

### Física II: Prova III

- Não adianta apresentar contas sem uma discussão mínima sobre o problema. Respostas sem justificativas não serão consideradas.
- Defina claramente seu referencial cartesiano.
- Use caneta para as respostas finais das questões. Conteúdo a lápis não será considerado na hora da revisão.
- Não é permitido o uso de celulares.

1) No churrasco de final de ano de 2017, os alunos da turma de engenharia de materiais resolveram testar seus conhecimentos de Física II sobre o calor. O objetivo é refrigerar latas de cerveja para o churrasco. Cada lata é feita de alumínio, de massa igual a 28 g e capacidade de 350 ml, e está repleta de cerveja. A lata inicialmente encontra-se à temperatura de 25<sup>o</sup> C.

a) Um aluno propõe utilizar um conhecimento empírico de usar 0.4 Kg de gelo à -10<sup>o</sup>C por lata em um cooler termicamente isolado. Um segundo aluno levanta a possibilidade de que a cerveja talvez congele. Alguma fração da lata de cerveja congelará (**0.7 pontos**) ? Se sim qual fração? O gelo derreterá (**0.7 pontos**) ? Se sim qual a fração? Qual será a temperatura final do sistema (**0.6 pontos**) ? Todas respostas precisam ser justificadas.

b) Para evitar um eventual congelamento da cerveja, outro aluno propõe um outro procedimento. Ele deseja calcular a quantidade mínima necessária de gelo à -10<sup>o</sup>C para ser misturada com uma lata de cerveja de modo que sua temperatura final seja 0<sup>o</sup>C e o gelo derreta totalmente. Qual deve ser esta massa por lata? (**1.0 pontos**)

Considere que o sistema cerveja-gelo não perde/ganha calor do ambiente. Dados: calor específico do Alumínio:  $c_{Al} = 0,20 \text{ cal/g } ^\circ\text{C}$ , calor específico da cerveja:  $c_{cerveja} = 1,01 \text{ cal/g } ^\circ\text{C}$ , calor específico do gelo:  $c_{gelo} = 0,49 \text{ cal/g } ^\circ\text{C}$ , massa específica da cerveja:  $\rho_{cerveja} = 1,02 \text{ g/cm}^3$ , Calor latente de fusão do gelo  $L = 80 \text{ cal/g}$

a) A quantidade de energia para resfriar a lata de 25<sup>o</sup>C à 0<sup>o</sup>C é

$$Q_1 = (m_{Al} c_{Al} + m_c c_c) \times 25^\circ\text{K}$$

$$m_{Al} = 28, c_{Al} = 0.2 \text{ cal/g } ^\circ\text{K}, m_c = 350 \times 1.02 \text{ g}$$

0.2

$$Q_1 = 9154.25 \text{ calorias}$$

A quantidade de energia para esquentar o gelo de -10<sup>o</sup>C à 0<sup>o</sup> é

$$Q_2 = m_g c_g 10 = 1960 \text{ calorias}$$

0.2

Como  $Q_1 > Q_2$ , a cerveja não congelará! Já que o processo de levar o gelo de  $-10^\circ\text{C}$  à  $0^\circ\text{C}$  não ~~precisa~~ absorver todo o calor removido para trazer a cerveja à  $0^\circ\text{C}$  0.3

Então o gelo precisará derreter para conseguir levar a cerveja à  $0^\circ\text{C}$

