
UE 4AM01 - MMC partie Fluides

2ème session - Jeudi 27 avril 2017 - 2h

L'usage de documents et d'appareils électroniques est interdit.

En cas de blocage sur une question, l'énoncé est rédigé de manière telle que les questions suivantes peuvent souvent être résolues. Vous apporterez un soin particulier à la rédaction.

1 Explosion nucléaire

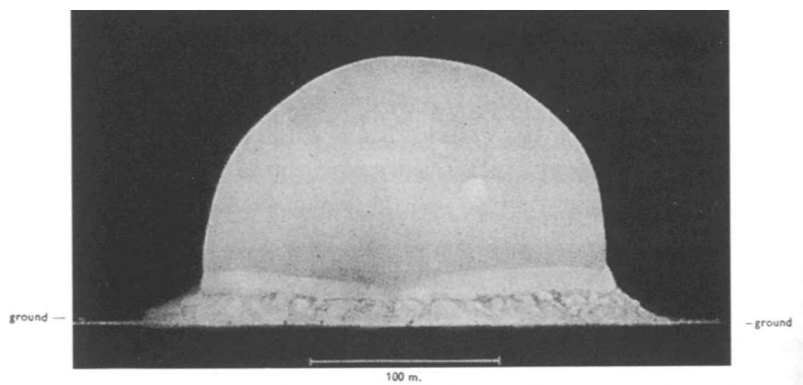


FIGURE 1 – Image de la boule de feu 15 ms après le déclenchement d'une explosion nucléaire au sol. Extrait de : *Scaling, self-similarity, and intermediate asymptotics*, G. I. Barenblatt, Cambridge (1996).

L'énergie E libérée par une explosion nucléaire peut être évaluée en ordre de grandeur par analyse dimensionnelle en analysant le film de l'explosion. Lors d'une explosion nucléaire, une boule de gaz de forte température et de forte pression se dilate dans l'atmosphère à très grande vitesse (voir figure 1). L'explosion est déclenchée à l'instant $t = 0$. On note $R(t)$ le rayon de la boule de gaz.

1. Déterminez par analyse dimensionnelle la loi d'évolution du rayon de la boule de gaz $R(t)$ en fonction de E et de la masse volumique initiale de l'air atmosphérique ρ . Le facteur numérique apparaissant dans cette loi sera pris égal à un.
2. Exprimez $\frac{5}{2} \log R$ en fonction de $\log \frac{E}{\rho}$ et de $\log t$ (\log est le logarithme en base 10 : $\log(10) = 1$).
3. A partir du film d'une explosion nucléaire, on a déterminé la loi expérimentale d'évolution du rayon de la boule de gaz chaud en expansion $R(t)$. Ces mesures sont reportées sur la figure 2, où $\frac{5}{2} \log R$ (R exprimé en m) est représentée en fonction de $\log t$ (t exprimé en s).

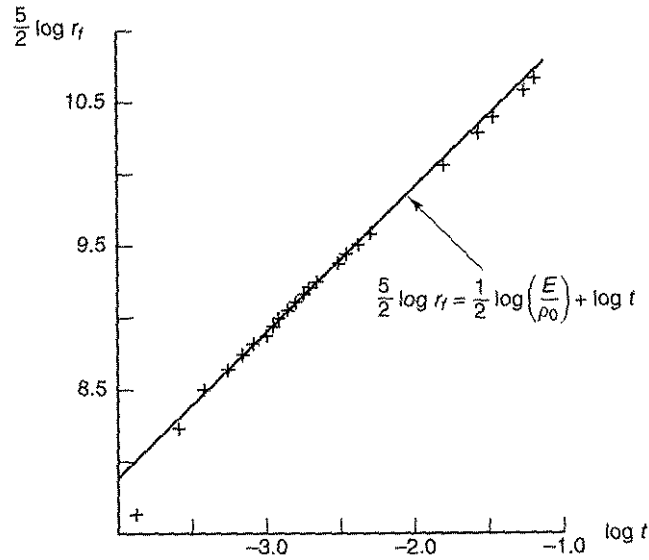


FIGURE 2 – Mesures expérimentales. Même référence que la figure 1.

