

**Prova di Esame di Fisica Generale I**  
**Corso di Laurea in Matematica (L-35)**  
29 aprile 2024

**Esercizio 1**

- a) Consideriamo la direzione individuata dal filo che collega le masse  $m_1$ ,  $m_2$  ed  $m_3$  e assumiamo come positivo il verso da  $m_1$  ad  $m_3$ . Su tutte le masse agisce la forza peso verticale e diretta verso il basso, la tensione dei fili (su  $m_1$  agisce  $\tau_{12}$ , su  $m_3$  agisce  $\tau_{23}$  e su  $m_2$  entrambe le tensioni) e la reazione vincolare sviluppata dalle superfici d'appoggio. Se supponiamo che solo la superficie orizzontale è scabra, su  $m_1$  agisce anche la forza di attrito statico. Per quanto riguarda le masse  $m_1$  e  $m_2$ , essendo disposte orizzontalmente, la forza peso è completamente bilanciata dalla reazione vincolare esercitata dalla superficie di appoggio. Su  $m_3$ , invece, agisce una componente della forza peso non bilanciata dalla reazione vincolare di modulo pari a  $m_3g \sin \alpha$ . Proiettando le varie forze descritte lungo la direzione individuata dal filo, le condizioni di equilibrio sono:

$$\begin{cases} -F_{A_1} + \tau_{12} = 0 \\ -\tau_{12} + \tau_{23} = 0 \\ -\tau_{23} + m_3g \sin \alpha = 0 \end{cases} \quad (1)$$

dove  $F_{A_1}$  rappresenta la forza di attrito statico tra  $m_1$  e superficie orizzontale. Sommando le tre equazioni del sistema (1) si ottiene facilmente:

$$F_{A_1} = m_3g \sin \alpha \quad (2)$$

Per definizione la forza d'attrito statico ha un valore massimo pari a  $\mu_s N$ . Il modulo della reazione vincolare  $N$  esercitata dalla superficie orizzontale nella situazione in cui sulla massa  $m_1$  viene fissata la massa aggiuntiva  $m$  è pari a  $N = (m_1 + m)g$ . Da cui si ottiene:

$$F_{A_1} = m_3g \sin \alpha \leq \mu_s(m_1 + m)g \quad m \geq \frac{m_3}{\mu_s} \sin \alpha - m_1 \quad (3)$$

Si evince, quindi, che il valore minimo  $m_{min}$  che garantisce l'equilibrio è pari a:

$$m_{min} = \frac{m_3}{\mu_s} \sin \alpha - m_1 \approx 19.65\text{kg} \quad (4)$$

- b) Se sussiste attrito anche tra le masse  $m_2$  ed  $m_3$  e il blocco  $B$  allora le condizioni di equilibrio diventano:

$$\begin{cases} -F_{A_1} + \tau_{12} = 0 \\ -F_{A_2} - \tau_{12} + \tau_{23} = 0 \\ -F_{A_3} - \tau_{23} + m_3g \sin \alpha = 0 \end{cases} \quad (5)$$

dove  $F_{A_2}$  e  $F_{A_3}$  rappresentano le forze di attrito statico tra le masse  $m_2$  e  $m_3$  e il blocco  $B$ . Sommando le tre equazioni del sistema (5) si ottiene facilmente:

$$F_{A_1} + F_{A_2} + F_{A_3} = m_3g \sin \alpha \quad (6)$$

Ragionando in maniera analoga a quanto fatto precedentemente, si ricava:

$$F_{A_1} + F_{A_2} + F_{A_3} = m_3g \sin \alpha \leq \mu_s(m_1 + m + m_2 + m_3g \cos \alpha)g \quad (7)$$

da cui, dopo semplici calcoli, si ottiene:

$$m_{min} = \frac{m_3}{\mu_s}(\sin \alpha - \mu_s \cos \alpha) - m_1 - m_2 \approx 16.15\text{kg} \quad (8)$$

c) e d) Una volta rimossa la massa  $m$  il sistema delle masse  $m_1$ ,  $m_2$  ed  $m_3$  non è più in equilibrio e pertanto si mette in moto con accelerazione  $a$  positiva (considerando il verso scelto precedentemente). Le equazioni del moto sono:

