

QUESITI

9 pt (1) Illustrare dal punto di vista fisico, aiutandosi con opportuni disegni, la genesi delle seguenti grandezze: i coefficienti di smorzamento del rollio e dell'imbardata di un velivolo, gli effetti incrociati $C_{\mathcal{L}_r}$ e $C_{\mathcal{N}_p}$, le potenze di controllo laterale e direzionale. Per ciascuna di esse si dimostrino le formule di calcolo. **Domanda di TEORIA**

9 pt (2) Illustrare il criterio di stabilità laterale e ricavare l'espressione dell'effetto diedro di un'ala. Inoltre, si definisca il concetto di effetto diedro equivalente di una configurazione ala-fusoliera con "ala-alta" o "ala bassa". A tal proposito, sia data un'ala trapezia ad angolo diedro nullo, con rapporto di rastremazione $\lambda = 0,4$, che montata sulla fusoliera in posizione bassa determina un $C_{\mathcal{L}_\beta} = 0,0008 \text{ deg}^{-1}$. Assegnare un valore plausibile del gradiente della retta di portanza. Calcolare l'angolo diedro equivalente. Calcolare il valore dell'angolo diedro che il progettista dovrà adottare per avere un effetto diedro pari a $-0,0003 \text{ deg}^{-1}$. Per la stessa ala, qualora sia dotata anche di un angolo di freccia $\Lambda_{c/2} = 32^\circ$, calcolare l'effetto diedro dovuto alla freccia per unità di C_L . **Domanda di TEORIA**

10 pt (3) Il velivolo assegnato è quello rappresentato nella figura 1, ha una massa $m = 29500 \text{ kg}$, un numero di Mach di volo $M = 0,75$ ad una quota $h_{ASL} = 9100 \text{ m}$ (Above Sea Level). Il coefficiente di resistenza a portanza nulla è $C_{D_0} = 0,024$; il fattore di Oswald della polare è $e_{\text{tot}} = 0,78$.

Utilizzare il seguente modello di atmosfera:

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

L'ala è a profilo costante lungo l'apertura con $\alpha_{0\ell,r} = \alpha_{0\ell,t} = -3 \text{ deg}$, $C_{\ell\alpha,r} = C_{\ell\alpha,t} = 0,106 \text{ deg}^{-1}$, $C_{m_{ac,r}} = C_{m_{ac,t}} = -0,07$. La posizione adimensionale lungo la corda media aerodinamica del centro aerodinamico dell'ala è $x_{ac,W}/\bar{c} = 0,285$.

Per superfici portanti trapezie sono notevoli le formule:

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

Si assuma un $C_{M_{ac,W}} = -0,08$.

Calcolare l'angolo di portanza nulla dell'ala $\alpha_{0L,W}$.

Calcolare i gradienti delle rette di portanza delle ali finite con la cosiddetta formula di Polhamus:

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

(con Λ_{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_λ e K_H tengono conto, rispettivamente, dell'allungamento \mathcal{R} , della rastremazione λ 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 $\eta_H = 0,9$.

- ☛ Si assuma un coefficiente di momento di beccheggio della fusoliera in condizioni di portanza nulla $(C_{M_0})_f = -0,072$.
- ☛ Si assuma un gradiente del coefficiente di momento dovuto alla fusoliera $(C_{M_\alpha})_f = 0,090$.
- ☛ Rispetto alla posizione del baricentro mostrata nella figura 1, calcolare lo spostamento necessario affinché il velivolo sia staticamente stabile al beccheggio con un margine di stabilità a comandi bloccati pari a $0,3\bar{c}$.
- ☛ Per volo a quota costante e $\delta_e = 0$, con baricentro nella posizione calcolata al punto precedente, calcolare la deflessione i_H di equilibrio e la spinta necessaria. È consentito disaccoppiare l'equazioni di equilibrio alla traslazione verticale da quella alla rotazione di beccheggio ponendo in prima approssimazione $L \approx L_{WB}$; successivamente si valuti l'errore commesso calcolando L_H/L .