Déduisez de ce graphe la valeur numérique de l'énergie libérée par la bombe. Cette valeur, déterminée par analyse dimensionnelle, est très proche de la valeur réelle de l'énergie libérée par la bombe.

2 Ecoulement dans un conduit sanguin

Le sang circule dans le circuit sanguin sous l'effet des impulsions de pression de la pompe que constitue le coeur. On constate expérimentalement que l'écoulement du sang est la superposition d'un écoulement permanent et d'un écoulement instationnaire pulsé. On se propose d'étudier cet écoulement.

Le sang est considéré comme incompressible, homogène, de masse volumique ρ , de viscosité dynamique μ , de viscosité cinématique ν . Il est supposé s'écouler dans une conduite cylindrique rigide de section droite circulaire de rayon a , de longueur L très grande devant son rayon, qui représente une artère ou une veine. Le poids est négligé.

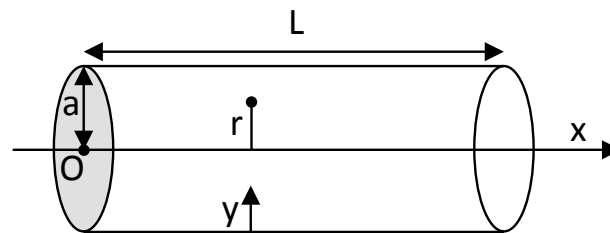


FIGURE 3 – Schéma du conduit sanguin.

On adopte les coordonnées cylindriques (r, θ, x) d'axe (Ox) coïncidant avec l'axe de la conduite, voir la figure 3.

Equation - Dans tout le problème on considère que L/a est assez grand pour que l'écoulement, stationnaire ou instationnaire, soit parallèle et axisymétrique : le champ de vitesse s'écrit donc : $\mathbf{v} = u \mathbf{e}_x$ où \mathbf{e}_x est le vecteur unitaire de l'axe (Ox) .

1. En vous aidant éventuellement du formulaire donné en fin d'énoncé, montrez que :
 - u est indépendant de x ,
 - la pression du sang p est indépendante de r .
2. Montrez que le problème est gouverné par une seule équation (E) que vous donnerez.
3. Quelles est la condition à la limite imposée à la vitesse ?
4. Justifiez physiquement pourquoi la vitesse vérifie aussi $\frac{\partial u}{\partial r}(r = 0, t) = 0 \forall t$. Cette égalité peut être considérée comme une deuxième condition à la limite imposée à la vitesse.

Écoulement stationnaire - On suppose ici l'écoulement stationnaire (ses champs sont indicés par l'indice 0) établi sous l'effet d'une différence de pression constante entre l'amont ($x = 0$) et l'aval ($x = L$) de la conduite telle que $[p_0(L) - p_0(0)]/L = -K$ où $p_0(0)$ et $p_0(L)$ sont fixés tels que K est une constante positive. C'est l'écoulement de Poiseuille.

5. Dans quel sens le sang s'écoule-t-il ?

En utilisant les adimensionnements suivants : $r = a \bar{r}$, $x = L \bar{x}$, $u_0(r) = U_0 \bar{u}_0(\bar{r})$ (U_0 échelle inconnue à ce stade) et $p_0 = p_0(0) - KL \bar{p}_0(\bar{x})$, où \bar{z} est la notation de la partie analytique de z , $z = r, x, u_0$,

6. adimensionnez l'équation (E) écrite pour un écoulement stationnaire et les conditions aux limites imposées à la vitesse et à la pression,
7. ensuite montrez que $\bar{p}_0(\bar{x}) = \bar{x}$,
8. enfin déterminez $\bar{u}_0(\bar{r})$ et choisissez U_0 pour que $\bar{u}_0 = 1 - \bar{r}^2$. Exprimez la vitesse maximale.

