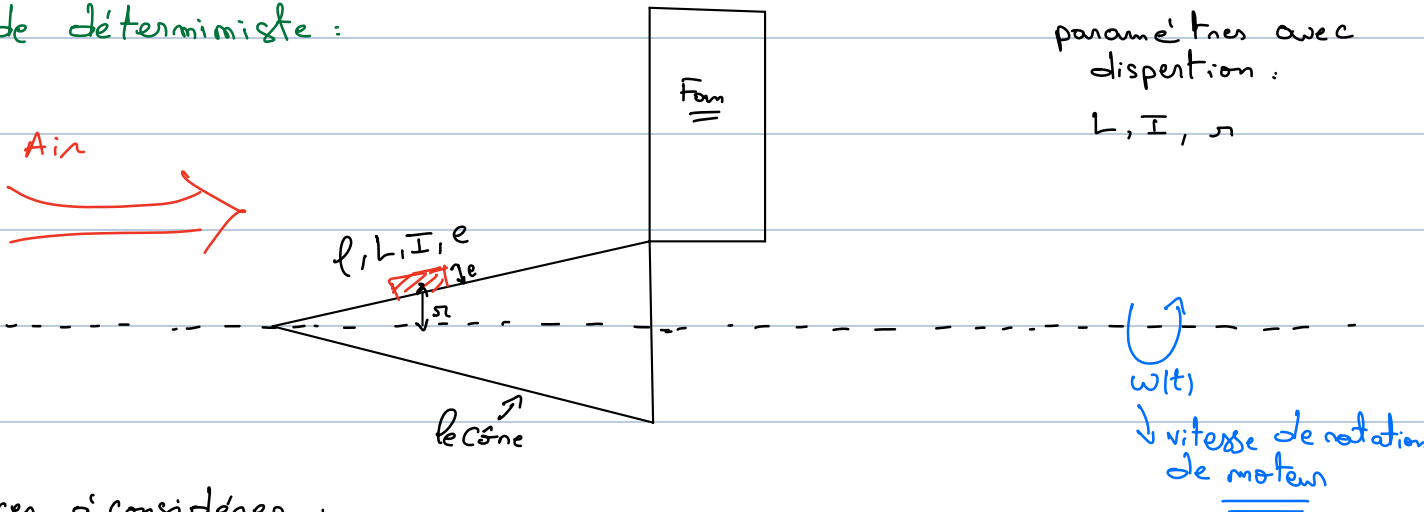


PSC :

I) Étude déterministe :



Forces à considérer :

$F_{\text{traînée}}$ / $F_{\text{adhésion}}$, $F_{\text{gravité}}$, F_{coriolis} , $F_{\text{centrifuge}}$

⊗ avant détachement :

$$\vec{F}_g + \vec{F}_t + \vec{F}_{ce} + \vec{F}_{adhé} = \vec{0}$$

⊗ après détachement :

$$m \frac{d^2 \vec{r}}{dt^2} = \vec{F}_g + \vec{F}_t$$

⊗ la masse de glace : $m = \iiint \rho dV$

hypothèse 1 :

la masse volumique

varie avec la température

$$\rho(T) = \rho_0 (1 - \beta(T - T_0))$$

⊗ ρ_0 : est la masse volumique de référence à $T_0 = 0^\circ\text{C}$

$$\rho_0 \approx 917 \text{ kg/m}^3$$

hypothèse 2 :

la masse volumique

est constante

$$\rho = \text{cte}$$

elle ne dépend ni

de la température

ni de la pression

hypothèse 3 :

puisque on travaille

avec des débris de glaces

de tailles négligeables

on suppose que

ρ est uniforme

⊗ on néglige la variation

⊗ β : le coefficient de dilatation thermique de la glace . $\beta \approx 5,4 \times 10^{-5} \text{ K}^{-1}$

de ρ avec l'altitude

⊕ on néglige la variation de la masse volumique avec la pression

⊕ la variation de T avec le temps est donnée par :

$$\frac{dT}{dt} = h \frac{A^*}{V} (T_{\text{air}} - T)$$

avec $V = L I e$ et $A^* = L(I + 2e)$

⊗ Forces : → Avant détachement

$$\vec{F}_g + \vec{F}_f + \vec{F}_{\text{cen}} + \vec{F}_{\text{adhé}} = \vec{0}$$

