

#### UNIVERSIDADE FEDERAL DO ESPÍRITO SANTO CENTRO TECNOLOGICO PROGRAMA DE PÓS-GRADUAÇÃO EM EMGENHARIA MECÂNICA

CANDIDATO:	NOTA:

# PROVA DE SELEÇÃO PPGEM UFES - FENTRAN - 2015-01

#### 1ª. Questão

Considere as afirmações a seguir, acerca das propriedades termodinâmicas e da segunda lei aplicada a ciclos e processos:

- I A entropia pode aumentar ou diminuir ao longo de um processo termodinâmico irreversível.
- II A entropia permanece constante durante um processo termodinâmico adiabático.
- III A segunda lei da termodinâmica descreve a conservação da entropia e determina quando um processo termodinâmico pode ocorrer na natureza.
- IV O coeficiente de desempenho de um Refrigerador de Carnot pode ser maior do que a unidade.

Está(ão) correta(s) a(s) afirmativa(s):

(A) II, apenas. (B) I e III, apenas. (C) I e IV, apenas. (D) II e III, apenas. (E) II e IV, apenas.

#### 2ª. Questão

O coeficiente de desempenho do refrigerador que requer a menor potência para manter uma temperatura interna de - 23°C para uma temperatura externa de 27°C é:

(A) - 4/23 (B) - 23/4 (C) 50/23 (D) 5 (E) 6

# 3ª. Questão

Assinale a única assertiva inteiramente correta sobre ciclos termodinâmicos de geração de potência.

- (A) Os Ciclos Ideais de Brayton e Rankine possuem ambos uma caldeira.
- (B) O Ciclo Brayton Ideal apresenta dois processos isoentrópicos.
- (C) O rendimento do Ciclo Brayton Ideal é função apenas da temperatura de admissão do fluído no compressor.
- (D) O rendimento do Ciclo de Rankine decai quando a pressão na caldeira aumenta.
- (E) A razão de trabalho reversa no Ciclo Ideal de Rankine é da mesma ordem de grandeza do rendimento do ciclo.

# 4<sup>a</sup>. Questão

O rendimento do ciclo de turbina a gás pode ser melhorado pela introdução de um regenerador. Para o ciclo ideal com regeneração, o rendimento térmico depende da(o):

- (A) Condutividade térmica do fluido de trabalho, apenas.
- (B) Relação das temperaturas máximas e mínimas, apenas.c. Relação de pressão, apenas.
- (C) Relação de pressão e da relação das temperaturas máximas e mínimas.
- (D) Título do fluido que deixa a turbina e da condutividade térmica do mesmo.

### 5ª. Questão

O lado interno de uma parede encontra-se a 25°C enquanto que o seu lado externo está submetido a uma interação com o ar ambiente cujos valores de coeficiente de filme e temperatura valem, respectivamente, 10 W/m² °C e 35°C. Sabe-se também que o fluxo de calor que atravessa a parede é de 50 W/m² e que sua condutividade térmica é igual a 0,7 W/m°C. Assim, a espessura da parede, em cm, é igual a:

(A) 0,14

(B) 0.7

(C) 1

(D) 7

(E) 14

#### 6a. Questão

A válvula gaveta da linha de produção de um poço de petróleo submerso no mar é acionada por um sistema hidráulico de controle que deve fornecer uma pressão manométrica de acionamento de 15 MPa. Considerando que: o poço está a uma profundidade de 1000 m, a massa específica do óleo hidráulico é de 1000 kg/m³, g = 10 m/s² e as perdas de carga da linha são desprezíveis, é correto afirmar que a pressão disponibilizada na linha na superfície, ao nível do mar, em MPa, vale:

(A) 5

(B) 10

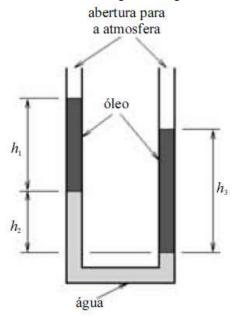
(C) 15

(D) 20

(E) 25

# 7ª. Questão

A medição da massa específica,  $\rho_o$ , de determinado óleo pode ser feita por meio da utilização de um tubo vertical em U, com uma quantidade de água cuja massa específica,  $\rho_a$ , é conhecida. Quantidades diferentes do óleo são depositadas nos dois braços do tubo em U, e as alturas das colunas de óleo e água podem ser utilizadas para se determinar  $\rho_o$ . Uma ilustração desse equipamento é mostrada na figura a seguir.



