

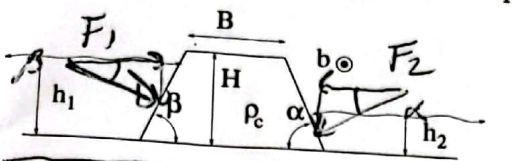
Nome/Cognome:

Appello del 25/07/2023.

Matricola:

Email:

Determinare il minimo valore del coefficiente d'attrito tra blocco e suolo in modo da impedire lo scorrimento orizzontale del blocco sotto la spinta dell'acqua.



$\rho_c = 2400 \text{ Kg/m}^3$ $H = 4 \text{ m}$ $B = 2.5 \text{ m}$
 $h_1 = 3 \text{ m}$ $h_2 = 2 \text{ m}$ $b = 2.5 \text{ m}$
 $\alpha = 50^\circ$ $\beta = 70^\circ$
 (b dimensione ortogonale al foglio)

$$F_1 = \rho g \frac{h_1^2 b}{2 \sin \beta} \quad F_2 = \rho g \frac{h_2^2 b}{2 \sin \alpha}$$

$$V = \frac{(2B + H/\tan \beta + H/\tan \alpha) H b}{2}$$

$$(F_2 \cos \alpha + F_1 \cos \beta + \rho g V) \mu \geq F_2 \sin \alpha + F_1 \sin \beta$$

Il punto di applicazione delle forze non serve in questo caso.

Un razzo alla quota di 25000 m espelle un gas alla temperatura di 1100 K ed alla pressione di 6000 Pa. Calcolare la spinta prodotta sapendo che la sezione d'uscita dell'ugello misura 2.9 m^2 e la portata in massa che transita nell'ugello vale 680 Kg/s .

$$T = [\rho U^2 + (P - P_h)] S$$

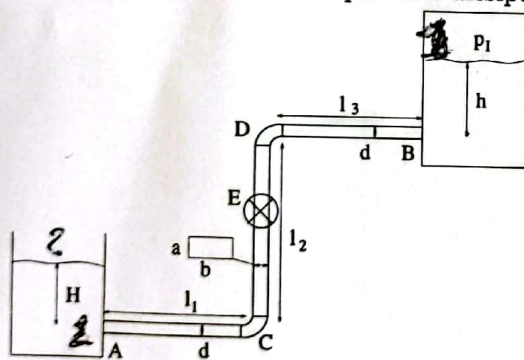
P_h dalle tabelle di atmosfera standard per $h = 25000 \text{ m}$
 $\rho = \frac{P}{RT} \quad U = \frac{\dot{m}}{\rho S}$

Un serbatoio cilindrico di raggio R ed altezza h è riempito fino all'orlo di un liquido di densità ρ e viscosità dinamica μ . Se sul fondo è praticato un foro di raggio r , usando l'analisi dimensionale, scrivere in forma adimensionale (trovare i parametri adimensionali) la legge che regola il tempo di svuotamento del serbatoio.

$$t = f(R, h, r, \rho, \mu, g) \Rightarrow n=7 \quad k=3 \quad \text{var. rip. } h, \rho, g$$

$$\sqrt{g} \frac{t}{h} = F\left(\frac{R}{h}, \frac{r}{h}, \frac{\mu}{\rho \sqrt{g} h^3}\right)$$

Il circuito in figura smaltisce una portata d'acqua Q : determinare se l'elemento E è un riduttore di pressione o una pompa. Quanto vale la potenza dissipata o fornita al flusso in E ?



Innanzitutto bisogna ipotizzare un verso del flusso (non presente tra i dati). Se il flusso va dal serbatoio in alto a quello in basso

$$\frac{P_1}{\rho} + g(h + l_2 - H) = \frac{P_2}{\rho} + \frac{l_1 + l_3}{d} f_d \frac{U_d^2}{2} + \frac{l_2}{d_i} f_i \frac{U_i^2}{2} + 5.2 \frac{U_d^2}{2} + (K_A + K_E) \frac{U_d^2}{2} + K_F \frac{U_i^2}{2}$$

$$U_d = \frac{4Q}{\pi d^2} \quad U_i = \frac{Q}{ab}$$

f_d e f_i dal diagramma di Moody con $Re_d = \frac{U_d d}{\nu}$ $Re_i = \frac{U_i d_i}{\nu}$, $d_i = \frac{4ab}{2(a+b)}$, $\epsilon = 0.045 \text{ mm}$

$Q = 17 \text{ l/min}$ $P_1 = 5.2 \text{ atm}$
 $H = 1.8 \text{ m}$ $l_1 = 3 \text{ m}$
 $l_2 = 8 \text{ m}$ $l_3 = 5 \text{ m}$
 $d = 1.3 \text{ cm}$ $a = 7 \text{ mm}$
 $b = 16 \text{ mm}$ $h = 1.3 \text{ m}$
 $K_C = K_D = 2.6$ con la velocità nel tubo a sezione rettangolare
 Tubi commerciali.

È vero che la spinta di Archimede non può esistere in un fluido a pressione costante? Motivare la risposta e fornire un esempio.

Sì è vero in quanto $A = F_z = \int_V dP dV$. Per esempio in una nave che spazcola in aria l'aria non ha una stratificazione di pressione prodotta dalla gravità, la spinta di Archimede non esiste.