

## Examen du mercredi 14 décembre 2016

Durée de l'épreuve : 3 heures. Aucun document, ni calculatrice ne sont autorisés. Les téléphones portables doivent être impérativement éteints. Il sera tenu compte du soin apporté à la présentation des résultats et à la rédaction des interprétations. Les deux problèmes sont indépendants. Le barème approximatif est de 13 points pour le problème 1 et 7 pour le problème 2.

## Problème 1: Ecoulement d'un fluide visqueux autour d'une sphère immobile

On étudie l'écoulement d'un fluide visqueux, newtonien, homogène, non pesant, autour d'une sphère immobile de rayon R. On désigne par  $\lambda$  et  $\mu$  les coefficients de viscosité du fluide et par  $\rho$  sa masse volumique. Un point de l'écoulement est repéré par ses coordonnées  $(r, \theta, \phi)$  dans le repère sphérique  $(0, \underline{e}_r, \underline{e}_\theta, \underline{e}_\phi)$ , (voir Formulaire).

L'écoulement est supposé stationnaire. Loin de la sphère, la vitesse du fluide est uniforme et dirigée selon la direction  $\underline{e}_3$  et vaut  $V_{\infty} \underline{e}_3$ ,  $V_{\infty}$  étant une constante donnée, (Figure 1). De même, la pression à l'infini est connue et vaut  $p_{\infty}$ .

L'écoulement présentant une symétrie de révolution autour de l'axe  $\underline{e}_3$ , le vecteur vitesse est indépendant de la variable  $\phi$  et la composante de la vitesse selon la direction  $\underline{e}_{\phi}$  est nulle, soit :

$$\underline{v}(r,\theta,\phi,t) = v_r(r,\theta)\underline{e}_r + v_\theta(r,\theta)\underline{e}_\theta. \tag{1}$$

1.1 Rappeler l'équation de conservation de la masse et l'expliciter pour l'écoulement considéré ici. Montrer que cette relation est satisfaite s'il existe une fonction scalaire  $\Psi(r,\theta)$ , appelée fonction de courant, telle que :

$$v_r(r,\theta) = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \Psi}{\partial \theta}(r,\theta), \qquad v_{\theta}(r,\theta) = -\frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \Psi}{\partial r}(r,\theta).$$
 (1)

Soit  $\underline{\Omega}(r,\theta)$  le vecteur vorticité défini par  $\underline{\Omega}(r,\theta) = \underline{\operatorname{rot}}\underline{v}(r,\theta)$  où  $\underline{\operatorname{rot}}\underline{v}$  désigne le rotationnel du vecteur vitesse.

Montrer que le vecteur vorticité est porté par  $\underline{e}_{\phi}$  et s'exprime en fonction des dérivées de  $\Psi(r,\theta)$  sous la forme suivante :

$$\underline{\Omega}(r,\theta) = \Omega(r,\theta) \, \underline{e}_{\phi}, \quad \text{avec} \quad \Omega(r,\theta) = -\frac{1}{r} \, \frac{1}{\sin \theta} \, \frac{\partial^2 \Psi}{\partial r^2} \, - \, \frac{1}{r^3} \, \frac{\partial}{\partial \theta} \Big( \frac{1}{\sin \theta} \, \frac{\partial \Psi}{\partial \theta} \Big). \tag{2}$$

1.2 Rappeler l'équation vectorielle de Navier-Stokes régissant la dynamique des fluides.

On suppose à partir de maintenant l'écoulement lent, de sorte que les termes en  $\underline{\underline{\text{grad}}}\underline{v}$ .  $\underline{v}$  pourront être considérés comme négligeables.

Montrer alors que l'équation de Navier-Stokes, compte tenu de cette hypothèse supplémentaire, se réduit sous la forme :

$$-\operatorname{grad} p(r,\theta,\phi) - \mu \operatorname{\underline{rot}} \Omega(r,\theta) = \underline{0}, \ \forall r > R, \ \forall \theta \in [0,\pi],$$
(3)

où  $p(r, \theta, \phi)$  représente le champ de pression dans l'écoulement.

On rappelle l'égalité vectorielle  $\underline{rot}(\underline{rot}\,\underline{v}) = \operatorname{grad}\,(\operatorname{div}\,\underline{v}) - \underline{\Delta}\,\underline{v}$ .

