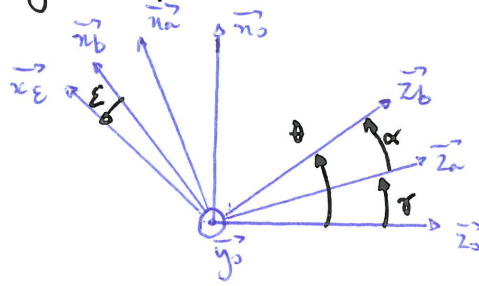


## Dynamique du vol

①  $q = \vec{\Omega}_{\text{avion}/R_0} \cdot \vec{y}_b$



L' avion est lié à la base b donc  $q = \dot{\theta} = \dot{\alpha} + \dot{\delta}$   
C&D

②  $\vec{\Gamma}_{G,av/R_0} = \frac{d}{dt} [J_{G,av/R_0}]_{R_0}$

$$= \frac{d}{dt} [J \cdot \vec{x}_a]_{R_0}$$

$$= \dot{J} \cdot \vec{x}_a + J \cdot \left[ \frac{d\vec{x}_a}{dt} \right]_{R_0}$$

$$\text{et } \left[ \frac{d\vec{x}_a}{dt} \right]_{R_0} = \left[ \frac{d\vec{x}_a}{dt} \right]_a + \vec{\Omega}_{a/R_0} \wedge \vec{x}_a$$

$$= \dot{\delta} \cdot \vec{y}_0 \wedge \vec{x}_a = -\dot{\delta} \cdot \vec{z}_a$$

donc  $\vec{\Gamma}_{G,av/R_0} = \dot{J} \cdot \vec{x}_a - J \cdot \dot{\delta} \cdot \vec{z}_a$   
B

③ L' avion possède une symétrie matérielle par rapport au plan  $(0, \vec{z}_b, \vec{n}_b)$  donc  $\int_{\pi \in av} y \cdot z \cdot dm = \int_{\pi \in av} x \cdot y \cdot dm = 0 \rightsquigarrow C$

④ Compte-tenu des dimensions, on peut écrire:

$$\int_{\pi \in av} z^2 \cdot dm \ll \int_{\pi \in av} x^2 \cdot dm$$

$$\text{et } \int_{\pi \in av} z^2 \cdot dm \ll \int_{\pi \in av} y^2 \cdot dm$$

$$\text{On a donc } \int_{\pi \in av} (x^2 + z^2) \cdot dm + \int_{\pi \in av} (y^2 + z^2) \cdot dm \approx \int_{\pi \in av} (x^2 + y^2) \cdot dm$$

$$\underline{\underline{B + A \approx C}}$$

⑤ J'isole l' avion qui est soumis aux actions mécaniques extérieures

- suivantes :
- pes  $\rightarrow av$
  - prop  $\rightarrow av$
  - aéro  $\rightarrow av$

Le th. de la résultante dynamique en projeté sur  $\vec{n}_a$  donne:

$$\underbrace{\vec{R}_{ps \rightarrow av} \cdot \vec{n}_a}_{= M \cdot g \cdot \vec{z}_0 \cdot \vec{n}_a} + \underbrace{\vec{R}_{prop \rightarrow av} \cdot \vec{n}_a}_{= F \cdot \vec{n}_E \cdot \vec{n}_a} + \underbrace{\vec{R}_{aéro \rightarrow av} \cdot \vec{n}_a}_{= R_x} = \underbrace{\vec{R}_{d'avis} / R_0 \cdot \vec{n}_a}_{= M \cdot \dot{V}}$$

$$= -M \cdot g \cdot \sin \delta \quad = F \cdot \cos(\alpha + \varepsilon)$$

Donc  $M \cdot \dot{V} = -M \cdot g \cdot \sin \delta + F \cdot \cos(\alpha + \varepsilon) - \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot S \cdot C_x \cdot V^2$