Écoulement complet - Du fait des contractions périodiques du coeur de période T , la pression présente aussi une composante instationnaire $p_1(x, t)$ périodique de période T :

$$p(x, t) = p_0(x) + p_1(x, t)$$

En conséquence, la vitesse de l'écoulement présente aussi une composante instationnaire $u_1(r, t)$ périodique de période T :

$$u(r, t) = u_0(r) + u_1(r, t)$$

(u, p) étant solution de (E).

9. Montrez que u_1 et p_1 vérifient :

$$\frac{\partial u_1}{\partial t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p_1}{\partial x} + \nu \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial u_1}{\partial r} \right) \quad (1)$$

et écrivez les conditions aux limites vérifiées par u_1 .

10. En utilisant les adimensionnements suivants : $r = a \bar{r}$, $x = L \bar{x}$, $t = T \bar{t}$, $u_1(r, t) = \delta U \bar{u}_1(\bar{r}, \bar{t})$ (δU échelle inconnue à ce stade), $p_1(x, t) = \delta P \bar{p}_1(\bar{x}, \bar{t})$ (δP échelle fixée par la dynamique du coeur), où \bar{z} est la notation de la partie analytique de z , $z = r, x, t, u_1, p_1$, adimensionnez l'équation (1) en faisant apparaître les grandeurs sans dimension suivantes :

$$\text{Re} = \frac{a^2 \delta P}{\mu L \delta U} : \text{nombre de Reynolds}$$

$$\text{St} = \frac{\rho L \delta U}{T \delta P} : \text{nombre de Strouhal}$$

Adimensionnez les condition aux limites vérifiées par \bar{u}_1 .

11. Identifiez les termes représentant le moteur de l'écoulement périodique, son (ses) éventuel(s) frein(s), sa (ses) éventuelle(s) conséquence(s).
12. Dans quelles conditions particulières portant sur Re et St les termes de l'équation sont-ils tous du même ordre de grandeur (problème complet) ? En déduire les expressions des valeurs particulières a^* de a et δU^* de δU correspondantes en fonction des données : $\mu, \nu, \rho, L, \delta P, T$. Evaluer numériquement a^* et δU^* . Les valeurs typiques des données pour le sang et la circulation sanguine sont : $\mu \simeq 6 \times 10^{-3} \text{ Pa} \cdot \text{s}$, $\rho \simeq 1000 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$, $T \simeq 1 \text{ s}$, $\delta P \simeq 1 \text{ kPa}$, $L \simeq 1 \text{ m}$.

Écoulement de fluide parfait - On considère toujours la composante instationnaire de l'écoulement indicée par 1, qui obéit à l'équation (1), et on étudie toujours sa forme adimensionnée.

13. Quelles (in)égalités St et Re vérifient-ils dans l'hypothèse d'écoulement de fluide parfait (effets visqueux négligeables devant l'inertie) ? Montrez que cette situation se rencontre pour $a \gg a^*$. Cette hypothèse est-elle vérifiée pour la grosse artère aorte (de diamètre 2,5 cm), les plus petites artères (artérioles, de diamètre 2 mm) ?
14. Comment se simplifie l'équation (1) adimensionnée sous cette hypothèse d'écoulement de fluide parfait ? Le problème est-il bien posé ? S'attend-on à ce que la solution soit régulière ou singulière ?
15. Montrez que $\frac{\partial \bar{u}_1}{\partial \bar{t}} = -\frac{\partial \bar{p}_1}{\partial \bar{x}} = f(\bar{t})$ où f est une fonction arbitraire. En déduire l'expression générale de \bar{p}_1 .
16. On donne $\bar{p}_1(\bar{x}, \bar{t}) = \bar{x} \sin(2\pi \bar{t})$. Déterminez l'expression de $\bar{u}_1(\bar{r}, \bar{t})$ compatible avec la condition à la limite en $\bar{r} = 0$. Quel est la nature de la composante de l'écoulement dépendant du temps ? Cette solution est-elle compatible avec la condition à la limite en $\bar{r} = 1$?