En appliquant l'opérateur rotationnel à l'équation vectorielle de Navier-Stokes (3), montrer que :

$$\underline{\operatorname{rot}}(\underline{\operatorname{rot}}\Omega(r,\theta)) = \underline{0}, \qquad \forall r > R, \ \forall \theta \in [0,\pi]. \tag{4}$$

1.3 Déduire de la relation (4) l'équation suivante satisfaite par l'intensité  $\Omega(r,\theta)$  du vecteur vorticité :

$$\frac{1}{r}\frac{\partial^2}{\partial r^2}(r\,\Omega)\,+\,\frac{1}{r^2}\frac{\partial}{\partial\theta}\Big(\frac{1}{\sin\theta}\,\frac{\partial}{\partial\theta}(\Omega\,\sin\theta\,)\,\Big)\,\,=\,0,\,\forall\,r\,>\,R,\,\forall\,\theta\,\in[0,\pi].$$

On recherche la solution  $\Omega(r,\theta)$  de cette équation sous la forme :

$$\Omega(r,\theta) = f(r)\sin\theta,$$

où f(r) est une fonction scalaire de la variable radiale r.

Former l'équation différentielle satisfaite par la fonction f(r) et la résoudre en recherchant sa solution de la forme  $f(r) = r^{\alpha}$ ,  $\alpha$  étant une constante.

On montrera que l'intensité  $\Omega(r,\theta)$  du vecteur vorticité est donnée par :

$$\Omega(r,\theta) = \left(Ar + \frac{B}{r^2}\right)\sin\theta,\tag{5}$$

où A, B sont deux constantes quelconques.

1.4 Vérifier que la fonction de courant  $\Psi(r,\theta)$  (introduite à la question 1.1) de la forme suivante :

$$\Psi(r,\theta) = \left( C \frac{1}{r} + D r + E r^2 + F r^4 \right) \sin^2 \theta,$$

où C, D, E et F sont des constantes permet d'obtenir la forme de la vorticité  $\Omega(r, \theta)$  donnée à la question 1.3.

1.5 Traduire les conditions aux limites en  $r \to \infty$  et r = R satisfaites par les composantes de la vitesse.

On rappelle (voir Formulaire) que  $\underline{e}_3 = \cos \theta \, \underline{e}_r - \sin \theta \, \underline{e}_{\theta}$ .

Etablir que la vitesse en tout point de l'écoulement est donnée par les expressions suivantes :

$$v_r(r,\theta) = V_{\infty} \left( 1 - \frac{3}{2} \frac{R}{r} + \frac{1}{2} \frac{R^3}{r^3} \right) \cos \theta, \qquad v_{\theta}(r,\theta) = -V_{\infty} \left( 1 - \frac{3}{4} \frac{R}{r} - \frac{1}{4} \frac{R^3}{r^3} \right) \sin \theta.$$

En déduire que l'intensité  $\Omega(r,\theta)$  de la vorticité est donnée par :

$$\Omega(r,\theta) = -\frac{3}{2} R V_{\infty} \frac{\sin \theta}{r^2}.$$

1.7 Justifier à partir des équations de Navier-Stokes (3) que la pression p est indépendante de la variable  $\phi$ .

Expliciter les deux équations satisfaites par la pression  $p(r,\theta)$  en fonction de l'intensité  $\Omega(r,\theta)$  de la vorticité.

Montrer alors que la pression est donnée par :

$$p(r,\theta) = -\frac{3}{2} \mu V_{\infty} R \frac{\cos \theta}{r^2} + p_{\infty}.$$

1.8 Rappeler la définition du tenseur taux de déformations  $\underline{\underline{d}}$ , ainsi que l'expression générale du tenseur des contraintes  $\underline{\sigma}$ .

Donner, dans le cas de l'écoulement étudié, l'expression de la densité surfacique d'effort  $\underline{T}$  exercée par le fluide sur la sphère. On montrera qu'elle se réduit ici à :

$$\underline{T} = -p(R,\theta)\underline{e}_r + 2\mu d_{r\theta}(R,\theta)\underline{e}_{\theta}.$$

Calculer la résultante  $\underline{R}$  de cette densité surfacique. On vérifiera que cet effort est donné par la formule suivante, appelée Formule de Stokes :

$$\underline{R} = 6 \pi R \mu V_{\infty} \underline{e}_3.$$

On rappelle l'expression d'un élément de surface dS de la sphère de rayon  $R:dS=R^2\sin\theta\,d\theta\,d\phi$ , avec  $\theta$  variant entre  $[0,\pi]$  et  $\phi$  variant entre  $[0,2\pi]$  et les valeurs des intégrales suivantes :

$$\iint \cos\theta \,\underline{e}_r \,dS = \frac{4}{3} \,\pi \,R^2 \,\underline{e}_3, \quad \iint \sin\theta \,\underline{e}_\theta \,dS = -\frac{8}{3} \,\pi R^2 \,\underline{e}_3.$$

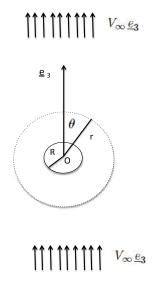


Figure 1: Ecoulement de fluide autour d'une sphère de rayon R.

