

Vol d'une balle de Golf (Centrale PC - 2012)

II.A) Écoulement stationnaire \vec{v} ne dépend pas de t .

• Invariance par translation selon Oz : \vec{v} ne dépend pas de z .

$$\rightarrow \underline{\vec{v} = \vec{v}(r, \theta)}$$

II.B) Quand $r \rightarrow \infty$: $\vec{v} = \vec{v}_0$
 ——— $r = R$: $\underline{v_r = 0}$ | par continuité de fluide parfait

II.C) Écoulement irrotationnel : $\text{rot } \vec{v} = \vec{0} \Rightarrow \vec{v} = \text{grad } \phi$

II.D) Soit $\vec{v} = \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial r} \\ \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \theta} \\ \frac{\partial \phi}{\partial z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \left(-v_0 + \frac{p}{2\pi r z}\right) \cos \theta = v_r \\ \left(v_0 + \frac{p}{2\pi r z}\right) \sin \theta + \frac{R^2 z}{r} = v_\theta \\ 0 = v_z \end{pmatrix}$

II.E) Soit $\lim_{r \rightarrow \infty} \vec{v} = \vec{v}_0 \Leftrightarrow -v_0 \cos \theta \vec{u}_r + v_0 \sin \theta \vec{u}_\theta = v_0 \vec{u}_x$
 $\Rightarrow \vec{u}_x = -\cos \theta \vec{u}_r + \sin \theta \vec{u}_\theta$ ce qui est vrai

de plus $v_r(R) = 0 \Leftrightarrow \underline{p = 2\pi R^2 v_0}$

II.F) Écoulement parfait, stationnaire, incompressible et irrotationnel

\rightarrow Théorème de Bernoulli t.q :

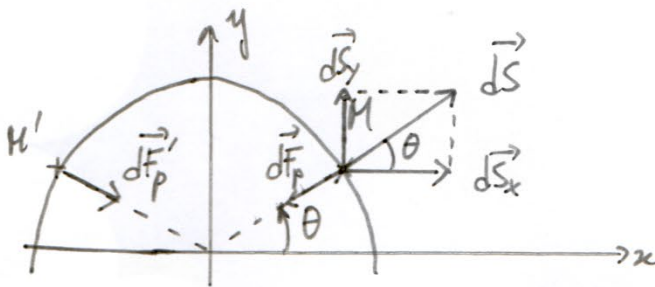
$$\frac{p(r)}{\mu} + \frac{v^2(r)}{2} = \frac{p_0}{\mu} + \frac{v_0^2}{2}$$

Si on se place en $r = R$:

$$\begin{aligned} p(R, \theta) &= p_0 + \rho \left(\frac{v_0^2}{2} - \frac{v^2(R)}{2} \right) \\ &= p_0 + \rho \left(\frac{v_0^2}{2} - \left[v_0 \left(1 + \frac{R^2}{R^2} \right) \sin \theta + \frac{R^2}{R} \Omega \right]^2 \right) \\ &= p_0 + \frac{\rho}{2} v_0 \left(v_0 - 4 \sin^2 \theta \frac{v_0}{v_0} - \frac{(R\Omega)^2}{v_0} - 4 \sin \theta R \Omega \right) \end{aligned}$$

$$\Rightarrow p(R, \theta) = p_0 + \frac{1}{2} \rho v_0^2 - \left(2 \rho v_0^2 \sin^2 \theta + 2 \rho v_0 R \Omega \sin \theta + \frac{\rho R^2 \Omega^2}{2} \right)$$

II.6) Soit $\vec{F}_p = \iint_S d\vec{F}_p = - \iint_S p(R, \theta) d\vec{S}$



Or $d\vec{F}'_{px} + d\vec{F}_{px} = \vec{0}$ car $P(M) = P(M')$ vu que $p(\theta)$ est impair.

$\Rightarrow \vec{F}_p$ n'a pas de composante selon Ox

II.7) Calculons F_{py} : $F_{py} = \iint_S dF_{py} = - \iint_S p(R, \theta) \cdot dS_y$

$$\begin{aligned} \Leftrightarrow F_{py} &= - \iint_S p(R, \theta) R d\theta d\theta \sin \theta \quad \text{ou' on met } p(R, \theta) = A + B \sin \theta + C \sin^2 \theta \\ &= - R h \left[\int_0^{2\pi} A \sin \theta d\theta + \int_0^{2\pi} B \sin^2 \theta d\theta + \int_0^{2\pi} C \sin^3 \theta d\theta \right] \end{aligned}$$

$$\text{or } \int_0^{2\pi} \sin \theta d\theta = 0, \quad \int_0^{2\pi} \sin^2 \theta d\theta = \pi, \quad \int_0^{2\pi} \sin^3 \theta d\theta = - \int_0^{2\pi} (1 - \cos^2 \theta) d(\cos \theta)$$

$$\Rightarrow \int_0^{2\pi} \sin^3 \theta d\theta = - \left[\cos \theta - \frac{\cos^3 \theta}{3} \right]_0^{2\pi} = 0$$

donc $F_{py} = -RhB\pi$

$$\Rightarrow F_{py} = +Rh\pi \cdot 2\rho v_0 R\Omega$$

$$\Rightarrow \underline{\vec{F}_p = 2\rho v_0 \pi R^2 h \Omega \vec{u}_y}$$

$$\text{Or } \vec{\omega} \wedge \vec{v} = -\omega_0 \vec{u}_x \wedge \Omega \vec{u}_z = \omega_0 \Omega \vec{u}_y$$

$$\Rightarrow \underline{\vec{F}_p = \alpha \vec{\omega} \wedge \vec{v} \text{ où } \alpha = 2\rho \pi R^2 h}$$

II.1.1) Si $\Omega > 0$, la portance est dirigée vers "le haut" et va aller plus loin.
Si $\Omega < 0$ _____ "le bas" et va aller moins loin.

II.1.2) On obtient $\begin{cases} F_p = 0,4N \\ P = 0,45N \end{cases} \Rightarrow$ la force de Magnus compense pratiquement le poids.

II.1.3) Si $\vec{\omega} \neq \Omega \vec{u}_z$ il va y avoir des composantes de \vec{F}_p suivant Ox et Oz et la balle va être déviée de la trajectoire déviée.

II.1.4) Il faut tenir compte de la viscosité de l'air. la balle va être freinée et elle tournera moins vite.