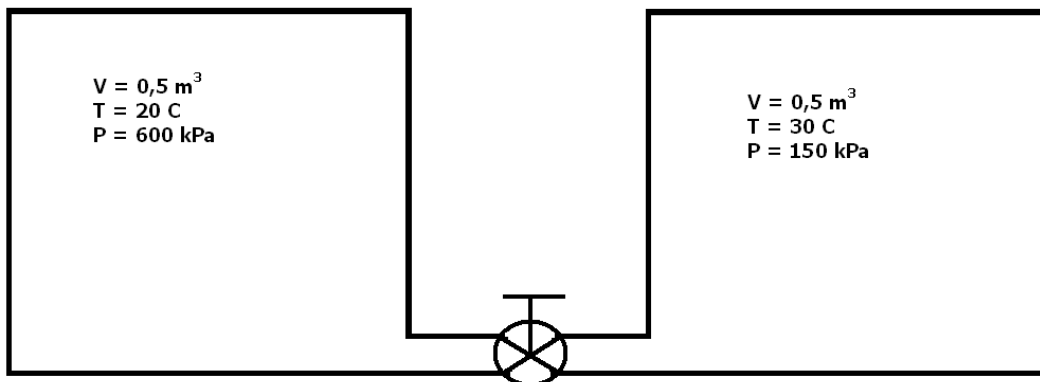


Um tanque rígido com $0,5 \text{ m}^3$ contém hidrogênio à 20°C e 600 kPa esta conectado com outro tanque rígido com $0,5 \text{ m}^3$ também com hidrogênio. A pressão e a temperatura nesse segundo tanque são de 30°C e 150 kPa , respectivamente. A válvula que une os dois tanques é então aberta e o sistema é levado ao equilíbrio térmico com o meio, que se encontra a 15°C . Determine a pressão final do tanque.

Solução



Aplicando a lei de estado para os gases perfeitos, pode-se calcular as massas dos tanques A e B antes da válvula ser aberta como:

$$m_a = \frac{P.V}{R.T} = \frac{600 \cdot 10^3 \cdot 0,5}{4,12412 \cdot 10^3 \cdot (273,15 + 20)} = 0,248 \text{ kg}$$

$$m_b = \frac{P.V}{R.T} = \frac{150 \cdot 10^3 \cdot 0,5}{4,12412 \cdot 10^3 \cdot (273,15 + 30)} = 0,06 \text{ kg}$$

Depois que as válvulas foram abertas, a massa total do tanque (a + b) será a soma das massas iniciais:

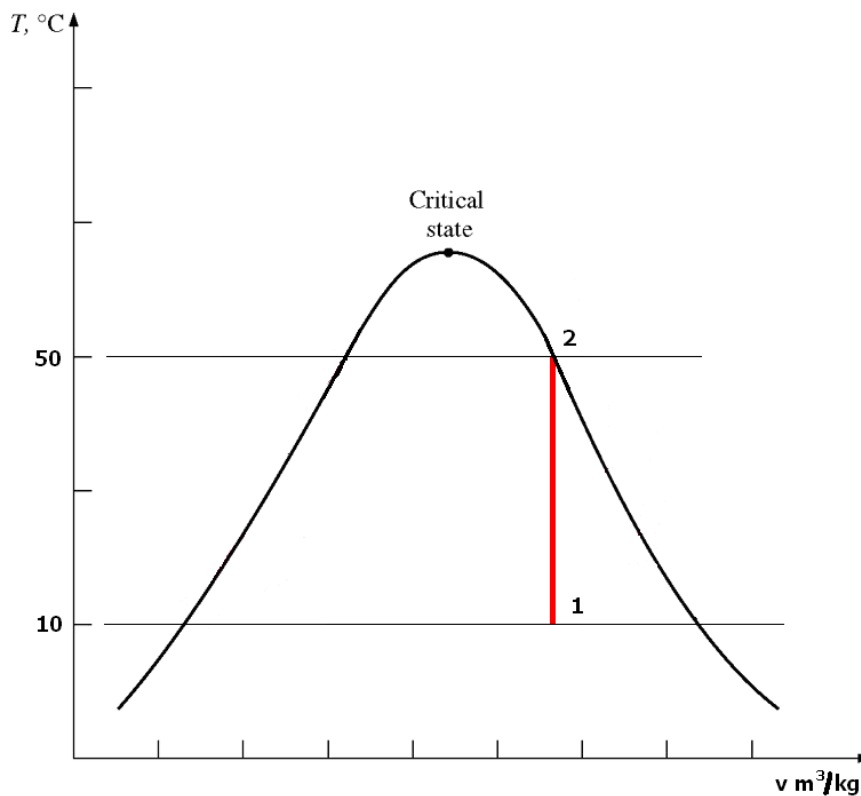
$$m = m_a + m_b = 0,248 + 0,06 = 0,3081 \text{ kg}$$

