

## الباب الرابع

### تطبيقات الديناميكا الحرارية

#### 1.4. مقدمة

2.4 . تطبيقات وأمثلة محلولة على القانون الأول للديناميكا الحرارية

3.4 . تمارين على القانون الأول للديناميكا الحرارية والقوانين العامة للغازات .

4.4 . تطبيقات وأمثلة محلولة على القانون الثاني للديناميكا الحرارية وتتضمن – الانتالبييا – الانتروبيا – دورة كارنو – العمليات العكسية – الحرارة النوعية .

5.4 . تمارين ومسائل على القانون الثاني للديناميكا الحرارية والمحطات الحرارية والتوربينات البخارية .

أشرنا سابقاً أن علم الديناميكا الحرارية (Thermodynamics) هو أحد فروع العلوم الطبيعية التطبيقية التي تتعامل مع الظواهر المختلفة للطاقة ، وقوانين تحويلاتها وخواص الحرارة إلى صورة أخرى من الطاقة وبالعكس .

أن هذا الكتاب مخصص أساساً لطلبة الجامعات والمعاهد العليا وخصوصاً الطلبة الذين يدرسون الهندسة بمختلف فروعها في المراحل الجامعية الأولى لذلك تم في هذا الباب عرض جزء كبير من الأمثلة المحلولة والتي تساعد المبتدئ والطالب في معرفة تطبيقات وطرق حل المسائل المتنوعة والخاصة بالديناميكا الحرارية .

وقد روعي قبل كل شيء عند اختيار هذه الأمثلة والتطبيقات أن تكون كاملة وشاملة وان تعطي صورة كافية عن الطرق الأساسية اللازمة في مجالات تطبيق هذا العلم بشكل واضح ومبسط .

ولقد تضمن هذا الباب طرق مفصلة وخطوات واضحة في الحل ، كما تحتوي حلول المسائل على إرشادات وملاحظات تساعد الطالب عند دراسته بدون مدرس وخاصة المسائل المتعلقة بالقانون الأول والثاني للديناميكا الحرارية ، وكذلك مسائل غير محلولة عن كل من الطاقة الداخلية ، والانتالبيا والأنثروبيا وغيرها .

وعند دراسة هذا الباب وطرق الحلول للمسائل المختلفة ومتابعة الخطوات والإرشادات سيتعلم الطالب كيفية استخدام جد وال الضغط والحرارة ، وجداول الضغط والحرارة معاً ، وغيرها من الجداول الأخرى المستخدمة في علم الديناميكا الحرارية .



يقول القانون الأول للديناميكا الحرارية إن :

$${}_1Q_2 = U_2 - U_1 + m \frac{(V_2^2 - V_1^2)}{2} + mg(Z_2 - Z_1) + {}_1W_2$$

1- عند اللحظة التي كان الحجر فيها على وشك الدخول للماء بفرض عدم انتقال حرارة من الحجر ، أو إليه في أثناء سقوطه نستخلص أنه في أثناء التغير من الحالة الابتدائية الى الحالة النهائية عند لحظة ملامسة الحجر للماء

$${}_1Q_2 = 0$$

$${}_1W_2 = 0$$

$$\Delta U = 0$$

وبهذا يختصر القانون الأول إلى :-

$$\begin{aligned} -\Delta KE &= \Delta PE = mg(Z_2 - Z_1) \\ &= 10 \text{kg} \times 9.80665 \frac{\text{m}}{\text{s}^2} \times (-10.2 \text{m}) \\ &= -1000 \text{J} = -1 \text{kJ} \\ \Delta KE &= 1 \text{kJ} \text{ and } \Delta PE = -1 \text{kJ} \end{aligned}$$

2- عندما يصبح الحجر في حالة سكون بالوعاء

$${}_1Q_2 = 0$$

$${}_1W_2 = 0$$

$$\Delta KE = 0$$

إن

$$\Delta PE = -\Delta U = mg(Z_2 - Z_1) = -1 \text{KJ}$$

$$\Delta U = 1 \text{kJ} , \Delta PE = -1 \text{KJ}$$

3- بعد أن انتقلت كمية كافية من الحرارة بحيث عاد الحجر والماء إلى درجة الحرارة الابتدائية نستخلص أن  $\Delta u = 0$  (رمز) صفر وبهذا فإتة في هذه الحالة

$$\Delta U = 0 \quad \Delta KE = 0 \quad W_2 = 0$$

$$Q_2 = \Delta PE = mg(Z_2 - Z_1) = -1kJ$$

مثال (3-4)

وعاء حجمه  $5 m^3$  يحتوي على  $0.05 m^3$  من الماء المشبع ، وعلى  $4.95 m^3$  من بخار الماء المشبع في ضغط  $0.1$  ميجاباسكال انتقلت الحرارة حتى أصبح الوعاء مملوفاً بالبخر المشبع ، أحسب الحرارة المنتقلة في هذا الإجراء  
أعتبر أن الكتلة الكلية في هذا الوعاء هي المنظومة ، وبهذا يكون القانون الأول لهذا الإجراء كالتالي:-

الحل :-

$$Q = U_2 - U_1 + m \frac{(V_2^2 - V_1^2)}{2} + mg(Z_2 - Z_1) + W_2$$

ونظراً لأنه لا توجد تغيرات في طاقة الحركة ، أو طاقة الوضع ، فإن المعادلة السابقة تختصر إلى :

$$Q_2 = U_2 - U_1 + W_2$$

وإضافة على هذا فإن الشغل المبذول في هذا الإجراء يساوي صفرأ ، وبهذا فإن

$$Q_2 = U_2 - U_1$$

وخواص الديناميكا الحرارية يمكن أن تقرأ من جداول البخار وتكون الطاقة الداخلية الابتدائية  $U_1$  هي مجموع الطاقة الداخلية للسائل والبخار أي

$$U_1 = m_{1,lq} u_{1,lq} + m_{1,vap} u_{1,vap}$$

$$m_{1,lq} = \frac{v_{1,lq}}{u_f} = \frac{0.05}{0.001043} = 47.94 kg$$

$$m_{1,vap} = \frac{V_{vap}}{u_g} = \frac{4.95}{1.6940} = 2.92 kg$$

$$U_1 = 47.94(417.36) + 2.92(2506.1) = 27326 kJ$$

ولتحديد  $u_2$  نلزمنا معرفة خاصيتين من خواص الديناميكا الحرارية ، حيث إن هذا يحدد الحالة النهائية ، والخاصيتان اللتان نعرفهما هما كسر الجفاف  $x = 100\%$  والحجم النوعي النهائي  $u_2$  والذي يمكن تعيينه مباشرة

$$m = m_{1,liq} + m_{1,vap} = 47.94 + 2.92 = 50.86 \text{ kg}$$

$$u_2 = \frac{V}{m} = \frac{5.0}{50.86} = 0.09831 \text{ m}^3 / \text{kg}$$

وبتحديد القيم البيضية من جدول البخار نجد أن الضغط يساوي 2.05 ميغاباسكال و  $V_g = 0.09831 \text{ m}^3/\text{kg}$  أي إن الضغط النهائي للبخار يكون 2.03 ميغاباسكال وبهذا تكون

$$u_2 = 2600.5 \text{ kJ/kg}$$

$$u_2 = m u_2 = 50.86(2600.5) = 132261 \text{ kJ}$$

$${}_1 Q_2 = u_2 - u_1 = 132261 - 27326 = 104935 \text{ kJ}$$

مثال ( 4.4 )

أسطوانة بها مكبس حجمها  $0.1 \text{ m}^3$  وتحتوي  $0.5 \text{ kg}$  بخار عند ضغط  $0.4 \text{ Mpa}$  انتقلت الحرارة للبخار حتى وصلت درجة الحرارة  $300 \text{ C}$  على حين كان الضغط ثابتاً .  
أحسب انتقال الحرارة والشغل لهذا الاجراء  
لهذه المنظومة يمكن إهمال الطاقة الداخلية وطاقة الوضع ، وبهذا فإن

$${}_1 Q_2 = m(u_2 - u_1) + {}_1 W_2$$

$${}_1 W_2 = \int_1^2 p dV = p \int_1^2 dV = p(V_2 - V_1) = m(P_2 V_2 - P_1 V_1)$$

وبهذا

$$\begin{aligned} {}_1Q_2 &= m(u_2 - u_1) + m(P_2v_2 - P_1v_1) = m(h_2 - h_1) \\ v_1 &= \frac{V_1}{m} = \frac{0.1}{0.5} = 0.2 = 0.001 \text{ 084} + x_1 \cdot 0.4614 \\ x_1 &= \frac{0.1989}{0.4614} = 0.4311 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} h_1 &= h_f + x_1 h_{fg} \\ &= 604.74 + 0.4311 \times 2133.8 = 1524.6 \\ h_2 &= 3066.8 \\ {}_1Q_2 &= 0.5(3066.8 - 1524.6) = 771.1 \text{ kJ} \\ {}_1W_2 &= mp(u_2 - u_1) = 0.5 \times 400(0.6548 - 0.2) \\ &= 91.0 \text{ kJ} \end{aligned}$$

وهكذا يكون :-

$$u_2 - u_1 = {}_1Q_2 - {}_1W_2 = 771.1 - 91.0 = 680.1 \text{ kJ}$$

كان بإمكاننا أيضاً أن نحسب انتقال الحرارة من  $u_1$  و  $u_2$  كالآتي

$$\begin{aligned} u_1 &= u_f + x_1 u_{fg} \\ &= 604.31 + 0.311 \times 1949.3 = 1444.6 \\ u_2 &= 2804.8 \end{aligned}$$

إذن

$${}_1Q_2 = 0.5(2804.8 - 1444.6) + 91.0 = 771.1 \text{ kJ}$$

مثال (4-5)

قدر الحرارة النوعية عند ثبوت الضغط لبخار عند 0.5 pa و 375 C ، باعتبار تغير الحالة عند ثبوت الضغط ، فإن المعادلة

$$C_p = \left( \frac{\Delta h}{\Delta T} \right)_p$$

ومن جداول البخار نجد :

$h = 3167.7$  و  $350^\circ\text{C}$  و  $0.5\text{ MPa}$  عند

$h = 3271.9$  و  $400^\circ\text{C}$  و  $0.5\text{ MPa}$  عند

وحيث إننا نريد  $C_p$  عند  $0.5\text{ MPa}$  و  $375^\circ\text{C}$  فإن :-

$$C_p = \frac{104.2}{50} = 2.084\text{ kJ/kgK}$$

مثال ( 4-6 )

احسب التغير في الإنتالبي إذا سخن  $1\text{ kg}$  من الأكسجين من  $300\text{K}$  إلى  $1500\text{K}$  مفترضاً

أن الأكسجين سيتبع سلوك الغاز المثالي .

بأستعمال معادلة الحرارة النوعية من الجداول ثم بتكامل هذه المعادلة نحصل على

$$h_2 - h_1 = \int_{T_1}^{T_2} C_{p0} dT = \int_{\theta_1}^{\theta_2} C_{p0}(\theta) \times 100 d\theta$$

$$\bar{h}_{1500} - \bar{h}_{300} = 100 \left( 37.432\theta + \frac{0.020102}{2.5} \theta^{2.5} + \frac{178.57}{0.5} \theta^{-0.5} - 236.88\theta^{-1} \right) \left| \begin{array}{l} \theta_2 = 15 \\ \theta_1 = 3 \end{array} \right.$$

$$= 40525\text{ kJ/kmol}$$

$$h_{1500} - h_{300} = \frac{\bar{h}_{1500} - \bar{h}_{300}}{M} = \frac{40525}{32}$$

$$= 1266\text{ kJ/kg}$$

وتعرف الحرارة النوعية المتوسطة لأي إجراء بالعلاقة الآتية :-

$$C_{p(av)} = \frac{\int_{T_1}^{T_2} C_p dT}{T_2 - T_1}$$

وعلى ذلك فالحرارة النوعية المتوسطة للمثال ( 4-6 ) هي

$$C_{p(av)} = \frac{1266\text{ kJ/kg}}{(1500 - 300)\text{K}} = 1.055\text{ kJ/kgK}$$



وهكذا فإن :-

$$\frac{dU}{dt} = \dot{Q} - \dot{W} = -10W - (-256) = 246J/s$$

مثال ( 9-4 )

ينساب هواء في ماسورة قطرها  $0.2\text{ m}$  بسرعة منتظمة قدرها  $0.1\text{ m/s}$  إذا كانت درجة حرارة وضغط الهواء هما  $25\text{ C}^\circ$  و  $150\text{ kPa}$  ، أجب معدل انسياب الكتلة من المعادلة

الحل

$$m = \rho \alpha V = \frac{\rho V}{v}$$

وباستعمال قيمة R للهواء من الجداول

$$v = \frac{RT}{p} = \frac{0.287 \times 298.15}{150} = 0.5705\text{ m}^3/\text{kg}$$

ومساحة مقطع الانسياب هي :-

$$A = \frac{\pi}{4} (0.2)^2 = 0.0314\text{ m}^2$$

وبهذا تكون :-

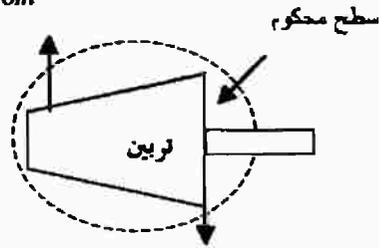
$$\dot{m} = \frac{0.0314 \times 0.1}{0.5705} = 0.0055\text{ kg/s}$$

مثال ( 10-4 )

في تربين بخاري كان معدل الكتلة المناسبة  $1.5\text{ Kg/s}$  ، وكان انتقال الحرارة من التربين  $8.5\text{ KW}$  . أجب القدرة التي ينتجها هذا التربين بأستعمال المعلومات التالية للبخار الداخل والخارج من التربين

ظروف المدخل	ظروف المخرج
الضغط $2.0\text{ MPa}$	الضغط $0.1\text{ MPa}$
درجة الحرارة $350\text{ C}^\circ$	درجة الحرارة $100\%$
كسر الجفاف	كسر الجفاف $100\%$
السرعة $50\text{ m/s}$	السرعة $200\text{ m/s}$
الإرتفاع فوق مستوى املس = $9.8066\text{ متر/ثانية}^2$	الإرتفاع فوق مستوى املس = $6\text{ m}$

$$\begin{aligned}\dot{m}_i &= 1.5 \text{ kg/s} \\ p_i &= 2 \text{ MPa} \\ T_i &= 350 \text{ }^\circ\text{C} \\ v_i &= 50 \text{ m/s} \\ Z_i &= 6 \text{ m}\end{aligned}$$



الشكل (1-4)

$$\begin{aligned}\dot{m}_e &= 1.5 \text{ kg} \\ p_e &= 0.1 \text{ MPa} \\ x_e &= 100\% \\ V_e &= 200 \text{ m/s} \\ Z_e &= 3 \text{ m}\end{aligned}$$

أعتبر سطحاً محكوماً حول التربين كما هو موضح بشكل (4-10) يتضح من المعطومات المتاحة إمكان افتراض أن هذا هو إجراء اتسياب مستقر في حالة استقرار وحيث إن الاتسياب يدخل عند نقطة واحدة ويخرج عند نقطة واحدة فإن معادلة القاتون الأول تعطي بالمعادلة

$$\begin{aligned}& - 5.667 + 3137 + 1.25 + 0.059 \\ & = 2675.5 + 20.0 + 0.029 + w \\ & 437.11 \text{ kJ/kg}\end{aligned}$$

$$W_{e,v} = 1.5 \text{ kg/s} \times 437.11 \text{ kJ/kg} = 655.7 \text{ kW}$$

$$Q_w + m \left( h_i + \frac{V_i^2}{2} + gZ_i \right) = m \left( h_e + \frac{V_e^2}{2} + gZ_e \right) + W_{c.v.} = - 8.5 \text{ KW}$$

$$h_i = 3137.0 \text{ kJ/kg (from...the...steam...tables)}$$

$$\frac{V_i^2}{2} = \frac{50 \times 50}{2 \times 1000} = 1.25 \text{ kJ/kg}$$

$$gZ_i = \frac{6 \times 9.8066}{1000} = 0.059 \text{ kJ/kg}$$

وكذلك فإن

$$h_e = 2675.5 \text{ kJ/kg}$$

$$\frac{V_e^2}{2} = \frac{200 \times 200}{2 \times 1000} = 20.0 \text{ kJ/kg}$$

$$gZ_e = \frac{3 \times 9.8066}{1000} = 0.029 \text{ kJ/kg}$$

وهكذا ، فبا لتعويض في المعادلة

$$-8.5 + 1.5(3137 + 1.25 + 0.059)$$

$$= 1.5(2675.5 + 20.0 + 0.029) + \dot{W}_{CV}$$

$$\dot{W}_{CV} = -8.5 + 4707.5 - 4043.3 = 655.7 \text{ kW}$$

وإذا استعملنا المعادلة فنسوجد أولاً الشغل لكل كيلو جرام من المائع المنساب كالتالي :-

$$q + h_1 + \frac{V_1^2}{2} + gZ_1 = h_e + \frac{V_e^2}{2} + gZ_e + w$$

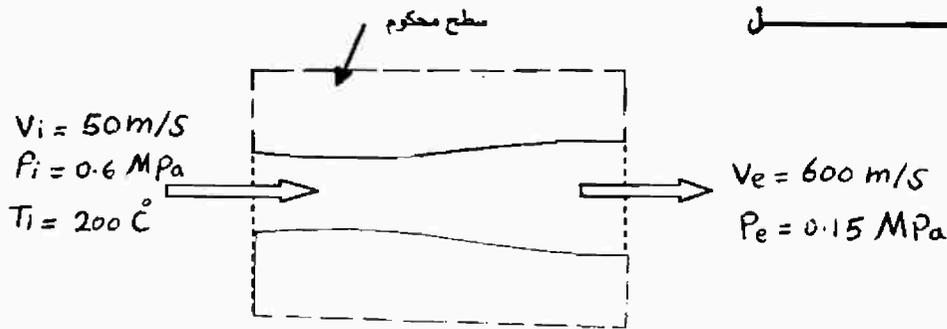
$$q = \frac{-8.5}{1.5} = -5.667 \text{ kJ/kg}$$

مثال ( 11-4 )

يدخل بخار عند ضغط  $0.6 \text{ MPa}$  ، ودرجة حرارة  $200^\circ \text{C}$  بوقاً معزولاً بسرعة

$50 \text{ m/s}$  ويغادره عند ضغط  $0.15 \text{ MPa}$  وسرعة  $600 \text{ m/s}$  ، أوجد

درجة الحرارة النهائية للبخار إذا كان محمضاً ، وكسر الجفاف إذا كان مشبعاً



شكل 11-4 رسم توضيحي للمثال 11-4

$$h_1 + \frac{V_1^2}{2} = h_e + \frac{V_e^2}{2}$$

$$h_e = 2850.1 + \frac{(50)^2}{2 \times 1000} - \frac{(600)^2}{2 \times 1000} = 2671.4 \text{ kJ/kg}$$

خاصيتا المائع المعروفتان الآن هما الضغط والانتالبي ، وبذا فقد تحددت حالة المائع ، ولما كانت  $h_e$  أقل من  $h_g$  عند  $0.15 \text{ MPa}$  يمكن حساب كسر الجفاف كالتالي

$$h = h_g - (1 - x)h_{fg}$$

$$2671.4 = 2693.6 - (1 - x_e)2226.5$$

$$(1 - x_e) = \frac{22.2}{2226.5} = 0.010$$

$$x_e = 0.99$$

مثال (12-4)

يستخدم الفريون - 12 في منظومة تبريد يدخل الفريون الضاغط عند ضغط  $150 \text{ KPa}$  ، ودرجة حرارة  $10^\circ \text{C}$  ويترك الضاغط عند ضغط  $1 \text{ MPa}$  ودرجة حرارة  $9^\circ \text{C}$  . معدل انسياب الكتلة هو  $0.016 \text{ kg/s}$  والقدرة اللازمة لإدارة الضاغط هي  $1 \text{ kW}$  .