Considerando-se a figura acima, as informações do texto acima, e os princípios da estática dos fluidos, é correto afirmar que a massa específica do óleo, relativa à da água,  $\rho_0/\rho_a$ , é expressa por:

(A)  $h_1/h_3$ 

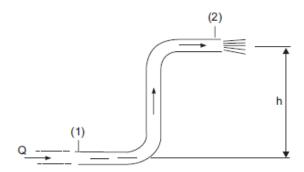
(B)  $h_1/h_2$ 

(C)  $h_3/(h_1-h_2)$ 

(D)  $(h_3-h_1)/h_2$ 

(E)  $h_2/(h_3-h_1)$ 

# 8ª. Questão



A figura acima ilustra uma linha hidráulica que conduz um fluido da estação (1) à estação (2), onde é despejado para a atmosfera. Considere válidas as hipóteses associadas à Equação de Bernoulli modificada:

$$z_1 + \frac{p_1}{\gamma} + \frac{V_1^2}{2g} - H_L = z_2 + \frac{p_2}{\gamma} + \frac{V_2^2}{2g}$$

Onde:

z é a cota de elevação, p é a pressão manométrica, V é a velocidade,  $\gamma$  é o peso específico do fluido e HL é o comprimento equivalente de linha associado às perdas.

Se as áreas nas estações (1) e (2) são iguais,  $g = 10 \text{ m/s}^2$ , h = 5 m,  $\gamma = 8000 \text{ N/m}^3 \text{ e HL} = 2 \text{ m}$ , a pressão p1, em kPa, necessária para movimentar o fluido a uma vazão Q em regime permanente é:

(A) 40

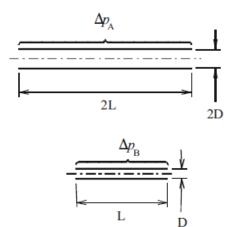
(B) 48

(C) 56

(D) 64

(E) 72

# 9a. Questão



Nos trechos de tubos circulares retos A e B mostrados na figura acima, circula uma mesma vazão Q, de um mesmo fluido newtoniano, com massa específica  $\rho$  e viscosidade dinâmica  $\mu$ . O escoamento em ambos os casos é laminar e plenamente desenvolvido. A perda de carga  $\Delta p$ , nesse caso, é dada por:  $\Delta p = f \cdot \frac{L_c}{d} \cdot \frac{\rho \cdot U^2}{2}$ , em que U é a velocidade média e f é o fator de

atrito, que, no caso de escoamento laminar, é dado por:  $f = \frac{64}{\mathrm{Re}}$ , em que Re é o número de

Reynolds baseado na velocidade média e no diâmetro do tubo. Nessa situação, a razão entre as perdas de cargas nas duas tubulações, $\Delta p_{\text{A}}$  /  $\Delta p_{\text{B}}$  , é igual a:

(A)1/8

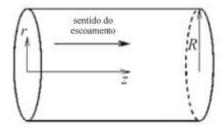
(B) 1/4

(C) 1

(D) 4

(E)8

# 10<sup>a</sup>. Questão



Considerando o escoamento de um fluido incompressível através de uma tubulação horizontal, reta, de seção circular uniforme, e raio R,em regime permanente, plenamente desenvolvido e laminar, como ilustra a figura acima, assinale a opção correta:

- (A) A tensão de cisalhamento, $\tau_{rz}$ , está em balanço com o gradiente de pressão ao longo da tubulação,  $\partial p/\partial z$ , de forma que:  $\tau_{rz}=4r\frac{\partial p}{\partial z}$
- (B) A tensão de cisalhamento, $au_{rz}$ , está em balanço com o gradiente de pressão ao longo da tubulação,  $\partial p/\partial z$ , de forma que:  $au_{rz}=2r\frac{\partial p}{\partial z}$
- (C) A tensão de cisalhamento, $au_{rz}$ , está em balanço com o gradiente de pressão ao longo da tubulação,  $\partial p / \partial z$ , de forma que:  $au_{rz} = r \frac{\partial p}{\partial z}$
- (D) A tensão de cisalhamento, $au_{rz}$ , está em balanço com o gradiente de pressão ao longo da tubulação,  $\partial p / \partial z$ , de forma que:  $2 au_{rz} = r \frac{\partial p}{\partial z}$
- (E) A pressão e a velocidade média ao longo da tubulação são constantes.