$$\begin{cases} -\mu_d m_1 g + \tau_{12} = m_1 a \\ -\mu_d m_2 g - \tau_{12} + \tau_{23} = m_2 a \\ -\mu_d m_3 g \cos \alpha - \tau_{23} + m_3 g \sin \alpha = m_3 a \end{cases} \quad (9)$$

dove si è esplicitata la forza di attrito dinamico in termini di coefficiente di attrito dinamico e della corrispondente reazione vincolare. Risolvendo il sistema (9) nelle incognite  $a$ ,  $\tau_{12}$  e  $\tau_{23}$  si ottiene:

$$\begin{cases} a = \frac{m_3 \sin \alpha - \mu_d (m_1 + m_2 + m_3 \cos \alpha)}{m_1 + m_2 + m_3} g \approx 4.64 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \\ \tau_{12} = [\sin \alpha + \mu_d (1 - \cos \alpha)] \frac{m_1 m_3}{m_1 + m_2 + m_3} g \approx 11.23 \text{N} \\ \tau_{23} = [\sin \alpha + \mu_d (1 - \cos \alpha)] \frac{m_3 (m_1 + m_2)}{m_1 + m_2 + m_3} g \approx 16.85 \text{N} \end{cases} \quad (10)$$

## Esercizio 2

a) Per determinare la tensione  $\tau$  del filo occorre imporre che la posizione in cui si trova il sistema ( $\alpha \equiv \alpha_0 = \pi/6$ ) sia di equilibrio. Per far ciò occorre imporre che il risultante delle forze esterne e il momento totale delle forze esterne siano entrambi nulli. Tuttavia, per effetto dei vari vincoli, il sistema formato dalle due sbarrette può solo ruotare intorno al punto  $O$ . Di conseguenza basta imporre unicamente che il momento delle forze esterne rispetto al polo  $O$  sia nullo.

Le forze che agiscono sul sistema delle due sbarrette sono la forza peso (applicata nel suo centro di massa), la tensione  $\tau$  del filo (applicata nel punto in cui le due sbarrette sono state saldate) e la reazione vincolare che si sviluppa nel punto  $O$ . Fissiamo un sistema di riferimento con origine nel punto  $O$ , con asse  $x$  orizzontale diretto da sinistra verso destra, con asse  $y$  verticale diretto verso l'alto e con asse  $z$  perpendicolare al piano formato dal sistema delle due sbarrette e uscente da esso. La condizione di equilibrio si scrive come:

$$\vec{M}_O = \vec{r}_c \times \vec{F}_p + \vec{r} \times \vec{\tau} = \vec{0} \quad (11)$$

dove  $\vec{r}_c$  è il vettore posizione del centro di massa del sistema delle due sbarrette,  $\vec{F}_p$  la forza peso data dalla massa totale del sistema ( $3m$ ) per  $\vec{g}$ ,  $\vec{r}$  il vettore posizione del punto in cui sono state saldate le due sbarrette e  $\vec{\tau}$  la tensione del filo (verticale e diretta verso l'alto). Si noti che la reazione vincolare che si sviluppa nel punto  $O$  non contribuisce a  $\vec{M}_O$  in quanto applicata proprio nel polo rispetto al quale tale momento viene calcolato. Indicando con  $\hat{k}$  il versore dell'asse  $z$  e svolgendo i prodotti vettoriali nella (11) si ottiene:

$$\vec{M}_O = (-3x_c m g + l \cos \alpha_0 \tau) \hat{k} = \vec{0} \quad \rightarrow \quad \tau = \frac{3x_c}{l \cos \alpha_0} m g \quad (12)$$

dove  $x_c$  rappresenta la coordinata  $x$  del vettore  $\vec{r}_c$ . Determiniamo, quindi, le coordinate del vettore  $\vec{r}_c$  nel sistema di riferimento scelto. Poiché entrambe le sbarrette sono omogenee il centro di massa di ognuna di esse si trova nel loro punto medio. Se indichiamo rispettivamente con  $\vec{r}_{A_c}$  e  $\vec{r}_{B_c}$  il vettore che individua il centro di massa delle due singole sbarrette quando esse sono disposte nella posizione indicata in figura, da semplici considerazioni geometriche si ottiene:

$$\begin{cases} \vec{r}_{A_c} \equiv \left( \frac{1}{2} \cos \alpha_0; -\frac{1}{2} \sin \alpha_0 \right) l \\ \vec{r}_{B_c} \equiv \left( \cos \alpha_0 - \frac{1}{2} \sin \alpha_0; -\sin \alpha_0 - \frac{1}{2} \cos \alpha_0 \right) l \end{cases} \quad (13)$$