يدخل الفريون بعد خروجه من الضاغط الى مكثف مبرد بالماء عند ضغط  $1 \text{ MPa}$  ودرجة حرارة  $80^\circ \text{C}$  ويغادره كسائل عند ضغط  $0.9 \text{ MPa}$  ودرجة حرارة  $35^\circ \text{C}$  ، يدخل الماء للمكثف عند درجة حرارة  $10^\circ \text{C}$  ويغادره عند  $20^\circ \text{C}$  ، احسب مايلي :-

1- معدل انتقال الحرارة من الضاغط

2- معدل انسياب مياه التبريد خلال المكثف

اعتبر أولاً تحليلاً للحجم المحكوم للضاغط في هذه الحالة يكون افتراض الانسياب مستقراً ، وفي حالة افتراضاً معقولاً

$$w = \frac{-1}{0.016} = -62.5 \text{ kJ/kg}$$

ومن جداول الفريون - 12 نجد أن :-

$$h_1 = 184.62 \text{ kJ/kg} \dots \dots h_e = 240.10 \text{ kJ/kg}$$

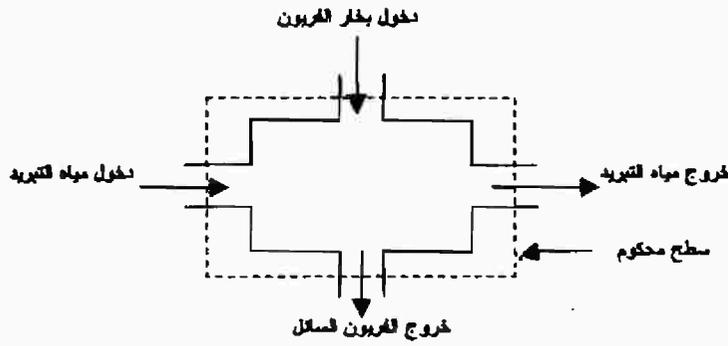
وحيث إن سرعة دخول البخار الى الضاغط منخفضة ، ولا تختلف كثيراً عن سرعة الخروج ، فيمكن إهمال التغير في طاقة الحركة ، وكذا التغير في طاقة الوضع ، وبهذا يختصر القانون الأول لهذا الاجراء إلى المعادلة التالية :-

$$q + h_1 = h_e + w$$

$$q = 240.10 - 62.5 - 184.62 = -7.02 \text{ kJ/kg}$$

$$\dot{Q}_m = 0.016 \text{ kg/s} \times (-7.02 \text{ kJ/kg}) = -0.1123 \text{ kw}$$

بعد ذلك اعتبر تحليل الحجم المحكوم للمكثف ، واعتبر أن الإجراء هو إجراء اتسياب مستقر في حالة الاستقرار ، الرسم التخطيطي للمكثف مبين بشكل



$$\sum \dot{m}_i h_i = \sum \dot{m}_e h_e$$

وفي هذه الحالة يوجد تياران يدخلان للمنظومة ، وتياران يخرجان منها ، وباستعمال الرمز السفلي  $T$  لسائل التبريد و  $w$  للماء إنن

$$\dot{m}_r (h_i)_r + \dot{m}_w (h_i)_w = \dot{m}_r (h_e)_r + \dot{m}_w (h_e)_w$$

ومن جدول الفريون 12 والبخار نجد أن :-

$$(h_i)_r = 232.74 \text{ kJ / kg} \dots (h_i)_w = 42.01 \text{ kJ / kg}$$

$$(h_e)_r = 69.49 \text{ kJ / kg} \dots (h_e)_w = 83.96 \text{ kJ / kg}$$

بحل المعادلة المذكورة آنفاً لاستخراج معدل اتسياب الماء  $\dot{m}_w$  نجد أن

$$\dot{m}_w = \dot{m}_r \frac{(h_i - h_e)_r}{(h_e - h_i)_w} = 0.016 \text{ kg / s} \frac{(232.74 - 69.49) \text{ kJ / kg}}{(83.96 - 42.01) \text{ kJ / kg}} = 0.0623 \text{ kg / s}$$

اعتبر محطة توليد القدرة بالبخار المبين بشكل البيانات لهذه المحطة كما يلي :-

الموقع	الضغط	درجة الحرارة أو كسر الجفاف
الخروج من المرجل	2 MPa	300 C°
الدخول الى التربين	1.9 MPa	290 C°
الخروج من التربين والدخول للمكثف	15 KPa	90%
الخروج من المكثف والدخول للمضخة	14 KPa	45 C°

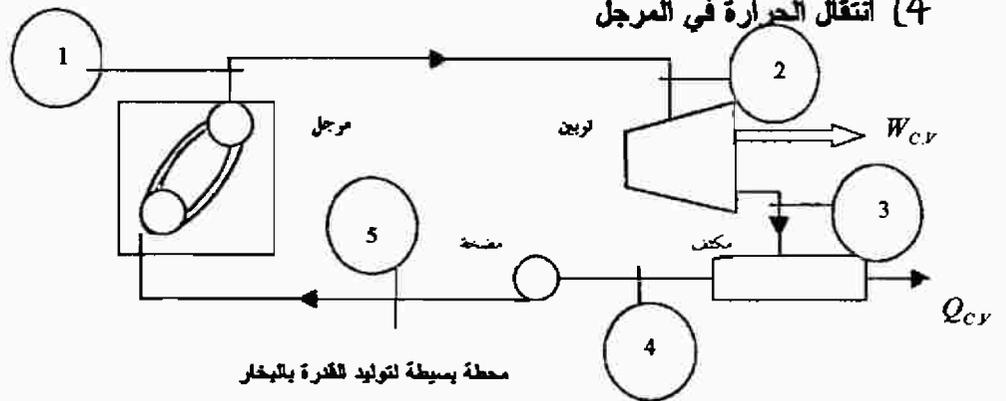
أوجد الكميات الآتية لكل كيلو جرام من المادة ينساب خلال المحطة

(1) الحرارة المنتقلة في خط الانابيب بين المرجل والتربين

(2) شغل التربين

(3) انتقال الحرارة في المكثف

(4) انتقال الحرارة في المرجل



لأجراء اتسياب مسفر في حالة الحجم محكوم حول تربين

$$q_{cvrb} + h_2 + \frac{V_2^2}{2} + gZ_2 = h_3 + \frac{V_3^2}{2} + gZ_3 + w_{turb}$$

وكذلك فالحجم محكوم حول مرجل — إن —

$$q_{boiler} + h_5 + \frac{V_5^2}{2} + gZ_5 = h_1 + \frac{V_1^2}{2} + gZ_1$$

ويمكن أيضاً استخدام طريقة التدوين الآتية

$$q_{turb} = 2q_3 \quad q_{boiler} = 5q_1$$

في هذه المسألة سنهمل التغير في كل من طاقة الحركة وطاقة الوضع والخواص الآتية مستخرجة من جداول البخار حيث الرمز السفلي ايماء الى شكل

$$h_1 = 3023.5 \text{ kJ / kg}$$

$$h_2 = 3002.5 \text{ kJ / kg}$$

$$h_3 = 2599.1 - 0.1(237301) = 2361.8 \text{ kJ / kg}$$

$$h_4 = 188.5 \text{ kJ / kg}$$

(1) باعتبار حجم محكوم يشمل خط الأنابيب بين المرجل والتربين —

$${}_1q_2 + h_1 = h_2$$

$${}_1q_2 = h_2 - h_1 = 3002.5 - 3023.5 = -21.0 \text{ kJ / kg}$$

(2) إن التربين هو في الأساس مكنه إديباتية وبهذا يمكننا كتابة التالي ، لو اعتبرنا حجماً محكوماً حول التربين

$$h_2 = h_3 + {}_2w_3$$

$${}_2w_3 = 3002.5 - 2361.8 = 640.7 \text{ kJ / kg}$$

(3) بالنسبة للمكثف ( الشغل = صفراً )

$${}_3q_4 + h_3 = h_4$$

$${}_3q_4 = 188.5 - 2361.8 = -2173.3 \text{ kJ / kg}$$

(4) يمكن تعيين الانثالي عند النقطة 5 باعتبار حجم محكوم حول المضخة كالآتي —

$$h_4 = h_5 + {}_4w_5$$

$$h_5 = 188.5 - (-4) = 192.5 \text{ KJ / Kg}$$

مثال (4-15)

بخار عند ضغط  $800 \text{ kPa}$  ودرجة حرارة  $300^\circ \text{C}$  خنق الى  $200 \text{ kPa}$   
بإهمال التغير في طاقة الحركة لهذا الاجراء ، احسب درجة الحرارة النهائية للبخار والقيمة  
المتوسطة لمعامل جول - تومسون لهذا الاجراء تكون :-

$$h_i = h_e = 3056.5 \text{ kJ/kg}$$

$$p_e = 200 \text{ kPa}$$

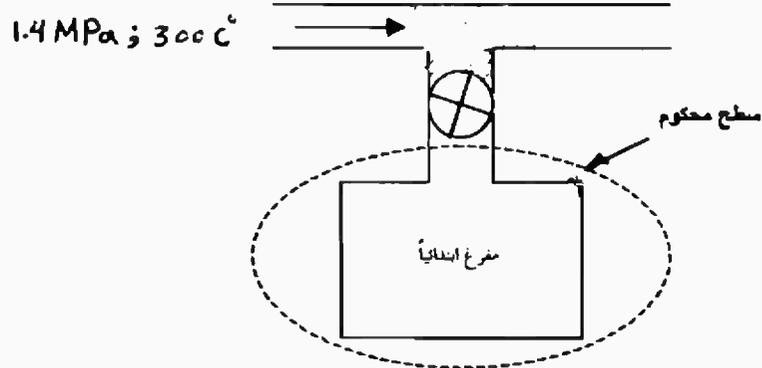
وهاتان الخاصيتان تحددان الحالة النهائية ومن جدول البخار المحمص

$$T_e = 292.4^\circ \text{C}$$

$$\mu_{J(\text{av})} = \left( \frac{\Delta T}{\Delta p} \right)_h = \frac{-7.6 \text{ k}}{-600} = 0.0127 \text{ k/kPa}$$

مثال (4-16)

بخار عند ضغط  $1.4 \text{ MPa}$  و  $300^\circ \text{C}$  ينساب خلال انبوب يتصل بهذا الانبوب - عن  
طريق صمام - خزان مفرغ ، فتح الصمام وملء الخزان بالبخار حتى اصبح الضغط داخله  
 $1.4 \text{ MPa}$  ، ثم اغلق الصمام إذا كان الاجراء إدياباتياً ، وكانت طاقتا الحركة والوضع  
مهملتين ، أوجد درجة الحرارة النهائية للبخار :-



تنساب الى خزان مفرغ - تحليل حجم محكوم

خذ أولاً الحجم المحكوم المبين بالشكل السابق يعتبر افتراض انتظام الحالة في الحجم المحكوم وعبر الأنبوب افتراضاً معقولاً وبهذا يمكن كتابة القانون الأول في الصورة التي تنص عليها المعادلة التالية

$$Q_{c.v} + \sum m_i \left( h_i + \frac{V_i^2}{2} + gZ_i \right) = \sum m_e \left( h_e + \frac{V_e^2}{2} + gZ_e \right) + \left[ m_2 \left( u_2 + \frac{V_2^2}{2} + gZ_2 \right) - m_1 \left( u_1 + \frac{V_1^2}{2} + gZ_1 \right) \right]_{c.v} + W_{c.v}$$

نلاحظ هنا أن  $Q_{c.v} = 0$  و  $W_{c.v} = 0$  و  $m_e = 0$  وزيادة على هذا سنفترض أنه يمكن إهمال التغير في طاقتي الحركة  $(m_1)_{c.v} = 0$  .  
والوضع ، وبهذا يختصر القانون الأول لهذا الإجراء إلى الصورة التالية

$$m_1 h_1 = m_2 u_2$$

ومن معادلة الاستمرار لهذا الإجراء . السابقت نستخلص أن :-

$$m_2 = m_1$$

وبتجميع معادلتَي الاستمرار والقانون الأول نحصل على :-

$$h_1 = u_2$$

أي إن الطاقة الداخلية النهائية للبخر في الخزان تساوي إنتالبي البخار الداخل إلى الخزان ومن جداول البخار

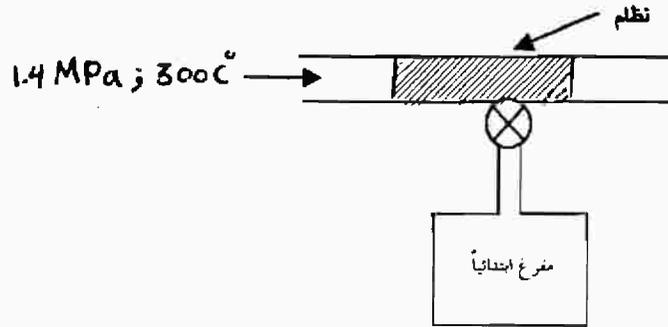
$$h_1 = u_2 = 3040.4 \text{ kJ / kg}$$

وحيث إن الضغط النهائي هو  $1.4 \text{ MPa}$  فإننا نعرف خاصيتين للحالة النهائية ، وبذا نستعين حالة البخار النهائية ، ووجدت درجة الحرارة المناظرة لضغط  $1.4 \text{ MPa}$  ، وطاقة داخلية تساوي  $3040.4 \text{ kJ / kg}$  مساوية  $452^\circ \text{C}$  وفي حالة ما إذا تضمنت مسألة مثل هذه مادة لاتعطى جداول الديناميكا الحرارية قيم طاقتها الداخلية فسيكون من الضروري حساب بعض قيم  $u$  قبل حساب درجة الحرارة النهائية بطريقة تقدير القيم البنينة.

يمكن حل هذه المسألة أيضاً باعتبار البخار الذي يدخل الخزان والمفرغ منظومة كما هو موضح بالشكل يكون الإجراء إدياباتياً ، ولكن يجب فحص الجدول للشغل ، إذا تخيلنا مكبساً بين البخار الموجود بالمنظومة والبخار المنساب في الخلف فسندرك أن حدود المنظومة

تتحرك وان البخار في الأنبوب يبذل شغلاً على البخار الذي تتكون منه المنظومة  
ومقدار هذا الشغل هو :-

$$-W = p_1 V_1 = m p_1 v_1$$



اتسباب إلى خزان مفرغ - تحليل منظومة

وبكتابة القاتون الأول للمنظومة - السابفة - وبإهمال كل من طاقتي الحركة والوضع  
ينتج أن :-

$${}_1Q_2 = U_2 - U_1 + {}_1W_2$$

$$0 = U_2 - U_1 - p_1 V_1$$

$$0 = m u_2 - m u_1 - m p_1 v_1 = m u_2 - m h_1$$

وبهذا فإن

$$u_2 = h_1$$

مثال 4-17

إذا كان حجم الخزان في المثال السابق  $0.4 \text{ m}^3$  ويحتوي في البداية على بخار مشبع عند  $350 \text{ K}$  ، ثم فتح الصمام لينساب من الأنبوب بخار ضغطه  $0.4 \text{ MPa}$  ودرجة حرارته  $300 \text{ C}^\circ$  حتى وصل الضغط إلى  $1.4 \text{ MPa}$  ، أحسب كتلة البخار التي اتسابت للخزان.

