

**Soluzione del problema n. 1**

1. Dalla conservazione dell'energia meccanica si ha

$$\frac{1}{2}mv_0^2 = \frac{1}{2}mv_A^2 + mga \quad \Rightarrow \quad v_A = \sqrt{v_0^2 - 2ga} \simeq 6.3 \text{ m/s}$$

Naturalmente, la direzione di  $\mathbf{v}_A$  è quella della tangente alla guida nel punto A.

2. Ancora dalla conservazione dell'energia meccanica, sapendo che la velocità del corpo nel vertice della traiettoria vale  $v_A \cos \alpha$ , si ha

$$\frac{1}{2}mv_A^2 = \frac{1}{2}mv_A^2 \cos^2 \alpha + mgh \quad \Rightarrow \quad h = \frac{v_A^2}{2g}(1 - \cos^2 \alpha) = \frac{v_A^2 \sin^2 \alpha}{2g} \simeq 1.5 \text{ m}$$

Allo stesso risultato si giunge partendo dalle equazioni della cinematica del moto parabolico.

3. La distanza orizzontale  $D$  può essere calcolata partendo dalle equazioni orarie per le componenti orizzontale e verticale del moto parabolico del corpo, oppure direttamente dall'equazione della traiettoria, che in questo caso risulta

$$y(x) = a + x \tan \alpha - \frac{g x^2}{2v_A^2 \cos^2 \alpha}$$

avendo scelto come  $x$  la coordinata orizzontale, con origine in corrispondenza del punto A, e come  $y$  la coordinata verticale, con origine sul suolo, crescente verso l'alto. Il punto di impatto al suolo corrisponde pertanto a  $x = D$  e  $y = 0$ , per cui

$$0 = a + D \tan \alpha - \frac{g D^2}{2v_A^2 \cos^2 \alpha} \quad \Rightarrow \quad D = \frac{v_A^2 \sin(2\alpha)}{2g} \left[ 1 + \sqrt{1 + \frac{2ag}{v_A^2 \sin^2 \alpha}} \right] \simeq 4.7 \text{ m}$$

avendo scelto, tra le due soluzioni dell'equazione di secondo grado in  $D$ , quella positiva.

**Soluzione del problema n. 2**

1. Le forze esterne applicate alla sbarra sono mostrate in figura. In condizioni di equilibrio, la risultante delle forze esterne e la risultante dei loro momenti devono essere nulle. Poiché la sbarra è omogenea, per il calcolo del momento dovuto alla sua forza peso, si pensa quest'ultima applicata al centro geometrico della sbarra. Prendendo come polo il punto O, si ha quindi

$$Td - mg \frac{L}{2} = 0; \quad R_o = 0; \quad R_v + T - mg = 0,$$

da cui

$$T = \frac{mgL}{2d} \simeq 50 \text{ N}; \quad R_o = 0; \quad R_v = mg - T = mg \left( 1 - \frac{L}{2d} \right) \simeq -30 \text{ N}$$

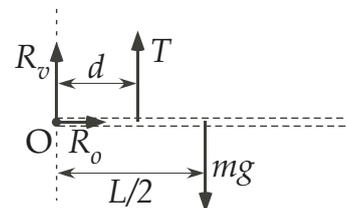
I valori di  $R_o$  e  $R_v$  indicano che la reazione del perno è rivolta verso il basso.

2. Dopo il taglio del filo, la forza peso è l'unica forza esterna ad avere momento non nullo. Nell'istante immediatamente successivo al taglio, tale momento vale  $M = mgL/2$ . Dalla seconda equazione cardinale dei sistemi, quindi, tale momento è responsabile dell'accelerazione angolare della sbarra, secondo l'espressione  $M = I\alpha$ , con  $I$  momento d'inerzia rispetto all'asse di rotazione (in questo caso,  $mL^2/3$ ) e  $\alpha$  accelerazione angolare. Pertanto si ha

$$\frac{mgL}{2} = \frac{1}{3}mL^2 \alpha \quad \Rightarrow \quad \alpha = \frac{3g}{2L} \simeq 15 \text{ rad/s}^2$$

3. Indichiamo con  $E_c$  l'energia cinetica richiesta. Dalla conservazione dell'energia meccanica si ha che la variazione di energia cinetica tra la posizione iniziale (sbarra orizzontale) e la posizione finale (sbarra verticale) è uguale ed opposta alla corrispondente variazione di energia potenziale, che in questo caso vale  $-mgL/2$  (calcolata partendo dalla variazione di quota del centro di massa della sbarra). Quindi si ha

$$E_c = \frac{mgL}{2} \simeq 10 \text{ J}$$



### Soluzione del problema n. 3

- Il campo elettrostatico si determina, in base al principio di sovrapposizione, come somma vettoriale dei campi indipendentemente generati dalla sfera e dal piano.