Para calcular a fração de gelo que derreterá temos que fazer

$$Q_1 - Q_2 = mL$$

$$m = \frac{9154.25 - 1960}{80} \approx 90\text{g} \quad 0.3$$

fração é  $90/400$  0.4

E a temperatura final é  $0^\circ\text{C}$  0.6

b) A quantidade mínima de gelo que será derretida é dada por

$$m'_g c_g \times 10 + \cancel{L} L m'_g = Q_1 \quad 0.5$$

$$m'_g = \frac{9154.25}{80 + 4.9} \approx 107.8\text{g} \quad 0.5$$

2) Um submarino está enguiçado a uma profundidade de 75 m. O plano para resgatar a tripulação é utilizar uma câmara cilíndrica de raio de 1 m e altura de 5 m, a qual é aberta em baixo e levará dois operadores. Esta câmara será baixa com um cabo, e no final da descida será conectada a escotilha do submarino, por onde a tripulação poderá passar para a câmara. Mas para o plano funcionar, durante a descida, os operadores precisam liberar ar de tanques para que a câmara não seja inundada. Para que isso aconteça, a pressão do ar no interior da câmara deve ser igual à pressão da água à profundidade  $h$ , dada por  $p_0 + \rho gh$ , onde  $p_0 = 1 \text{ atm}$  na superfície e  $\rho = 1024 \text{ kgm}^{-3}$  é a densidade da água do mar. Suponha que a temperatura na superfície é de  $20^\circ\text{C}$  e na profundidade do submarino de  $0^\circ\text{C}$ . Considere  $R = 8.31 \text{ J/mol.K}$ .

- Qual o volume de ar na superfície? (0.5 pontos)
- Se não tivesse sido liberado ar de tanques qual seria o volume do ar na câmara à profundidade  $h=75 \text{ m}$ ? (1.5 pontos)
- Quantos mols adicionais de ar foram necessários para manter o volume inicial de ar na câmara? (1.0 ponto)

$$a) V = \pi(r^2) \times H = \pi(1)^2 5 \approx 15.7 \text{ m}^3 \quad 0.5$$

$$b) \text{ na superfície } T_1 = 20^\circ\text{C} = 293 \text{ K}$$

$$\text{ no submarino } T_2 = 0^\circ\text{C} = 273 \text{ K}$$

$$P_2 = 1 \text{ atm} + \frac{1024 \times 9.8 \times 75}{1.01 \times 10^5} \approx 8.45 \text{ atm} \quad 0.5$$

Usando a lei dos gases ideais

$$PV = nRT \quad \text{temos}$$

$$\frac{P_1 V_1}{P_2 V_2} = \frac{T_1}{T_2} \quad 0.5$$

$$V_2 = \frac{P_1 V_1 T_2}{P_2 T_1} = \frac{1 \times 273 \times 15.7}{8.45 \times 293} \approx 1.73 \text{ m}^3 \quad 0.5$$

c) Já que a quantidade de ar da superfície fica reduzida à um volume de  $1.73 \text{ m}^3$ , precisamos de mais ar para preencher o volume restante. Assim isso é dado por

$$n = \frac{P \Delta V}{RT} \quad 0.5$$

$P =$  pressão do fundo =  $8.45 \text{ atm}$

$T =$  Temperatura do fundo =  $273 \text{ K}$

$$\Delta V = (15.7 - 1.73) \text{ m}^3$$

$$n = \frac{8.45 \times 10^5 \times (15.7 - 1.73)}{8.31 \times 273}$$

$$n \approx 52 \times 10^3 \text{ mols} \quad 0.5$$

3) Um gás ideal com  $n$  mols e coeficiente adiabático  $\gamma$  passa por um processo cíclico composto por 3 etapas. A partir de um estado inicial A, de pressão  $P_A$  e volume  $V_A$ , o gás sofre uma expansão adiabática até atingir um estado B, de volume  $r$  vezes maior do que  $V_A$ , com  $r > 1$ . Na segunda etapa, ocorre uma compressão isotérmica até o sistema atingir o estado C, de volume igual ao inicial ( $V_A$ ). Finalmente, um processo isocórico fecha o ciclo. A constante universal dos gases é denotada por  $R$ . **Dica: faça um esboço do diagrama PV, para ajudar a visualizar e entender bem o ciclo.**

a) Complete a tabela abaixo (reproduza-a na folha de respostas). (1.5 pontos)

Estado	V	P	T
A	$V_A$	$P_A$	
B			
C			

b) Se  $Q$ ,  $W$  e  $U$  respectivamente representam o calor fornecido ao sistema, o trabalho realizado PELO sistema e a variação da energia interna do sistema, preencha a tabela abaixo (reproduza a tabela na folha de respostas). (1.5 pontos)

