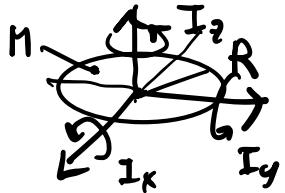


1

- (a) Momento di inerzia di un disco sottile attorno a un'asse diametrale, come si ottiene applicando il teorema delle lame sottili a simmetria centrale e circolari:



$$I_z = MR^2/2, \quad I_x + I_y = I_z, \quad I_x = I_y = \frac{I_z}{2} = \frac{MR^2}{4}$$

Quindi, includendo i due assi d'appoggio,

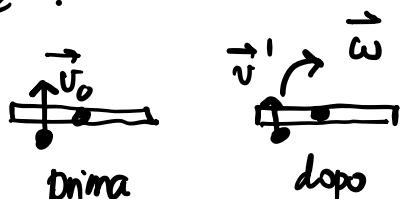
$$I_z = \frac{MR^2}{4} + 2 \times \frac{1}{2} (16M) \left(\frac{R}{8}\right)^2 = \frac{MR^2}{2}$$

- (b) Si conserva il momento angolare totale del sistema (disco, supporti e proiettile) riferito a un polo fisso, per esempio il centro del disco, e limitatamente alla approssimazione d'urto (la molla non scambia momento angolare apprezzabilmente nel breve intervallo di tempo).

Se l'urto è elastico, per definizione si conserva anche l'energia cinetica del sistema.

- (c) Conservazione di \vec{L}_0 riferito al centro O del disco e proiettato lungo l'asse di rotazione z:

$$mv_0d = mv'd + I_z\omega$$



- (i) Urto anelastico perfetto: m si unisce al disco per cui

$$mv_0d = (I_z + md^2)\omega_{AN}$$

$$\Rightarrow \omega_{AN} = \frac{mv_0d}{I_z + md^2} = \frac{2mv_0d}{MR^2 + 2md^2}$$

(ii) Urto elastico perfetto: si conserva anche E_K .

$$\begin{cases} \frac{1}{2}mv_0^2 = \frac{1}{2}mv'^2 + \frac{1}{2}I_2\omega_d^2 \\ mv_0d = mv'd + I_2\omega_d \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} v_0^2 - v'^2 = \frac{MR^2}{2m}\omega_d^2 \\ v_0 - v' = \frac{MR^2}{2md}\omega_d \end{cases} \Rightarrow$$

$$\begin{cases} v_0 + v' = \frac{\omega_d d}{2} \\ v_0 - v' = \frac{MR^2}{2md}\omega_d \end{cases} \Rightarrow \boxed{\omega_d = \frac{4mv_0d}{2md^2 + MR^2}}$$

(d) Dalle stesse espressioni sopra si ottiene

$$v' = \frac{2md^2 - MR^2}{2md^2 + MR^2} v_0$$

che vale solo per il caso elastico
[in quello anelastico $v' = \omega_0 d$].

(e) Dopo l'urto c'è solo l'effetto torcente elastico dovuto alla molla:

$$\vec{L}_0 = \vec{r} \Rightarrow I_2 \ddot{\theta} = -k\theta$$

che è l'equazione di un oscillatore armonico con pulsazione

$$\Omega = \sqrt{\frac{k}{I_2}}, \quad T = \frac{2\pi}{\Omega} = 2\pi \sqrt{\frac{I_2}{k}}$$

(i) Caso elastico, $I_2^E = MR^2/2$ e $\boxed{T = 2\pi \sqrt{\frac{MR^2}{2k}}}$

(ii) Caso anelastico, $I_2^{AN} = \frac{MR^2}{2} + md^2$ e $\boxed{T^{AN} = 2\pi \sqrt{\frac{MR^2/2 + md^2}{k}}}$

(f) La legge oraria per questo moto è

$$\theta(t) = A \sin \Omega t \quad \text{con} \quad \dot{\theta}(0) = \omega^{AN} \Rightarrow A = \omega^{AN}/\Omega =$$

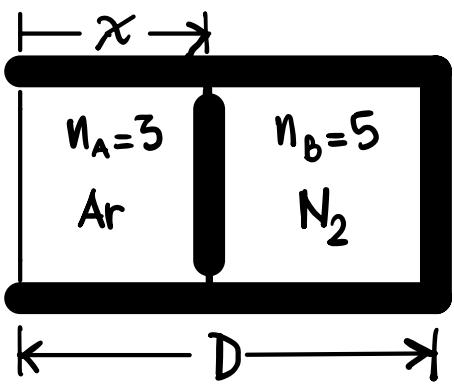
$$= \frac{2mv_0d}{MR^2 + 2md^2} \cdot \sqrt{\frac{MR^2 + 2md^2}{2k}} = \frac{2mv_0d}{\sqrt{2k(MR^2 + 2md^2)}} = \theta_{MAX}$$

Numericamente: $\theta_{MAX} = 0.31 \text{ rad} \approx 17.6^\circ$

(g) $E_{Ki} = \frac{1}{2}mv_0^2; E_{Kf} = \frac{1}{2}(\frac{MR^2}{2} + md^2)\omega_{AN}^2; \Delta E_K = E_{Kf} - E_{Ki} =$

$$= \frac{1}{4}(MR^2 + 2md^2) \cdot \frac{4m^2v_0^2d^2}{(MR^2 + 2md^2)^2} - \frac{1}{2}mv_0^2 = \boxed{-\frac{1}{2} \frac{mMR^2}{MR^2 + 2md^2} v_0^2 = -0.59 \text{ J}}$$

