \Rightarrow C_1 = \sqrt[3]{\frac{g}{3\mu}} \delta(x)$

C.C. #1 : $\sqrt{x} (x, y = 0) = 0 \Rightarrow C_2 = 0$

EXE 2



Value numerico: $T = 3^3 \sqrt{\frac{3 \cdot 10^{-3} \cdot 2}{10^3 \cdot 9,814 \cdot 10^{-6}}} \approx 1,6 \text{ sec.}$

$3 \times \frac{1}{3} \Big|_T^0 = 3L \frac{1}{3}$

$T = 3^3 \sqrt{\frac{3 \mu L}{\rho g q^2}}$

$\int_T^0 X^{-2/3} dx = 3 \sqrt{\frac{\rho g q^2}{3 \mu}} \int_T^0 dt$

$dx = \left(\frac{\rho g}{3 \mu}\right)^{1/3} X^{2/3} dt$

$dx = \frac{1}{\sqrt{3}} \left[-\frac{\rho g}{2 \mu} \left(-\frac{3}{2} dx^2(x)\right) \right] dt = \frac{\rho g}{3 \mu} \left(\frac{3 \mu q x}{\rho g}\right)^{2/3} dt$

$dx = \left[\frac{1}{\sqrt{3}} \int_y^0 v_x^2(x,y) dy \right] dt$

$dx = \langle v_x^2(x,y) \rangle dt$ (1.4)

$= 1,07 \cdot 10^{-3} \text{ m} = 1,07 \text{ mm}$

$d(x=L) = 3 \sqrt{\frac{3 \cdot 10^{-3} \cdot 2 \cdot 10^{-3} \cdot 2}{10^3 \cdot 9,81}}$

Value numerico:

$$\begin{aligned}
 P_1 &= P_3 - \rho g (h_1 - h_3) \\
 P_1 + \rho g \Delta h - \rho g (h_1 - h_3) &= P_3 + \rho g \Delta h - \rho g (h_1 - h_3) \\
 P_1 + \rho g \Delta h + \rho g (h_3 - h_1) &= P_3 + \rho g \Delta h + \rho g (h_3 - h_1)
 \end{aligned}$$

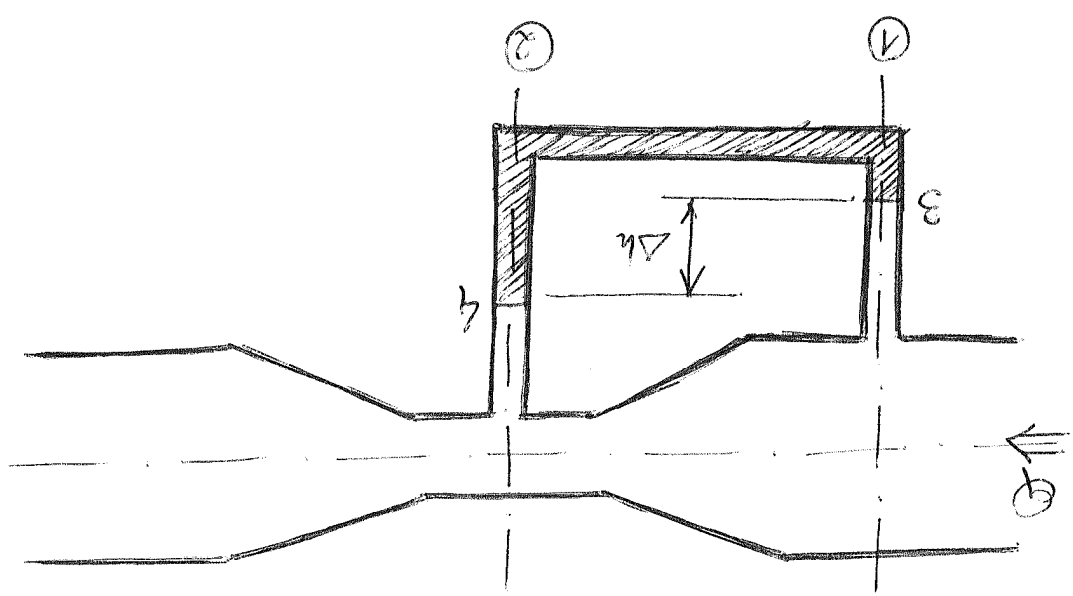
$$P_1 - P_2 = \frac{\rho}{2} U_2^2 - \frac{\rho}{2} U_1^2 = \rho \left[1 - \left(\frac{A_2}{A_1} \right)^2 \right] \frac{1}{2} U_1^2$$