Processos	W	Q	$\Delta U$
A→B			
B→C			
C→A			

c) Determine o rendimento desse sistema, visto como um motor, apenas em função de  $\rho = T_A/T_B$ . (1 ponto)

Q3 A: (a)  $T_A = \frac{P_A V_A}{nR}$

B:  $V_B = r V_A$   $P_A V_A^\gamma = P_B V_B^\gamma \Rightarrow P_B = \left(\frac{V_A}{V_B}\right)^\gamma P_A \therefore P_B = r^{-\gamma} P_A$

$T_A V_A^{\gamma-1} = T_B V_B^{\gamma-1} \Rightarrow T_B = \left(\frac{V_A}{V_B}\right)^{\gamma-1} T_A$

$\therefore T_B = r^{1-\gamma} \frac{P_A V_A}{nR}$

C:  $V_C = V_A$   $T_C = T_B \Rightarrow T_C = r^{1-\gamma} \frac{P_A V_A}{nR}$

$P_B V_B = P_C V_C \Rightarrow$   ~~$P_B V_B = P_C V_C$~~

$\Rightarrow P_C = \frac{V_B}{V_C} P_B \therefore P_C = r^{1-\gamma} P_A$

	$P(0,5)$	$V$	$T(1,0)$
A	$P_A$	$V_A$	$\frac{P_A V_A}{nR}^{0,2}$
B	$P_A / r^\gamma$	$r V_A$	$\frac{1}{r^{\gamma-1}} \cdot \frac{P_A V_A}{nR}^{0,4}$
C	$P_A / r^{\gamma-1}$	$V_A$	$\frac{1}{r^{\gamma-1}} \cdot \frac{P_A V_A}{nR}^{0,4}$

SEMPRE  $\frac{PV}{T} = nR$

(b) A  $\rightarrow$  B: ADIABÁTICO,  $Q=0$

PELA 1ª LEI,  $\Delta U = -W$

OU USA  $W = \frac{-\Delta(PV)}{\gamma-1} = \frac{1}{\gamma-1} (P_A V_A - P_B V_B) = \frac{P_A V_A}{\gamma-1} \left(1 - \frac{1}{r^{\gamma-1}}\right)$   $\uparrow$   $-\Delta U$

OU USA  $\Delta U = C_v \Delta T = \frac{nR}{\gamma-1} (T_B - T_A) = \frac{nR}{\gamma-1} \left[\frac{1}{r^{\gamma-1}} \frac{P_A V_A}{nR} - \frac{P_A V_A}{nR}\right]$   $\downarrow$   $-W$

B → C: ISOTERMA,  $\Delta U = 0$ .

PELA 1ª LEI,  $Q = W$ .

$$W_{B \rightarrow C} = nRT_B \ln\left(\frac{V_C}{V_B}\right) = nR \left[ \frac{1}{r\gamma-1} \frac{P_A V_A}{nR} \right] \ln\left(\frac{1}{r}\right)$$

$$\therefore Q_{B \rightarrow C} = W_{B \rightarrow C} = - \frac{P_A V_A}{r\gamma-1} \ln r$$

C → A: ISOVOLUMÉTRICO,  $\Delta V = 0$ ,  $W = 0$ .

PELA 1ª LEI,  $\Delta U = Q$ .

$$\begin{aligned} Q_{C \rightarrow A} = C_V (T_A - T_C) &= \frac{nR}{\gamma-1} \left( \frac{P_A V_A}{nR} - \frac{1}{r\gamma-1} \frac{P_A V_A}{nR} \right) \\ &= \frac{P_A V_A}{\gamma-1} \left( 1 - \frac{1}{r\gamma-1} \right) \end{aligned}$$

$$\therefore U_A - U_C = Q_{C \rightarrow A} = \frac{P_A V_A}{\gamma-1} \left( 1 - \frac{1}{r\gamma-1} \right)$$