A

⑥ En projeté sur  $\vec{z}_a$ , on a:

$$\underbrace{\vec{R}_{ps \rightarrow av} \cdot \vec{z}_a}_{= M \cdot g \cdot \vec{z}_0 \cdot \vec{z}_a} + \underbrace{\vec{R}_{prop \rightarrow av} \cdot \vec{z}_a}_{= F \cdot \vec{n}_E \cdot \vec{z}_a} + \underbrace{\vec{R}_{aéro \rightarrow av} \cdot \vec{z}_a}_{= R_z} = \underbrace{\vec{R}_{d'avis} / R_0 \cdot \vec{z}_a}_{= -M \cdot V \cdot \dot{\gamma}}$$

$$= M \cdot g \cdot \cos \delta \quad = F \cdot \cos(-\varepsilon - \alpha - \frac{\pi}{2})$$

$$= -F \cdot \sin(\alpha + \varepsilon)$$

Donc  $-M \cdot V \cdot \dot{\gamma} = M \cdot g \cdot \cos \delta - F \cdot \sin(\alpha + \varepsilon) - \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot S \cdot C_z \cdot V^2$

⑦ Le th. des moments dynamiques en G et en projeté sur  $\vec{y}_b$  donne:

$$\underbrace{\vec{M}_{ps \rightarrow av}^G \cdot \vec{y}_b}_{= 0} + \underbrace{\vec{M}_{prop \rightarrow av}^G \cdot \vec{y}_b}_{= M_y} + \underbrace{\vec{M}_{aéro \rightarrow av}^G \cdot \vec{y}_b}_{= M_y} = \vec{\delta}_{G, av} / R_0 \cdot \vec{y}_b$$

$$\vec{M}_{prop \rightarrow av}^G \cdot \vec{y}_b = \vec{M}_{prop \rightarrow av}^o \cdot \vec{y}_b + [\vec{G}^o \wedge (F \cdot \vec{n}_E)] \cdot \vec{y}_b$$

$$= -[(a \cdot \vec{x}_b - b \cdot \vec{z}_b) \wedge (F \cdot \vec{n}_E)] \cdot \vec{y}_b$$

$$= [-a \cdot \sin \varepsilon + b \cdot \cos \varepsilon] \cdot F$$

$$(\vec{x}_b \wedge \vec{n}_E) \cdot \vec{y}_b = \sin \varepsilon$$

$$(\vec{z}_b \wedge \vec{n}_E) \cdot \vec{y}_b = \sin(\frac{\pi}{2} + \varepsilon)$$

$$= \cos \varepsilon$$

$$\vec{\delta}_{G, av} / R_0 \cdot \vec{y}_b = \frac{d}{dt} [\vec{\delta}_{G, av} / R_0] \cdot \vec{y}_b + \underbrace{[M \cdot \vec{V}_{G/R_0} \wedge \vec{V}_{G \rightarrow av} / R_0]}_{= \vec{\omega} \text{ car } \hat{m} \text{ intens}} \cdot \vec{y}_b$$

$$\text{et } \vec{\delta}_{G, av} / R_0 \cdot \vec{y}_b = (I_G(av) \cdot \vec{\omega}_{av} / R_0) \cdot \vec{y}_b + (M \cdot \vec{G}^G \wedge \vec{V}_{G \rightarrow av} / R_0) \cdot \vec{y}_b$$

$$= B \cdot \dot{q}$$

On a donc:  $B \cdot \dot{q} = F \cdot (b \cdot \cos \varepsilon - a \cdot \sin \varepsilon) + \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot S \cdot l \cdot C_m \cdot V^2$

B

⑧  $\vec{F} = F \cdot \vec{n}_a$  revient à dire que  $\alpha + \varepsilon = 0$ . Les éq<sup>s</sup> deviennent

donc:

$$\begin{aligned} \text{Eq P} &\rightarrow M \cdot \dot{V} = F - \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot S \cdot C_x \cdot V^2 \\ \text{Eq S} &\rightarrow -M \cdot V \cdot \dot{\gamma} = M \cdot g - \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot S \cdot C_z \cdot V^2 \\ \text{Eq M} &\rightarrow B \cdot \dot{q} = \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot S \cdot l \cdot C_m \cdot V^2 \quad \text{et } \dot{q} = \dot{\alpha} + \dot{\delta} \end{aligned}$$

⑨ Entre  $t = 0$  s et  $t = 50$  s,  $\alpha$  passe de  $0$  à  $-33^\circ$  : l'avion "chute" et reprend de la vitesse entre  $t = 30$  s et  $t = 50$  s. Il se redresse légèrement ensuite entre  $50$  s et  $100$  s.  $\rightarrow D$