

## Informações:

- Duração de 2:00 horas.
- Pode comer e beber durante a prova.
- Pode fazer a prova à lápis.
- Pode usar calculadora (sem texto).
- A prova tem complexidade progressiva.

A **tentativa** de violação de qualquer regra anulará teu exame.

- Não consulte material ou colegas.
- Sente virado/a para frente.
- Vá ao banheiro antes ou depois do exame.
- Rascunho apenas no verso da prova.
- Desligue e guarde o celular.

1. Assinale as afirmações erradas e argumente porque estão erradas.

20

**A. Suponha que prendemos um mini-CTD ao casco de uma tartaruga morta e soltamos a defuntinha. As medidas tomadas por esse instrumento macabro podem ser consideradas Lagrangianas.**

**Resposta:****Certo. Tartaruga morta não tem vontade própria, segue o fluxo.**

**B. A dimensão do coeficiente de viscosidade dinâmica  $\mu$  é  $[\text{ML}^{-2}\text{T}^{-1}]$**

**Resposta:**Errado, é  $[\text{ML}^{-1}\text{T}^{-1}]$ .

**C. A tensão superficial de uma gota esférica pode ser estimada a partir do equilíbrio entre o trabalho de compressão e a variação da área.**

**Resposta:****Certo.**

**D. Podemos aplicar a eq. de Bernoulli em quaisquer fluxos irrotacionais e não-divergentes.**

**Resposta:**

Errado, precisa ser estacionário.

**E. O termo advectivo da derivada total é chamado de não-linear, pois podemos usar a regra de derivadas do produto para colocar alguns termos na forma  $\frac{1}{2} \frac{\partial u_i^2}{\partial x_i}$ .**

**Resposta:****Certo.**

2. Dê a expressão matemática (use operadores vetoriais se for possível) e responda o que representam fisicamente as componentes diagonais e não-diagonais do tensor  $e_{ij} = \frac{\partial u_i}{\partial x_j}$ .

10

**Resposta:**

As componentes diagonais são da forma  $i = j$ , i.e.:  $\frac{\partial u}{\partial x}$ ,  $\frac{\partial v}{\partial y}$ ,  $\frac{\partial w}{\partial z}$  e representam a deformação linear. Somadas resultam no operador divergente. As componentes não-diagonais são da forma  $i \neq j$  e.g.:  $\frac{\partial u}{\partial y}$  e representam a deformação por cisalhamento. Elas não estão associadas a nenhum operador vetorial.

3. Esta é a eq. de Navier-Stokes: 
$$\rho \frac{D\vec{u}}{Dt} = -\vec{\nabla}p + \mu \nabla^2 \vec{u} + \rho \vec{g} + \rho(\vec{\Omega} \times (\vec{\Omega} \times \vec{r})) - 2\rho \vec{\Omega} \times \vec{u}. \quad (1)$$

- (a) Suponha que a Corrente Circumpolar Antártica flui para leste sobre  $60^\circ\text{S}$  a  $1\text{ m/s}$  e tem  $200\text{ km}$  de largura. Considere o fluxo estacionário, linear, invíscido, homogêneo e hidrostático. Calcule o desnível meridional entre a borda sul e a borda norte a partir da Equação 1.

15

**Dica:** Na horizontal o balanço é entre os termos de Coriolis e do gradiente de pressão. Use a gravidade aparente de  $9.8\text{m/s}^2$  na eq. hidrostática.

**Resposta:**

Sobra o balanço entre as forças de Coriolis e do gradiente de pressão na horizontal e a hidrostática na vertical. Como a corrente flui na direção zonal, a velocidade só tem a componente  $u$  não-nula. O balanço

$$\frac{\partial p}{\partial y} = 2\rho\Omega \sin \theta u, \text{ aproximando para diferenças finitas, } \frac{\Delta p}{\Delta y} = 2\rho\Omega \sin \theta u$$

Usando hidrostática para converter a pressão em altura, transformo  $\vec{g}$  em gravidade aparente:

$$\rho g \Delta h = 2\Omega \sin \theta u \Delta y, \quad \Delta h = \frac{2\Omega \sin \theta u \Delta y}{g}$$

Fazendo as contas,

$$\Delta h = \frac{2 \times 7.2 \times 10^{-5} \times \sqrt{3}/2 \times 1 \times 2 \times 10^5}{9.8} = 2.54\text{m}$$

- (b) Simplifique a equação 1 para estudar um aquário do laboratório de Dinâmica de  $30 \times 30 \times 25\text{cm}$  onde eu agitei a água com a mão há uns 3s atrás, fazendo movimentos desordenados e vigorosos de um lado a outro do tanque. Argumente porquê você está simplificando cada termo que se vai.