	Q	W	$\Delta U$
A → B	0	$\frac{P_A V_A}{\gamma-1} \left( 1 - \frac{1}{r\gamma-1} \right)$	$-\frac{P_A V_A}{\gamma-1} \left( 1 - \frac{1}{r\gamma-1} \right)$
B → C	$-\frac{P_A V_A}{r\gamma-1} \ln r$	$-\frac{P_A V_A}{r\gamma-1} \ln r$	0
C → A	$\frac{P_A V_A}{\gamma-1} \left( 1 - \frac{1}{r\gamma-1} \right)$	0	$\frac{P_A V_A}{\gamma-1} \left( 1 - \frac{1}{r\gamma-1} \right)$

→ 0,5 SEMPRE  
 $\Delta U = Q - W$   
 → 0,5

→ 0,5

(c) ~~CALOR FORNECIDO PELA FONTE QUENTE~~  
~~CALOR DESG~~

$$E = 1 - \frac{\text{CALOR DESCARTADO À FONTE FRIA}}{\text{CALOR FORNECIDO PELA FONTE QUENTE}} = 1 - \frac{-Q_{B \rightarrow C}}{+Q_{C \rightarrow A}} = 1 - \frac{0,1}{0,3}$$

$$\epsilon = 1 - \frac{(P_A V_A \ln r) / r \delta^{-1}}{\frac{P_A V_A}{\gamma - 1} \left(1 - \frac{1}{r \delta^2}\right)} = 1 - \frac{\gamma - 1}{r \delta^2 - 1} \ln r = 1 - \frac{\ln(r \delta^{-1})}{r \delta^{-1} - 1}$$

MAS  $\rho = \frac{T_A}{T_B} = r \delta^{-1}$ . LOGO,  $\epsilon = 1 - \frac{\ln \rho}{\rho - 1} \cdot 0,3$

Exercício Extra

Nome: \_\_\_\_\_ nº USP \_\_\_\_\_

- 1) a) Partindo da primeira lei da termodinâmica demonstre que para uma expansão adiabática quase-estática  $PV^\gamma = \text{constante}$  onde  $\gamma = C_p/C_v$ . (1.5 pontos)  
 c) demonstre que para o mesmo sistema  $TV^{\gamma-1} = \text{constante}$  onde  $\gamma = C_p/C_v$ . (0.5 pontos)  
 d) Calcule o trabalho efetuado pelo gás quando este expande de  $V_1$  à  $V_2$ . (1.5 pontos)

Da primeira lei temos que  
 $dQ = dU + PdV = 0$  adiabática

mas sabemos que  $dU = c_v dT$   
 assim

$$c_v dT + PdV = 0 \quad 0.2$$

Utilizando a eq. dos gases ideais

~~o~~  $PV = nRT$  podemos diferenciá-la e obter

$$PdV + VdP = nRdT \quad 0.2$$

$$PdV + VdP = nR \left( -\frac{PdV}{c_v} \right)$$

$$c_v PdV + c_v VdP = -nR PdV$$

$$(c_v + nR)PdV + c_v VdP = 0$$

$$\underbrace{(c_v + nR)}_{c_p} PdV + c_v VdP = 0$$

$$\gamma = \frac{c_p}{c_v} \Rightarrow \gamma PdV + VdP = 0$$

$$\gamma \frac{dV}{V} + \frac{dP}{P} = 0 \quad 0.4$$

$$\text{integrando} \quad \gamma \ln V + \ln P = \text{const} \quad 0.4$$

$$V^\gamma P = \text{const} \quad 0.3$$

b) Usando que  $PV = nRT$

$$P = n \frac{RT}{V}$$

$$\frac{nRT}{V} \cdot V^n = \text{const}$$

$$TV^{n-1} = \text{const} \quad 0.5$$

c) Sabemos que  $PV^n = \text{const}$

$$P \cdot V^n = P_1 \cdot V_1^n$$

$$dW = PdV = \frac{P_1 V_1^n}{V^n} dV \quad 0.5$$

$$W = P_1 V_1^n \frac{V^{-n+1}}{-n+1} \Big|_{V_1}^{V_2} \quad 0.5$$

$$= \frac{P_1 V_1^n}{1-n} \left( V_2^{1-n} - V_1^{1-n} \right)$$

$$= \frac{P_1 V_1^n}{n-1} \left( \frac{1}{V_1^{n-1}} - \frac{1}{V_2^{n-1}} \right) \quad 0.5$$