

**Correction de l'examen du 26 juin 2012**

**Professeur responsable :** Christophe ANCEY

**Documentation autorisée :** aucune documentation sauf formulaire A4

**Matériel autorisé :** calculatrice scientifique simple

**Durée de l'examen :** 2 h 15 (8 h 15–10 h 30)

**Date et lieu :** 26 juin 2011 salle INM 200 ou 202

**Problème 1** Un architecte souhaite créer un « jardin à la babylonienne », c'est-à-dire un aménagement avec des jardins en terrasse. Pour amener l'eau, l'idée est de créer des réservoirs en cascade, reliés entre eux par des canaux de section trapézoïdale.

- (a) [0,30] sachant que les réservoirs sont munis d'un orifice de rayon  $a$  placé tout en bas du mur du réservoir et que les réservoirs sont pleins d'eau, mais ne débordent pas, calculez le débit transitant par ces réservoirs ;
- (b) [0,50] calculez la hauteur d'eau ;
- (c) [0,20] calculez le nombre de Froude au débit calculé en (a) ;
- (d) [0,40] calculez la hauteur critique et tracez la forme de la courbe de remous.

**Réponse :**

On a  $v = \sqrt{2gH} = 4,4$  m/s, soit  $Q = 140$  l/s

Il faut ensuite résoudre

$$Q = S\sqrt{i}R_h^{2/3}K,$$

avec  $S = h(B_c + h)$  et  $R_h = S/(B_r + 2\sqrt{2}h)$ . On trouve  $h = 32$  cm.

La vitesse est  $u = Q/S = 1,04$  m/s, soit  $Fr = 0,59$ . L'écoulement est subcritique.

Pour calculer la hauteur critique, on résout

$$Fr = 1 \Rightarrow \sqrt{gh} = Q/S = \frac{Q}{(B_c + h)h},$$

on trouve  $h_c = 0,251$  m. Gentille courbe de remous...

**Problème 2** Considérons une rivière dont le lit est composé de gravier de diamètre  $d_{90} = 50$  mm ; sa pente est de 10 cm/km. La section est rectangulaire et la largeur est de 80 m. En régime permanent uniforme, le débit est de  $10 \text{ m}^3/\text{s}$ . On demande de calculer :

- (a) [0,2] la hauteur critique (canal infiniment large) ;
- (b) [0,2] le coefficient de Manning-Stricker ;
- (c) [0,2] la hauteur normale ;
- (d) [0,2] le rayon hydraulique ;
- (e) [0,2] le nombre de Froude et le type de régime ;
- (f) [0,2] la contrainte de cisaillement au fond ;
- (g) [0,2] la pression au fond.

**Réponse :** on a

$$h_c = \sqrt[3]{\frac{Q^2}{gB^2}} = 12 \text{ cm.}$$

La valeur de  $K$  est

$$K = 38 \text{ m}^{1/3} \text{ s}^{-1}.$$

La vitesse (p. 94) est  $\bar{u} = K\sqrt{i}R_H^{2/3}$ , soit encore

$$\frac{Q}{Bh_n} = K\sqrt{i} \left( \frac{Bh_n}{B + 2h_n} \right)^{2/3}$$

On trouve  $h_n = 51$  cm. Le rayon hydraulique est

$$R_H = \frac{Bh_n}{B + 2h_n} = 51 \text{ cm}$$

Le nombre de Froude est

$$Fr = \frac{Q}{Bh_n\sqrt{gh_n}} = 0,11$$

Le régime est subcritique (fluvial). La contrainte au fond est

$$\tau_b = \rho gh_n \sin i = 0,5 \text{ Pa.}$$

La pression étant hydrostatique, on a

$$p = \rho g h_n \cos i = 5024 \text{ Pa.}$$

**Problème 3** Un barrage-poids est formé par un prisme triangulaire en béton de masse volumique  $\rho_b$ , dont l'arête amont est verticale. On cherche quelle condition doit remplir l'angle au sommet I pour que le barrage n'ait pas tendance à basculer vers l'aval autour de O, lorsque l'eau, de masse volumique  $\rho$ , atteint le haut du barrage, on supposera que la pression le long de AO est la pression atmosphérique. Application numérique pour une densité  $d = \rho_b/\rho = 2,2$ , une masse volumique  $\rho = 1 \text{ g/cm}^3$ , une hauteur  $h = 10 \text{ m}$ . On demande de calculer :

- [0,25] la distribution de pression le long du mur AI ;
- [0,25] la force totale de pression exercée par l'eau sur le mur ;
- [0,50] les moments de force résistant et de pression ;
- [0,25] la condition sur  $a$  pour que le barrage-poids soit stable. En déduire l'angle  $\alpha$ .

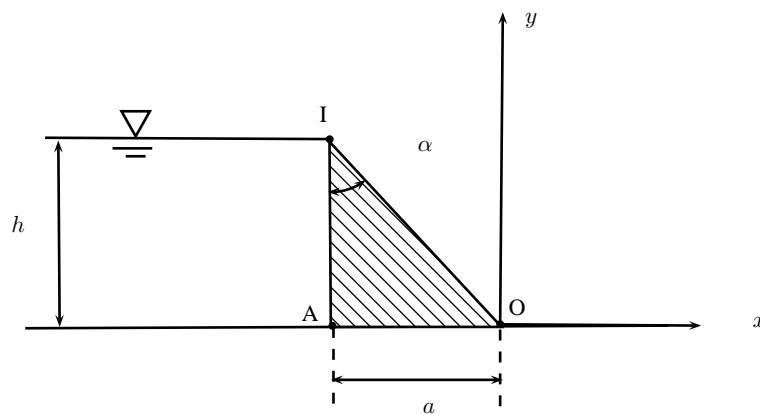


Figure 1 : schéma du barrage.