10

**Resposta:**

Os termos que dependem de rotação são menores que os demais pois o movimento ocorre numa escala de tempo 4 ordens de grandeza menor que um dia. Não é estacionário pois em 3s ele não chega nem perto do repouso. Não é linear, pois acabei de introduzir turbulência. Tem gradiente de pressão nas 3 direções pois tem ondas de gravidade.

$$\rho \frac{D\vec{u}}{Dt} = -\vec{\nabla}p + \mu \nabla^2 \vec{u} + \rho \vec{g}$$

4. Considere o potencial de velocidade dado por  $\phi = U \left( r + \frac{a^2}{r} \right) \cos \theta$ .

**Dica:** Faça na sequência proposta, de forma clara e organizada prestando atenção em que variável você está derivando e quem fica constante.

- (a) Calcule  $u_r$  e  $u_\theta$ .

5

**Resposta:****Resposta:**

$$\begin{aligned}
 u_r &= \frac{\partial \phi}{\partial r} \\
 &= U \cos \theta \frac{\partial}{\partial r} \left( r + \frac{a^2}{r} \right) \\
 &= U \cos \theta \left( 1 - \frac{a^2}{r^2} \right)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 u_\theta &= \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \theta} \\
 &= U \left( r + \frac{a^2}{r} \right) \frac{1}{r} \frac{\partial \cos \theta}{\partial \theta} \\
 &= -U \left( 1 + \frac{a^2}{r^2} \right) \sin \theta
 \end{aligned}$$

(b) Demonstre matematicamente que para este fluxo tanto  $\phi$  como  $\psi$  existem.

10

**Dica:** Um operador vetorial se anula em cada caso.

**Resposta:**

$\exists \phi$  se  $\vec{\nabla} \times \vec{V} = 0$ , no plano  $xy$  temos só o último termo:

$$\begin{aligned}
 \vec{\nabla} \times \vec{V} &= \left( \frac{1}{r} \frac{\partial(ru_\theta)}{\partial r} - \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial \theta} \right) \vec{i}_z = \\
 &= \frac{\partial(ru_\theta)}{\partial r} - \frac{\partial u_r}{\partial \theta} = \\
 -U \sin \theta \frac{\partial \left( r + \frac{a^2}{r} \right)}{\partial r} - \frac{\partial \left( U \left( 1 - \frac{a^2}{r^2} \right) \cos \theta \right)}{\partial \theta} &= \\
 -U \sin \theta \left( 1 - \frac{a^2}{r^2} \right) + U \left( 1 - \frac{a^2}{r^2} \right) \sin \theta &= 0 \quad \text{QVOD ERAT DEMONSTRANDVM}
 \end{aligned}$$

$\exists \psi$  se  $\vec{\nabla} \cdot \vec{V} = 0$ , no plano  $xy$  temos:

$$\begin{aligned}
 \vec{\nabla} \cdot \vec{V} &= \frac{1}{r} \frac{\partial(ru_r)}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} = \\
 &= \frac{\partial(ru_r)}{\partial r} + \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} = \\
 U \frac{\partial \left( r - \frac{a^2}{r} \cos \theta \right)}{\partial r} - U \left( 1 + \frac{a^2}{r^2} \right) \frac{\partial \sin \theta}{\partial \theta} &= \\
 U \cos \theta \left( 1 + \frac{a^2}{r^2} \right) - U \cos \theta \left( 1 + \frac{a^2}{r^2} \right) &= 0 \quad \text{QED}
 \end{aligned}$$

(c) Obtenha uma expressão para  $\psi$ .

10

**Dica:** 2 funções  $=s$  em todo o espaço, onde cada uma é função de uma variável  $\neq$ , são constantes e  $=s$ .

**Resposta:**

Para obter  $\psi$  partimos primeiro de  $u_r$ :

$$\begin{aligned} \frac{\partial \psi}{\partial \theta} &= r u_r \\ &= U \left( r - \frac{a^2}{r} \right) \cos \theta \end{aligned}$$

Integrando em  $\theta$ ,

$$\psi = U \left( r - \frac{a^2}{r} \right) \sin \theta + P(r)$$

Onde  $P(r)$  é uma função de  $r$  a determinar.