## Problème 2 : Déformation d'une couche élastique sur un plan incliné

On cherche à étudier le comportement d'une couche élastique sur un plan incliné. Cette couche occupe dans sa configuration de référence non déformée le domaine parallélélipèdique  $\Omega_0$  de longueur  $l_1$ ,  $l_2$  et h dans les directions respectives  $\underline{e}_1$ ,  $\underline{e}_2$  et  $\underline{e}_3$ . On désigne par  $\alpha$  l'angle que fait la direction  $\underline{e}_1$  avec l'horizontale et par  $\underline{e}_z$  le vecteur vertical ascendant  $\underline{e}_z = \cos \alpha \, \underline{e}_3 - \sin \alpha \, \underline{e}_1$ , (Figure 2).

Le matériau constitutif de la couche est élastique linéaire, isotrope et homogène, de coefficients de Lamé ( $\lambda$ ,  $\mu$ ), de module de Young E, de coefficient de Poisson  $\nu$  et de masse volumique  $\rho_0$ .

La structure est en équilibre sous l'action de son poids propre. Elle est parfaitement collée sur le plan incliné d'équation  $x_3 = 0$  qui est immobile. Elle est en contact sur la surface  $x_3 = h$  avec l'air qui est considéré comme un fluide parfait à la pression atmosphérique  $p_a$ .

Les dimensions  $l_1$  et  $l_2$  sont supposées très grandes devant la dimension h, de sorte que la structure peut être supposée infinie dans les deux directions  $\underline{e}_1$ ,  $\underline{e}_2$  et l'on ne s'intéresse pas aux conditions aux limites dans ces deux directions.

L'hypothèse des petites déformations est supposée valide.

2.1 Ecrire les équations satisfaites par les champs de déplacements  $\underline{\xi}(x_1, x_2, x_3)$ , déformations  $\underline{\underline{\epsilon}}(x_1, x_2, x_3)$  et contraintes  $\underline{\sigma}(x_1, x_2, x_3)$  dans la pièce.

Donner les conditions aux limites en  $x_3 = 0$  et  $x_3 = h$ .

2.2 Rappeler l'équation de Lamé-Navier que doit nécessairement satisfaire le champ de déplacement  $\xi(x_1, x_2, x_3)$  pour conduire à une solution du problème.

On recherche le champ de déplacement sous la forme  $\underline{\xi}(x_1, x_2, x_3) = \xi_1(x_3) \underline{e}_1 + \xi_3(x_3) \underline{e}_3$ . Justifier cette forme de déplacement. Expliciter cette équation dans le cas présent.

En déduire les équations différentielles que doivent satisfaire les composantes  $\xi_1(x_3)$  et  $\xi_3(x_3)$  du déplacement.

Intégrer ces équations et montrer que les composantes du vecteur déplacement sont de la forme suivante :

$$\xi_1(x_3) = -\frac{\rho g \sin \alpha}{\mu} \frac{x_3^2}{2} + A x_3 + B, \qquad \xi_3(x_3) = \frac{\rho g \cos \alpha}{(\lambda + 2\mu)} \frac{x_3^2}{2} + C x_3 + D,$$

où A, B, C et D sont des constantes indéterminées à ce stade.

2.4 Calculer les composantes du tenseur des déformations linéarisées  $\underline{\epsilon}(x_1, x_2, x_3)$  et du tenseur des contraintes  $\underline{\sigma}(x_1, x_2, x_3)$  associé à ce champ de déplacement.

Achever la résolution du problème

2.5 Interpréter mécaniquement les déformations subies par la structure.

Quelle est la variation de volume subie par la pièce ?

Quelle(s) condition(s) doivent être satisfaites pour que les déformations puissent être considérées comme petites ?

Représenter la déformée de la pièce. Commenter.

**2.6** Calculer la densité surfacique d'effort exercée par la couche élastique sur la paroi  $x_3 = 0$ .

On considère le critère de résistance de l'interface (entre la couche et la paroi  $x_3 = 0$ ) suivant :

$$|\sigma_{13}| + \tan \phi \, \sigma_{33} = 0$$

où  $\phi$  est appelé angle de frottement et est donné tel que  $\phi < \pi/4$ .