**Réponse :** La pression est distribuée linéairement

$$p = \rho g (h - y)$$

La force totale par unité de largeur du barrage est donc

$$F_p = \int_0^h p(y) dy = \frac{1}{2} \rho g h^2 = 490 \text{ kN/m}$$

Le barrage est soumis à deux moments : gravité (résistant) et pression (déstabilisant). La force de pression s'applique à une hauteur  $h_a = h/3$  tandis que la formule du barycentre montre que le centre de gravité se trouve à  $2a/3$  de O. La condition d'équilibre est donc

$$Mg \times \frac{2}{3}a > \frac{1}{6} \rho g h^3,$$

avec  $M = \rho_b a h / 2$  la masse du barrage par unité de largeur. Soit

$$a > \frac{h}{\sqrt{2d}} = 4,8 \text{ m},$$

L'angle minimal est donc :

$$\tan \alpha = \frac{a}{h} = 0,48$$

soit  $\alpha = 25^\circ$ .

**Problème 4** Du sable fin sédimente dans de l'eau au repos. On suppose que la forme des grains est sphérique et qu'ils ont tous le même diamètre  $d = 2a = 200 \mu\text{m}$ . La viscosité de l'eau est  $\mu = 10^{-3} \text{ Pa}\cdot\text{s}$ . La masse volumique du sable est  $2500 \text{ kg/m}^3$ .

- [0,50] écrire le bilan des forces sachant que la force visqueuse est  $F = 6\pi\mu a u$  avec  $u$  la vitesse de la particule de sable par rapport à l'eau, quand le nombre de Reynolds particulaire  $\text{Re} = \frac{2\rho a u}{\mu} \rightarrow 0$ ;
- [0,50] en supposant que le régime est laminaire, calculez la vitesse de sédimentation  $u$ . Que vaut le nombre de Reynolds? Qu'en-déduisez-vous?;
- [0,25] en se servant de l'abaque de la figure 3, calculez la vitesse réelle.

**Réponse :** Il s'agit d'une question de cours. On se reportera à la démonstration du cours § 6.5.1, p. 138–139.

$$u = \frac{m'g}{6\pi\mu a} = \frac{2}{9}(\rho_p - \rho_f) \frac{a^2 g}{\mu} = 3,2 \text{ cm/s}.$$

avec  $m' = 4(\rho_p - \rho_f)\pi a^3/3$ . On trouve  $Re = 6$ . On est un peu en dehors de l'application de la loi de Stokes. On a

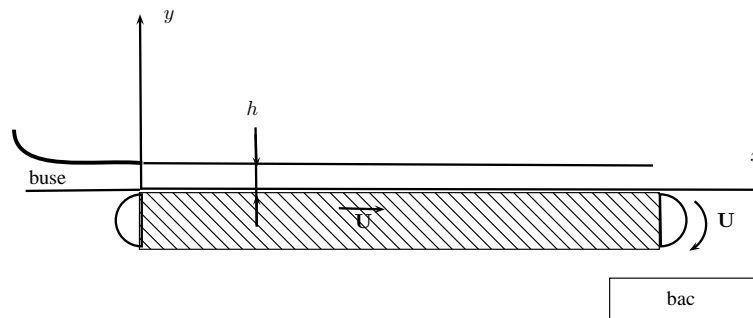
$$\frac{1}{2}C_d\rho_f\pi a^2u^2 = m'g,$$

soit

$$u = \sqrt{\frac{8}{3} \frac{1}{C_d} \frac{\rho_p - \rho_f}{\rho_f} ag}.$$

par itération on trouve  $u = 3,6$  cm/s.

**Problème 5** Un tapis roulant est constitué d'une bande qui tourne à une vitesse constante  $U$ . Le tapis roulant est initialement dans une position horizontale. Une buse déverse un débit  $q$  par unité de largeur sur le tapis roulant. Le fluide est newtonien, de masse volumique  $\rho$  et de viscosité dynamique  $\mu$ . L'épaisseur de fluide sur le tapis roulant est  $h$ . Le fluide ainsi transporté est déversé dans un bac.



**Figure 2** : tapis roulant transport du fluide (haut) position horizontale.

Données :

- $\mu = 2$  Pa·s ;
- $\rho = 1000$  kg/m<sup>3</sup> ;
- $U = 0,5$  cm/s ;
- $q = 1$  cm<sup>2</sup>/s.

- (a) [0,50] En supposant que l'écoulement est permanent uniforme sur le tapis roulant, écrire les équations de Navier-Stokes simplifiées et les conditions aux limites cinématiques et dynamiques. Pour cela on supposera que l'air ambiant n'exerce aucune contrainte sur la surface libre du film de fluide.

- (b) [0,25] Montrer que la pression est hydrostatique.
- (c) [0,25] Calculer le profil de vitesse selon la hauteur.
- (d) [0,25] Calculer la hauteur d'écoulement en fonction de la vitesse du tapis  $U$  et du débit injecté  $q$ .
- (e) [0,25] L'écoulement est laminaire ou turbulent?

**Réponse :** Il s'agit d'une question de cours. On se reportera à la démonstration du cours § 6.10, p. 157–160. Il faut de prendre  $\theta = 0$  et de changer les conditions aux limites. On trouve  $u = U$  partout ! On a donc  $h = q/U = 2$  cm. On a  $Re = Uh/\nu = 0,005 \times 0,02 \times 10^3/2 = 0,05$ . On peut considérer que l'écoulement est laminaire.