ولنعبر مرة ثانية سطحاً محكوماً حول الخزان ، كما هو موضح في هذه الحالة ، يحتوي الحجم المحكوم في البداية كتلة مقدارها  $m_1$  وتكون الطاقة الداخلية  $u_1 m_1$

مرة ثانية نلاحظ أن  $Q_{ev} = \text{صفر}$  و  $W_{ev} = \text{صفر}$  و  $Me = \text{صفر}$  ونفترض أن التغير في كل من طاقتي الحركة والوضع يساوي صفرأ ، يختصر القانون الأول الى :-  
 $m_1 h_1 = m_2 u_2 - m_1 u_1$

ونختصر معادلة الاستمرار الى:-

$$m_2 - m_1 = m_i$$

وبتجميع معادلتى الاستمرار والقانون الأول نحصل على :-

$$(m_2 - m_1)h_1 = m_2 u_2 - m_1 u_1$$

$$m_2 (h_1 - u_2) = m_1 (h_1 - u_1)$$

هناك مجهولان في هذه المعادلة وهما  $m_2$  و  $u_2$  لكن لدينا معادلة إضافية هي:-

$$m_2 v_2 = V = 0.4 m^3$$

وبتعويض ( b ) في ( a ) وإعادة الترتيب نحصل على المعادلة التالية :-

$$\frac{V}{v_2} (h_1 - u_2) - m_1 (h_1 - u_1) = 0$$

والتي بها مجهولان فقط هما  $v_2$  و  $u_2$  وكلاهما دالة في  $T_2$  و  $p_2$  وحيث إن  $T_2$  مجهولة فهذا يعنى أن هناك قيمة واحدة فقط  $T_2$  تحقق المعادلة (C) ويجب أن نوجد تلك القيمة بالتجربة والخطأ والحل الصحيح هو :-

$$v_1 = 0.5243, m^3 / kg \text{ و } m_1 = \frac{0.4}{0.5243} = 0.763 kg$$

$$h_1 = 3040.4 kJ / kg \dots u_1 = 2548.9 kJ / kg$$

افترض أن :-

$$T_2 = 342 \text{ } ^\circ C$$

لهذه القيمة لدرجة الحرارة والقيمة  $p_2$  المعطومة تكون :-

$$v_2 = 0.1974 m^3 / kg \dots u_2 = 2855.8 kJ / kg$$

وبالتعويض في ( c )

$$\frac{0.4}{0.1974}(3040.4 - 2855.8) - 0.763(3040.4 - 2548.9) = 0$$

وبهذا نستخلص أن قيمة  $T_2$  التي فرضناها ( $T_2 = 342C^\circ$ ) صحيحة والكتلة النهائية

بالخزان هي :-

$$m_2 = \frac{0.4}{0.1974} = 2.026kg$$

وتكون كتلة البخار المناسب للخزان هي :-

$$m_2 - m_1 = 2.026 - 0.763 = 1.263kg$$

مثال 4-18

خزان حجمه  $2 m^3$  يحتوي على نشادر مشبع في درجة حرارة  $40^\circ C$  فإذا كان الخزان يحتوي في البداية على 50% سائل و50% بخار بالحجم ، ثم سحب البخار من أعلى الخزان إلى أن أصبحت درجة الحرارة  $10^\circ C$  بفرض أن البخار فقط ( وليس السائل ) يغادر الخزان ، وأن الإجراء إدياباتي ، أحسب كتلة البخار المسحوبة .

نعتبر حجماً محكوماً حول الخزان ونلاحظ أن  $(Q_{ev}) = \text{صفر}$  و  $(W_{ev}) = \text{صفر}$  و  $(m_i) = \text{صفر}$  ونفترض إهمال التغير في طاقتي الحركة والوضع ، لكن تتغير إنتالبي البخار المشبع بتغير درجة الحرارة وبهذا فلا يمكننا افتراض ثبوت إنتالبي البخار الذي يغادر الخزان ولكننا نلاحظ أنه عند  $40^\circ C$  فأب  $hg = 1472.2 KJ / Kg$  وعند  $10^\circ C$  فإن  $hg = 1453.3 KJ / Kg$  وحيث إن التغير في  $(hg)$  خلال الأجراء صغير فإننا يمكننا أن نفترض وبدقة أن  $(hg)$  هي متوسط القيم المعطاة أعلاه وبهذا فإن  $(h_e)_{av} = 1462.8 kJ / kg$

وبهذا الافتراض يمكننا أيضاً افتراض أن الإجراء هو إجراء اتسياب منتظم في الحالة

المنتظمة وبذا نكتب التالي — القانون الأول : —

$$m_1 h_1 + m_2 u_2 = m_1 u_1 = 0$$

معادلة الاستمرار هي :-

$$(m_2 - m_1)_{e,v} + m_e = 0$$

وبتجميع هاتين المعادلتين نحصل على :-

$$m_2(h_e - u_2) = m_1 h_e - m_1 u_1$$

ونستطيع أن نحصل على القيم التالية من جداول النشادر

$$u_{f_1} = 0.001726 m^3 / kg \dots v_{g_1} = 0.0833 m^3 / kg$$

$$V_{f_2} = 0.001601 \dots v_{f_2} = 0.2040$$

$$u_{f_1} = 371.7 - 1554.33 \times 0.001726 = 369.0 kJ / kg$$

$$u_{g_1} = 1472.2 - 1554.33 \times 0.0833 = 1342.7$$

$$u_{f_2} = 227.6 - 614.95 \times 0.001601 = 226.6$$

$$u_{g_2} = 1453.3 - 614.95 \times 0.2056 = 1326.9$$

$$u_{fg_2} = 1326.9 - 226.6 = 1100.3$$

تحسب أولاً الكتلة  $m_1$  في الخزان كتلة المسائل الابتدائية ( $m_2$ ) هي :-

$$m_2 = \frac{1.0}{0.001726} = 579.4 kg$$

وبالمثل فإن كتلة البخار الابتدائية ( $m_{g_1}$ ) هي :-

$$m_{g_1} = \frac{1.0}{0.0833} = 12.0 kg$$

$$m_1 = m_2 + m_{g_1} = 579.4 + 12.0 = 591.4 kg$$

$$m_1 h_e = 591.4 \times 1462.8 = 865100 kJ$$

$$m_1 u_1 = (mu)_{f_1} + (mu)_{g_1} = 579.4 \times 369.0 + 12.0 \times 1342.7 \\ = 229910 kJ$$

وبتعويض تلك القيم في معادلة القانون الأول فإن

$$m_2(h_e - u_2) = m_1 h_e - m_1 u_1 = 865100 - 229910 = 635190 kJ$$

هناك مجهولان في هذه المعادلة هما ( $m_2$  و  $x_2$ ) ولكن —

$$m_2 = \frac{V}{u_2} = \frac{2.0}{0.001601 + x_2(0.2040)}$$

كذلك فإن —

$$u_2 = 226.6 + x_2(1100.3)$$

وكلاهما دالة في ( $x_2$ ) فقط ( كسر الجفاف في الحالة النهائية ) ونتيجة لهذا فإن —

$$\frac{2.0(1462.8 - 226.6 - 1100.3x_2)}{0.001601 + 0.204x_2} = 635190$$

وبالحل فإن  $x_2 = 0.01104$

وبهذا فإن —

$$u_2 = 0.001601 + 0.01104 \times 0.2040 = 0.003854 \text{ m}^3 / \text{kg}$$

$$m_2 = \frac{2}{0.003854} = 518.9 \text{ kg}$$

وتكون كتلة النشار المسحوبة ( $m_c$ ) هي

$$m_c = m_1 - m_2 = 591.4 - 518.9 = 72.5 \text{ kg}$$

3-4 تمارين على القانون الاول للديناميكا الحرارية والقوانين العامة للغازات

س1 عرف التماسي - التكاثف - البخار المحمص

(1) عرف النقطة الثلاثية وأنكر خواصها ، ووضح اجابتك بالرسم  
إذا كان الماء عند كل من الحالات التالية : سائلاً مضغوطاً ، أم بخاراً محمصاً ، أم بخار مشبعاً  
مرطباً ( بخار + سائل )

(أ) عند درجة الحرارة  $120^{\circ}\text{C}$  وضغط  $150\text{ Kpa}$

(ب) عند درجة حرارة  $85^{\circ}\text{C}$  وحجم  $1.4\text{ m}^3/\text{kg}$

(ج) عند درجة حرارة  $10^{\circ}\text{C}$  وضغط  $15\text{ kpa}$

س2 إسطوانة تحتوي على  $0.5\text{ m}^3$  من البخار عند ضغط  $4\text{ bar}$  ودرجة حرارة  $200^{\circ}\text{C}$  إذا  
تم تبريد البخار تحت ضغط ثابت فأصبح بحجم  $0.01\text{ m}^3$  أوجد :-

(1) كسر الجفاف للحالة النهائية

(2) طاقة الشغل

(3) كمية الحرارة المنتقلة

(4) مثل هذا الاجراء بيانياً

س3 أ - عرف مايلي :-

(1) قانون بويل (2) المادة النقية (3) الخواص الامتدادية

(4) الدورة (5) الاجراء "العملية" (6) اجراء التماسي

ب) حدد فيما اذا كان الماء عند كل من الخواص التالية سائلاً مضغوطاً أم بخاراً محمصاً أم  
بخار رطب ( سائل+بخار)

(1) ضغط  $23\text{ kpa}$  وحجم نوعي  $3\text{ m}^3/\text{kg}$

(2) درجة حرارة  $170^{\circ}\text{C}$  وضغط  $10\text{ bar}$

(3) حجم نوع  $0.059\text{ m}^3/\text{kg}$  وضغط  $20\text{ mpa}$

(4) ضغط  $0.5\text{ mpa}$  ودرجة حرارة  $152^{\circ}\text{C}$

(5) درجة حرارة  $235^{\circ}\text{C}$  وحجم نوعي  $0.069\text{ m}^3/\text{kg}$

(6) درجة حرارة  $365^{\circ}\text{C}$  وضغط  $25\text{ Mpa}$

س4 أ - إذا تعرض غاز مثالي لإجراء 1-2 خاضعاً للعلاقة  $pV^n = c$  أثبت أن :-

$$\frac{T_2}{T_1} = \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^{n-1}$$

ب) منظومة تتكون من أسطوانة بمكبس . حكم ( بدون احتكاك ) حر الحركة تحتوي 5kg ماء بدرجة حرارة  $900^\circ\text{C}$  وضغط 2MPa تم تبريدها تحت ضغط ثابت الى حالة أصبح في الماء سائل مشبع .

أحسب الشغل لهذا الإجراء موضحاً بالرسم على مخطط p-v

س5 يحتوي خزان سعته  $1.4\text{m}^3$  على 1.36kg من غاز عند درجة حرارة  $26^\circ\text{C}$  وضغط

تفريغ 60 سم زئبق أوجد :-

أ) كثافة الغاز ، وحجم النوعي .

ب) درجة الحرارة بوحدة الكلفن ، الفهرنهايت .

ج) الضغط المطلق للغاز .

س6 أنضغاط هواء محجوز داخل اسطوانة أنضغاط أديباتي  $p \cdot V^\gamma = c$  فإذا كانت كتلة الهواء

هي (0.4 kg) والضغط الابتدائي (180kpa) ودرجة الحرارة الابتدائية  $45^\circ\text{C}$  وكان الحجم

النهائي يساوي 1/5 من الحجم الابتدائي أحسب :-

1) الشغل المبذول خلال هذا الإجراء

2) الحرارة المنتقلة خلال هذا الإجراء

$$C_p = 1.0035 \text{ kJ/kg.k} \quad \text{علما بأن}$$

$$C_v = 0.7165 \text{ kJ/kg.k}$$

س7 أ - وضح مفهوم الشغل في الديناميكا الحرارية

ب - نظام أسطوانة بمكبس حر الحركة ( بدون احتكاك ) يمثل نظام مغلق يحوى غاز

الأمونيا بدرجة حرارة  $10^\circ\text{C}$  - وضغط 100kpa ثم ضغطه الى 200kpa فإذا كانت العلاقة بين

الحجم والضغط على النحو الآتي :-

P (kPa)	100	125	150	175	200
V (m <sup>3</sup> )	0.6	0.43	0.4	0.343	0.3

أوجد :-

(1) كتلة الغاز (2) الشغل المبذول مع تحديد اتجاهه

س 8 أ - باستخدام القانون الأول لنظام مغلق لغاز مثالي - أثبت أن :-

$$\delta q = 0 \text{ يكون ثابت } = pv^\alpha$$

ب)  $1 \text{ m}^3$  من الهواء ( غاز مثالي ) بضغط  $300 \text{ kPa}$  ودرجة حرارة  $400^\circ \text{C}$  يتمدد أديباتيكياً إلى ضغط  $50 \text{ kPa}$  احسب :-

الشغل ودرجة الحرارة في نهاية هذا الاجراء (  $\gamma = 1.4$  )

3- بالاستعانة بجداول بخار الماء أوجد القيم المجهولة في الجدول التالي :-

$x$	$V_f (m^3 / kg)$	$V_g (m^3 / kg)$	$V (m^3 / kg)$	$T (^\circ \text{C})$	$P (MPa)$	الطور
			?	150	0.3	?
			?	600	2	?
			?	?	1.5	سائل مشبع
			?	200	?	سائل مشبع
			?	?	10	بخار مشبع
			?	10	?	بخار مشبع
			0.0009995	?	5	?
			?	250	5	?
			0.29314	250	?	?
			0.05013	250	?	?
?	?	?	0.5	?	0.225	سائل +بخار
0.5	?	?	?	?	0.225	سائل +بخار
0.75	?	?	?	100	?	سائل +بخار

س 10 حدد طور نظام يحتوي على ماء نقي عند الحالات التالية، وبين ذلك على محوري ( T- v ) .

(a) -  $\rho=500\text{kpa}$  ,  $T=200^\circ\text{c}$  .

(b) -  $T=180^\circ\text{c}$  ,  $p=0.9\text{ Mpa}$

(c) -  $T=-10^\circ\text{c}$  ,  $1\text{ kpa}$

(d) -  $p=5\text{Mpa}$  ,  $T=264^\circ\text{c}$  .

(e) -  $p=20\text{ Mpa}$  ,  $T=100^\circ\text{c}$

(f) -  $T=374.14^\circ\text{c}$  ,  $p=22.09\text{Mpa}$  .

س11 أوجد كسر الجفاف إذا كان الماء خليطاً من السائل المشبع والبخار المشبع ، أو درجة الحرارة إذا كان سائلاً مضغوطاً أو بخاراً محمصاً وذلك عند الحالات التالية :-

- 1)  $\rho = 0.1\text{ Mpa}$  و  $v=1.9364\text{m}^3/\text{kg}$       2)  $\rho = 0.5\text{ Mpa}$  و  $v=0.35\text{m}^3/\text{kg}$   
3)  $\rho = 2\text{Mpa}$  و  $v = 0.00107\text{m}^3/\text{kg}$       4)  $\rho = 10\text{mpa}$  و  $v = 0.0010737\text{m}^3/\text{kg}$

س12 مانع حجمه (  $0.09\text{m}^3$  ) وضغطه (  $0.07\text{MPa}$  ) تعرض لإجراء ضغط وفق العلاقة (  $pv^n = c$  ) إلى أن وصل الضغط إلى (  $0.34\text{MPa}$  ) تلي ذلك إجراء تسخين عند حجم ثابت (  $v=c$  ) حتى وصل الضغط إلى (  $0.4\text{ MPa}$  ) وحجمه النوعي (  $0.5\text{m}^3/\text{kg}$  ) تلي ذلك إجراء تمدد وفق العلاقة (  $pv^2=c$  ) حتى رجع إلى حالته الابتدائية حساب صافي كمية الحرارة المنتقلة واتجاهها {  $638\text{kJ}$  } .

س13 أسطوانة بمكبس حر الحركة تحتوي على (  $5\text{kg}$  ) من سائل الماء المشبع عند ضغط (  $0.1\text{MPa}$  ) إذا سخنت المنظومة حتى وصلت درجة الحرارة إلى (  $300^\circ\text{c}$  ) وكان الضغط ثابتاً أثناء ذلك ، أحسب كمية الحرارة المنتقلة أثناء هذا الإجراء (  $1995\text{kJ}$  ) .

س14 نظام مغلق يحتوي على هواء ( غاز مثالي ) حجمه (  $1\text{m}^3$  ) عند ضغط (  $1000\text{kPa}$  ) ودرجة حرارة (  $400^\circ\text{c}$  ) سخن عند حجم ثابت إلى أن وصل الضغط (  $4000\text{kPa}$  ) تلي ذلك تمدد أديباتيكي إلى أن وصل الضغط إلى (  $1000\text{kPa}$  ) أوجد :-

(1) درجة الحرارة عند بداية التمدد

(2) درجة الحرارة عند نهاية التمدد

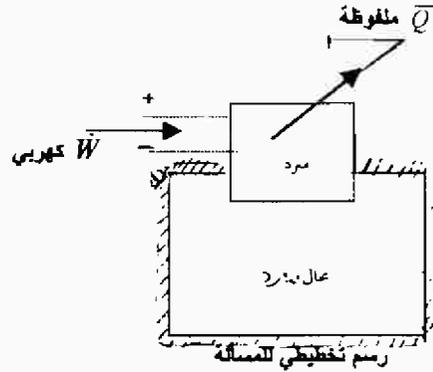
(3) كمية الطاقة الحرارية المنتقلة

(( أعتبر للهواء ;  $C_v = 0.7165\text{kJ/kg K}$  ,  $C_p = 1.0035\text{kJ/kgK}$  ))

س15 اعتبر الأنواع الآتية من سيارات اللعب ( أ ) تعمل بالبطارية ( ب ) لها موتور كهربى يستعمل المتغير ، ( ج ) لها (ياى) يملأ بمفتاح ( د ) لها كبسولة مملوءة بثاني أكسيد الكربون

وتعمل مثل الصاروخ أختبر كلاً من هذه المبررات ، وهي تعمل من حيث الحرارة والشغل والتغير في الطاقة الداخلية ، في كل حالة أعتبر أن المبررة جميعها هي المنظومة .