Quelle est la hauteur  $h_c$  critique de la couche au delà de laquelle l'interface rompt?

Discuter du résultat en fonction des valeurs de l'angle  $\alpha$  et de l'angle de frottement  $\phi < \pi/4$ .

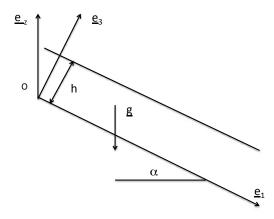
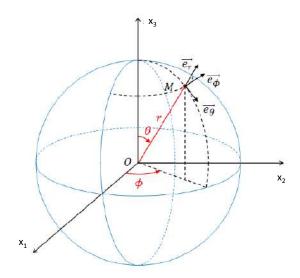


Figure 2: Couche élastique sur plan incliné

## Formulaire en coordonnées sphériques



$$x_1 = r \sin \theta \cos \phi, \quad x_2 = r \sin \theta \sin \phi, \quad x_3 = r \cos \theta,$$

$$\underline{e}_r = \sin \theta \cos \phi \, \underline{e}_1 + \sin \theta \sin \phi \, \underline{e}_2 + \cos \theta \, \underline{e}_3, \quad \underline{e}_\theta = \cos \theta \cos \phi \, \underline{e}_1 + \cos \theta \sin \phi \, \underline{e}_2 - \sin \theta \, \underline{e}_3,$$

$$\underline{e}_\phi = -\sin \Phi \, \underline{e}_1 + \cos \Phi \, \underline{e}_2,$$

Gradient d'une fonction scalaire :

$$\underline{\mathbf{grad}}f(r,\theta,\phi) = \frac{\partial f}{\partial r}\,\underline{e}_r + \frac{1}{r}\,\frac{\partial f}{\partial \theta}\,\underline{e}_\theta + \frac{1}{r\sin\theta}\,\frac{\partial f}{\partial \phi}\,\underline{e}_\phi$$

Laplacien d'une fonction scalaire :

$$\Delta f(r,\theta,\phi) = \frac{\partial^2 f}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial f}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 f}{\partial \theta^2} + \frac{1}{r^2 \tan \theta} \frac{\partial f}{\partial \theta} + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 f}{\partial \phi^2}$$

Divergence d'un vecteur :

$$\operatorname{d} iv \, \underline{u}(r,\theta,\phi) \, = \, \frac{1}{r^2 \sin \theta} \, \frac{\partial}{\partial r} (\, r^2 \sin \theta \, u_r \,) \, + \, \frac{1}{r^2 \sin \theta} \, \frac{\partial}{\partial \theta} (\, r \, \sin \theta \, u_\theta \,) \, + \, \frac{1}{r^2 \sin \theta} \, \frac{\partial}{\partial \phi} (\, r \, u_\phi \,).$$

Rotationnel d'un vecteur

$$\underline{rot}\,\underline{u}(r,\theta,\phi) = \frac{1}{r^2\sin\theta} \left( \frac{\partial}{\partial\theta} (r\sin\theta\,u_\phi) - \frac{\partial}{\partial\phi} (r\,u_\theta) \right) \underline{e}_r + \frac{1}{r\sin\theta} \left( \frac{\partial u_r}{\partial\phi} - \frac{\partial}{\partial r} (r\sin\theta\,u_\phi) \right) \underline{e}_\theta + \frac{1}{r} \left( \frac{\partial}{\partial r} (r\,u_\theta) - \frac{\partial u_r}{\partial\theta} \right) \underline{e}_\phi.$$

Tenseur gradient d'un vecteur  $\underline{\nabla}(\underline{v})(r,\theta,\phi)$ :

$$\underline{\underline{\nabla}}(\underline{v})(r,\theta,\phi) = \begin{pmatrix} \frac{\partial v_r}{\partial r} & \frac{1}{r} \frac{\partial v_r}{\partial \theta} - \frac{v_{\theta}}{r} & \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial v_r}{\partial \phi} - \frac{v_{\phi}}{r} \\ \frac{\partial v_{\theta}}{\partial r} & \frac{1}{r} \frac{\partial v_{\theta}}{\partial \theta} + \frac{v_r}{r} & \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial v_{\theta}}{\partial \phi} - \frac{v_{\phi}}{r \tan \theta} \\ \frac{\partial v_{\phi}}{\partial r} & \frac{1}{r} \frac{\partial v_{\phi}}{\partial \theta} & \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial v_{\phi}}{\partial \phi} + \frac{v_{\theta}}{r \tan \theta} + \frac{v_r}{r} \end{pmatrix}$$