

QUESITI

11 pt

(1) L'aeromobile assegnato è quello rappresentato nella figura 1. La massa del velivolo è  $m = 29300 \text{ kg}$ , il numero di Mach di volo è  $M = 0,72$ , la quota di volo è  $h_{ASL} = 7000 \text{ m}$  (*Above Sea Level*). Il coefficiente di resistenza a portanza nulla è  $C_{D_0} = 0,024$ ; il fattore di Oswald della polare è  $e_{tot} = 0,67$ ; il fattore di resistenza indotta dell'ala è  $e_w = 0,85$ .

☞ Utilizzare il seguente modello di atmosfera:

$$\begin{aligned} \frac{T(h)}{T_{SL}} = \sigma(h) &= \left(1 + \frac{LR}{T_{SL}} h\right)^{4,257}, \quad LR = -0,0065 \frac{\text{K}}{\text{m}}, \quad T_{SL} = 288,16 \text{ K}, \\ \rho(h) = \rho_{SL} \sigma(h), \quad \rho_{SL} &= 1,225 \frac{\text{kg}}{\text{m}^3}, \quad R_{aria} = 287 \frac{\text{Nm}}{\text{kg K}}, \quad \gamma_{aria} = 1,4 \end{aligned} \quad (1)$$

☞ Per superfici portanti trapezie sono notevoli le formule:

$$\tan \Lambda_{c/n} = \tan \Lambda_{le} - \frac{(4/n)(1-\lambda)}{\mathcal{R}(1+\lambda)}, \quad \bar{c} = \frac{2}{3} c_r \frac{1+\lambda+\lambda^2}{1+\lambda}, \quad X_{le,\bar{c}} = \frac{b}{6} \frac{1+2\lambda}{1+\lambda} \tan \Lambda_{le} \quad \begin{array}{l} \text{(distanza del l.e. della c.m.a.} \\ \text{dal l.e. della radice)} \end{array} \quad (2)$$

☞ L'ala è a profilo variabile lungo l'apertura con  $\alpha_{0L,r} = -3,5 \text{ deg}$ ,  $\alpha_{0L,t} = -2,3 \text{ deg}$ . Calcolare l'angolo di portanza nulla dell'ala  $\alpha_{0L,w}$ .

☞ La posizione adimensionale lungo la corda media aerodinamica del centro aerodinamico dell'ala è  $x_{ac,w}/\bar{c} = 0,245$ . Calcolarne la distanza dall'estremità prodiera della fusoliera.

☞ Si assuma un  $C_{M_{ac,w}} = -0,078$ .

☞ Per quanto riguarda la fusoliera si assuma un coefficiente di momento di beccheggio in condizioni di portanza nulla  $C_{M_{0,f}} = -0,085$ . Si assuma inoltre che nel passare dall'ala isolata al velivolo parziale la fusoliera comporti uno spostamento  $\Delta \bar{x}_{ac,B}$  del centro aerodinamico (adimensionalizzato rispetto a  $\bar{c}$ ), pari a  $-0,231$ .

☞ Calcolare i gradienti delle rette di portanza (in  $\text{rad}^{-1}$ ) delle ali finite con la cosiddetta formula di Polhamus:

$$C_{L\alpha} = \frac{2\pi \mathcal{R}}{2 + \sqrt{4 + \frac{\mathcal{R}^2(1-M^2)}{k_p^2} \left(1 + \frac{\tan^2 \Lambda_{c/2}}{1-M^2}\right)}} \quad \text{con} \quad k_p = \begin{cases} 1 + \mathcal{R} \frac{1,87 - 0,000233 \Lambda_{le}}{100} & \text{se } \mathcal{R} < 4 \\ 1 + \frac{(8,2 - 2,3 \Lambda_{le}) - \mathcal{R}(0,22 - 0,153 \Lambda_{le})}{100} & \text{se } \mathcal{R} \geq 4 \end{cases} \quad (3)$$

(con  $\Lambda_{le}$  in rad)