No estado final, os tanques estarão na temperatura ambiente e a pressão poderá ser determinada usando a equação de estado de gás perfeito como:

$$P = \frac{m_a \cdot R \cdot T}{V} = \frac{0,3081 \cdot 4,12412 \cdot 10^3 \cdot (273,15 + 15)}{1} = 366 \text{ kPa}$$

Um reservatório rígido e estanque com capacidade para 2 m^3 contém R-134a saturado a 10°C . O fluido é então aquecido e sabe-se que quando a temperatura atinge 50°C a fase líquida desaparece. Nestas condições, determine a pressão no estado final do processo de aquecimento e a massa inicial de líquido no reservatório e mostre o processo no diagrama de saturação T-v.

Solução



Do gráfico pode-se constatar que a pressão final corresponde a pressão de saturação na temperatura de 50°C , que é de $p_2 = 1,3180 \text{ MPa}$. O estado inicial corresponde a temperatura de 10°C e ao volume específico do vapor saturado a temperatura de 50°C , uma vez que o tanque é rígido. Da tabela termodinâmica pode-se obter que o volume específico do vapor saturado a 50°C é de $v_2 = 0,015124 \text{ m}^3/\text{kg}$. A massa total no sistema pode ser determinada por:

$$m = \frac{V}{v} = \frac{2}{0,015124} = 132 \text{ kg}.$$

Para se determinar a massa de líquido no início do processo é necessário se determinar o título da mistura nesse estado, que pode ser calculado a partir do volume específico da mistura (v_1) e do volume específico do vapor (v_v) e do líquido (v_l) saturado, ambos obtido na tabela, como:

$$x = \frac{v_1 - v_l}{v_v - v_l} = \frac{0,015124 - 0,000794}{0,049451 - 0,000794} = 0,295$$

Como o título é uma razão entre a massa de vapor e a do total, pode-se calcular a massa de líquido como:

$$m_l = (1 - x)m_t = (1 - 0,295).132 = 93 \text{ kg}$$

Um secador de ar consiste basicamente de um duto com uma resistência elétrica. Um ventilador empurra o ar contra a resistência elétrica onde é aquecido. A potência dissipada pela resistência elétrica é de 1200 W. Sabendo que o ar entra no secador de ar à 100 kPa e 22°C e deixa-o a 47°C e que a seção e saída é de 60 cm², determine (a) a vazão de ar que passa na entrada e a (b) a velocidade na saída. Despreze a potência consumida pelo ventilador e as perdas de calor pelas paredes do aquecedor.

Solução

a) Aplicando a primeira lei entra a entrada e saída do secador de cabelo e desprezando a variação de energia cinética e potencial, pode-se escrever que:

$$\dot{Q}_{VC} = \dot{m}(h_s - h_e)$$

Considerando o ar como gás perfeito, pode-se determinar a variação de entalpia por:

$$dh = c_p \cdot dT$$

e sendo c_p constante com a temperatura (T), a variação de entalpia pode ser calculada como:

$$h_s - h_e = c_p(T_s - T_e) = 1,005 \cdot (47 - 22) = 25 \text{ kJ/kg}$$

Portanto, o fluxo de massa pode ser calculado como:

$$\dot{m} = \frac{\dot{Q}_{VC}}{(h_s - h_e)} = \frac{1200}{25 \cdot 10^3} = 48 \cdot 10^{-3} \text{ kg/s}$$