Igualando os dois  $\psi$ s temos  $P(r) = Q(\theta)$  o que obriga  $P = Q = K$ , onde  $K$  é constante. Portanto:

$$\psi = U \left( r - \frac{a^2}{r} \right) \sin \theta + K.$$

Agora vamos obter  $\psi$  a partir de  $u_\theta$ :

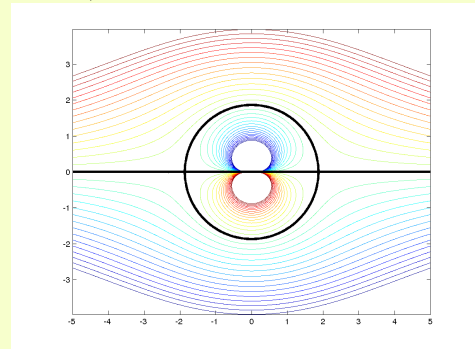
$$\begin{aligned} \frac{\partial \psi}{\partial r} &= -u_\theta \\ &= U \left( 1 + \frac{a^2}{r^2} \right) \sin \theta \end{aligned}$$

Integrando em  $r$ ,

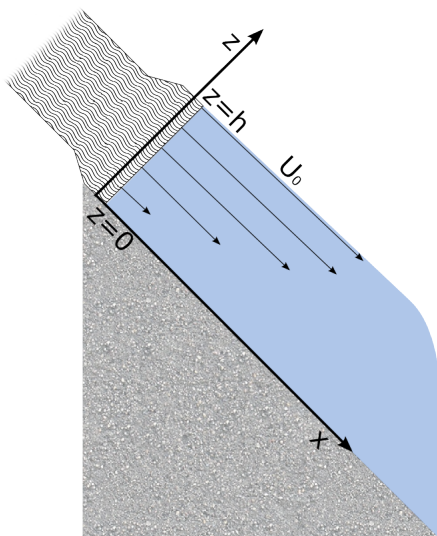
$$\psi = U \left( r - \frac{a^2}{r} \right) \sin \theta + Q(\theta)$$

Onde  $Q(\theta)$  é uma função de  $\theta$  a determinar.

As isolinhas de  $\psi$  são as de um fluxo ao redor de uma coluna, neste exemplo  $U = 1$ ,  $a = 2$ :



5. Na seção  $xz$  ilustrada a seguir, um canal despeja um líquido de densidade  $\rho$  e viscosidade dinâmica  $\mu$  sobre um barranco na forma um triângulo retângulo isósceles. O ângulo superior do triângulo é  $\theta$ .



Depois de um certo tempo, o sistema fica em equilíbrio, as velocidades  $u$  e a altura  $h$  não variam mais com o tempo. Esse fluxo laminar e viscoso é forçado apenas pela gravidade  $g$ . O fluxo é simétrico em  $y$ . Considere uma parcela de fluido longe das bordas, com comprimento  $L$  na direção  $x$  e  $W$  na direção  $y$  (furando o papel). Junto ao chão do barranco a velocidade é  $u = 0$  e na interface superior é  $u = U_0$ .

**Dica:** Não substitua valores numéricos antes de obter as fórmulas finais.

(a) Obtenha o perfil de velocidades  $u(z)$ .

**Dica:** Lembre que  $\tau$  é força por área. Comece obtendo  $\tau$  em função de  $z$  para uma parcela de fluido que desce o *plano inclinado*. Você deve usar a definição de  $\tau$  para obter uma equação diferencial, resolva-a para obter  $u(z)$  usando uma das condições de contorno.

**Resposta:**

$$\tau = \frac{F}{A} = \frac{\rho V g \cos \theta}{LW} = \rho z g \cos \theta$$

$$\tau_{ij} = \mu \frac{du_j}{dx_i} \Rightarrow \frac{\partial u}{\partial z} = \frac{\rho}{\mu} g z \cos \theta \quad \text{integrando em } z \text{ dos 2 lados}$$

$$u = \frac{\rho g}{2\mu} \cos \theta z^2 + C \quad , \text{ usando as condições de contorno, se } u = 0 \text{ em } z = 0 \Rightarrow C = 0;$$

$$\text{Portanto o perfil é } u(z) = \frac{\rho g}{2\mu} \cos \theta z^2$$

- (b) Obtenha uma fórmula para a **altura de equilíbrio**  $h$  em função dos parâmetros conhecidos. 5

**Dica:** Você deve usar o resultado anterior e a outra condição de contorno.

**Resposta:**

Usando a outra condição,  $u = U_0$  em  $z = h \Rightarrow U_0 = \frac{\rho g}{2\mu} \cos \theta h^2$  portanto  $h = \sqrt{\frac{2\mu U_0}{\rho g \cos \theta}}$ .