☞ Per stimare il gradiente di *downwash* in coda si utilizzi la seguente formula analitica:

$$\frac{d\varepsilon}{d\alpha} = \sqrt{1-M^2} \left[ 4,44 \left( K_{\mathcal{R}} K_{\lambda} K_H \sqrt{\cos \Lambda_{c/4,w}} \right)^{1,19} \right] \quad (4)$$

con  $\Lambda_{c/4}$  l'angolo di freccia della linea dei fuochi. I fattori moltiplicativi  $K_{\mathcal{R}}$ ,  $K_{\lambda}$  e  $K_H$  tengono conto, rispettivamente, dell'allungamento  $\mathcal{R}$ , della rastremazione  $\lambda$  dell'ala e del posizionamento del piano di coda orizzontale. Essi sono espressi dalle formule

$$K_{\mathcal{R}} = \frac{1}{\mathcal{R}_w} - \frac{1}{1 + \mathcal{R}_w^{1,7}}, \quad K_{\lambda} = \frac{10 - 3\lambda_w}{7}, \quad K_H = \frac{1 - (h_{WH}/b_w)}{(2X_{WH}/b_w)^{1/3}} \quad (5)$$

dove  $h_{WH}$  è la distanza verticale dalla corda  $c_r$  di radice dell'ala del centro aerodinamico dell'impennaggio orizzontale. Assumere che quest'ultimo si trovi ad  $1/4$  della  $\bar{c}_H$ . Per convenzione  $h_{WH}$  è positiva se il piano di coda è situato al di sopra della corda di radice. La quantità  $X_{WH}$  è la distanza longitudinale del centro aerodinamico dell'impennaggio orizzontale dal punto a un quarto della corda di radice alare  $c_{r,w}$ .

☞ Si assuma un rapporto delle pressioni dinamiche  $\eta_H = 0,9$ .

☞ Determinare la posizione del baricentro corrispondente a un velivolo staticamente stabile al beccheggio, con margine di stabilità a comandi bloccati in valore assoluto pari a  $0,3\bar{c}$ .

☞ Si assuma un fattore di efficacia dell'equilibratore  $\tau_e = 0,48$ .

☞ Il velivolo assegnato effettua una manovra di virata corretta ( $\beta = 0^\circ$ ) a quota costante, con un angolo di *bank* di  $30^\circ$ . In questa manovra si ha una velocità angolare di beccheggio  $q = 3,8 \text{ deg/s}$ . Per una fissata regolazione  $i_H = -2^\circ$  calcolare i valori di equilibrio dell'angolo d'attacco  $\alpha_B$  (rispetto alla fusoliera), della deflessione  $\delta_e$  e della spinta  $T$ . Considerare accoppiate le equazioni di equilibrio alla traslazione verticale e quella alla rotazione di beccheggio. Eseguire un disegno della sezione dell'impennaggio di coda indicando gli angoli  $i_H$  e  $\delta_e$  di equilibrio.