A vazão pode ser determinada a partir do fluxo de massa como:

$$\dot{m} = \rho \cdot Q \Rightarrow Q = \frac{\dot{m}}{\rho}$$

Como se trata de gás perfeito pode-se calcular a massa específica do ar na entrada do secador com a equação de estado de gás perfeito e calcular a vazão como:

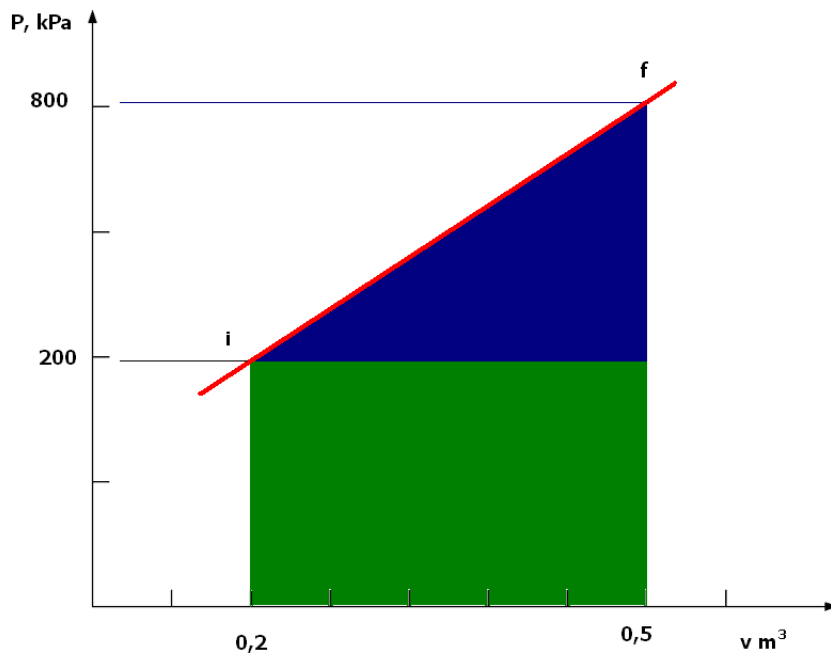
$$Q = \frac{\dot{m} \cdot R \cdot T}{P} = \frac{48 \cdot 10^{-3} \cdot 0,287 \cdot 10^3 \cdot (273,15 + 22)}{100 \cdot 10^3} = 41 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$$

b) a velocidade pode ser determinada por:

$$V = \frac{Q}{A} = \frac{41 \cdot 10^{-3}}{64 \cdot 10^{-4}} = 6 \text{ m/s}$$

Um sistema pistão-cilindro sem atrito contém inicialmente ar a 200 kPa, 30°C e 0,2m³. Neste estado, uma mola linear toca o pistão, mas não exerce nenhuma força sobre ele. O ar é então aquecido até o estado final, ocupando um volume de 0,5m³ e com uma pressão de 800 kPa e 60°C. Determine: (a) o trabalho total realizado pelo ar; (b) o trabalho realizado contra a mola; (c) o calor transferido no processo. Mostre também o processo em um diagrama P-V.

Solução



a) o trabalho realizado pode ser calculado pela área embaixo da curva P x V (área verde e azul) como:

$$w = 0,5 (P_f + P_i)(v_f - v_i) = 0,5(800 + 200) \cdot 10^3 (0,5 - 0,2) = 150 \text{ kJ/kg}$$

b) o trabalho realizado contra a mola é o referente apenas a parte inclinada (azul) como:

$$w = 0,5 (P_f - P_i)(v_f - v_i) = 0,5(800 - 200) \cdot 10^3 (0,5 - 0,2) = 90 \text{ kJ/kg}$$