BERNOULLI :

$$\frac{\rho}{2} U_1^2 + \frac{P_1}{\rho} + g h_1 + w_s = \frac{\rho}{2} U_2^2 + \frac{P_2}{\rho} + g h_2 + \rho z$$

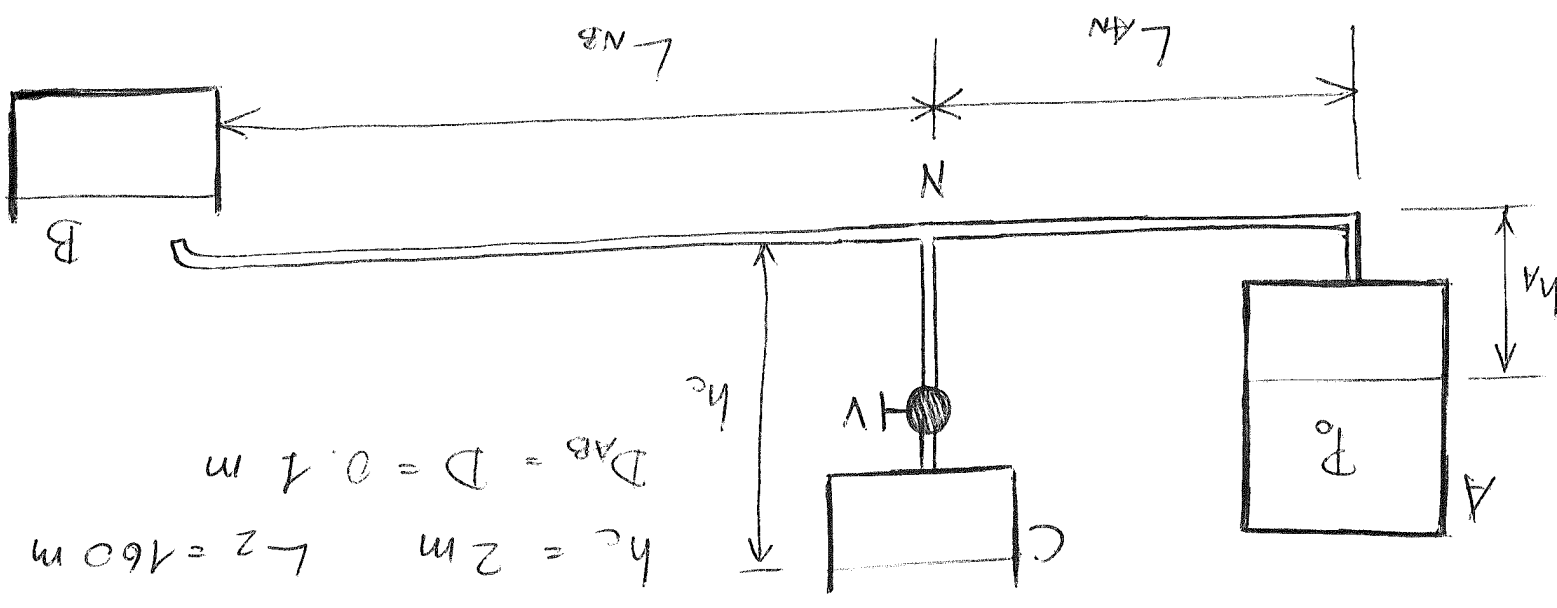
$\langle U_1 \rangle = \langle U_2 \rangle \frac{A_2}{A_1}$

CONTINUITA' : $Q_1 = Q_2 = Q \Rightarrow \langle U_1 \rangle A_1 = \langle U_2 \rangle A_2$