Una volta note le coordinate dei centri di massa delle singole sbarrette possiamo facilmente calcolare le coordinate del centro di massa del sistema formato da entrambe assimilando le sbarrette a due punti materiali di massa pari all'intera massa delle singole sbarrette le cui posizioni sono individuate dai vettori  $\vec{r}_{A_c}$  e  $\vec{r}_{B_c}$ . Per definizione la posizione del centro di massa di un sistema formato da due punti materiali disposti in posizioni note è data da:

$$\vec{r}_c = \frac{m_A \vec{r}_{A_c} + m_B \vec{r}_{B_c}}{m_A + m_B} = \frac{\vec{r}_{A_c} + 2\vec{r}_{B_c}}{3} \quad (14)$$

Sostituendo le (13) nella (14):

$$\begin{cases} x_c = \frac{5 \cos \alpha_0 - 2 \sin \alpha_0}{6} l \\ y_c = -\frac{5 \sin \alpha_0 + 2 \cos \alpha_0}{6} l \end{cases} \quad (15)$$

Inserendo, infine, la prima delle (15) nella (12) si ottiene:

$$\tau = \left( \frac{5}{2} - \tan \alpha_0 \right) mg \approx 9.43N \quad (16)$$

- b) Una volta che il filo viene tagliato, il sistema delle due sbarrette inizia a ruotare intorno al punto  $O$  in senso orario partendo da fermo. Per determinare la velocità angolare quando il sistema forma un angolo  $\alpha \equiv \alpha_1 = \pi/3$  basta applicare la conservazione dell'energia (non essendo presenti forze dissipative). Inizialmente il sistema è fermo quindi la sua energia iniziale è pari alla sua energia potenziale  $U_0 = 3mgy_{c_0}$  dove  $y_{c_0}$  rappresenta la quota del centro di massa del sistema in corrispondenza di  $\alpha = \alpha_0$ . Quando il sistema si trova nella posizione  $\alpha = \alpha_1$  la sua energia è pari alla somma della sua energia cinetica  $T_1 = 1/2 I_O \omega^2$  (dove  $I_O$  rappresenta il momento di inerzia del sistema delle due sbarrette calcolato rispetto all'asse di rotazione passante per  $O$  e  $\omega$  la sua velocità angolare) e dell'energia potenziale  $U_1 = 3mgy_{c_1}$  (dove  $y_{c_1}$  rappresenta la quota del centro di massa del sistema in corrispondenza di  $\alpha = \alpha_1$ ). Si ottiene quindi:

$$3mgy_{c_0} = 3mgy_{c_1} + \frac{1}{2} I_O \omega^2 \quad \rightarrow \quad \omega = \sqrt{\frac{6mg(y_{c_0} - y_{c_1})}{I_O}} \quad (17)$$

Per ottenere  $I_O$  possiamo semplicemente sommare i momenti di inerzia  $I_O^A$  e  $I_O^B$  delle singole sbarrette calcolati rispetto ad un asse passante per  $O$  ( $I_O = I_O^A + I_O^B$ ). Inoltre, applicando il teorema di Huygens-Stainer, possiamo esprimere i momenti  $I_O^A$  e  $I_O^B$  in termini dei momenti calcolati rispetto ad un asse passante per il loro centro di massa:

$$I_O = I_O^A + I_O^B = m_A r_{A_c}^2 + I_c^A + m_B r_{B_c}^2 + I_c^B \quad (18)$$

Si noti che nello scrivere la (18) si è considerato che per la sbarretta  $A$  l'asse di rotazione passante per  $O$  e quello ad esso parallelo passante per il suo centro di massa sono ad una distanza pari al modulo del vettore  $\vec{r}_{A_c}$  le cui coordinate sono date dalla prima delle (13). Analogamente, per la sbarretta  $B$  l'asse di rotazione passante per  $O$  e quello passante per il suo centro di massa distano di una quantità pari al modulo del vettore  $\vec{r}_{B_c}$  le cui coordinate sono date dalla seconda delle (13). Tenendo conto delle (13) e del fatto che  $I_c = ml^2/12$ , dopo semplici passaggi si ottiene  $I_O = 3ml^2$ . Sostituendo tale valore nella (17) e utilizzando la (15) per esprimere le ordinate  $y_{c_0}$  e  $y_{c_1}$  si ha:

$$\omega = \sqrt{\frac{2g(y_{c_0} - y_{c_1})}{l^2}} = \sqrt{\frac{5(\sin \alpha_1 - \sin \alpha_0) + 2(\cos \alpha_1 - \cos \alpha_0)}{3}} \frac{g}{l} \approx 4.24 \frac{\text{rad}}{\text{s}} \quad (19)$$