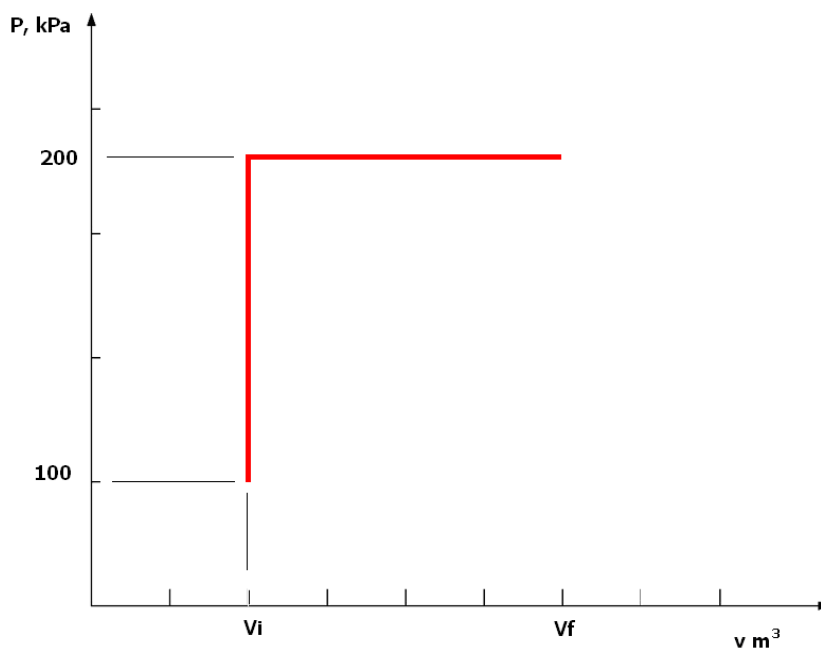
c) o calor pode ser determinado a partir da primeira lei como:

$$Q = m \cdot \Delta u + W = \frac{P \cdot V}{R \cdot T} c_v \Delta T + W$$

$$Q = \frac{200 \cdot 10^3 \cdot 0,5}{0,287 \cdot 10^3 (273,15 + 30)} \cdot 0,7165 \cdot 10^3 \cdot (60 - 30) + 150 \cdot 10^3 = 175 \text{ kJ}$$

Um sistema pistão cilindro contém 5 kg de água a uma pressão de 100 kPa. Inicialmente, 2 kg de água se encontram na fase líquida e o restante na de vapor. Calor é então transferido para o sistema e o pistão, que estava posicionado em um esbarro, começa a se mover quando a pressão atinge 200 kPa. Calor continua sendo transferido ao sistema até que o volume total aumente de 20%. Nessas condições determine: (a) a temperatura inicial e final; (b) a massa de líquido quando o pistão começa a se deslocar e (c) o trabalho realizado durante esse processo. Mostre também o processo em diagrama P-V.

Solução



a) a temperatura inicial do sistema corresponde a temperatura de saturação na pressão de saturação, obtida na tabela como $T_i = 99,62 \text{ C}$. Para a temperatura final é necessário se conhecer mais uma propriedade termodinâmica uma vez que só é fornecida a pressão. Uma informação extra que é colocada no problema é que o volume final é 20% superior ao volume inicial, desta forma pode-se escrever que:

$$v_f = 1,2 v_i$$

e como o estado inicial esta determinado, pode-se determinar o volume específico inicial a partir da tabela como:

$$v_i = (1 - x) \cdot v_l + x \cdot v_v$$

sendo o título determinado por:

$$\chi = \frac{m_v}{m_T} = \frac{5-2}{5} = 0,6.$$

Portanto o volume específico no início do processo será:

$$v_i = (1 - x).v_l + x.v_v = (1 - 0,6). 0,01043 - 0,6.1,694 = 1,02 \text{ m}^3/\text{kg}$$

e o volume específico no final será

$$v_f = 1,2.1,02 = 1,23 \text{ m}^3/\text{kg}.$$

Como esse volume específico é maior que o volume específico do vapor saturado na pressão de 200 kPa ($v_v = 0,8857 \text{ m}^3/\text{kg}$) e portanto a água esta na região de vapor superaquecido. Da tabela para essa região e com os dados conhecidos pode-se determinar a temperatura no final como igual a 261,1°C.