area laterale della fusoliera  $S_{B,s} = 86,5 \text{ m}^2$

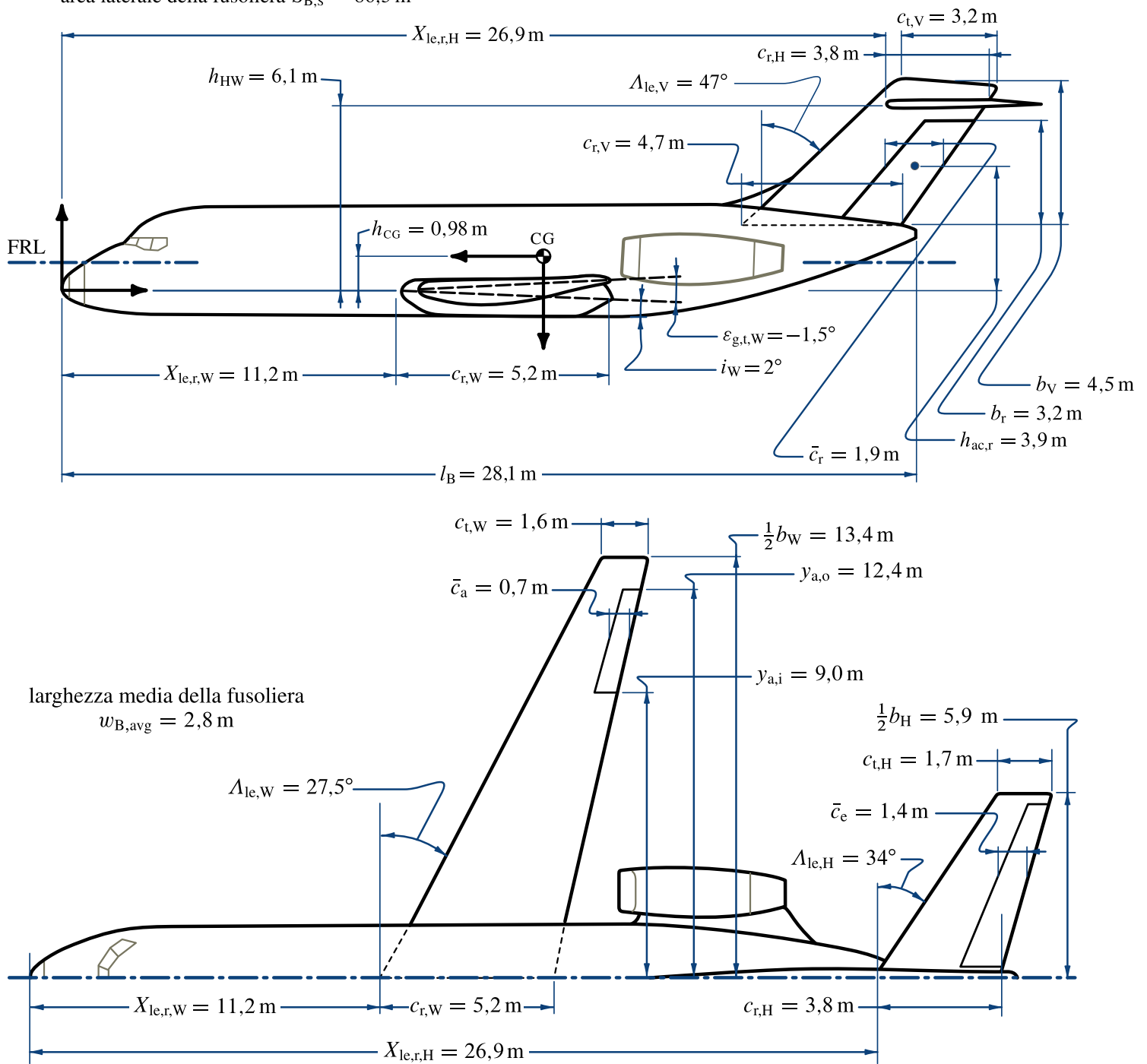


Figura 1 Viste e dimensioni principali di un velivolo del tipo McDonnell Douglas DC9-10.

**8 pt** (2) L'effetto diedro complessivo del velivolo assegnato è  $C_{\mathcal{L}\beta} = -0,144 \text{ rad}^{-1}$ . Calcolare le aliquote percentuali corrispondenti a  $C_{\mathcal{L}\beta|\Gamma_W}$ , effetto diedro dovuto all'angolo diedro geometrico dell'ala con  $\Gamma_W = 4^\circ$ , e a  $C_{\mathcal{L}\beta|\Lambda_w}$ , effetto diedro dovuto alla freccia alare. Inoltre, si illustrino i rimanenti contributi al  $C_{\mathcal{L}\beta}$  totale discutendo i parametri da cui essi dipendono. **Domanda di TEORIA**

**9 pt** (3) Illustrare dal punto di vista fisico, aiutandosi con opportuni disegni, gli effetti della propulsione sull'equilibrio e la stabilità longitudinali, sia per velivoli a elica che a getto. Nel caso di propulsione ad elica, discutere l'effetto del gradiente di forza normale  $dN_p / d\alpha_p$  sul margine di stabilità. **Domanda di TEORIA**