Il modulo della velocità del centro di massa  $v_c$  è dato dalla relazione  $v_c = \omega r_c$ . Tenendo quindi conto della (15) e della (19) si ottiene:

$$v_c = \sqrt{\frac{29}{108} [5(\sin \alpha_1 - \sin \alpha_0) + 2(\cos \alpha_1 - \cos \alpha_0)] gl} \approx 0.76 \frac{\text{m}}{\text{s}} \quad (20)$$

### Esercizio 3

- a) Calcoliamo le variabili  $p$ ,  $V$  e  $T$  in corrispondenza degli stati  $A$ ,  $B$  e  $C$  e il numero di moli  $n$  del gas.

Per quanto riguarda lo stato  $A$ , sono note  $V_A$ ,  $T_A$  e  $p_A$  di conseguenza possiamo calcolare  $n$  utilizzando l'equazione di stato dei gas perfetti:

$$n = \frac{p_A V_A}{RT_A} \approx 0.2 \text{mol} \quad (21)$$

Relativamente allo stato  $B$  è dato  $p_B$ . Tuttavia sappiamo che la trasformazione  $A \rightarrow B$  è isocora e quindi  $V_B = V_A$ . Possiamo quindi calcolare  $T_B$  tenendo conto che nella trasformazione il rapporto  $p/T$  si mantiene costante:

$$T_B = \frac{p_B}{p_A} T_A = 900 \text{K} \quad (22)$$

Infine, per quanto riguarda lo stato  $C$  è dato  $p_C$  e sappiamo che  $T_C = T_B$ . Trattandosi di un'isoterma possiamo calcolare  $V_C$  utilizzando la legge di Boyle:

$$V_C = \frac{p_B}{p_C} V_A = 15 \ell \quad (23)$$

Il grafico nel piano  $pV$  delle trasformazioni subite dal gas è riportato in figura 1.

- b) Essendo la trasformazione  $A \rightarrow B$  isocora il lavoro è nullo ( $W_{AB} = 0$ ). Dal primo principio della termodinamica si ricava, quindi, che la quantità di calore scambiato ( $Q_{AB}$ ) è pari alla variazione di energia interna ( $\Delta U_{AB}$ ) quindi:

$$Q_{AB} = \Delta U_{AB} = \int_{T_A}^{T_B} n c_V dT = n c_V (T_B - T_A) = \frac{3V_A}{2} (p_B - p_A) \approx 1519.9 \text{J} \quad (24)$$

dove si è tenuto conto che per gas monoatomici  $c_V = 3R/2$ . Nella trasformazione  $A \rightarrow B$ , quindi, il gas assorbe calore dall'esterno che porta solo ad un aumento della sua energia interna (riscaldamento a volume costante).

Nella trasformazione isoterma  $B \rightarrow C$  la variazione di energia interna è nulla ( $\Delta U_{BC} = 0$ ) e, di conseguenza il calore scambiato  $Q_{BC}$  è pari al lavoro effettuato  $W_{BC}$  (primo principio della termodinamica). Dalla definizione di lavoro si ottiene:

$$Q_{BC} = W_{BC} = \int_{V_B}^{V_C} p dV = nRT_B \int_{V_B}^{V_C} \frac{dV}{V} = nRT_B \ln \frac{V_C}{V_B} = p_B V_A \ln \frac{p_B}{p_C} \approx 1669.8 \text{J} \quad (25)$$

Nella trasformazione  $B \rightarrow C$ , quindi, il gas si espande isotericamente compiendo lavoro sull'ambiente esterno ed assorbendo calore (in ugual misura) da esso.