س16 يستعمل مبرد يعمل بالتأثير الحراري الكهربائي في الحفاظ على درجة الحرارة ثابتة في مجال مبرد ، كما هو موضح بالشكل أنناه ٤ يستعمل هذا الجهاز الحراري الكهربائي تياراً قدره 30 أمبير بفرق جهد قدره 24 فولت وتلفظ حرارة الى المحيط بمعدل 5 كيلوات إذا بقيت درجة الحرارة ثابتة داخل المجال المبرد ، فما هو معدل تسرب الحرارة الى المجال المبرد ؟



س17 يستعمل مسعر العلية لقياس الطاقة المنطلقة من التفاعل الكيومي والمسعر عبارة عن وعاء مغلق ( العلية ) يحتوي المواد الكيومية موضوع بخزان ماء كبير وحينما تتفاعل المواد الكيومية تنتقل الحرارة من العلية الى الماء مسببة ارتفاع درجة حرارتها ، لقد كانت القدرة المعطاة لمقلب يستعمل في تقليب الماء 0.04 كيلوات وفي خلال عشرون دقيقة انتقلت كمية من الحرارة من العلية قدرها 1200 كيلو جول وانتقلت كمية من الحرارة من خزان الماء الى المحيط قدرها 60 كيلو جول ، بأفترض عدم تبخر الماء حدد الزيادة في الطاقة الداخلية للماء .

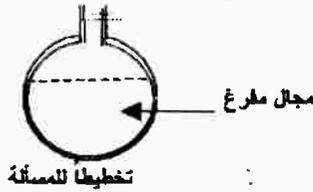
س18 يحتوي إناء جسنء حجمه 20 لتراً على ماء في  $90^{\circ}\text{C}$  وكسر جفاف 50% يبرد بعد ذلك الاناء الى  $10^{\circ}\text{C}$  احسب كمية الحرارة المنتقلة خلال هذا الاجراء .

س19 مرجل بخار حجمه  $4\text{ m}^3$  يحتوي في الحالة الابتدائية على  $3\text{ m}^3$  من الماء و  $1\text{ m}^3$  من البخار ، في حالة اتران عند  $0.1\text{ MPa}$  أوقد فرن المرجل وانتقلت الحرارة الى الماء والبخار ولسبب متترك صماما التغذية والخروج مغلقين يفتح صمام الامان عند ضغط  $5\text{ MPa}$  ، مامقدار الحرارة التي تنتقل الى الماء والبخار قبل أن يفتح صمام الامان ؟

س20 مشع بخار لجهاز تدفنه حجمه  $0.02 m^3$  مليء المشع ببخار مشع جاف عند ضغط  $150 KPa$  وأغلقت كل صمامات المشع ، ما مقدار الحرارة المنتقلة للفرقة إذا أصبح البخار في المشع  $75 KPa$  .

س21 مليء إثناء جسمه  $0.5 m^3$  بنشادر عند ضغط  $600 KPa$  ودرجة حرارة  $70^\circ C$  ، أنتقلت حرارة من النشادر الى أن صارت في حالة بخار ، أحسب الحرارة المنتقلة في أثناء هذا الاجراء.

س22 يحتوي دورق حجمه الكلي 100 لتر نيتروجين مسال عند  $77.35 K$  مليء الدورق بـ 90% سائل و 10% بخار بالحجم ، أغلق الدورق عرضياً بحيث يسبب أنتقال الحرارة للنيتروجين المسال عبر المجال المفرغ ارتفاعاً في الضغط ، إذا توقعنا كسر الدورق حين يصل الضغط  $400 KPa$  ، فما هو الزمن اللازم للوصول لهذا الضغط إذا كان معدل تسرب الحرارة للأداء هو  $5 J/s$  ؟

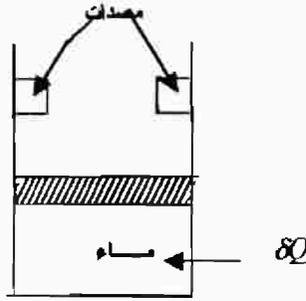


س23 أنبوب محكم حجمه 0.1 لتر ويحتوي على ماء وبخاره في حالة اتزان عند  $0.1 MPa$  ، كانت نسب السائل والبخار بحيث إذا سخن البخار يمر بالنقطة الحرجة ، أحسب الحرارة المنتقلة لهذا الإجراء إذا سخن البخار من  $0.1 MPa$  الى الحالة الحرجة .

س24 يشحن خزان - كان مفرغ في البداية بالنشادر ، وصلت زجاجة شحن مملوءة بسائل النشادر المشبع في  $20^\circ C$  للخزان وبذا انساب النشادر للخزان بقيت زجاجة الشحن موصلة بالخزان ومفتوحة ، وكانت درجة الحرارة النهائية  $20^\circ C$  ، إذا كان حجم زجاجة الشحن 0.01  $m^3$  وحجم الخزان  $0.5 m^3$  ، فما هي كمية انتقال الحرارة المنتقلة للنشادر ؟

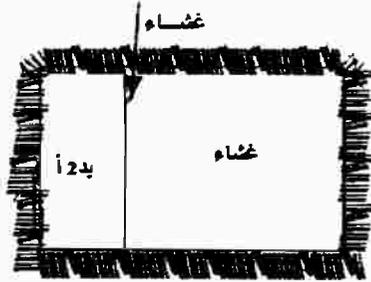
س25 وضعت خمسة كيلوجرامات من ماء في  $15^\circ C$  بأسطوانة رأسية بها مكبس لا يحدث احتكاكاً مع الأسطوانة وكانت كتلة المكبس تحدث ضغطاً بالماء قدره  $700 KPa$  ، انتقلت الحرارة ببطء للماء وسبب هذا ارتفاع المكبس حتى اصطدم بالمصدات ، وكان حجم الأسطوانة عند هذه النقطة  $0.5 m^3$  انتقلت بعد ذلك حرارة إضافية للماء حتى تحول الى بخار مشع.

- (أ) أوجد الضغط النهائي والأسطوانة والحرارة المنتقلة والشغل المبذول في أثناء الإجراء .  
 (ب) ارسم هذا الإجراء على بياني درجة الحرارة والحجم .



رسم تخطيطي للمسألة 25

س26 أعتبر الوعاء المعزول المبين بالشكل أدناه في هذا الوعاء جزءاً مفرغاً مفصلاً عن الجزء الآخر بواسطة غشاء يحتوي الجزء الآخر و  $1 \text{ Kg}$  من الماء في  $65^\circ\text{C}$  و  $700 \text{ KPa}$  ، إذا كسر الغشاء وملاً الماء الحجم كله وكان الضغط  $15 \text{ KPa}$  ، فما هي درجة الحرارة النهائية للماء وما هو حجم الإناء .

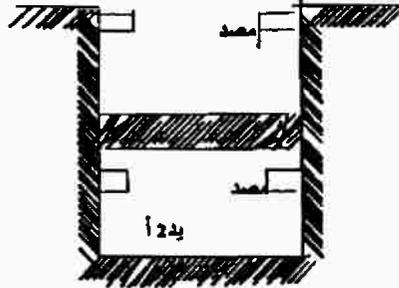


تخطيط للمسألة (26)

س27 أعتبر تركيبة المكبس والأسطوانة المبينة السابق والتي بها يمكن لهذا المكبس الذي لايسبب احتكاكاً مع الأسطوانة أن يتحرك بحرية بين المصدات العلوية والسفلية ، كان الحجم المحجوز حينما يتركز المكبس على المصدات السفلة هو  $0.4 \text{ m}^3$  وكانت الحجم المحجوز حينما يصطدم المكبس بالمصدات العلوية هو  $0.6 \text{ m}^3$  ، كانت الأسطوانة مملوءة في البداية بماء عند  $0.1 \text{ MPa}$  وكسر جفافه  $20\%$  ، سخن الماء بعد ذلك حتى تحول الى بخار مشبع ، إذا كانت لكتلة المكبس قيمة ، بحيث يلزم لتحريكها ضد الضغط الجوي ضغطاً قدره  $0.3 \text{ MPa}$  أحسب :-

(أ) الضغط النهائي بالأسطوانة

(ب) الحرارة المنتقلة والشغل المبذول في هذا الإجراء



رسم تخطيطي للمسألة 27

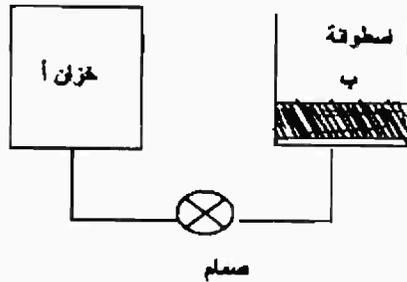
س28 أسطوانة معزولة بها مكبس تحتوي فريون -12 عند  $25^{\circ}\text{C}$  وكسر جفاف 90% كان الحجم عند هذه الحالة  $0.03 \text{ m}^3$  سمح للمكبس بالتحرك وتمدد الفريون حتى تحول الى بخار مشبع وفي أثناء هذا الإجراء بذل الفريون شغلاً قدره  $4 \text{ KJ}$  على المكبس ، أكتب درجة الحرارة النهائية إذا كان الإجراء إدياباتياً .

س29 غشاء كروي مرن ( أو بالون ) يحتوي على كيلو جرام واحد من البخار فإذا كان الضغط داخل الغشاء متناسب مع قطر الغشاء حالة البخار الابتدائية مشبعاً عند  $110^{\circ}\text{C}$  وانتقلت حرارة الى البخار حتى وصل الضغط  $200 \text{ KPa}$  ، أكتب

(1) درجة الحرارة النهائية

(2) كمية الحرارة المنتقلة

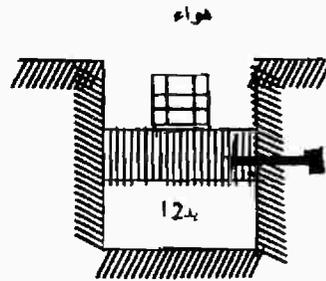
س30 اعتبر المنظومة الموضحة بالشكل أدناه حجم الخزان (أ)  $0.1 \text{ m}^3$  ويحتوي بخار الفريون 12 المشبع عند  $25^{\circ}\text{C}$  عند فتح الصمام ينساب الفريون ببطء للأسطوانة (ب) كانت كتلة المكبس بحيث أنه يلزم ضغط قدره  $150 \text{ KPa}$  في الأسطوانة (ب) لرفع المكبس تنتهي العملية عندما يصل الضغط في الخزان (أ) الى  $150 \text{ KPa}$  في أثناء هذا الإجراء تنتقل الحرارة مع المحيط بحيث ظلت درجة حرارة الفريون -12 ثابتة عند  $25^{\circ}\text{C}$  أكتب انتقال الحرارة لهذا الإجراء



رسم تخطيطي للمسألة (30)

س31 وصل خزانان معزولان (أ) و(ب) بصمام حجم الخزان (أ)  $0.6m^3$  ويحتوي بخار عند  $200 KPa$  و  $200C$ ، وحجم الخزان (ب)  $0.3m^3$  ويحتوي بخار عند  $500 KPa$  بكسر جفاف  $90\%$  فتح الصمام حتى وصل الخزانين لحالة منتظمة ، ماهو الضغط النهائي إذا لم تنتقل حرارة في هذا الإجراء ؟

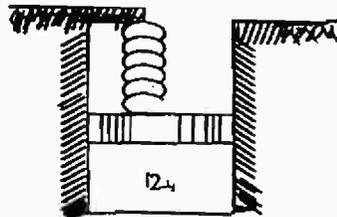
س32 أسطوانة معزولة تحتوي ماء وبها مكبس ممسوك بواسطة مسمار كما هو موضح بالشكل أدناه كان الماء في البداية بخاراً مشبعاً عند  $65C$  وكان الحجم 5 لترات كذلك فإن كتلة المكبس والثقال  $10 Kg$  ومساحة مقطع المكبس  $0.003m^2$  والضغط الجوي  $100 KPa$  إذا أزيل المسمار وسمح للمكبس بالتحرك ، فما هي الحالة النهائية للماء بأفترض أن الإجراء أدياباتي .



رسم تخطيطي للمسألة 32

س33 اسطوانة تحتوي على  $0.1 Kg$  بخار ماء مشبع عند  $105C$  ، كما هو مبين بالشكل أدناه في هذه الحالة يتلامس الباي مع المكبس بدون أن يؤثر فيه باى قوة انتقلت الحرارة للماء مسببة ارتفاع المكبس وكتلت قوة مقاومة الباي في هذا الإجراء متناسبة مع المسافة التي يتحركها المكبس ، وكان ثابت ( الباي )  $50 KN/m$  ، مساحة مقطع المكبس هي  $0.05m^2$ .

- (1) ماهي درجة الحرارة بالأسطوانة حين يصل الضغط  $300 KPa$  ؟
- (2) أحسب الحرارة المنتقلة في هذا الإجراء



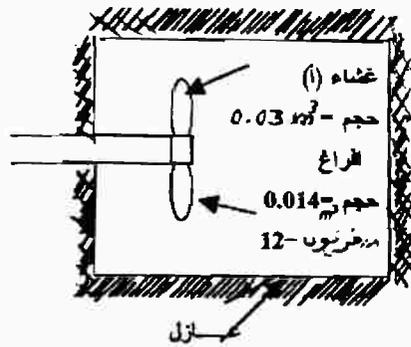
رسم تخطيطي للمسألة 33

س34 أعتبر الإنباء الموضح بالشكل أدناه والذي به حيز (أ)  $0.03 m^3$  يفصل بواسطة غشاء عن الحيز (ب) حجم الحيز (ب)  $0.014 m^3$  ويحتوي على  $1.1 K g$  فريون 12 عنده  $25^\circ C$  قلب الفريون 12 بواسطة مروحة حتى كسر الغشاء الذي صمم بحيث ينكسر عند ضغط قدره  $2 MPa$

(أ) ماهي درجة الحرارة عند لحظة كسر الغشاء ؟

(ب) أحسب الشغل المبذول بواسطة المروحة

(ج) أوجد الضغط ودرجة الحرارة بعد كسر الغشاء ووصول الفريون 12 لحالة الاتزان الديناميكي الحراري.



رسم تخطيطي المسئلة (34)

س35 إنسا كروي من الألومنيوم قطره الداخلي  $0.5 m$ ، وسمك جدراته  $10 mm$  يحتوي على ماء عند  $25^\circ C$  بكسر جفاف  $1\%$  سخن الإنباء حتى تحول الماء بداخله الى بخار مشبع، أحسب الحرارة المنتقلة في أثناء هذا الأجراء، بأعتبر أن الإنباء والماء معاً هما المنظومة أعتبر الاتي للألومنيوم الكثافة  $2700 Kg/m^3$  والحرارة النوعية  $0.9 KJ/Kg.K$

س36 سخن  $1 K g$  من النيتروجين من  $30^\circ C$  الى  $1500^\circ C$ ، أحسب التغير

في الاتثالي بالطرق الآتية:-

(أ) بثبوت الحرارة النوعية (أوجد القيمة من الجدول الخاص بذلك

(ب) بثبوت الحرارة النوعية (أوجد القيمة عند درجة الحرارة المتوسطة)

(ج) بتغير الحرارة النوعية ( أوجد القيمة من تكامل المعادلة – الجدول .

(د) بتغير الحرارة النوعية ( أوجد القيمة من جداول الغاز المثالي – الجدول .

س37 سخن غاز مثالي من  $500 K^{\circ}$  الى  $1000 K^{\circ}$  ، أحسب قيمة التغير في الإنثالبي بأفتراض ثبوت الحرارة النوعية ( أوجد القيم من الجدول وجد ذلك ناقش دقة النتيجة إذا كان الغاز –

(أ) هليوم (ب) نيتروجين (ج) ثاني أكسيد الكربون

س38 سخن  $1 Kg$  ماء عند  $30 KPa$  وكسر جفاف 50% حتى  $1600$  و  $200 KPa$  ، أحسب التغير في الطاقة الداخلية لهذا الأجراء .

س39 هليوم محجوز بأسطوانة بها مكبس يتمدد ببطء تبعاً للعلاقة  $PV^{1.5} = Const$  كانت الحالة الابتدائية هي الحجم  $0.1 m^3$  والضغط  $500 KPa$  ، ودرجة الحرارة  $300 K^{\circ}$  ، إذا كان الضغط بعد التمدد  $150 KPa$  ، أحسب الشغل المبذول والحرارة المنتقلة في أثناء التمدد

س40 أنضغط هواء محجوز بأسطوانة ذات مكبس في إجراء شبه متزن ، كانت علاقة ضغط الحجم في خلال إجراء الانضغاط هي  $PV^{1.25} = Const$  إذا كانت كتلة الهواء بالأسطوانة  $0.1 Kg$  والشغل الابتدائي  $100 KPa$  ، ودرجة الحرارة الابتدائية  $20^{\circ}C$  وكان الحجم النهائي  $\frac{1}{8}$  الحجم الابتدائي احسب الشغل والحرارة المنتقلة .

س41 انتقلت حرارة بمعدل معين لمخلوط من المسائل والبخار في حالة اتزان في وعاء مغلق حدد معدل التغير في درجة الحرارة كدالة في خواص الديناميكا الحرارية للمائل والبخار وفي كتلة المسائل وكتلة البخار.

س42 يدخل بخار الفريون 12 ضاغطاً عند  $200\text{ KPa}$  و  $20^\circ\text{C}$  بمعدل انسياب للكتلة قدره  $0.05\text{ Kg/s}$  ماهو اصغر قطر أنبوب يمكن استعمله بحيث لا تتعدى سرعة الفريون  $10\text{ m/s}$ .

س43 سخن هواء كهربي في أنبوب ذي قطر ثابت في اجراء انسياب مستقر كانت سرعة الهواء عند المدخل  $5\text{ m/s}$ ، وكان الهواء عند  $25^\circ\text{C}$  و  $350\text{ KPa}$ ، إذا كانت حالة الهواء عند المخرج  $90^\circ\text{C}$  و  $320\text{ KPa}$ ، فما هي السرعة عند المخرج؟

س44 سخن غاز النيتروجين في اجراء انسياب مستقر في حالة الاستقرار وكانت الظروف عند المدخل هي  $35^\circ\text{C}$  و  $550\text{ KPa}$  والظروف عند المخرج  $1000^\circ\text{C}$  و  $500\text{ KPa}$  أحسب انتقال الحرارة المطلوب لكل كيلو جرام نيتروجين بإهمال التغير في طاقتي الحركة والوضع.