Il campo  $\mathbf{E}_1$  della sfera, stante la simmetria sferica della sua distribuzione di carica, è radiale rispetto al centro O e dipende solo dalla distanza da O. Quindi, per il generico punto dell'asse  $x$  di coordinate  $(x, 0, 0)$  con  $x \geq 0$ ,  $\mathbf{E}_1$  ha la sola componente lungo  $x$ , cioè  $\mathbf{E}_1 = E_1 \hat{\mathbf{x}}$ . In base al teorema di Gauss, si ha:

$$E_1 = \begin{cases} \frac{\rho x}{3\epsilon_0} & x \leq R \\ \frac{\frac{4}{3}\pi R^3 \rho}{4\pi\epsilon_0 x^2} = \frac{R^3 \rho}{3\epsilon_0 x^2} & x > R \end{cases}$$

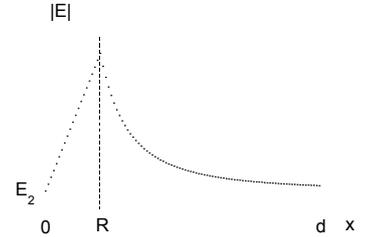
Il campo  $\mathbf{E}_2$  determinato dal piano carico, in tutto il semispazio  $x < d$ , è perpendicolare al piano stesso (quindi parallelo all'asse  $x$ ) e diretto nel verso delle  $x$  positive dato il segno della carica negativa del piano. Quindi  $\mathbf{E}_2 = E_2 \hat{\mathbf{x}}$  con:

$$E_2 = \frac{|\sigma|}{2\epsilon_0}, \quad x < d$$

Il campo complessivo sul segmento  $\overline{OM}$  è  $\mathbf{E} = \mathbf{E}_1 + \mathbf{E}_2 = E \hat{\mathbf{x}}$  con:

$$E = \begin{cases} \frac{\rho x}{3\epsilon_0} + \frac{|\sigma|}{2\epsilon_0} & x \leq R \\ \frac{\frac{4}{3}\pi R^3 \rho}{4\pi\epsilon_0 x^2} + \frac{|\sigma|}{2\epsilon_0} & R < x < d \end{cases}$$

Il grafico di  $|\mathbf{E}| = E$  è riportato figura.



- Per il calcolo del potenziale si può procedere partendo dalla definizione e integrando lungo l'asse  $x$ :

$$V(N) - V(M) = \int_R^d E(x) dx = \int_R^d \left( \frac{\frac{4}{3}\pi R^3 \rho}{4\pi\epsilon_0 x^2} + \frac{|\sigma|}{2\epsilon_0} \right) dx = \frac{R^3 \rho}{3\epsilon_0} \left( \frac{1}{R} - \frac{1}{d} \right) + \frac{|\sigma|}{2\epsilon_0} (d - R) \simeq 3.0 \cdot 10^8 \text{ V}$$

- La forza cui è sottoposta la carica  $q$  nel punto P è  $\mathbf{F} = q\mathbf{E} = q(\mathbf{E}_1 + \mathbf{E}_2)$ , con  $\mathbf{E}_1$  diretto lungo l'asse  $y$  e  $\mathbf{E}_2$  lungo l'asse  $x$ . Per cui:

$$F_x = q \frac{|\sigma|}{2\epsilon_0}, \quad F_y = q \frac{\frac{4}{3}\pi R^3 \rho}{4\pi\epsilon_0 l^2}$$

da cui il modulo è  $|F| = \sqrt{F_x^2 + F_y^2} \simeq 0.17 \text{ mN}$  mentre l'angolo formato da  $\mathbf{F}$  con il semiasse positivo delle  $x$  è  $\alpha = \arctan(F_y/F_x) \simeq 35.4^\circ$ .

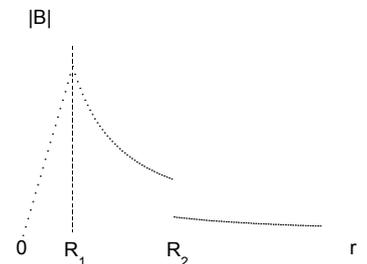
### Soluzione del problema n. 4

- Stante la simmetria cilindrica del sistema, le linee di flusso di  $\mathbf{B}$  saranno delle circonferenze centrate sull'asse del sistema e giacenti su piani perpendicolari ad esso. Fissando come verso convenzionalmente positivo quello antiorario, la componente  $B$  del campo  $\mathbf{B}$  lungo le linee di flusso si determina applicando la legge di Ampère:

$$B = \begin{cases} \frac{\mu_0 i_1 r}{2\pi R_1^2} & r \leq R_1 \\ \frac{\mu_0 i_1}{2\pi r} & R_1 < r < R_2 \\ \frac{\mu_0 (i_1 - i_2)}{2\pi r} & r > R_2 \end{cases}$$

dove  $r$  è la distanza dall'asse di simmetria del sistema. Si osservi che  $i_1 > i_2$ , per cui  $\mathbf{B}$  ha sempre lo stesso verso qualunque sia  $r$ .

Il grafico di  $|\mathbf{B}| = B$  è riportato figura.



- Una particella di carica  $q$  in moto con velocità  $\mathbf{v}_0$  nel punto P è sottoposta alla forza di Lorentz  $\mathbf{F}_L = q\mathbf{v}_0 \times \mathbf{B}$ . La forza risulta diretta verso l'alto (rispetto al piano del foglio su cui è riportato il disegno) e ha modulo  $|\mathbf{F}_L| = q|\mathbf{v}_0| \frac{\mu_0 (i_1 - i_2)}{2\pi d} = 5 \cdot 10^{-16} \text{ N}$ .
- Per calcolare la circuitazione richiesta, si applica legge di Ampère per il campo  $\mathbf{H}$  lungo la linea C orientata indicata in figura:

$$\oint_C \mathbf{B} \cdot d\mathbf{l} = i_{conc}$$

Dal momento che le correnti  $i_1$  e  $i_2$  sono distribuite uniformemente, rispettivamente sul cavo e sulla buccia, la linea quadrata è concatenata con un quarto di ciascuna delle due correnti. Tenendo conto dei versi,  $i_{conc} = (i_1 - i_2)/4 = 0.25 \text{ mA}$ .