Infine nella trasformazione isobara  $C \rightarrow A$  il lavoro è dato da:

$$W_{CA} = p_A (V_A - V_C) = V_A (p_A - p_B) \approx -1013.3 \text{J} \quad (26)$$

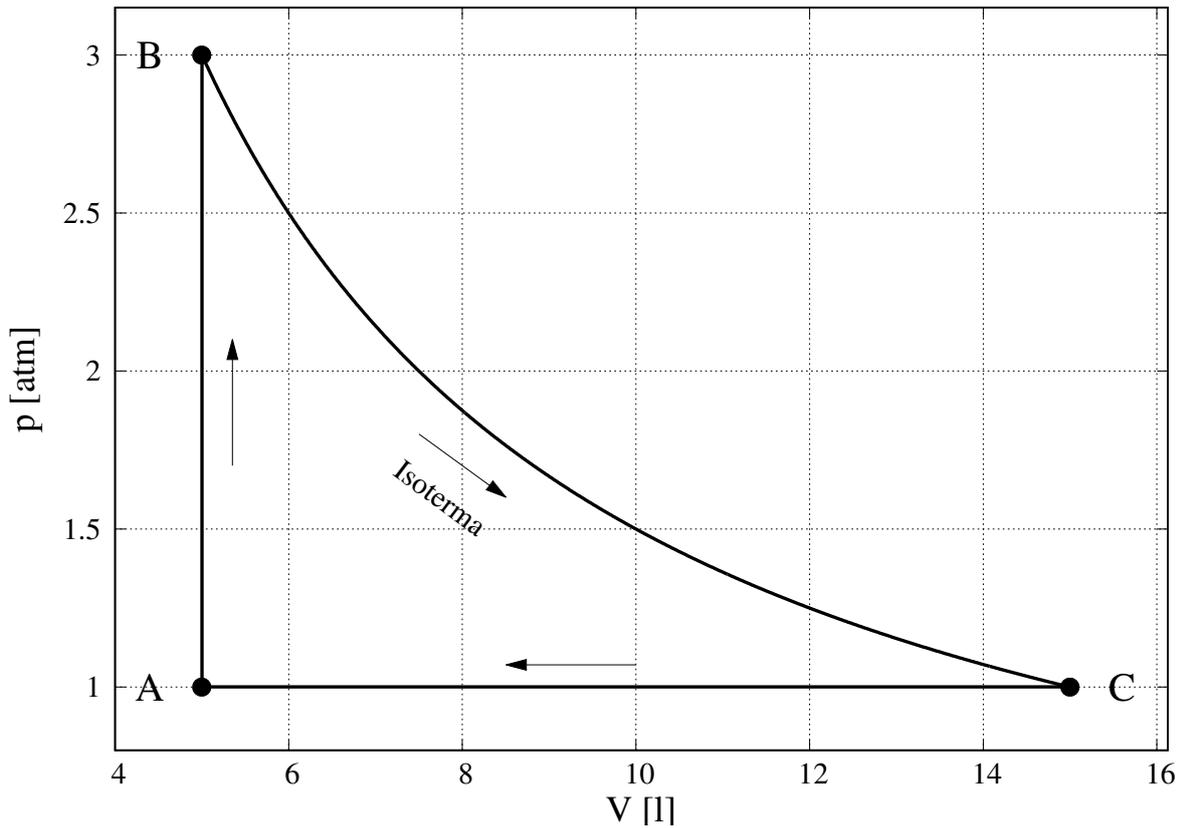


Figura 1: Trasformazioni subite dal gas

La variazione di energia interna è data da:

$$\Delta U_{CA} = nc_V(T_A - T_C) = \frac{3V_A}{2}(p_A - p_B) \approx -1519.9\text{J} \quad (27)$$

Il calore scambiato  $Q_{CA}$  si calcola facilmente applicando il primo principio della termodinamica:

$$Q_{CA} = W_{CA} + \Delta U_{CA} = \frac{5V_A}{2}(p_A - p_B) \approx -2533.1\text{J} \quad (28)$$

Si noti che  $Q_{CA}$  poteva anche essere calcolato utilizzando la formula  $Q_{CA} = nc_P(T_A - T_C)$  tenendo conto che per un gas monoatomico  $c_P = 5R/2$ .

Nella trasformazione  $C \rightarrow A$  il gas è compresso a pressione costante: viene quindi effettuato un lavoro dall'ambiente esterno sul gas con una conseguente diminuzione dell'energia interna del gas che cede calore all'ambiente esterno.