EXE 3

$h_A = 1 \text{ m}$ $L_1 = 40 \text{ m}$
 $h_C = 2 \text{ m}$ $L_2 = 160 \text{ m}$
 $D_{AB} = D = 0.1 \text{ m}$



3.1 Valvola chiusa : $m_B = ?$ se $P_0 = 1,163 \cdot 10^5 \text{ Pa}$

$$P_{AB} : \frac{1}{2} v_A^2 + g h_A + \frac{P_A}{\rho} + w_s = \frac{1}{2} v_B^2 + g h_B + \frac{P_B}{\rho} + \lambda v_{AB}$$

$$Q = \sqrt{\frac{2 A_2^2 A_2^2 (\rho_m - \rho) g \Delta h}{\rho (A_1^2 - A_2^2)}}$$

$$Q_2 = Q = \sqrt{\frac{2 A_2^2 (\rho_m - \rho) g \Delta h}{\rho \left[1 - \left(\frac{A_1}{A_2} \right)^2 \right]}}$$

$$\frac{\rho}{(\rho_m - \rho) g \Delta h} = \frac{1}{2} \frac{Q_2^2}{A_2^2} \left[1 - \left(\frac{A_1}{A_2} \right)^2 \right]$$

$$P_1 - P_2 = (\rho_m - \rho) g \Delta h + Q_2^2 = < v_2^2 > A_2^2$$

Del bilancio di conservazione della massa di modo N:

3.2 Valvola V aperta: $P_0 = ?$ se $m_{NC} = 8 \text{ kg/s}$

$$m_{AB} = 2,75 \text{ kg/s}$$

$$= 0,58765 \text{ m/s} \Rightarrow m_{AB} = \sqrt{v_{AB}^2} = \frac{\pi D_{AB}^2}{4} \cdot 0,58765 \cdot 10^3$$

$$\sqrt{v_{AB}} = \frac{\pi D_{AB}^2}{4} \cdot 0,58765 \cdot 10^3 = \frac{24,785 \cdot 10^3 \cdot 0,16}{1,84} = \frac{24,785 \cdot 10^3 \cdot 0,16}{1,84} \cdot 200$$

$$= 24,785 \frac{\text{m}^2}{\text{s}^2}$$

$$\Rightarrow \rho v_{AB}^2 = \frac{P_0 - P_{atm}}{\rho} + \int h_A = \frac{1,163 \cdot 10^5 - 101325}{1003} + 8,81 \cdot 1$$

$$\rho v_{AB}^2 = \rho f \sqrt{v_{AB}^2} \frac{D}{L_{AB}} = 0,08 \left(\frac{\mu}{\rho} \right)^{-0,16} \frac{v_{AB}}{1,84} \frac{D}{L_{AB}}$$

$$v_A = v_B = 0 \text{ m/s}$$

$$P_A = P_0 \quad ; \quad P_B = P_{atm}$$

$$h_B = 0 \text{ m} \quad ; \quad W_S = 0$$

$$m_{AN} = m_{NC} + m_{NB} = 8 + 7,757 = 15,757 \text{ kg/s} \quad [7]$$

$$v_{AN} = \frac{A_{NB} v_{NB}^2}{4 \cdot 15,757} = \frac{10^3 \cdot \pi \cdot 10^{-2}}{4 \cdot 15,757} \approx 2 \text{ m/s}$$

$$v_{NB} = \frac{4 m_{NB}}{\rho \pi D^2} = \frac{4 \cdot 8}{10^3 \cdot \pi \cdot 10^{-2}} \approx 1,02 \text{ m/s}$$

$$v_{NC} = (v_{AN} - v_{NB}) \frac{D_{AB}^2}{2} \frac{D_{NC}}{D_{NC}^2} \approx 9,8 \cdot 10^{-3} \cdot D_{NC}^{-2}$$