Résolution de la singularité de l'écoulement de fluide parfait - Afin de déterminer une solution physiquement acceptable dans la limite $Re \gg 1$, vous allez mettre en oeuvre la méthode des développements asymptotiques raccordés dans le voisinage de la singularité de la solution que l'on pressent localisée à la paroi. On définit donc un domaine intérieur intégrant le lieu de la singularité, c'est-à-dire la paroi, d'extension radiale δ telle que $\delta \ll a$, dans lequel vous résoudrez le problème complet puis effectuerez le raccord avec la solution dans le domaine extérieur.

17. Le domaine intérieur est donc défini radialement par $r = a - y$ (voir la figure 3) où $y = \delta \tilde{y}$, $\tilde{y} \sim 1$, et axialement par $x = L\bar{x}$, $\bar{x} \sim 1$. En définissant $\varepsilon = \delta/a$ et en utilisant les adimensionnements suivants, valables dans le domaine intérieur : $u_1(r, t) = \delta U' \tilde{u}_1(\tilde{y}, \tilde{t})$, $p_1(x, t) = \delta P' \tilde{p}_1(\tilde{y}, \tilde{t})$, où \tilde{z} est la notation de la partie analytique de z , $z = y, u_1, p_1$, adimensionnez l'équation (1) et montrez que :

$$St' \frac{\partial \tilde{u}_1}{\partial \tilde{t}} = -\frac{\partial \tilde{p}_1}{\partial \tilde{x}} + \frac{1}{\varepsilon^2 Re'} \frac{1}{1 - \varepsilon \tilde{y}} \frac{\partial}{\partial \tilde{y}} \left((1 - \varepsilon \tilde{y}) \frac{\partial \tilde{u}_1}{\partial \tilde{y}} \right) \quad (2)$$

$$\text{où } Re' = \frac{a^2 \delta P'}{\mu L \delta U'} \text{ et } St' = \frac{\rho L \delta U'}{T \delta P'}.$$

18. Montrez que $\varepsilon \ll 1$ et effectuez les simplifications permises par l'approximation de plan tangent.
19. Ecrivez la condition à la limite vérifiée par \tilde{u}_1 .
20. Ecrivez les conditions de raccord imposées à \tilde{u}_1 et \tilde{p}_1 . En déduire les égalités vérifiées par les échelles et les parties analytiques des solutions. Montrez enfin que $St' = St$ et $Re' = Re$.

21. Montrez que la condition de non-dégénérescence du problème dans le domaine intérieur impose $\varepsilon \sim \text{Re}^{-1/2}$. En déduire la forme simplifiée de l'équation (2) dans le domaine intérieur.

\tilde{p}_1 étant connue, cette e.d.p. linéaire inhomogène s'identifie à une équation de diffusion de \tilde{u}_1 forcée qui est soluble analytiquement.

Formulaire : équations bilan en coordonnées cylindriques (r, θ, x) - Pour un champ de vitesse axisymétrique $\mathbf{v} = v(r, x, t) \mathbf{e}_r + u(r, x, t) \mathbf{e}_x$ et un champ de pression axisymétrique $p(r, x, t)$:

- Conservation de la matière au sein d'un écoulement incompressible :

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{1}{r} \frac{\partial(rv)}{\partial r} = 0$$

- Bilan de quantité de mouvement pour un écoulement incompressible (équation de Navier-Stokes) :

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial r} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \nu \left[\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial u}{\partial r} \right) \right]$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial r} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} + \nu \left[\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial(rv)}{\partial r} \right) \right]$$