Per ottenere il lavoro, la quantità di calore scambiato e la variazione di energia interna riferite all'intero ciclo basta sommare le espressioni ottenute per le singole trasformazioni:

$$\begin{cases} W_{tot} = W_{AB} + W_{BC} + W_{CA} = V_A \left[ p_B \ln \frac{p_B}{p_A} + (p_A - p_B) \right] \approx 656.5\text{J} \\ Q_{tot} = Q_{AB} + Q_{BC} + Q_{CA} = V_A \left[ p_B \ln \frac{p_B}{p_A} + (p_A - p_B) \right] \approx 656.5\text{J} \\ \Delta U_{tot} = \Delta U_{AB} + \Delta U_{BC} + \Delta U_{CA} = 0 \end{cases} \quad (29)$$

Si noti come essendo un ciclo la variazione di energia interna totale è nulla e conseguentemente il calore totale scambiato dal gas è pari al lavoro totale effettuato dal gas (primo principio della termodinamica).

c) Per definizione, il rendimento del ciclo  $\eta$  è dato dal rapporto tra il lavoro totale effettuato dal gas ( $W_{tot}$ ) e il calore totale da esso assorbito ( $Q_{ass}$ ). Tenendo conto di quanto ricavato precedentemente e in particolare delle (25), (26) e (24) dopo semplici passaggi algebrici si ottiene:

$$\eta = \frac{W_{tot}}{Q_{ass}} = \frac{W_{AB} + W_{BC} + W_{CA}}{Q_{AB} + Q_{BC}} = 1 - \frac{5}{2 \frac{p_B}{p_B - p_A} \ln \frac{p_B}{p_A} + 3} \approx 0.21 \quad (30)$$

#### Esercizio 4

Per determinare la distanza  $d$  occorre ricavare l'equazione del moto dell'elemento di massa infinitesimo di liquido  $dm$  una volta fuoriuscito dal foro. Si tratta ovviamente del moto di un proiettile di massa  $dm$  sparato dall'altezza  $h_1$  con una velocità iniziale  $v_1$  pari alla velocità con cui l'elemento di massa infinitesimo di liquido fuoriesce dal foro (che si suppone essere perpendicolare alla superficie del foro e, quindi, orizzontale). Per determinare  $v_1$  possiamo applicare la legge di Bernoulli considerando la superficie libera del fluido (punto 0) e il punto in cui è praticato il foro (punto 1):

$$P_0 + \rho g h_0 + \frac{1}{2} \rho v_0^2 = P_1 + \rho g h_1 + \frac{1}{2} \rho v_1^2 \quad (31)$$

dove  $P_0$  e  $P_1$  rappresentano le pressioni del fluido nei punti 0 e 1,  $v_0$  e  $v_1$  i moduli della velocità del fluido negli stessi punti e  $\rho$  la densità del fluido. Dalla geometria del problema si evince che  $P_0 = P_1 = P_{atm}$ . Inoltre se immaginiamo che il foro sia di dimensioni trascurabili rispetto alle dimensioni del recipiente possiamo supporre che superficie libera del fluido sia ferma mentre esso fluisce dal foro (in realtà essa possiede una velocità non nulla diretta verso il basso che tuttavia consideriamo trascurabile rispetto alla velocità con cui il fluido fuoriesce dal foro). Adottando questa approssimazione possiamo porre  $v_0 = 0$ . Dalla (31) quindi otteniamo:

$$v_1 = \sqrt{2g(h_0 - h_1)} \quad (32)$$

Nota  $v_1$  possiamo procedere a scrivere l'equazione del moto della massa  $dm$  di fluido una volta fuoriuscita dal foro. Fissiamo un sistema di riferimento con origine nella proiezione ortogonale del foro sulla superficie (orizzontale) su cui è poggiato il recipiente, con asse  $y$  verticale rivolto verso l'alto e asse  $x$  orizzontale (da sinistra a destra). In tale sistema il moto della massa  $dm$  è descritto dalla seguente legge oraria:

$$\begin{cases} x(t) = v_1 t \\ y(t) = -\frac{1}{2} g t^2 + h_1 \end{cases} \quad (33)$$

Per determinare  $d$  basta calcolare  $x(t)$  in corrispondenza dell'istante in cui  $y(t) = 0$ . Procedendo in tal modo e ricordando la (32) si ottiene:

$$d = v_1 \sqrt{\frac{2h_1}{g}} = 2\sqrt{h_1(h_0 - h_1)} \quad (34)$$

che rappresenta l'espressione richiesta.