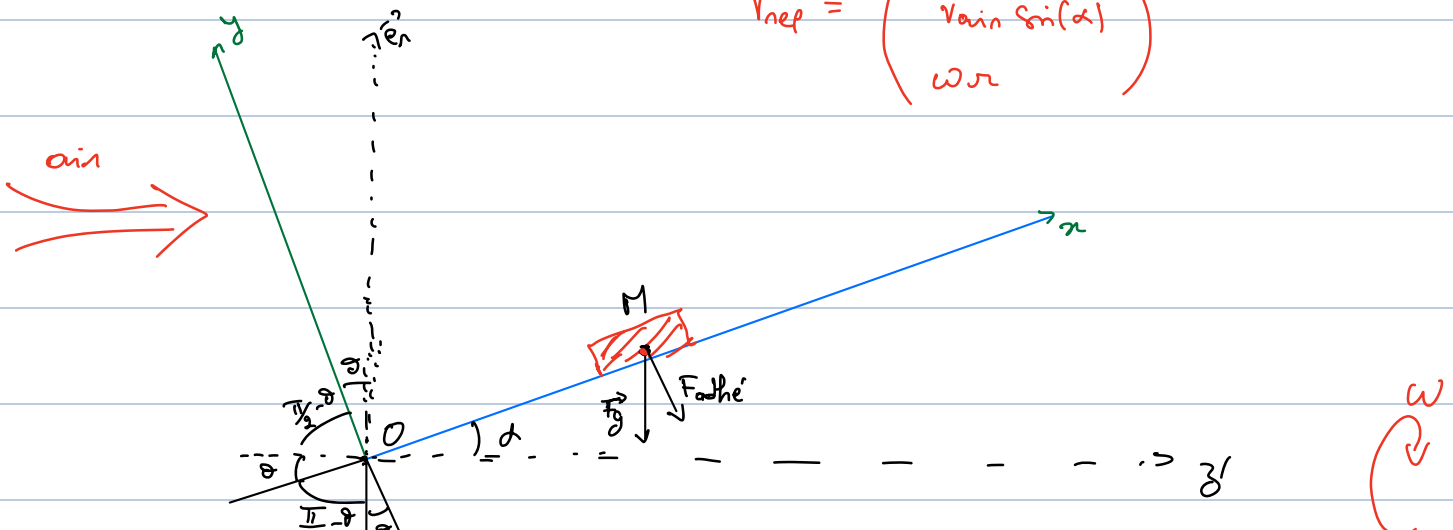
$$\Rightarrow m \vec{g} - \frac{1}{2} \rho_{\text{air}} C_d A_{\text{proj}} \|\vec{V}_{\text{rel}}\| \vec{V}_{\text{rel}} + m \omega^2 \vec{r} - \sigma_{\text{adh}} A \vec{e}_y = \vec{0}$$

avec

$$\begin{cases} \vec{e}_y = \cos(\alpha) \vec{e}_n - \sin(\alpha) \vec{e}_{z'} \\ \vec{e}_n = \cos(\alpha) \vec{e}_{z'} + \sin(\alpha) \vec{e}_n \end{cases} \quad \text{et} \quad \vec{r} = \vec{OM} = r \vec{e}_r + z' \vec{e}_{z'}$$

$$\vec{V}_{\text{rel}} = \vec{\omega} \wedge \vec{r} - \vec{V}_{\text{air}} = \omega r \vec{e}_\theta - V_{\text{air}} \vec{e}_z$$

$$\vec{V}_{\text{rel}} = \begin{pmatrix} -V_{\text{air}} \cos(\alpha) \\ V_{\text{air}} \sin(\alpha) \\ \omega r \end{pmatrix}$$



$$A_{proj} = \cos(\alpha) L \times I$$

$$\% \vec{e}_y : -G_{adh} A - \cos(\alpha) mg - \frac{1}{2} \rho_{air} C_d A_{proj} \sqrt{\omega^2 r^2 + V_{air}^2} \sin(\alpha) V_{air} + m\omega^2 r (\cos(\alpha) - 3' \sin(\alpha)) = 0$$

$$\% \vec{e}_x : -\sin(\alpha) mg + \frac{1}{2} \rho_{air} C_d A_{proj} \sqrt{\omega^2 r^2 + V_{air}^2} \cos(\alpha) V_{air} + m\omega^2 (r \sin(\alpha) + 3' \cos(\alpha)) = 0$$

pour avoir détachement il faut que :

$$-G_{adh} A - \cos(\alpha) mg + \frac{1}{2} \rho_{air} C_d A_{proj} \sqrt{\omega^2 r^2 + V_{air}^2} \sin(\alpha) V_{air} + m\omega^2 (r \cos(\alpha) - 3' \sin(\alpha)) > 0$$

et donc on peut avoir la condition sur ω pour avoir le détachement

$$\vec{V}_{rel} = \vec{V} - \vec{V}_{air}$$

→ après détachement :

$$\Rightarrow m \frac{d\vec{V}}{dt} = \vec{F}_g + \vec{F}_t$$

$$\Rightarrow m \begin{pmatrix} \dot{v}_x \\ \dot{v}_y \\ \dot{v}_z \end{pmatrix} = mg \begin{pmatrix} -\sin(\alpha) \\ -\cos(\alpha) \\ 0 \end{pmatrix} - \frac{1}{2} \rho_{air} C_d A_{proj} \|\vec{V}_{rel}\| \begin{pmatrix} v_x - \cos(\alpha) V_{air} \\ v_y + \sin(\alpha) V_{air} \\ v_z \end{pmatrix}$$

on pose : $V = \begin{pmatrix} v_x \\ v_y \\ v_z \end{pmatrix}$ et $V_{air} = \begin{pmatrix} \cos(\alpha) V_{air} \\ -\sin(\alpha) V_{air} \\ 0 \end{pmatrix}$

$$\frac{dV}{dt} = -g \begin{pmatrix} \sin(\alpha) \\ \cos(\alpha) \\ 0 \end{pmatrix} - \frac{1}{2} \rho_{air} \frac{C_d A_{proj}}{m} \|V - V_{air}\| (V - V_{air})$$

$$\Rightarrow \frac{dV}{dt} = f(t, V)$$

avec $m(t) = \rho(t) L I e = \rho_0 (1 + \beta(T - T_0)) L I e$

Méthode de Runge-Kutta d'ordre 4

(i)