- (c) Vamos aplicar o que deduziremos para ver se escorre mais água se aquecermos ou se resfriarmos a água, mantendo  $U_0$  constante. O fluxo é ajustado de forma que temos  $U_0 = 2 \text{ m/s}$  se  $g = 9.8 \text{ ms}^{-2}$ . Sabemos também que tanto a viscosidade como a densidade mudam com a temperatura:  $\mu = 1.8 \times 10^{-3} \text{ Nsm}^{-2}$  e  $\rho = 999.9 \text{ kgm}^{-3}$  a  $1^\circ\text{C}$  e  $\mu = 0.3 \times 10^{-3} \text{ Nsm}^{-2}$  e  $\rho = 970.4 \text{ kgm}^{-3}$  a  $90^\circ\text{C}$ . Qual o fluxo em  $\text{m}^3/\text{s}$  que passa por  $W = 10 \text{ cm}$  se o fluido está a  $1^\circ\text{C}$ ? e a  $90^\circ\text{C}$ ? 10

**Dica:** Pense em termos da velocidade média do fluxo que passa por uma área; você precisará de uma integral simples para calculá-la.

**Resposta:**

Para calcular o fluxo  $Q$ , podemos calcular a velocidade média  $\bar{u}$  e multiplicar pela área  $Wh$ .

$$\bar{u} = \frac{\rho g}{2\mu} \cos \theta \frac{1}{h} \int_0^h z^2 dz = \frac{\rho g h^2}{6\mu} \cos \theta \quad Q = \bar{u} h W = \sqrt{\frac{2\mu U_0^3}{9\rho g \cos \theta}} W$$

Substituindo os valores para  $1^\circ\text{C}$  temos  $Q = 6.8 \times 10^{-5} \text{ m}^3/\text{s}$  e para  $90^\circ\text{C}$  temos  $Q = 2.8 \times 10^{-5} \text{ m}^3/\text{s}$ .

### Memória não-volátil:

Conversão do sistema retangular  $(x, y, z)$  para o cilíndrico  $(r, \theta, z)$  e vice-versa:

$$x = r \cos \theta, y = r \sin \theta, z = z \text{ e } r = \sqrt{(x^2 + y^2)}, \theta = \arctan \frac{y}{x}, z = z.$$

Quanto aos versores,  $i_x = (i_r \cos \theta - i_\theta \sin \theta)$ ,  $i_y = (i_r \sin \theta + i_\theta \cos \theta)$ ,  $i_z = i_z$ .

Potencial de velocidade e função de corrente:

$$u_r = \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial \theta} = \frac{\partial \phi}{\partial r} \quad u_\theta = -\frac{\partial \psi}{\partial r} = \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial \theta}$$

$$u = \frac{\partial \psi}{\partial y} = \frac{\partial \phi}{\partial x} \quad v = -\frac{\partial \psi}{\partial x} = \frac{\partial \phi}{\partial y}$$

$$\Omega = 7.29 \times 10^{-5} \text{s}^{-1}$$

### Sistema de Coordenadas Cilíndrico ou Polar

$$\vec{\nabla} E = \left( \frac{\partial E}{\partial r} \right) \hat{i}_r + \left( \frac{1}{r} \frac{\partial E}{\partial \theta} \right) \hat{i}_\theta + \left( \frac{\partial E}{\partial z} \right) \hat{i}_z$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{V} = \frac{1}{r} \frac{\partial(r u_r)}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} + \frac{\partial u_z}{\partial z}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{V} = \left( \frac{1}{r} \frac{\partial u_z}{\partial \theta} - \frac{\partial u_\theta}{\partial z} \right) \hat{i}_r + \left( \frac{\partial u_r}{\partial z} - \frac{\partial u_z}{\partial r} \right) \hat{i}_\theta + \left( \frac{1}{r} \frac{\partial(r u_\theta)}{\partial r} - \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial \theta} \right) \hat{i}_z$$

Questão	1	2	3	4	5	Total
Pontos	20	10	25	25	25	105
Nota						