س45 يتلقى ضاغط ملحق بتربين غازي هواء من الجو المحيط في  $20^\circ\text{C}$  و  $95\text{ KPa}$  وعند مخرج الضاغط كان الضغط  $380\text{ KPa}$  ودرجة الحرارة  $180^\circ\text{C}$  والسرعة  $120\text{ m/s}$ ، إذا كانت القدره المعطاة للضاغط  $3000\text{ KW}$  فما هو معدل انسياب كتلة الهواء؟

س46 يدخل بخار ماء بوقى تربين بسرعة منخفضة عند  $3\text{ MPa}$  و  $350^\circ\text{C}$ ، ويترك البوقى عند  $1.6\text{ MPa}$  وبسرعة  $550\text{ m/s}$ ، معدل انسياب البخار  $0.5\text{ Kg/s}$  أحسب كسر الجفاف أو درجة حرارة البخار الخارج من البوقى عند المخرج؟

س47 ينتج تربين سريع يعمل بالهواء قدرة قدرها  $0.1\text{ KW}$  إذا كانت الظروف عند المدخل هي  $25^\circ\text{C}$  و  $400\text{ KPa}$  والظروف عند المخرج هي  $50^\circ\text{C}$  و  $100\text{ KPa}$  أحسب معدل تصرف الكتلة للهواء بافتراض أن السرعات منخفضة

س48 منذ عدد من السنوات صمم مهندس معماري شهير مبنى ارتفاعه  $1600\text{ m}$  افترض أن البخار المستعمل في تدفئة هذا المبنى يدخل أنبوب في الطابق الارضي كبخار مشبع في  $200\text{ KPa}$ ، إذا كان ضغط البخار في الأنبوب في الطابق العلوي للمبنى  $100\text{ KPa}$  وكان انتقال الحرارة من البخار في أثناء انسيابه لأعلى في الأنبوب  $100\text{ KJ/Kg}$  فما تكون قيمة كسر الجفاف للبخار عند قمة الأنبوب؟

س49 في محطة تسييل هواء كان معدل انسياب الهواء في محرك تمدد هو 0.075  $kg/s$  كان ضغط ودرجة حرارة الهواء عند الدخول لمحرك التمدد 1.5 MPa و  $60^{\circ}C$  وعند الخروج كان الضغط  $170 KPa$ ، ودرجة الحرارة  $110^{\circ}C$  إذا كان انتقال الحرارة للهواء المنساب خلال محرك التمدد يعادل 10% من القدرة التي ينتجها محرك التمدد احسب القدرة المنتجة والحرارة المنتقلة من محرك التمدد .

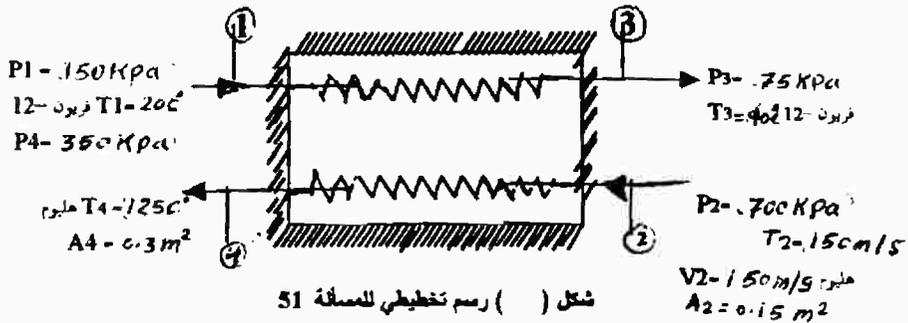
س50 في مولد بخار يعمل بمفاعل نووي دخل ماء بمعدل  $2 L/s$  أنبوب قطره  $20mm$  عند ضغط  $10 MPa$  ودرجة حرارة  $300^{\circ}C$  وترك الأنبوب كبخار مشبع عند  $9 MPa$ ، احسب معدل انتقال الحرارة للماء .

س51 اعتبر المبادل الحراري ذو الأنسياب المستقر في حالة الاستقرار الموضح بالشكل أدناه يدخل الفريون 12 عند النقطة 1 ويخرج عند النقطة 3 في حين يدخل الهليوم عند النقطة 2 ويخرج عند النقطة 4 ، الظروف موضحة بالشكل حدد الآتي لهذا الإجراء :-

(أ) سرعة خروج الهليوم

(ب) معدل أنسياب الفريون 12

عزل



س52 خلط نشادر سائل في درجة حرارة  $20^{\circ}C$  وضغط  $1.2 MPa$  في إجراء انسياب مستقر في حالة استقرار مع بخار النشادر المشبع عند ضغط  $1.2 MPa$  إذا كان معدل انسياب الكتلة للسائل يساوي نظيره للبخار ، وكانت الظروف بعد الخلط هي  $1.0 MPa$  وكسر جفاف 85% فما مقدار انتقال الحرارة لكل كيلوجرام من المخلوط ؟

ص53 في بعض الأحوال التي يتاح فيها بخار محمص فقط ينشأ احتياج لبخار مشبع لغرض محدد ، يمكن إجراء ذلك في جهاز إزالة التخميص برش ماء في البخار المحمص بكمية معينة ، بحيث يكون البخار الخارج من المحمص جافاً مشبعاً والمعلومات التالية معطاة لجهاز إزالة التخميص الذي يعمل تبعاً لإجراء الاتسياب المستمر يدخل البخار المحمص جهاز إزالة التخميص بمعدل  $0.25 \text{ KJ/S}$  عند  $3 \text{ MPa}$  و  $350^\circ \text{C}$  يدخل كذلك الماء جهاز إزالة التخميص عند  $35^\circ \text{C}$  و  $3.2 \text{ MPa}$  ، يخرج البخار الجاف المسيع في 2.5 ميجاباسكال ، أحسب معدل اتسياب الماء .

ص54 المعلومات التالية معطاة لمحطة بسيطة لتوليد القدرة بالبخار

$$P_1 = 6.2 \text{ MPa}$$

$$P_2 = 6.1 \text{ MPa}, T_2 = 45^\circ \text{C}$$

$$P_3 = 5.9 \text{ MPa}, T_3 = 175^\circ \text{C}$$

$$P_4 = 5.7 \text{ MPa}, T_4 = 500^\circ \text{C}$$

$$P_5 = 5.5 \text{ MPa}, T_5 = 490^\circ \text{C}$$

$$P_6 = 10 \text{ KPa}, x_6 = 0.92, v_6 = 200 \text{ m/s}$$

$$P_7 = 9 \text{ KPa}, T_7 = 40^\circ \text{C}$$

معدل اتسياب البخار =  $25 \text{ KJ/S}$

القدرة المعطاة للمضخة =  $300 \text{ KW}$

أقطار الاتسياب :-

من مولد البخار للتربين :  $200 \text{ mm}$

من المكثف لمولد البخار :  $75 \text{ mm}$

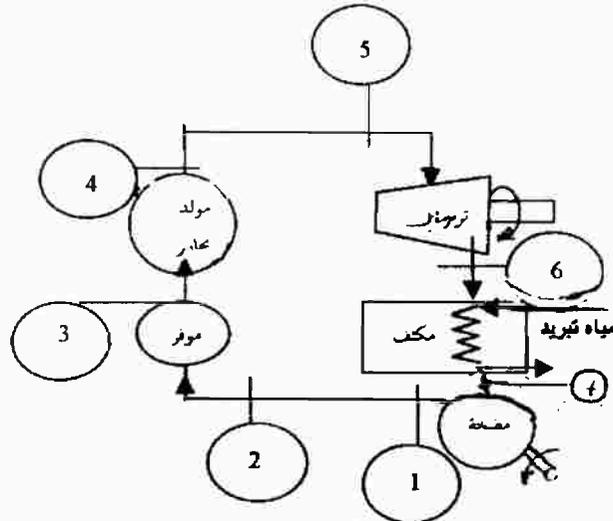
أحسب :-

أ) القدرة التي تنتجها التربين

ب) معدلات انتقال الحرارة بالمكثف والموفر ومولد البخار

ج) قطر الأنبوب الذي يصل التربين بالمكثف

د) معدل انسياب مياه التبريد خلال المكثف إذا ارتفعت درجة حرارة مياه التبريد بالمكثف من  $15^{\circ}\text{C}$  إلى  $25^{\circ}\text{C}$ .

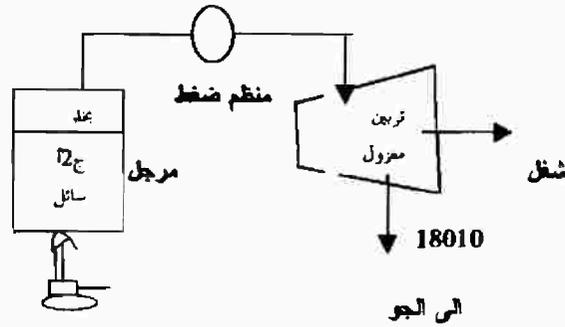


رسم تخطيطي للمسألة ( 54 )

س55) يبين شكل ( 34-50 ) ترتيباً تخطيطياً لإجراء مقترح لإنتاج الماء العذب من ماء البحر بحيث يتوافق هذا مع محطة ضخمة لتوليد القدرة بالبخار تستعمل مبخرات ومضخة تدخل مياه التبريد المكثف بمعدل  $300\text{KJ/s}$  حيث ترتفع درجة حرارتها من  $17^{\circ}\text{C}$  إلى  $30^{\circ}\text{C}$  بعد ذلك تدخل المبخر الومضي حيث ينخفض الضغط إلى قيمة مناظرة لدرجة حرارة تشبع  $25^{\circ}\text{C}$ ، يتحول في هذا الإجراء بعض المسائل إلى بخار الومض ، أما الباقي فيضخ ثانية للبحر يكثف البخار عن  $23^{\circ}\text{C}$  ليكون الماء العذب المطلوب ، يحدث هذا باستعمال ماء البحر الذي يدخل عند  $17^{\circ}\text{C}$  ويخرج عند  $21^{\circ}\text{C}$  . أحسب :



المائل في المرجل يطفأ الحارق تلقائياً أوجد الضغط الكلي وانتقال الحرارة الكلي لشحنة واحدة للمرجل .



س57 خنق ماء عند ضغط  $140^{\circ}C$  و  $10 MPa$  الى ضغط  $200 KPa$  في إجراء إدياباتي ما هو كسر الجفاف بعد الخنق .

س58 خنق نيتروجين عند  $300 K$  و  $0.5 MPa$  الى  $0.1 MPa$  ، أحسب درجة الحرارة عند الخروج بافتراض .

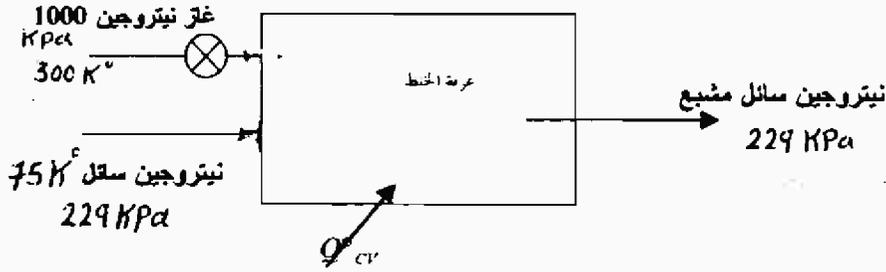
(أ) سلوك الغاز الواقعي (ب) سلوك الغاز المثالي

س59 خنق غاز الهليوم من الحالة عند  $25^{\circ}C$  و  $1.2 MPa$  الى ضغط  $100 KPa$  ، إذا كان القطر عند المخرج أكبر منه عند المدخل بقدر كاف بحيث تساوت السرعات عند المدخل والمخرج ، أحسب درجة حرارة الخروج ونسبة أقطار الانابيب .

س60 مسعر الخنق هو جهاز يستعمل لتحديد كسر جفاف البخار الرطب (اي البخار الذي يحتوي على كمية صغيرة من الرطوبة) المناسب في أنبوب يتضمن هذا الجهاز سحب كمية صغيرة من البخار بأنسياب مستمر من الأنبوب وخنقها إدياباتياً الى ضغط مساو للضغط الجوي تقريباً بعد الخنق الدياباتي ( بثبوت الانتالبي ) يقاس ضغط ودرجة حرارة البخار وبهذا يمكن معرفة إنتالبي البخار الرطب في الأنبوب ، يستعمل مسعر الخنق لقياس كسر جفاف البخار في أنبوب يساوي الضغط الكلي فيه  $1.2 MPa$  يستعمل متومتر زيتيق في قياس الضغط بالمسعر ، وقد كانت قراءته  $8 KPa$  فوق الضغط الجوي إذا تطلب المسعر تحميصاً قدره 5 درجات على الأقل فما هو أقل كسر جفاف يمكن تحديده للبخار ؟ قراءة البارومتر

$97 KPa$  :

س61 تستعمل عملية الخلط الموضحة بشكل ( 70 ) للحصول على نيتروجين سائل في حالة تشبع عند  $229 \text{ KPa}$  خنق غاز النيتروجين ذو الضغط المرتفع الى الضغط السائد في غرفة الخلط ، و خلط مع السائل المبرد دون درجة حرارة التثبيح ، والذي ينساب للغرفة بمعدل  $0.07 \text{ Kg/s}$  إذا كان معدل انتقال الحرارة للغرفة هو  $0.05 \text{ KW}$  فما هو معدل انسياب غاز النيتروجين للغرفة ؟



رسم تخطيطي للمسألة (70)

س62 يعمل ترابين بخار صغير عند حمل جزئي وينتج  $75 \text{ KW}$  وكان معدل الانسياب اليه  $0.17 \text{ Kg/s}$  خنق البخار من  $250^\circ \text{C}$  و  $1.4 \text{ MPa}$  الى  $1.1 \text{ MPa}$  قبل دخوله التربين وكان ضغط البخار العادم يساوي  $10 \text{ KPa}$  ، أوجد كسر الجفاف ( أودرجة الحرارة إذا كان البخار محمصاً ) عند مخرج التربين .

س63 البيانات التالية لدورة التبريد بالفريون – 12 الموضحة بشكل (( 77 ))

$$p_1 = 1240 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_1 = 115^\circ \text{C}$$

$$p_2 = 1230 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_2 = 105^\circ \text{C}$$

$$p_3 = 1200 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_3 = 35^\circ \text{C}$$

$$p_4 = 200 \text{ KPa}$$

$$p_5 = 180 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_5 = -5^\circ \text{C}$$

$$p_6 = 170 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_6 = 5^\circ \text{C}$$

معدل انسياب الفريون = .....  $0.05 \text{ Kg/s}$  القدرة المعطاة للضاغط =  $2 \text{ KW}$

س64 خنق ماء عند ضغط  $140^{\circ}\text{C}$  و  $10\text{ MPa}$  الى ضغط  $200\text{ KPa}$  في إجراء إدياباتي ما هو كسر الجفاف بعد الخنق .

س65 خنق نيتروجين عند  $0.5\text{ MPa}$  و  $300\text{ K}$  الى  $0.1\text{ MPa}$  ، أحسب درجة الحرارة عند الخروج بافتراض

(أ) سلوك الغاز الواقعي

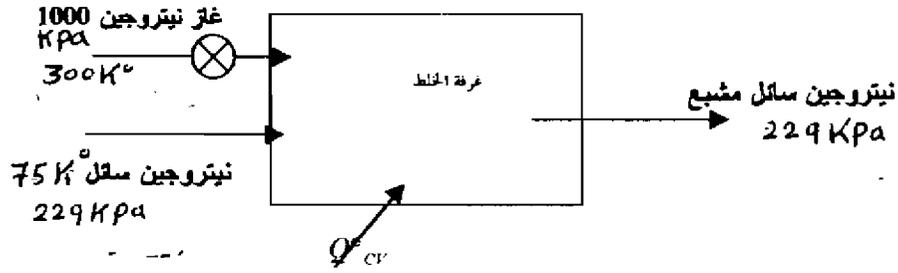
(ب) سلوك الغاز المثالي

س66 خنق غاز الهليوم من الحالة عند  $25^{\circ}\text{C}$  و  $1-2\text{ MPa}$  الى ضغط  $100\text{ KPa}$  ، إذا كان القطر عند المخرج أكبر منه عند المدخل كاف بحيث تساوت السرعات عند المدخل والمخرج ، أحسب درجة حرارة الخروج ونسبة أقطار الأنابيب

س67 مسعر الخنق هو جهاز يستعمل لتحديد كسر جفاف البخار الرطب ( أي البخار الذي يحتوي على كمية صغيرة من الرطوبة المنساب في أنبوب يتضمن هذا الجهاز سحب كمية صغيرة من البخار باتسياب مستمر من الأنبوب وخنقها إدياباتياً الى ضغط مساو للضغط الجوي تقريباً ، بعد الخنق الإدياباتي ( بثبوت الإنثالبي ) يقاس ضغط ودرجة حرارة البخار وبهذا يمكن معرفة إنثالبي البخار الرطب في الأنبوب .

يستعمل مسعر الخنق لقياس كسر جفاف البخار في أنبوب يساوي الضغط الكلي فيه  $1-2\text{ MPa}$  ، يستعمل مانومتر زئبق في قياس الضغط بالمسعر ، وقد كانت قراءته  $8\text{ KPa}$  فوق الضغط الجوي إذا تطلب المسعر تحميصاً قدره  $5$  درجات على الأقل ، فما هو أقل كسر جفاف يمكن تحديده للبخار ؟ قراءة البارومتر  $97\text{ KPa}$  .