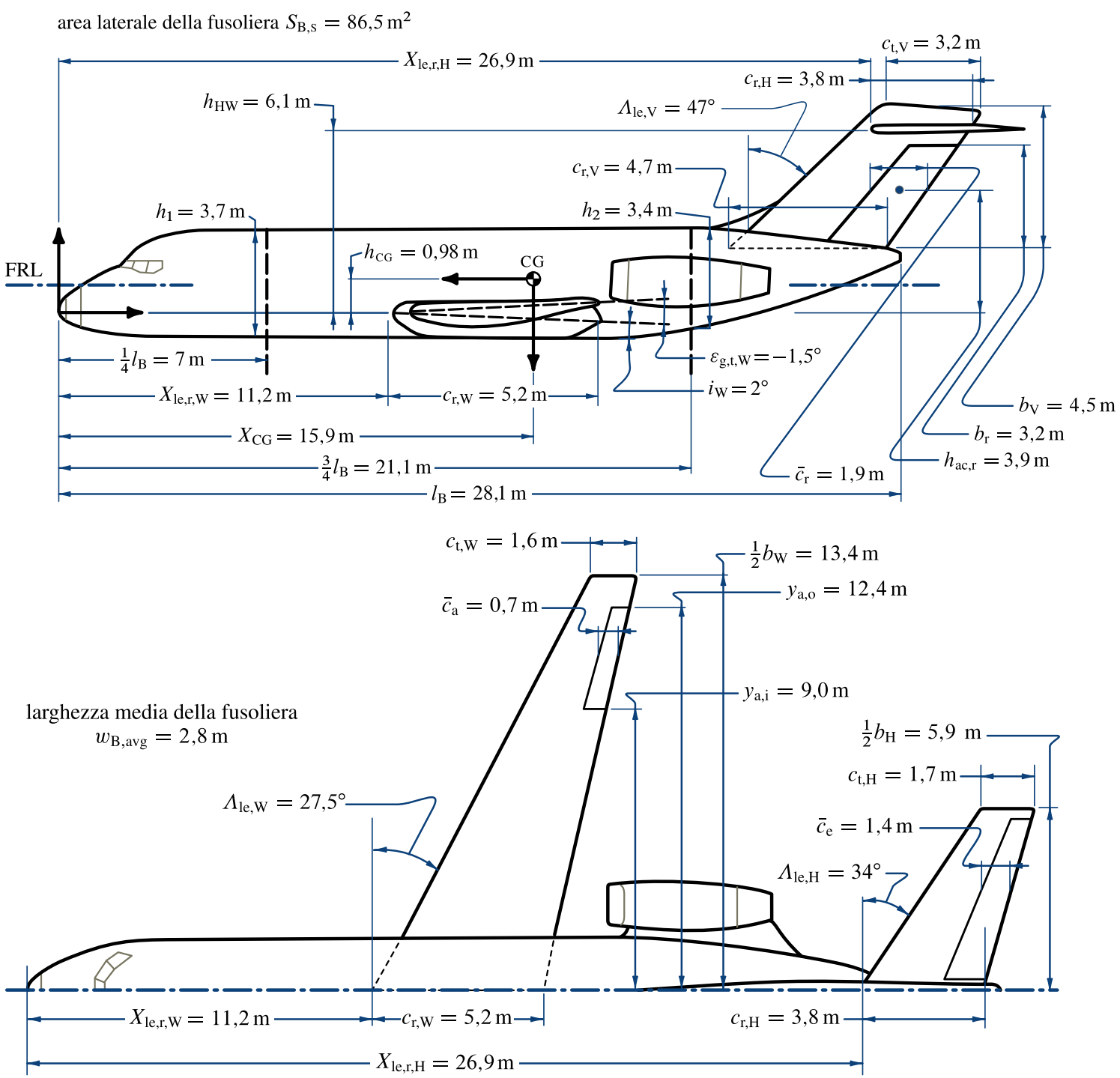


Figura 1 Viste e dimensioni principali di un velivolo del tipo McDonnell Douglas DC9-10.