b) o pistão começa a se deslocar quando a pressão é de 200 kPa, mas não há mudança do volume específico ($v_s = 1,02 \text{ m}^3/\text{kg}$). Como esse valor é maior que o volume específico do vapor saturado na pressão de 200 kPa ($v_v = 0,8857 \text{ m}^3/\text{kg}$), o sistema se encontra na região de vapor superaquecido e portanto não há a presença de líquido.

c) o trabalho pode ser calculado pela área abaixo da curva como:

$$W = m.P_f.\Delta v = 5.200.10^3.(1,23 - 1,02) = 210 \text{ kJ}.$$

Vapor d'água entra em uma turbina adiabática a 10 MPa e 500°C com um fluxo de massa de 3 kg/s e sai a 20 kPa. Se a potência gerada na turbina é de 2 MW, determine a temperatura na saída do vapor. Despreze qualquer variação de energia cinética e potencial.

Solução

Aplicando a primeira lei da termodinâmica na turbina e considerando as hipóteses listadas, pode-se escrever que:

$$\dot{W}_{vc} = \dot{m}(h_e - h_s)$$

Como se conhece o estado na entrada da turbina (P e $T > T_{crítica}$) pode-se obter a entalpia na entrada a partir da tabela termodinâmica como $h_e = 3376,6$ kJ/kg. Desta forma, a entalpia na saída da turbina pode ser calculada como:

$$h_s = h_e - \frac{\dot{W}_{vc}}{\dot{m}} = 3373,6 - \frac{2 \cdot 10^3}{3} = 2706,9 \text{ kJ/kg}$$

Com a pressão na saída da turbina (20kPa) e a entalpia (2706,9 kJ/kg) pode-se determinar a temperatura da tabela como sendo 110,7°C.

Um método promissor para gerar energia envolve coletar e armazenar energia solar em lagos artificiais. A energia solar é absorvida em todas as partes do lago e a temperatura cresce em todo o lago. A parte superior do lago, entretanto, perde calor para a atmosfera parte do calor que absorve. Como resultado, a temperatura superficial é menor que a do fundo do lago. A baixa temperatura da parte superior do lago funciona como isolante ajudando a aprisionar o calor no lago. Usualmente, sal é adicionado na parte inferior para evitar que a água quente suba. Um gerador de potência que utiliza um fluido orgânico (álcool) como fluido de trabalho pode ser operado entre o topo e o fundo do lago. Se a temperatura perto da superfície é de 35°C e a de baixo é de 80°C , determine a máxima eficiência térmica desta planta?

Solução

A eficiência desse sistema pode ser calculada como:

$$\eta = 1 - \frac{Q_L}{Q_H}.$$

Assumindo que o sistema funcione como uma máquina de Carnot (máxima eficiência) pode-se determinar a relação entre o calor trocado com o reservatório de baixa e alta como sendo a razão de suas respectivas temperaturas, desde que ambas estejam na escala termodinâmica de temperatura. Desta forma, a eficiência pode ser calculada como:

$$\eta = 1 - \frac{T_L}{T_H} = 1 - \frac{35 + 273,15}{80 + 273,15} = 0,13$$

Como é conhecido por todos, para se economizar energia a porta de refrigerador não deve ser aberta frequentemente ou permanecer aberta por um longo período. Considerando que um refrigerador doméstico tenha em média $0,9 \text{ m}^3$ de volume e uma temperatura média de 4°C , uma pressão de 95 kPa e uma umidade de $0,004 \text{ kg/m}^3$ de ar e que tenha cerca de $0,3 \text{ m}^3$ do volume ocupado por mantimentos, prateleiras, líquidos, etc., a 4°C e que os volume restante ($0,6 \text{ m}^3$) seja ocupado por ar. Também considerando que a temperatura média de uma cozinha é de 25°C , com uma pressão de 95 kPa e com uma umidade de $0,01^\circ \text{ kg/m}^3$ de ar. Estimando que em média uma geladeira é aberta 8 vezes por dia e por um período tal que metade do ar interno é renovado pelo ar quente da cozinha a cada vez que a porta é aberta, determine a quantidade de energia que é perdida em um ano em cada geladeira. Considere que o coeficiente de eficácia do refrigerador é de 1,4.