س68 تستعمل عملية الخلط الموضحة بالشكل أدناه للحصول على نيتروجين سائل في حالة تشبع عند  $224\text{ KPa}$  خنق غاز النيتروجين نو الضغط المرتفع الى الضغط السائد في غرفة الخلط ، وخلط مع السائل المبرد لكون درجة حرارة التشبع ، والذي ينساب للغرفة بمعدل  $0.07\text{ Kg/s}$  . إذا كان معدل انتقال الحرارة للغرفة هو  $0.05$  كيلو وات فما هو معدل انسياب غاز النيتروجين للغرفة ؟



رسم تخطيطي للمسألة 77

س68 يعمل تبريد بخار صغير عند حمل جزئي وينتج  $75 \text{ kW}$  وكان معدل الاتسياب اليه  $0.17 \text{ kg/s}$  خنق البخار من  $250^\circ\text{C}$  و  $1.4 \text{ MPa}$  الى  $1.1 \text{ MPa}$  قبل دخوله التبريد وكان ضغط البخار العادم يساوي  $10 \text{ KPa}$  ، أوجد كسر الجفاف أو درجة الحرارة إذا كان البخار محمصاً ( عند مخرج التبريد .

س70 (52-5) البيانات التالية لدورة التبريد بالفرينون -12

$$P_1 = 1240 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_1 = 115^\circ\text{C}$$

$$P_2 = 1230 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_2 = 105^\circ\text{C}$$

$$P_3 = 1200 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_3 = 35^\circ\text{C}$$

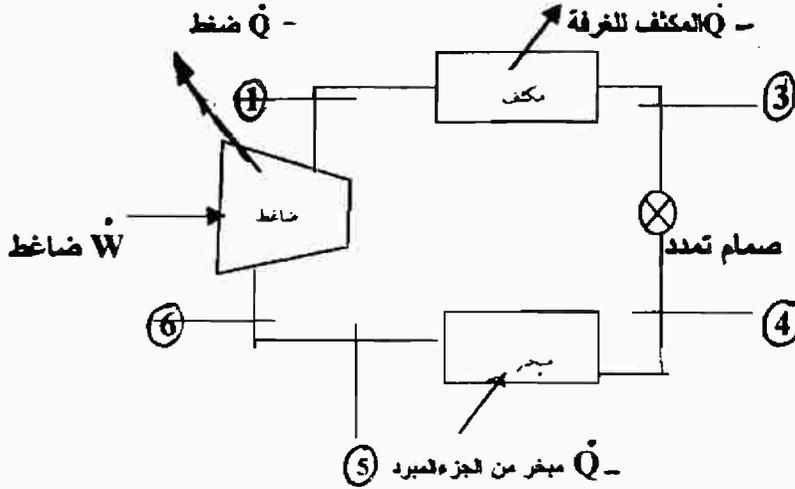
$$P_4 = 200 \text{ KPa}$$

$$P_5 = 180 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_5 = -5^\circ\text{C}$$

$$P_6 = 170 \text{ KPa} \quad \text{و} \quad T_6 = 5^\circ\text{C}$$

معدل اتسياب الفرينون =  $0.025 \text{ kg/s}$

القدرة المعطاة للمضاغط =  $2 \text{ kW}$



رسم تخطيطي للمسألة 79

إحسب بـ

(أ) انتقال الحرارة من الضاغط

(ب) انتقال الحرارة من الفريون في المكثف

(ج) انتقال الحرارة للفريون في المبخر

71 من اعتبر العملية الموضحة بالشكل اعلاه والمستملة في انتاج سائل الفريون - 12 يدخل الفريون - 12 عند  $100^\circ\text{C}$  و  $2.75\text{ MPa}$  مبدلاً حرارياً ويبرد بوساطة البخار المشبع المسحوب من الخزان المعزول الذي يتلقى السائل يخفق بعد ذلك الغاز ذو الضغط المرتفع عبر صمام الى ضغط خزان تلقى السائل يحتوى خزان تلقى السائل سائلاً وبخاراً في حالة اتزان عند  $20^\circ\text{C}$ ، ويخرج البخار من المبدل الحراري عند النقطة 2 بـ  $80^\circ\text{C}$  كل مفاهيم الضغط عبر صمام التمدد احسب

(أ) الجزء الذي يسال من الغاز ذو الضغط المرتفع

(ب) الضغط ودرجة الحرارة (في حالة التحميص) او كسر الجفاف



(أ) أحسب الكتلة النهائية بالخرزان عند  $25^{\circ}\text{C}$

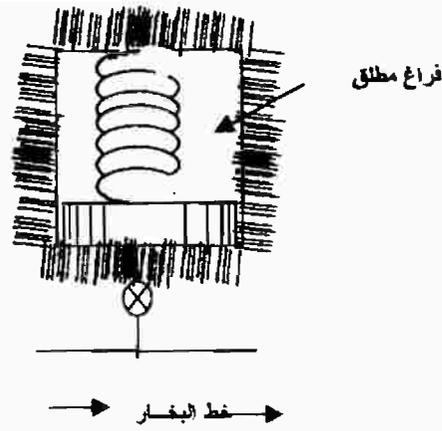
(ب) احسب انتقال الحرارة المطلوب خلال عملية الملىء إذا ثبتت درجة الحرارة عند  $25^{\circ}\text{C}$ .

س75 (5-57) يحتوي خزان حجمه  $5\text{ m}^3$  بخار مشبع في ضغط  $0.2\text{ MPa}$  ، وصل بهذا الخزان أنبوب ينساب فيه بخار عند  $200^{\circ}\text{C}$  و  $0.6\text{ MPa}$  يدخل بخار من هذا الأنبوب للخرزان حتى يصل الضغط  $0.6\text{ MPa}$  ، إذا لم تنتقل حرارة من الخزان وإذا كانت السعة الحرارية للخرزان مهملة ، فما هي كتلة البخار الذي يدخل الخزان؟

س76 خزان مفرغ حجمه  $0.05\text{ m}^3$  متصل بأنبوب ينساب فيه هواء عند درجة حرارة الغرفة  $25^{\circ}\text{C}$  و  $7\text{ MPa}$  ، يفتح الصمام سامحاً للهواء بالآسياب للخرزان حتى يصل ضغط الخزان  $5\text{ MPa}$  ثم يقفل الصمام ، يتم إجراء الملىء هذا بسرعة ويكون أساساً إدياباتياً يسمح للخرزان بعد ذلك بالبقاء لفترة طويلة والصمام مغلق حتى تعود درجة الحرارة إلى درجة الغرفة ، ما هو الضغط النهائي داخل الخزان ؟

س77 يورد البخار خلال خط أنابيب لأسطوانة القدرة الخاصة بمضخة بخار خلال الطول الكامل للشوط في الوضع الابتدائي للمكبس كان  $p=700\text{ KPa}$  و  $x=0.95$  و  $v=1.4\text{ L}$  وفي نهاية الشوط كان  $p=700\text{ KPa}$  و  $x=0.90$  و  $v=30\text{ L}$  وفي خلال هذا الإجراء انتقلت حرارة قدرها  $28\text{ kJ}$  من البخار كانت الخواص في خط أنابيب التغذية هي  $70^{\circ}\text{C}$  و  $725\text{ KPa}$  ، أحسب الشغل الناتج من هذا الإجراء .

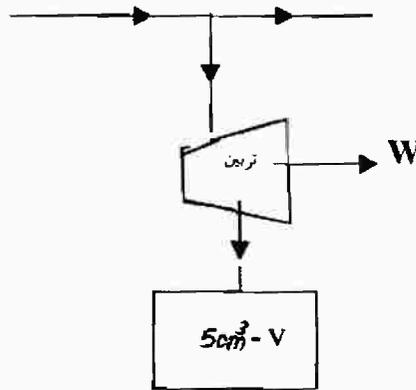
س78 ينساب بخار في خط أنابيب عند  $250^{\circ}\text{C}$  و  $0.8\text{ MPa}$  ، وصل إثناء معزول به مكبس ويأى بهذا الخط كما هو مبين بشكل (5-39) في البداية كانت قوة الرباط تساوي صفراً ولكن حين يفتح الصمام ويدخل البخار تكون قوة مقاومة الرباط متناسبة طردياً مع المسافة التي يتحركها المكبس ، أوجد درجة الحرارة بالداخل حين يصل الضغط  $0.8\text{ MPa}$



رسم تخطيطي للمسألة (87)

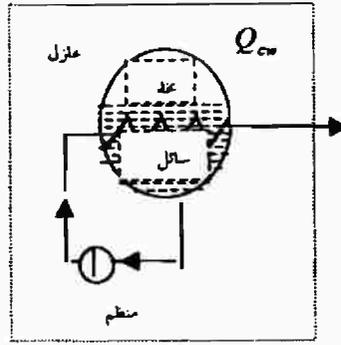
س79 أعتبر الجهاز الموضح بالشكل ينساب بخار في خط البخار عند  $0.8 \text{ kPa}$  و  $300^\circ\text{C}$  ينساب بخار من خط البخار الى تربين البخار ويخرج البخار من التربين الى غرفة كبيرة حجمها  $50 \text{ m}^3$  في البداية كانت هذه الغرفة مفرغة ويمكن للتربين أن يعمل حتى يصل الضغط بالغرفة  $0.8 \text{ MPa}$  ، عند هذه النقطة تكون درجة حرارة البخار  $280^\circ\text{C}$  بافتراض أن الإجراء كله غدياباتياً احسب الشغل الذي يبذله التربين في اثناء هذا الإجراء

$$\text{بخار} = p = 0.8 \text{ MPa} \text{ و } T = 300^\circ\text{C}$$



رسم تخطيطي للمسألة (88)

س80 يحتوي إناء معزول حجم  $2 \text{ m}^3$  بخاراً مشبعاً عند  $3 \text{ MPa}$  فتح صمام عند قمة الإناء وسحب البخار ، في خلال الإجراء تجمع سائل في قاع الإناء بحيث إن البخار الخارج كان مشبعاً ، احسب الكتلة الكلية المسحوبة حين يصل الضغط بالداخل  $0.8 \text{ MPa}$

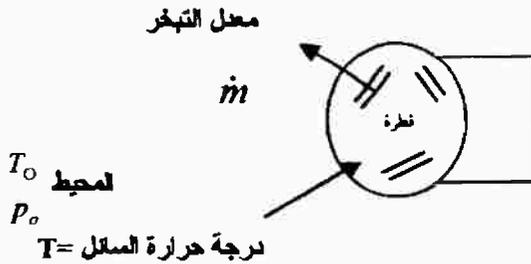


رسم تخطيطي للمسألة (89)

س81) علقت قطرة كروية من سائل في جولا نهائي كما هو موضح بالشكل ونتيجة لفرق في درجة الحرارة تتبادل هذه القطرة الحرارة مع الجو ، وكذلك تفقد كمية من كتلتها بالتبخر في الجو والمعادلة التي تعبر عن المعدل اللحظي لانتقال الحرارة  $Q$  هي :-

$$\dot{Q} = K\lambda(T_0 - T)$$

حيث  $k$  ثابت و  $\lambda$  هي المساحة السطحية يعطي الرمز  $m$  المعدل اللحظي لانتقال الكتلة يمكن افتراض أنه عند لحظة معينة من الزمن تكون درجة الحرارة في الكرة منتظمة وتماماً في ضغط يساوي ضغط المحيط  $p$  وكان بخار السائل المتبخر المتلخم للقطرة مشبعاً استتج تعبيراً للمعدل اللحظي لتغير درجة حرارة القطرة  $\partial T / \partial \alpha$  بدلالة الكميات الطبيعية ذات الدلالة



رسم تخطيطي للمسألة (90)

س82) بالون كروي قطره الابتدائي  $150 \text{ mm}$  يحتوي فريون  $12$  عند  $0.1 \text{ MPa}$  ، ثم توصيلة بخزان غير معزول حجم  $0.01 \text{ m}^3$  يحتوي فريون  $12$  عند  $0.5 \text{ MPa}$  وكان كلا البالون والخزان في درجة الحرارة الجوية  $20^\circ \text{C}$  فتح الصمام الموصل بينهما فتحة جزئية ، وترك مفتوحاً حتى تساوي الضغط ، انتقلت حرارة مع المحيط خلال هذا الاجراء بحيث ظلت درجة حرارة الفريون كله ثابتة عند  $20^\circ \text{C}$  يمكن كذلك افتراض أن قطر البالون يتناسب مع الضغط داخله عند أي نقطة في الاجراء لأصب :-

أ) الضغط النهائي

ب) الشغل الذي يبذله الفريون في أثناء الأجراء

ج) انتقال الحرارة إلى الفريون حين الأجراء.

س83 خنق ماء إدياباتياً من  $150^{\circ}\text{C}$  و  $1.5 \text{ MPa}$  إلى  $0.2 \text{ MPa}$  ، السرعة عند المدخل هي  $5 \text{ m/s}$  وكانت مساحات المقطع عند الدخول والخروج متساوية ، ما هي الحالة وسرعة الماء عند المخرج ؟

س84 إناء مفرغ معزول حجمه 20 لتراً يحتوي كبسولة ماء عند  $700 \text{ KPa}$  و  $150^{\circ}\text{C}$  حجمها 1 لتر ، إذا كسرت الكبسولة وملأت محتوياتها الحجم كله ، فما هو الضغط النهائي؟

4.4. تطبيقات وأمثلة محلولة على القانون الثاني للديناميكا الحرارية - الانتالبييا - الانتروبييا - دورة كارنو - العمليات العكسية - الحرارة النوعية .

مثال (1.4) .

اسطوانة بها مكبس تحتوي على بخار الفريون - 12 المشبع عند  $10C^0$  . فإذا ضغط الفريون بإجراء إدياباتي انعكاسي إلى أن أصبح الضغط  $1.6 MPa$  ، أحسب الشغل اللازم لكل كيلو جرام من الفريون - 12 لهذا الإجراء .

الحل:-

من القانون الأول نجد أن :-

$$|q| = u_2 - u_1 \quad \therefore |w| = 0$$

$$|w| = u_1 - u_2$$

الحالة (1) محددة في رأس المسألة ، وعلى ذلك فالانتروبي الابتدائي معروف نستنتج أيضاً من القانون الثاني أنه حيث إن الإجراء ادياباتي انعكاسي فإن  $s_1 = s_2$  . أي إننا نعرف الانتروبي والضغط عند الحالة النهائية ، وهما كافيان لتحديد الحالة النهائية ، إذ أننا نعمل بمادة نقية .

من جداول الفريون - 12

$$u_1 = h_1 - p_1 v_1 = 183.058 - 219.1 \times 0.07646 = 166.26265 \text{ kJ / Kg}$$

$$s_1 = s_2 = 0.7014 \text{ kJ / kg K}$$

$$P_2 = 1.6 \text{ MPa}$$

وعلى ذلك نجد من جداول فريون - 12 المحمص أن :-

$$T_2 = 72.2C^0 ; h_2 = 218.564 ; v_2 = 0.011382$$

$$u_2 = 218.564 - 1600 \times 0.011382 = 200.352 \text{ kJ / Kg}$$

$$|w| = u_1 - u_2 = 166.205 - 200.352 = -34.087 \text{ kJ / Kg}$$

مثال (2.4).

افتراض أن (1) كيلو جرام من بخار الماء المشبع عند  $100^{\circ}\text{C}$  يتكاثف إلى سائل مشبع عند  $100^{\circ}\text{C}$  في إجراء ثابت الضغط ، وذلك بانتقال الحرارة إلى الهواء المحيط ، والذي هو في  $25^{\circ}\text{C}$  .

□ ما هو صافي زيادة الانتروبي للمنظومة وللمحيط ؟

الحل:-

لهذه المنظومة نجد التالي من جداول البخار :

$$\Delta S_{system} = ms_{fg} = -1 \times 6.0480 = -6.0480 \text{ kJ} \cdot \text{K}$$

باعتبار المحيط :-

$$Q_{to\ surroundings} = m h_{fg} = 1 \times 2257.0 = 2257 \text{ kJ}$$

$$\Delta S_{surr} = \frac{Q}{T_0} = \frac{2257}{298.15} = 7.5700 \text{ kJ} \cdot \text{K}$$

$$\Delta S_{system} + \Delta S_{surr} = -6.0480 + 7.5700 = 1.5220 \text{ kJ} \cdot \text{K}$$

إن هذه الزيادة في الانتروبي متفقة مع مبدأ زيادة الانتروبي وتشير لنا ( مثلما تشير لنا خبرتنا ) أن هذا الإجراء ممكن الحدوث .

ويدعو إلى الاهتمام أن نلاحظ كيفية حدوث هذا الانتقال الحراري من الماء للمحيط انعكاسياً . افترض محركاً يعمل تبعاً لدورة كارنو ، ويتلقى حرارة من الماء ، ويلفظ الحرارة للمحيط ، وبساوي نفس أنتاج انتروبي الماء زيادة انتروبي المحيط .

مثال (3.4).

احسب التغير في الانتروبي لكل كيلو جرام من الهواء إذا سخن من  $300\text{ K}^{\circ}$  إلى  $600\text{ K}^{\circ}$  في حين ينخفض الضغط من  $400\text{ KPa}$  إلى  $300\text{ KPa}$  بافتراض :-

- 1- ثبوت الحرارة النوعية .
- 2- تغير الحرارة النوعية .

الحل :-

1- من الجدول للهواء عند  $300\text{ K}^{\circ}$

$$C_{po} = 1.0035 \text{ kJ Kg K}$$

وهكذا فياستعمال المعادلة يكون :

$$S_2 - S_1 = 1.0035 \ln\left(\frac{600}{300}\right) - 0.287 \ln\left(\frac{300}{400}\right) = 0.7781 \text{ kJ Kg K}$$

2 - من الجدول

$$S_{T1}^0 = 205153 \text{ kJ} \cdot \text{Kg K} \quad S_{T2}^0 = 3.2223 \text{ kJ} \cdot \text{Kg K}$$

باستعمال المعادلة

$$S_2 - S_1 = 3.2223 - 2.5153 - 0.287 \ln\left(\frac{300}{400}\right) = 0.7896 \text{ kJ Kg K}$$

يمكن استعمال جداول الهواء للإجراءات الأديباتية الانعكاسية باستعمال الضغط النسبي  $P_r$  والحجم النوعي النسبي  $v_r$ ، وتعريف هاتين الكميتين موضع أسفل هذا الكلام .