Per calcolare P_0 possiamo applicare Bernoulli in

A ed N :

$$P_{AN} : \frac{1}{2} v_A^2 + \frac{P_0}{\rho} + \rho g h_A + w_s = \frac{1}{2} v_{AN}^2 + \rho g h_N + \frac{P_N}{\rho} + P_{MAN}$$

$$P_0 - P_N + \frac{1}{2} \rho v_{AN}^2 - \rho g h_A + \rho P_{MAN}$$

$$P_N = P_N + \frac{1}{2} \rho v_{AN}^2 - \rho g h_A + 0,08 \rho \left(\frac{P}{\mu} \right) \frac{L_{AN}}{D_{AN}} \frac{P_{MAN}}{P_{AN}}$$

$$= P_N + \frac{1}{2} \rho v_{AN}^2 (2) - \rho v_{AN}^2 (2) - \rho g h_A + 0,08 \cdot \rho v_{AN}^2 (106)^{-0,16}$$

$$= P_N + 2 \cdot 10^3 - 9,81 \cdot 10^3 + 18,64 \cdot 10^3$$

$$= P_N + 10,8 \cdot 10^3 \text{ [Pa]}$$

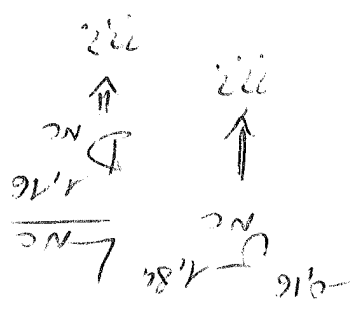
???

3.3

Calcolo di D_{NC}

$$D_{NC} = \frac{1}{2} v_{NC}^2 + g h_N + \frac{P_N}{\rho} + W_s = \frac{1}{2} v_{NC}^2 + g h_c + \frac{P_{atm}}{\rho} + D_{v_{NC}}$$

$$D_{v_{NC}} = \frac{P_N - P_{atm}}{\rho} + g h_c = \frac{121844 - 101325}{1000} + 9,81 \cdot 2 = 80,899 \frac{m^2}{s^2}$$



$$P_0 \approx 1,33 \cdot 10^5 \text{ Pa}$$

$$P_0 = 121,84 \cdot 10^3 + 10,8 \cdot 10^3 = 132,64 \cdot 10^3 \text{ Pa}$$

Arrendo P_N e possibile calcolare P_0 :

$$P_N = P_{atm} - \frac{1}{2} \rho v_{NB}^2 + 0,08 \rho (1,02)^2 + 0,08 \cdot 10^3 (10^6) (1,02) \cdot \frac{160}{1,16} = 121844,25 \text{ Pa} \approx 121,84 \cdot 10^3 \text{ Pa}$$

$$P_N = P_{atm} - \frac{1}{2} \rho v_{NB}^2 + 0,08 \rho (1,02)^2 + 0,08 \cdot 10^3 (10^6) (1,02) \cdot \frac{160}{1,16}$$

$$D_{NB} = \frac{1}{2} v_{NB}^2 + \frac{P_N}{\rho} + g h_N + W_s = \frac{1}{2} v_{NB}^2 + \frac{P_{atm}}{\rho} + g h_B + D_{v_{NB}}$$

Dalle equazioni si trova il modo N

$$N_{NC} \approx 9,8 \cdot 10^{-3} D_{NC}^{-2} \Rightarrow k_{r_{NC}} = 0,08 \left(\frac{P}{\mu}\right) (9,8 \cdot 10^{-3} D_{NC}^{-2})^{-2} L_{NC} \frac{D_{NC}}{1,84}$$

$$= 1,61 \cdot 10^{-5} \left(\frac{P}{\mu}\right) L_{NC} \cdot D_{NC}^{-4,24}$$

Quindi:

$$D_{NC} = \left[1,61 \cdot 10^{-5} \left(\frac{P}{\mu}\right) L_{NC} \frac{k_{r_{NC}}}{4,84} \right]^{-0,16}$$

Valore numerico:

$$D_{NC} = \left[1,61 \cdot 10^{-5} (10^6) \frac{50,893}{2} \right]^{-0,16} = 0,2066$$

$$\approx 0,02066 \text{ m} \Rightarrow D_{NC} \approx 2,066 \text{ cm}$$