Solução

A vazão volumétrica que entra na geladeira em um ano pode ser determinado por:

$$Q = \frac{0,3 \cdot 8}{365} = 876 \text{ m}^3 / \text{ano}$$

e o fluxo de massa pode ser determinado como:

$$\dot{m} = \rho \cdot Q = \frac{P}{R \cdot T} \cdot Q = \frac{95 \cdot 10^3}{0,287 \cdot 10^3 \cdot (4 + 273,15)} \cdot 876 = 1047 \text{ kg/ano}$$

A quantidade de umidade que deverá ser condensada e retirada pelo refrigerador será:

$$\dot{m}_{\text{condensado}} = \dot{m} \cdot \Delta \text{umidade} = 1047 \cdot (0,01 - 0,004) = 6,28 \text{ kg/ano} .$$

A entrada dessa massa de ar representa um acréscimo da necessidade de refrigeração referente ao aquecimento da massa de ar (1047 kg/ano) e a condensação de toda a umidade ($6,28 \text{ kg/ano}$). O calor necessário para o aquecimento da massa de ar pode ser determinado como:

$$\dot{Q}_{\text{aquecimento}} = \dot{m}_{\text{ar}} \cdot c_p \cdot \Delta T = 1047 \cdot 1,005 \cdot (4 - 20) = -16,836 \text{ MJ/ano}$$

O calor necessário para a condensação de toda a umidade pode ser obtida a partir da diferença de entalpia entre o vapor e o líquido saturado na temperatura do interior da geladeira como:

$$\dot{Q}_{\text{condensação}} = \dot{m}_{\text{condensado}} \cdot \Delta h = \dot{m}_{\text{condensado}} \cdot (h_1 - h_v) = 6,28 \cdot (16,77 - 2509) = -15,65 \text{ MJ/ano}$$

Desta formo, a quantidade extra de calor que será necessário retirar da geladeira será de:

$$\dot{Q}_{\text{extra}} = \dot{Q}_{\text{aquecimento}} + \dot{Q}_{\text{condensação}} = -16,836 - 15,650 = -32,486 \text{ MJ / ano} .$$

Esse extra de calor a ser retirado representará uma potência extra também ao refrigerador. Como o coeficiente de eficácia do refrigerador é conhecido, pode-se estimar o acréscimo do consumo de potência como:

$$\dot{W}_{\text{extra}} = \beta \cdot \dot{Q}_{\text{extra}} = 1,4 \cdot 32,486 = 45,480 \text{ MJ/ano}$$

Durante o processo de rejeição de calor de um motor de Carnot o fluido de trabalho apresenta uma variação de entropia de $-0,7 \text{ kJ/K}$. Se a temperatura do reservatório frio é de 25°C , determine: a) a quantidade de calor trocada pelo motor com o reservatório frio; b) a variação de entropia da fonte fria; c) a variação total de entropia do processo.

Solução

a) Como o motor é um motor de Carnot (reversível) pode-se calcular o processo de transferência de calor como isotérmico como:

$$Q_L = \Delta S \cdot T_L = -0,7 \cdot (25 + 273,15) = -208 \text{ kJ}$$

b) Como o motor térmico é reversível, a variação líquida de entropia deverá ser nula. Portanto, a variação de entropia do reservatório frio deverá ser tal que anule a entropia líquida. Desta forma, $\Delta S_L = 0,7 \text{ kJ/K}$.

c) Como foi dito anteriormente, $\Delta S_T = 0$.

Um tanque A possui volume interno de 1 m^3 e contém ar a 25°C e 500 kPa . O tanque B contém 4 kg de ar a 60°C e 200 kPa . Uma válvula que interliga os tanques é aberta e espera-se até que o ar atinja o equilíbrio térmico com o meio, que se encontra a 20°C . Nessas condições, determine a pressão do ar no estado final e quantidade de calor trocado com o meio até que o sistema atinja o equilíbrio. Considere que o ar se comporte como gás perfeito e que os calores específicos são constantes durante o processo.