للأجراء الأديباتي الانعكاسي يكون :

$$T ds = dh - v dP = 0$$

وهكذا فإن :

$$dh = C_{po} dT = v dP = RT \frac{dP}{P}$$

$$\frac{dP}{P} = \frac{C_{po}}{R} \frac{dT}{T}$$

لنجري التكامل لهذه المعادلة بين حالة أساس عندها درجة الحرارة  $T_0$  والضغط  $P_0$  وحالة اختيارية عندها درجة الحرارة  $T$  والضغط  $P$  . إنن :

$$\ln \frac{P}{P_0} = -\frac{1}{R} \int_T^T C_{po} \frac{dT}{T}$$

إن الطرف الأيمن لهذه المعادلة دالة في درجة الحرارة فقط . يعرف الضغط النسبي

كالآتي :-

$$\ln P_r = \ln \frac{P}{P_0} = -\frac{1}{R} \int_{T_0}^T C_{po} \frac{dT}{T} = \frac{s_T^0}{R}$$

وبهذا يمكن جدولة قيم  $P_r$  كدالة في درجة الحرارة .

إذا اعتبرنا حالتين 1، 2 على خط ثابت الاتروبي ، يستتبع من المعادلة أعلاه أن

$$\frac{P_1}{P_2} = \left( \frac{P_{r1}}{P_{r2}} \right)_{s=constant}$$

وهذه المعادلة تنص على أن نسبة الضغوط النسبية لحالتين لهما الاتروبي نفسه تساوي نسبة الضغوط المطلقة .

واستنتاج الحجم النوعي النسبي مماثل لما سبق ، وتكون نسبة الحجم النوعية النسبية  $v_r$  في إجراء ايسنتروبي مساوية لنسبة الحجم النوعية ، أي إن :

$$\frac{v_1}{v_2} = \left( \frac{v_{r1}}{v_{r2}} \right)_{s=constant}$$

والدوال الايسنتروبية  $p_r$  و  $v_r$  معطاة للهواء بجدول لكنها ليست مذكورة في جداول الغازات الأخرى وفي تحليل إجراء ايسنتروبي لهذه الغازات يلزمنا استعمال المعادلة بحيث يكون طرفها الأيسر مساوياً للصفير ، وتؤخذ قيمة انتروبي الحالة القياسية من الجدول .

مثال (4.4).

يدخل البخار إلى تربين بخاري عند ضغط :  $1 \text{ MPa}$  ودرجة حرارة  $300^\circ\text{C}$  وبسرعة  $50 \text{ m/s}$  . يخرج البخار من التربين عند ضغط :  $150 \text{ KPa}$  وبسرعة  $200 \text{ m/s}$  . أحسب الشغل لكل كيلوجرام بخار ينساب خلال التربين مفترضاً أن الإجراء ادياباتي انعكاسي.

في حل مسألة مثل هذه ننصح برسم تخطيطي للأجهزة وبياضاح الإجراء (أو الحالات المختلفة في حالة الإجراء اللانعكاسي) على خريطة  $T-s$  . وتكون الخطوة الثانية نحو الحل

هي كتابة معادلة الاستمرار ومعادلات القانونين الأول والثاني للديناميكا الحرارية ، وعلاقة الخواص المناسبة للمسألة .

والرسم التخطيطي وخريطة T والمعادلات المختلفة التي تناسب هذا الإجراء هي :-

معادلة الاستمرار :

$$\dot{m}_e = \dot{m}_i = \dot{m}$$

القانون الأول :

$$h_i + \frac{V_i^2}{2} = h_e + \frac{V_e^2}{2} + w$$

القانون الثاني :

$$s_e = s_i$$

علاقة الخواص : من جدول البخار :

$$h_i = 3051.2 \text{ kJ/kg} ; s_i = 7.1229 \text{ kJ/kg K}$$

مثال (5.4).

يتلقى تربين بخاري البخار عند  $300^\circ\text{C}$  و  $1 \text{ MPa}$  ويترك البخار التربين عند ضغط  $15 \text{ KPa}$  . قيس الشغل الخارج من التربين ووجد أنه  $600 \text{ KJ/kg}$  من البخار المناسب خلال التربين . أحسب كفاءة التربين بالمعادلة .

$$\eta_{turbine} = \frac{w_a}{w_s}$$

وبهذا فإن تحديد كفاءة التربين يتضمن حساب الشغل الذي كان سيبدل في إجراء ايسنتروبي بين حالة المدخل والضغط النهائي . ولهذا الإجراء ايسنتروبي يكون :-

معادلة الاستمرار :

$$\dot{m}_e = \dot{m}_i = \dot{m}$$

القانون الأول :

$$h_1 = h_{2s} + w_s$$

القانون الثاني :

$$s_1 = s_{2s}$$

علاقة الخواص : من جدول البخار :

$$h_1 = 3051.2 \text{ kJ/kg} ; s_1 = 7.1229 \text{ kJ/kg K}$$

$$s_{2s} = s_1 = 7.1229 = 8.0085 - (1-x_{2s}) 7.2536$$

$$(1-x_{2s}) = 0.1221$$

$$h_{2s} = 2599.1 - 0.1221(2373.1) = 2309.4 \text{ kJ/kg}$$

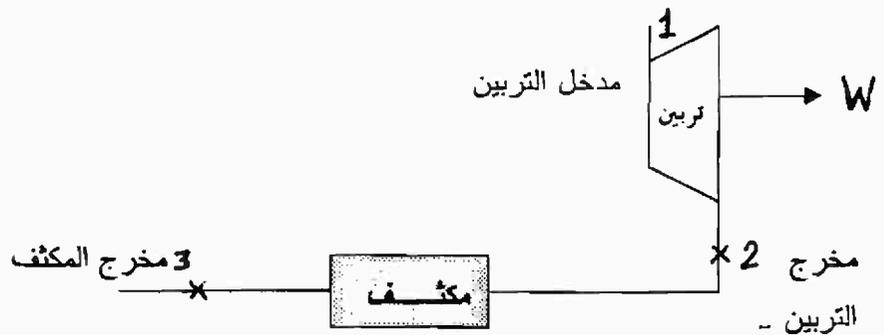
$$w_s = h_1 - h_{2s} = 3051.2 - 2309.4 = 741.8 \text{ kJ/kg}$$

$$w_a = 600 \text{ kJ/kg}$$

$$\eta_{turbine} = \frac{w_a}{w_s} = \frac{600}{741.8} = 0.809 = 80.9\%$$

5.4. تمارين على القانون الثاني للديناميكا الحرارية والمحطات الحرارية والتوربينات البخارية .

س1. بخار ماء يدخل توربين بضغط 5MPa ، ودرجة حرارة  $400C^0$  بمعدل  $3 \text{ m}^3/\text{s}$  وسرعة الدخول كانت  $50 \text{ m/s}$  ويغادرها بدرجة حرارة  $100C^0$  وكسر جفاف 50% فإذا كانت مساحة مقطع المخرج 4 أضعاف مساحة مقطع المدخل فأوجد قدرة التربين مع الأخذ في الاعتبار بأن التربين معزول حرارياً وبعد خروج البخار مع التربين يدخل مباشرة إلى مكثف ويخرج منه سائلاً مشبعاً أوجد معدل الحرارة المفقودة .



س2.أ ما الفرق بين :-

1. العملية أو الإجراء العكوسة والغير العكوسة .
  2. المحرك الحراري والمضخة الحرارية .
  3. الكفاءة ومعامل الأداء.
- ب. وضح بالرسم النص الأول والثاني للقانون الثاني للديناميكا الحرارية .
- ج. أذكر العوامل التي تجعل العملية غير عكوسة باختصار .

س3. محرك يعمل تبعاً لدارة كارنو بين  $1200K^0$  ,  $400K^0$  , تستخدم الحرارة المنالّة من المحرك لتدفئة حجرة ويستخدم الشغل الناتج من المحرك لتشغيل مضخة حرارية تتبع دارة كارنو العكوسة بين  $300K^0$  ,  $400K^0$  ويستفاد أيضاً من الحرارة المطروحة من المضخة الحرارية لتدفئة نفس الحجرة . أحسب كمية الحرارة الكلية التي تستخدم لتدفئة الحجرة لكل  $1000KJ$  تضاف إلى المحرك . وضح الإجابة برسم الدارة ..

س4. دورة كارنو هي دورة حرارية مثالية تتكون من مجموعة من الإجراءات المتتالية . أذكر على الترتيب الإجراءات التي تتكون منها دورة كارنو موضحاً هذه الإجراءات على مخطط T-S ثم أوجد الكفاءة بدلالة درجات الحرارة .

س5. بخار ماء يمر بأنبوب قطره الداخلي  $0.2\text{ m}$  حيث يدخل إلى تربين عند ضغط  $15\text{MPa}$  ودرجة حرارة  $600C^0$  وسرعة  $100\text{ m/s}$  ويخرج بضغط  $500\text{ Kpa}$  ودرجة حرارة  $151.86C^0$  من خلال فتحة أنبوب قطره  $0.8\text{ m}$  . بإهمال طاقة الوضع والفقد الحراري من التربين أوجد :

- 1- معدل تدفق بخار الماء .
- 2- سرعة البخار عند فتحة الخروج .
- 3- قدرة التربين .

س6. ثلاجة تعمل وفق دورة خزانين حراريين ، حيث تستقبل كمية من الطاقة بمعدل  $(Q_L)$  من خزان بارد درجة حرارته  $(T_L=250\text{ K})$  ، وتطرد كمية أخرى بمعدل  $(Q_H)$  إلى خزان ساخن درجة حرارته  $(T_H = 300\text{ K})$  . المطلوب ما إذا كانت

المعلومات التالية هي لدورة ثلاجة انعكاسية ، أو لا انعكاسية ( حقيقية ) ، أم لدورة مستحيلة الحدوث .

$$a - Q_L = 1000kW , W = 400kW.$$

$$b - Q_H = 2200kW , Q_L = 2000kW.$$

$$c - Q_H = 3000kW , W = 500kW.$$

$$d - W = 400kW , \beta = 6.$$

س7. صمام خائق ( Throttling valve ) يستخدم لخفض ضغط الموائع . أوجد درجة حرارة خروج المائع من الخائق إذا دخل عند درجة حرارة  $(500C^0)$  وضغط  $(5MPa)$  ، وخرج بضغط  $(100Kpa)$  ، وذلك عندما يكون المائع :

$$[499.6C^0] \quad \text{❖ ماء}$$

$$[500C^0] \quad \text{❖ غاز مثالي}$$

س8. بخار ماء بأنبوب قطره الداخلي  $(0.2m)$  حيث يدخل إلى تربين عند ضغط  $(15Mpa)$  ودرجة حرارة  $(600 C^0)$  وسرعة  $(100 m/s)$  . ويخرج بضغط  $(500 Kpa)$  ودرجة حرارة  $(151.86 C^0)$  من خلال فتحة أنبوب قطره  $(0.8m)$  . فإذا تم إهمال كل من طاقة الوضع والفقد الحراري من التربين . أوجد :-

$$[ 126.12 Kg/s] \quad \text{❖ معدل تدفق بخار الماء}$$

$$[94.1m/s] \quad \text{❖ سرعة البخار عند فتحة الخروج}$$

$$[105.134MW] \quad \text{❖ القدرة المولدة من التربين}$$

س9. ثلاجة تستخدم للتبريد ، تسحب عن طريق المبخر بمعدل  $(6 kW)$  من الطاقة الحرارية من مواد مخزنة فيها . ويحتاج ضاغط الثلاجة إلى قدرة  $(2kW)$  لتشغيله . أوجد :

$$[\beta = 3] \quad \text{❖ معامل الأداء لهذه الثلاجة}$$

$$[8 kW] \quad \text{❖ معدل الطاقة الحرارية المطرودة عن طريق المكثف}$$

س10. محطة بخارية بسيطة تتكون من تربين وغلاية ومكثف ومضخة . فإذا كانت القدرة الناتجة عن التربين  $(8723 KW)$  ، ومعدل انتقال الطاقة الحرارية إلى الغلاية

(26577 kW) ومن المكثف (18651 Kw). بافتراض أن الطاقة الحرارية المفقودة من التربين والمضخة يمكن إهمالها ، أوجد :-

- القدرة المطلوبة لتشغيل المضخة [797 Kw]  
- الكفاءة الحرارية للمحطة البخارية [29.82% ]

س11. يتلقى ضغط هواء جوي عند ضغط (95 KPa) ودرجة حرارة ( $20C^0$ ) وبسرعة دخول يمكن إهمالها . وعند مخرج الضاغط كان ضغط الهواء (380 KPa) ودرجة حرارته ( $180C^0$ ) وسرعته (180 m/s) . فإذا كانت القدرة المطلوبة لتشغيل للضاغط (15Kw) . فإذا أهمل الفقد الحراري من الضاغط . فما هو معدل انسياب كتلة الهواء بالضاغط ( $C_p = 1.0035 \text{ kJ/kg K}$ ) .

[5.1 Kg/min]

س12. يخطي مجال توليد القدرة من باطن الأرض باستعمال مصادر المياه الساخنة أو البخار ، الجوفية باهتمام متزايد في الوقت الحاضر . اعتبر مصدراً للماء السائل المشبع في درجة حرارة  $150C^0$  . ما هي أعلى كفاية حرارية ممكنة لمحرك حراري يعمل تبعاً لدورة ، ويستعمل هذا المصدر للطاقة ، ويعمل في جو درجة حرارته  $20C^0$  ؟

س13. مبرد يتبع دورة كارنو ، ويعمل في حجرة درجة حرارتها  $25C^0$  . إذا كان المطلوب نقل 100 كيلو وات من حيز مبرد درجة حرارة  $30C^0$  - . فما هي قدرة المحرك الكهربائي اللازم ؟

س14. اقترحت تدفئة منزل بوساطة مضخة حرارة ، وكان انتقال الحرارة من المنزل يعادل 15 كيلو وات . المطلوب هو ضغط درجة حرارة المنزل عند  $22 C^0$  ، على حين تكون درجة حرارة الهواء الخارجي  $10 C^0$  - . ما هي أقل قدرة تلزم لأداة مضخة الحرارة .

س15. اقترح إنشاء محرك يتبع دورة ليعمل في المحيط . عند موضع فيه درجة حرارة الماء  $20\text{ C}^0$  قرب السطح و  $5\text{ C}^0$  عند عمق كبير . ما هي أقصى كفاية حرارية ممكنة لهذا المحرك ؟

س16. يدعى مخترع أنه أنشأ وحدة تبريد تحفظ الحيز المطلوب تبريده عند  $10\text{ C}^0$  - في حين تعمل الوحدة في حجرة درجة حرارتها  $25\text{ C}^0$  ، ويكون معامل أدائها 8.5 ما قيمة هذا الادعاء في رأيك ؟ وما قيمة الادعاء إذا كان معامل الأداء 7.5 ؟

س17. يترك سائل الصوديوم مفاعلاً نووياً عند  $800\text{ C}^0$  ويستعمل كمصدر طاقة لمحطة قدرة بخارية . تستعمل مياه تبريد المكثف مرة ثانية باستخدام برج تبريد يتركه الماء في  $15\text{ C}^0$  . حدد الكفاية الحرارية القصوى لهذه المحطة . هل يكون من الخطأ استخدام درجات الحرارة  $800\text{ C}^0$  و  $15\text{ C}^0$  في حساب هذه القيمة ؟

س18. اسطوانة بمكبس حر الحركة تحتوي على (5Kg) من الماء عند ضغط (2 MPa) ودرجة حرارة ( $300\text{C}^0$ ) برد النظام تحت ضغط ثابت إلى أن أصبح كسـر الجفاف (40 %). أوجد :-

1- درجة الحرارة النهائية	2- الحجم الابتدائي	3- الحجم النهائي
4- كتلة البخار في الحالة النهائية	5- كتلة السائل في الحالة النهائية	6- الشغل المبذول
7- كمية الحرارة المنتقلة	8- التغير في الانتروبي	

س19. إناء مقفل ذو حجم ثابت ( $0.01\text{m}^3$ ) ، يحتوي على خليط من السائل المشبع والبخار المشبع عند ضغط (0.2MPa) ، انتقلت طاقة حرارية من المحيط إلى النظام حتى وصلت حالة الماء إلى الحالة الحرجة . أوجد :

- التغير في الطاقة الداخلية [4819.4 kJ]
- كمية الحرارة المنتقلة [4818.8kJ]
- التغير في الانتالبي [ 5038.4kJ]

س20. اسطوانة بمكبس تحتوي على هواء ( غاز مثالي ) كتلته (5 Kg) عند درجة حرارة (330 K) وضغط (100kPa) تعرض لإجراء ضغط إلى أن وصل الضغط إلى (1000 kPa) . أوجد الشغل المبذول وكمية الحرارة المنتقلة والتغير في الانتروبي عندما يكون الإجراء :-

- انعكاسي بولتروبي ( $n = 1.2$ )
  - انعكاسي أديباتيكي
  - انعكاسي عند درجة حرارة ثابتة
- (أعتبر للهواء  $C_p = 1.0035 \text{ kJ/Kg} \cdot \text{K}^\circ$ ,  $C_v = 0.7165 \text{ kJ/Kg} \cdot \text{K}^\circ$ )

س21. ضغط هواء بواسطة ضاغط عند درجة حرارة ثابتة ( $20\text{C}^0$ ) وكان مقدار التغير في الانتروبي ( $-0.524\text{kJ/kg K}$ ) ، ومعدل تدفق الهواء بالضاغط ( $0.3 \text{ Kg/s}$ ) . أوجد أقل قدرة مطلوبة لتشغيل الضاغط .  
[46.083kW]

س22. بخار بضغط 10 bar وكسر جفاف 0.86 ينخفض ضغطه بثبوت الحجم إلى 2 bar ، أحسب التغير في كل من الانتالبي والطاقة الداخلية ، الانتروبي وكذلك كمية الحرارة المزالة أثناء خفض الضغط ؟

س23. هيدروجين عند درجة حرارة ( $T_1 = 300 \text{ K}$ ) وحجم ( $V_1 = 100 \text{ cm}^3$ ) تمدد بإجراء اديباتيكي داخل اسطوانة بمكبس إلى أن وصلت درجة حرارته ( $T_2 = 270 \text{ K}$ ) وحجمه ( $V_2 = 200 \text{ m}^3$ ) .  
• أوجد التغير في الانتروبي والشغل المبذول [302.55kJ /Kg] .

