## TD3 - Impact d'une rafale sur un avion rigide

On désire étudier la réponse d'un avion supposé rigide et de masse m à une rafale aérodynamique discrete 1D suivant la direction de l'écoulement x. Dans le repère lié à l'avion, il n'existe qu'un seul degré de liberté z, correspondant au déplacement vertical de l'avion\* en fonction de l'intensité de la rafale  $w_G(t)$ .

- 1. Donner l'équation du mouvement du système dynamique.
- 2. L'opérateur aérodynamique considéré ici est donné par:

$$L(t) = \frac{1}{2} \rho_{\infty} U_{\infty}^2 S \frac{dC_L}{d\alpha} \left( \frac{w_G(t)}{U_{\infty}} + \frac{\dot{z}}{U_{\infty}} \right)$$

- a) Distinguer dans l'expression ci-dessus, les effets de portance relatifs au déplacement de la structure par rapport à ceux engendrés par la rafale
- b) Avons-nous fait ici l'hypothèse d'un écoulement stationnaire, quasi-stationnaire ou instationnaire?
- c) Montrer que l'équation du mouvement peut se mettre sous la forme :  $\ddot{z}(t) = -\lambda(w_G + \dot{z})$  où on donnera l'expression de  $\lambda$  en fonction des données du problème.
- **3.** Supposant que  $z(t=0) = \dot{z}(t=0) = 0$ , résoudre l'équation ci-dessus dans l'espace de Laplace, puis, en revenant dans l'espace physique, montrer que le déplacement vertical de l'avion est donné par :

$$z(t) = \int_0^t w_G(u) \left[ e^{-\lambda(t-u)} - 1 \right] du$$

4. Considérons à présent une rafale caractérisée par:

$$w_G(t) = w_0$$
 pour  $t > 0$  et  $w_G(t) = 0$  pour  $t < 0$ 

Avec  $w_0$  constant. De quel type de rafale modèle s'agit-il?

Montrer alors que l'évolution temporelle du déplacement vertical de l'avion s'obtient par:

$$z(t) = \frac{w_0}{\lambda} \left( 1 - e^{-\lambda t} \right) - w_0 t$$

5. Etablir l'expression du facteur de charge  $\Delta n = |\ddot{z}(t)|/g$  dans le cas de cette rafale ainsi que sa valeur maximale.

z > 0 pour un mouvement descendant

## Formulaire mathématique: transformées de Laplace

$f(x) \ (x \ge 0)$	$F(p) = \mathfrak{L}(f(x))$
af(x) + bg(x)	aF(p) + bG(p)
f'(x)	pF(p) - f(0)
f''(x)	$p^2F(p) - pf(0) - f'(0)$
$\int_0^x f(u)g(x-u)\mathrm{d}\mathbf{u}$	F(p)G(p)
1	1/p
x	$1/p^2$
$e^{ax}$	1/(p-a)
$a^{-1}\sin(ax)$	$(p^2 + a^2)^{-1}$
$\cos(ax)$	$p/(s^2+a^2)$
$e^{ax}f(x)$	F(p-a)
$\sum_{k=1}^{n} \frac{f(\alpha_k)}{g'(\alpha_k)e^{\alpha_k x}}$	$rac{F(p)}{G(p)}$
	$F(p)$ : polynôme de degré inférieur à $\boldsymbol{n}$

 $G(p) = (p - p_1)(p - p_2)...(p - p_n)$ 

## Correction du problème

- 1. Equation de la dynamique dans le domaine temporel:  $m\ddot{z}(t) = -L(t)$
- 2. Le terme de gauche dand l'expression de L(t) correspond à la portance relative à l'impact de la rafale alors que le terme de droite en  $\dot{z}$  est relatif à la portance générée par le propre mouvement de la struture. Notons que ce terme se déduit du modèle incompressible de Theodorsen dans lequel on a négligé les effets de masse ajouté (inertie aérodynamique) tout en considérant une configuration quasi-stationnaire C(k)=1.

L'équation de la dynamique peut alors s'écrire sous forme compacte :  $\ddot{z}(t) = -\lambda(w_G + \dot{z})$  où  $\lambda$  désigne l'unique paramètre aéromécanique du problème :

$$\lambda = \frac{\rho_{\infty} U_{\infty} S}{2m} \frac{dC_L}{d\alpha} \tag{1}$$

3. Posons  $\bar{z}(p) = \mathcal{L}[z(t)]$  et  $\bar{w}_G(p) = \mathcal{L}[w_G(t)]$ . La solution du problème dans l'espace de Laplace est alors donnée par :

$$\bar{z}(p) = -\lambda \frac{\bar{w}_G}{p(p+\lambda)}$$

$$= -\bar{w}_G \left(\frac{1}{p} - \frac{1}{p+\lambda}\right)$$
(2)

où on a tenu compte des conditions initiales en vitesse et déplacement. D'après les tables, on a que :  $\mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{p} - \frac{1}{p+\lambda}\right] = 1 - e^{-\lambda t}$ .

La solution dans le domaine temporel s'obtient alors à partir du produit de convolution suivant :

$$z(t) = \int_0^t w_G(u) \left( e^{-\lambda(t-u)} - 1 \right) du \tag{3}$$

4. Dans le cadre de la rafale de type marche, on a  $w_G(t) = w_0$  pour t > 0. L'intégration de la relation précédente donne alors immédiatement :

$$z(t) = \frac{w_0}{\lambda} \left[ 1 - e^{-\lambda t} \right] - w_0 t \tag{4}$$

Le facteur de charge est donc donné par  $\Delta n = \frac{|\ddot{z}(t)|}{g} = \frac{|w_0 \lambda e^{-\lambda t}|}{g}$ . La valeur maximale de ce dernier étant obtenue pour t=0:

$$\Delta n^{\text{max}} = \frac{w_0}{g} \frac{\rho_\infty U_\infty S}{2m} \frac{dC_L}{d\alpha} \tag{5}$$

<sup>\*</sup> Variante: tenir compte des effets de masse ajoutée, les calculs sont faisables et l'impact sur le facteur de charge pourrait alors être intéressants à discuter.