$$V_A = 1 \text{ m}^3$$

$$T_{iA} = 25^\circ\text{C} = 298 \text{ K}$$

$$P_{iA} = 500 \text{ kPa}$$

$$m_B = 4 \text{ kg}$$

$$T_{iB} = 60^\circ\text{C} = 333 \text{ K}$$

$$P_{iB} = 200 \text{ kPa}$$

$$T^\infty = 20^\circ\text{C} = T_f = 293 \text{ K}$$

a) $P_f = ?$

APLICANDO Equação de estado p/ os gases perfeitos, pode-se escrever que:

$$P_f = \frac{(m_A + m_B) \cdot R \cdot T_f}{V_A + V_B} \Rightarrow P_f = \frac{(5,8 + 4) \cdot 0,287 \cdot 293}{1 + 1,9} = \underline{\underline{284 \text{ kPa}}}$$

$$m_A = \frac{P_{iA} \cdot V_A}{R \cdot T_{iA}} \Rightarrow m_A = \frac{500 \cdot 1}{0,287 \cdot 298} \Rightarrow m_A = 5,8 \text{ kg}$$

$$V_B = \frac{m_B \cdot R \cdot T_{iB}}{P_{iB}} \Rightarrow V_B = \frac{4 \cdot 0,287 \cdot 333}{200} \Rightarrow V_B = 1,9 \text{ m}^3$$

b) Aplicamos a PLT

$$Q = m \cdot \Delta u + W$$

Como o trabalho realizado pelo tanque A e recebido pelo tanque B e vice-versa, $\Rightarrow W=0$

∴

$$Q = m \cdot \Delta u \rightarrow Q = (m_A + m_B) c_p T_f - m_A \cdot c_p T_i^A - m_B c_p T_i^B$$

$$\rightarrow Q = m_A c_p (T_f - T_i^A) + m_B c_p (T_f - T_i^B)$$

$$Q = 5,81 \times 0,7 (293 - 298) + 4 \times 0,7 (293 - 333)$$

$$Q = -132 \text{ KJ}$$

A figura mostra o esquema de uma pistola de ar comprimido que possui uma câmara de 1 cm^3 preenchida com ar a 27°C e 1 MPa . A expansão isotérmica do ar arremessa um projétil de 15 g quando o gatilho é acionado. Sabendo que a pressão atmosférica é de $0,1 \text{ MPa}$, determine:

- O volume final e a massa de ar contido na pistola;
- O trabalho realizado pela expansão do ar contido na câmara da pistola e o trabalho realizado na atmosfera;
- O trabalho realizado no projétil e a sua velocidade na seção de saída do cano.

$$V_i = 1 \text{ cm}^3 = 10^{-6} \text{ m}^3 ; T = 300 \text{ K} ; P_i = 1 \text{ MPa} \quad P_f = 0,1 \text{ MPa}$$

2) O volume final pode ser obtido a partir de uma expansão isotérmica até $0,1 \text{ MPa}$ de um gás perfeito

$$P_i V_i = P_f V_f \Rightarrow V_f = \frac{P_i V_i}{P_f} \Rightarrow V_f = \frac{1 \times 10^6 \times 10^{-6}}{0,1 \times 10^6} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \boxed{V_f = 10^{-5} \text{ m}^3}$$

A massa pode ser obtida a partir a equação de estado para os gases perfeitos

$$m = \frac{PV}{RT} \Rightarrow m = \frac{1 \times 10^6 \times 10^{-6}}{0,207 \times 300} \Rightarrow \boxed{m = 1,16 \times 10^{-5} \text{ Kg}}$$

b) A expansão é isotérmica $\therefore PV = \text{cte}$ ou $P = \frac{\text{cte}}{V} = \frac{P_i V_i}{V}$

O trabalho de expansão pode ser calculado por:

$$W = \int P dV \Rightarrow W = P_i V_i \int \frac{dV}{V} = P_i V_i \ln(V_f/V_i) = 1 \times 10^6 \cdot 10^{-6} \cdot \ln(10^5/10^6)$$

$$\therefore \underline{W = 2,3 \text{ J}}$$

O trabalho realizado contra a atmosfera pode ser calculado por:

$$W = \int p dV, \quad P = \text{cte} \therefore W = P \Delta V$$

$$W = 0,1 \times 10^6 (10^{-5} - 10^{-5}) \Rightarrow \underline{W = -0,9 \text{ J}}$$

c) O trabalho líquido recebido pelo projétil será

$$W_{\text{liq}} = W_{\text{ex}} + W_{\text{atm}} = 2,3 - 0,9 \Rightarrow W_{\text{liq}} = 1,4 \text{ J}$$