2



$$T_{Ai} = 350 \text{ K}, T_{Bi} = 250 \text{ K}$$

(a) All'equilibrio iniziale

$$\Rightarrow \frac{n_A R T_{Ai}}{V_{Ai}} = \frac{n_B R T_{Bi}}{V_{Bi}}$$

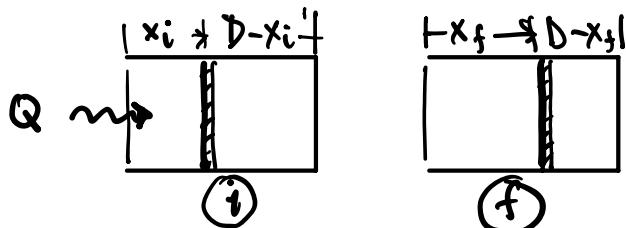
$$V_{Ai} = A x_i, V_{Bi} = A(D - x_i) \quad [A \text{ è la sezione del contenitore}]$$

$$\Rightarrow \frac{n_A T_{Ai}}{x_i} = \frac{n_B T_{Bi}}{(D - x_i)} \Rightarrow x_i = \frac{n_A T_{Ai}}{n_A T_{Ai} + n_B T_{Bi}} D = 22.8 \text{ cm}$$

(b) La trasformazione dell'azoto (B) è adiabatica reversibile:

$$T_{Bi} V_{Bi}^{\gamma-1} = T_{Bf} V_{Bf}^{\gamma-1} = T_{Bf} (V_{Bi}/3)^{\gamma-1}$$

$$\Rightarrow T_{Bf} = T_{Bi} 3^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} = T_{Bi} 3^{2/5} = 388 \text{ K}$$



$$P_{Af} = P_{Bf}, V_{Bf} = \frac{1}{3} V_{Bi}$$

$$A(D - x_f) = \frac{1}{3} A(D - x_i)$$

$$\Rightarrow x_f = (2D + x_i)/3; \quad \frac{n_A R T_{Af}}{S x_f} = \frac{n_B R T_{Bf}}{S(D - x_f)}$$

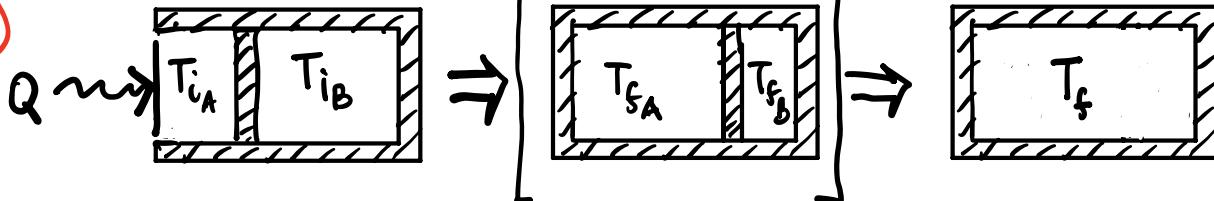
$$\frac{3 n_A T_{Af}}{2D + x_i} = \frac{3 n_B T_{Bf}}{D - x_i} \Rightarrow T_{Af} = T_{Bf} \cdot \frac{2D + x_i}{D - x_i} \frac{n_B}{n_A} = 2920 \text{ K}$$

(c) Conservazione dell'energia (I principio):

$$Q = \Delta U = n_A C_V \Delta T_A + n_B C_V \Delta T_B =$$

$$= \frac{3}{2} n_A R (T_{fA} - T_{iA}) + \frac{5}{2} n_B R (T_{fB} - T_{iB}) = 110 \text{ kJ}$$

(d)



Tutto va come se Q dovesse essere assorbito dal sistema complessivo :

$$Q = n_A C_{VA} (T_f - T_{iA}) + n_B C_{VB} (T_f - T_{iB})$$

$$\Rightarrow T_f = \frac{Q + n_A C_{VA} T_{iA} + n_B C_{VB} T_{iB}}{n_A C_{VA} + n_B C_{VB}} = 1055 \text{ K}$$

(e) Si utilizzano processi reversibili che connettono lo stato iniziale e quello finale.

Si considerano

$$\text{isoterme } \left\{ \begin{array}{l} V_{iA} \rightarrow V_f = A \cdot D \\ V_{iB} \rightarrow V_f = A \cdot D \end{array} \right. ; \text{ isocore } \left\{ \begin{array}{l} T_{iA} \rightarrow T_f \\ T_{iB} \rightarrow T_f \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow \Delta S_{\text{isot}} = n_A R \ln \frac{V_f}{V_{iA}} + n_B R \ln \frac{V_f}{V_{iB}} = n_A R \ln \frac{D}{x_i} + n_B R \ln \frac{D}{D-x_i}$$

$$\Delta S_{\text{isoc}} = n_A C_{VA} \ln \frac{T_f}{T_{iA}} + n_B C_{VB} \ln \frac{T_f}{T_{iB}},$$

$$\boxed{\Delta S_{\text{tot}} = \Delta S_{\text{isot}} + \Delta S_{\text{isoc}} = 44.9 \frac{\text{J}}{\text{K}} + 190.8 \frac{\text{J}}{\text{K}} = 235.7 \frac{\text{J}}{\text{K}}}$$