

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:

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

L'ala è a profilo variabile lungo l'apertura con $\alpha_{0\ell,r} = -3,5 \text{ deg}$, $\alpha_{0\ell,t} = -2,3 \text{ deg}$. 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 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 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 $\eta_H = 0,9$.

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 $\tau_e = 0,48$.

Per volo a quota costante e $i_H = -2^\circ$ calcolare i valori di equilibrio dell'angolo d'attacco α_B (rispetto alla fusoliera), della deflessione δ_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 δ_e di equilibrio.

A partire dalla condizione di volo equilibrato trovata al punto precedente, dal significato della potenza di controllo $C_{M_{i_H}}$ e dell'indice di stabilità statica $C_{M_{\alpha}}$, a parità di δ_e ricavare per costruzione grafica nel piano (α_B, C_M) la nuova condizione di equilibrio corrispondente ad $i_H = -1^\circ$.