Esse trabalho será utilizado para aumentar a velocidade do projétil desde o repouso.

$$\therefore W_{\text{liq}} = \Delta E_C \Rightarrow \frac{1}{2} m v_f^2 = W_{\text{liq}} \quad \text{ou}$$

$$v_f = \left(\frac{2 W_{\text{liq}}}{m} \right)^{1/2} \Rightarrow v_f = \left(\frac{2 \times 1,4}{15 \times 10^{-3}} \right)^{1/2}$$

$$\boxed{v_f = 13,7 \text{ m/s}}$$

Um reator com 1 m^3 contém água a 20 MPa e 360°C e está localizado dentro de um vaso de contenção. O vaso de contenção é bem isolado e, inicialmente, está evacuado. Admitindo que o reator rompa, após uma falha de operação, determine qual deverá ser o volume mínimo do tanque de contenção para que a pressão final do vaso de contenção não seja maior que 200 kPa.

Como o reator está isolado, pode-se escrever da PLT BWE:

$$\Delta u = 0 \Rightarrow u_f = u_i$$

Da tabela pode-se obter que:

$$u_i = u_f =$$

$$\begin{array}{l} T = 360^\circ\text{C} \\ P = 20 \text{ MPa} \end{array} \begin{array}{l} > LC \\ T < T_S \end{array} \Rightarrow \begin{array}{l} u_i = 1702,78 \text{ kJ/Kg} \\ v_i = 0,0018226 \text{ m}^3/\text{kg} \\ m = 549 \text{ kg} \end{array}$$

Como $u_l < u < u_g \Rightarrow$ REGIÃO DE SATURAÇÃO

$$x = \frac{u - u_l}{u_g - u_l} \Rightarrow x = \frac{1702,78 - 504,68}{2529,5 - 504,68} \Rightarrow x = 0,59$$

$$v = 0,52 \text{ m}^3/\text{kg} \Rightarrow v_f = v \cdot m \Rightarrow v_f = 285 \text{ m}^3$$

∴ Volume do tanque será:

$$V_T = v_f - v_i \Rightarrow \underline{V_T = 284 \text{ m}^3}$$

Uma pessoa em repouso transfere cerca de 400 kJ/h de calor ao meio ambiente. Supondo que a operação do sistema de condicionamento de ar um auditório com capacidade para 100 pessoas e volume de 1500 m³ falhe, determine a taxa de aumento de temperatura da sala. Suponha que inicialmente a temperatura da sala seja de 300 K e o que a pressão atmosférica do local seja de 101 kPa.

Considerando que o auditório esteja isolado e aplicando a PLT, pode-se escrever que:

$$Q = \Delta U \Rightarrow \dot{Q} = \frac{d}{dt}(m \Delta u)$$

Considerando que a massa do ar é constante e que o ar se comporte como G.P. \Rightarrow

$$\Rightarrow \dot{Q} = m c_p \frac{dT}{dt} \Rightarrow \frac{dT}{dt} = \frac{\dot{Q}}{m c_p}$$

Como o auditório tem capacidade p/ 100 pessoas

$$\Rightarrow \dot{Q} = 100 \dot{Q}_p \Rightarrow \dot{Q} = 100 \times 400 \Rightarrow \dot{Q} = 40.000 \text{ kJ/h}$$

Como o ar é considerado como G.P. \Rightarrow

$$m = \frac{PV}{RT} \Rightarrow m = \frac{101 \times 1500}{0,287 \times 300} \Rightarrow m = 1760 \text{ kg}$$

$$\therefore \frac{dT}{dt} = \frac{40.000}{1760 \times 0,727} \Rightarrow \frac{dT}{dt} = 31,71 \text{ K/h}$$