لو أفترض إن إجراء التمدد السابق أيزونتروبي إلى أن وصل إلى نفس الحجم النهائي المذكور سابقاً . فكم تكون درجة حرارة الهيدروجين النهائية والشغل المبذول لكل كيلوجرام

[21 K, 745.27kJ /kg]

س24. غلاية تعمل تحت ضغط ثابت 15bar تبخر الماء بمعدل 1000 kg/h عند دخول الماء الغلاية كان الانتالبي 165 kJ/kg ويغادر بانتالبي 2200 kJ/kg . أنبوب الخروج للغلاية أعلى من أنبوب الدخول بعشرة أمتار (10m) . وان سرعة الدخول للماء هي 13 m/s والخروج هي 33 m/s . أوجد معدل الطاقة الحرارية المجهزة للغلاية بالوات

س25. اسطوانة بمكبس تحتوي على هواء كتلته (1kg) عند درجة حرارة (300K) وضغط (100Kpa) تعرض لإجراء ضغط إلى أن وصل الضغط (600Kpa) . أوجد الشغل المبذول وكمية الحرارة والتغير في الانتروبي عندما يكون هذا الإجراء :

- انعكاسي بوليتروبي  $(n = 1.25)$   $[-148.4 \text{ kJ}, -55.797 \text{ kJ}, -0.1546 \text{ kJ/K}]$

- انعكاسي اديباتيكي  $[ -143.73 \text{ kJ} , 0.0 \text{ kJ} , 0.0 \text{ kJ/K}]$

- انعكاسي عند درجة حرارة ثابتة  $[-154.27 \text{ kJ} , 154.27 \text{ kJ}, 0.5142 \text{ kJ/K}]$

س26. هواء تعرض في مروره لإجراء اختناق مما أدى إلى زيادة انتروبي الهواء بمقدار (0.06 KW/K) . أوجد الضغط الابتدائي للهواء إذا كان ضغطه النهائي (90 kPa)  $[110.93 \text{ kPa}]$

س27. في إجراء تكثيف بمحطة بخارية يدخل بخار ماء إلى مكثف بمعدل تدفق (18Kg/s) عند درجة حرارة (150C<sup>0</sup>) . أوجد معدل الطاقة الحرارية المطروحة خلال مرور البخار بالمكثف ( علماً بأن الإجراء تم عند ضغط ثابت ) .  $[- 46.326 \text{ MW}]$

س28. في المسألة السابقة ، إذا استخدم ماء سائل بمعدل تدفق (200 kg/s) وذلك لتبريد البخار المار بالمكثف . أوجد مقدار الارتفاع في درجة حرارة هذا الماء علماً بأن السعة الحرارية النوعية للماء للسائل (C = 4.18 KJ/Kg K)  $[55.4 \text{ C}^0]$

س29. تتمدد كمية من الهواء مقدارها 10 kg في عملية ثبات درجة الحرارة = T<sub>1</sub> 127C<sup>0</sup> من الضغط الأولى 800 kPa حتى الحجم النهائي 5 m<sup>3</sup> أحسب : الحجم الأولى للهواء وضغطه النهائي وتغيرت الأنتالبية وطاقته الداخلية وشغل تمدده وتغيرت انتروبية وكمية الحرارة المتبادلة ؟

س30. مانع يدخل إلى بوق بانثالبي نوعي 2500 Kj /kg وكان معدل الكتلة 10kg/s وسرعة الدخول 30 m/s وكان الانتالبي النوعي عند الخروج 1950 kJ /kg والحجم

النوعي  $1.2 \text{ m}^3/\text{kg}$  على افتراض أن الجريان داخل البوق إدياباتي . أحسب :-

1- سرعة الخروج .

2- مساحة مقطع الخروج للبوق .

س31. مبتدأ بالعلاقة :-

$$S_2 - S_1 = \rho \ln \frac{T_2}{T_1} - R \ln \frac{P_2}{P_1}$$

- أثبت أنه إذا تعرض غاز مثالي لإجراء انعكاسي اديباتيكي من الحالة (1) إلى الحالة (2) فإن العلاقة بين ضغط الغاز ودرجة حرارته خلال هذا الإجراء يمكن التعبير عنها بالعلاقة :

$$\left( \gamma = \frac{C_p}{C_v} \right) \text{ حيث } \frac{T_2}{T_1} = \left( \frac{P_2}{P_1} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}$$

س32. مبتدأ من العلاقة :

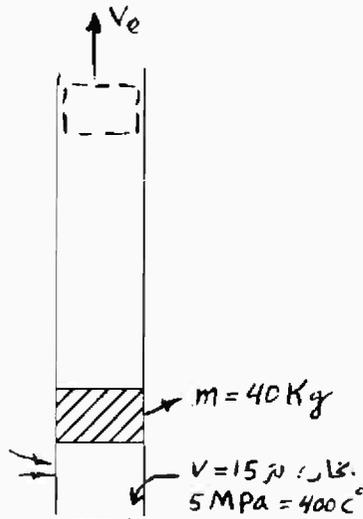
$$Tds = du + pdv$$

أثبت أنه إذا تعرض غاز مثالي لإجراء انعكاسي اديباتيكي فإن العلاقة بين الضغط والحجم يمكن التعبير عنها بالعلاقة الرياضية التالية :-

$$PV^\gamma = C$$

س33. تحتوي اسطوانة بلاهاط على فريون - 12 عند  $20^\circ\text{C}$  و  $500 \text{ kPa}$ . كان الحجم عند هذه الظروف 10 لترات . يجري على الفريون إجراء تمدد إدياباتي إلى  $30^\circ\text{C}$  عند نهاية هذا الإجراء سمح للفريون بأن يسخن ثانية  $20^\circ\text{C}$  بثبوت الضغط . ارسم الإجراءين على خريطة T- وأحسب الشغل وانتقال الحرارة لكل إجراء

س34. كتلة قدرها  $40 \text{ kg}$  ضغطت في مكانها في طول معين من أنبوب قطره 120 ميليمتراً بواسطة مسمار ، كما هو موضح بشكل أسفل هذه الكتلة يوجد حجم قدره 15 لتراً من البخار عند  $5 \text{ MPa}$  و  $400^\circ\text{C}$  . سحب المسمار سامحاً للكتلة بالتعجيل لأعلى ، تخرج الكتلة من أعلى الأنبوب بسرعة معينة . إذا مر البخار بإجراء تمدد إدياباتي انعكاسي حتى وصل الضغط  $600 \text{ kPa}$  . فما هي سرعة خروج الكتلة ؟



- س35. اسطوانة بها مكبس تحتوى 1 Kg من فريون-12 عند 0.1 MPa و 90°C تحرك المكبس ببط وانتقلت الحرارة اللازمة بحيث انضغط الفريون-12 في إجراء انعكاسي ثابت درجة الحرارة حتى تحول الفريون-12 إلى بخار مشبع.
- ( أ ) ارسم الإجراء على خريطة T-s بحيث يكون الرسم تقريباً بمقياس رسم .
- ( ب ) ارسم الضغط النهائي والحجم النوعي للفريون-12
- ( ج ) احسب الشغل وانتقال الحرارة للإجراء.

- س36. عند مطلوب تبريد كمية معلومة من مادة ، بسرعة إلى 10C<sup>0</sup> كان الانتقال الحراري المطلوب هو 200 KJ . كانت أحد الطرق الممكنة هي غمر الكتلة في مخلوط من الماء والثلج ، وسبب انتقال الحرارة من المادة ذوبان الثلج . أحد الطرق الممكنة الأخرى لتبريد المادة هي تبخير الفريون-12 عند 20C<sup>0</sup> وسبب انتقال الحرارة في هذه الحالة تحول الفريون-12 من السائل المشبع إلى البخار المشبع والإمكانية الثالثة هي بعمل نفس الشيء باستعمال نيتروجين سائل عند 101.3 kPa .
- ( أ ) احسب التغير في الإنتروبي لوسيط التبريد في كل من هذه الحالات الثلاث .
- ( ب ) ما هو مدلول هذه النتائج ؟

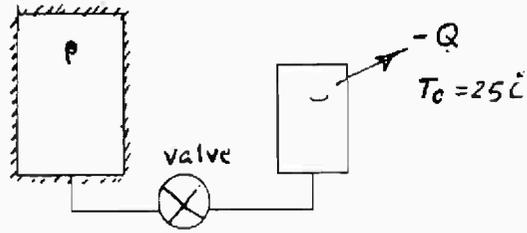
- س37. اعتبر حجم الخزان المعزول ( أ ) 0.6 m<sup>3</sup> ، وكان في البداية مملوءاً ببخار عند 300C و 1.4 MPa حجم الخزان غير المعزول ( ب ) 0.3 m<sup>3</sup> وكان في البداية مملوءاً ببخار عن 200C و 0.2 MPa . فتح الصمام الموصل بين الخزائين وانساب البخار من ( أ ) إلى ( ب ) حتى وصلت درجة الحرارة بالخزان ( أ ) 250C<sup>0</sup> ثم أغلق الصمام عند هذه

النقطة . في أثناء هذا الإجراء انتقلت الحرارة من ( ب ) إلى المحيط عند  $25C^0$  بحيث ظلت درجة الحرارة في الخزان ( ب ) ثابتة عند  $200C^0$  . بافتراض أن البخار الباقي في ( أ ) قد مر بإجراء إدياباتي انعكاسي احسب:

( أ ) الضغط النهائي في كل من الخزائين.

( ب ) الكتلة النهائية في ( ب ) .

( ج ) صافي تغير الإنتروبي للإجراء ( للمنظومة زائد المحيط )



رسم تخطيطي للمسألة

س38. أسطوانة معزولة مركب بها مكبس الابتدائي  $0.15 m^3$  وتحتوي بخار عند  $400 KPa$  و  $200C^0$  يتمدد البخار إدياباتياً انعكاسياً وقيس الشغل الخارج في أثناء الإجراء بعناية تكون في منطقة الطورين ( السائل والبخار) فما هو تقييمك لهذا الادعاء ؟

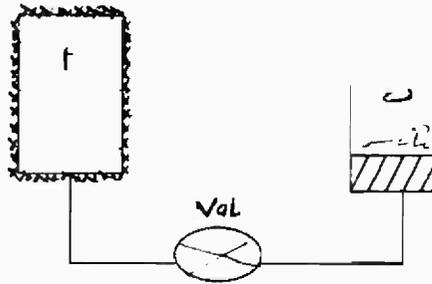
س39. قضيب من الحديد الزهر وزنه  $10 Kg$  كان في البداية في  $400C^0$  ثم غمر في خزان حجمه 200 لترية ماء في  $25C^0$ . بافتراض عدم انتقال حرارة للمحيط احسب صافي التغير في الإنتروبي لهذا الإجراء . الحرارة النوعية للحديد الزهر هي  $0.5 KJ/KgK^0$ .

س40. أسطوانة تحتوي 1 كيلوجرام من النشادر عند  $100 KPa$  و  $20C^0$  والتي هي درجة المحيط نفسها . ضغط النشادر بثبوت درجة الحرارة حتى صار بخاراً مشبعاً ، وكان الشغل المعطى هو  $340 KJ$  . إذا كان من الممكن حدوث انتقال حراري مع المحيط ، فيكون هذا الإجراء انعكاسياً أم لا انعكاسياً ، أم مستحيلاً ؟

س41. محرك يعمل تبعاً لدورة كارنو به (1) كيلوجرام هواء كوسيط تشغيل. أعطيت الحرارة عند  $800\text{K}$  ولظفت عند  $300\text{K}$ . كان الضغط عند بداية إضافة الحرارة  $800\text{KPa}$ ، وفي أثناء الإجراء أصبح الحجم ثلاثة أمثال الحجم الأصلي. احسب شغل الدورة الصافي لكل كيلوجرام هواء.

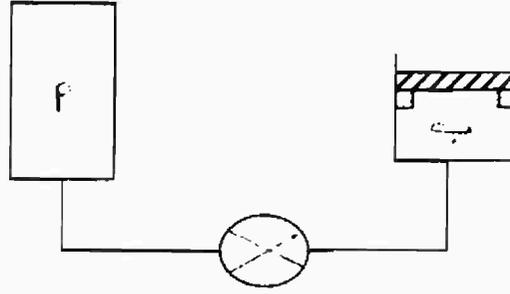
س42. يتمدد  $1\text{m}^3$  هواء عند  $300\text{K}$  و  $4\text{MPa}$  انعكاسياً بثبوت درجة الحرارة في اسطوانة- إلى  $0.1\text{MPa}$ . احسب .  
 (أ) انتقال الحرارة في أثناء الإجراء.  
 (ب) تغير الانتروبي للهواء.

س43. خزان (أ) يحتوي في البداية  $5\text{Kg}$  من بخار عند  $800\text{KPa}$  و  $300\text{C}^0$  ويتصل بواسطة صمام بأسطوانة بها مكبس لا يسبب احتكاكاً، كما هو موضح بشكل كان الضغط اللازم لاتزان المكبس هو  $200\text{KPa}$ . افترض أن الإجراء كله كان إدياباتياً، وأن البخار الذي يبقى في النهاية في (أ) قد مر بإجراء إدياباتي انعكاسي. احسب الشغل المبذول ضد المكبس ودرجة حرارة النهاية في الأسطوانة (ب)



شكل 46 رسم تخطيطي للمسألة

س44. أعد حل المسألة لكن باعتبار أن المكبس يرتكز في البداية على مصدات، بحيث يكون الحجم الابتدائي في الأسطوانة (ب)  $0.3\text{m}^3$  - كما مبين بشكل (25.7). افترض أن هذا الحجم كان في البداية مفرغاً.



رسم تخطيطي للمسألة

س45. عند  $500.K^{\circ}$  و  $100.KPa$  . إذا ضغط الغاز إلى  $1.4.MPa$  في إجراء ادياباتي انعكاسي . أحسب درجة الحرارة النهائية والشغل بافتراض :

- (a) تغير الحرارة النوعية – الجدول  
 (b) ثبوت الحرارة النوعية – خذ القيمة من الجدول .  
 (c) ثبوت الحرارة النوعية – خذ القيمة عند درجة الحرارة البينية من الجدول .

س46. ضخ ماء في  $20C^0$  من بحيرة إلى خزان تخزين موضوع في ارتفاع معين . منسوب الماء المتوسط في الخزان هو  $40m$  فوق سطح البحيرة ، وكان حجم الخزان هو  $50m^3$  . في البداية كان الخزان يحتوي هواء عند  $100kPa$  و  $20C^0$  وكان الخزان مغلقاً بحيث إن الهواء بداخله ينضغط حين يدخل الماء من قاع الخزان . أديرت المضخة حتى امتلاء ثلاثة أرباع الخزان . إذا ظلت درجة حرارة الهواء والماء ثابتة عند  $20C^0$  . فما هو الشغل اللازم لإدارة المضخة .

س47. اعتبر الطريقة التالية المستعملة في قياس نسبة الحرارة النوعية  $k$  لغاز . حجز الغاز في البداية بداخل إناء جسيء عند ضغط  $p_1$  ( أعلى قليلاً من الضغط الجوي  $p_0$  ) درجة الحرارة الجوية . فتح صمام بالإناء وانخفض ضغط الغاز بسرعة إلى  $p_0$  ثم أغلق الصمام عند هذه النقطة . بعد فترة زمنية طويلة عاد الغاز المتبقي بالإناء إلى حالة

الاتزان الحراري مع الجو المحيط ، وكان الضغط عند هذه النقطة  $p_2$  . استنتج تعبيراً لـ  $k$  بدلالة  $p_0$  و  $p_1$  و  $p_2$  . يمكن افتراض عدم انتقال حرارة الغاز خلال زمن هروب الغاز من الإناء .

س48. يضغط غاز الأرجون عند  $100 \text{ KPa}$  و  $20^\circ\text{C}$  انعكاسياً بأسطوانة إلى  $400 \text{ KPa}$  . أحسب الشغل اللازم لكل كيلو جرام إذا كان الإجراء:-  
 (a) ادياباتياً .  
 (b) ثابت درجة الحرارة .

س49. اسطوانة بها مكبس لا يسبب احتكاكاً ، يحتوي هواء . في البداية كانت الاسطوانة تحتوي  $0.5 \text{ m}^3$  من الهواء عند  $150 \text{ KPa}$  و  $20^\circ\text{C}$  ثم انضغط الغاز انعكاسياً تبعاً للعلاقة  $PV^n = \text{ثابتاً}$  حتى وصل الضغط النهائي  $600 \text{ KPa}$  ودرجة الحرارة النهائية  $120^\circ\text{C}$  . أحسب لهذا الإجراء .

(a) أس الإجراء البوليتروبي  $n$  .

(b) الحجم النوعي للهواء .

(c) الشغل المبذول على الهواء وانتقال الحرارة .

(d) صافي تغير الأنتروبي .

س50. يمكن تمثيل الشوط المنتج للقذرة في محرك الاحتراق الداخلي والذي تتمدد فيه غازات الاحتراق بإجراء تمدد بوليتروبي . اعتبر إن الهواء الموجود بالاسطوانة حجمه  $0.1$  لتر عند  $1650 \text{ K}$  و  $7 \text{ MPa}$  . يتمدد الهواء في إجراء بوليتروبي انعكاسي بأس إجراء  $n = 1.30$  بحيث تكون نسبة الحجم في الإجراء  $1:8$  . ارسم الأجزاء على إحداثيات  $P$ - $V$  و  $T$ - $S$  . وأحسب الشغل وانتقال الحرارة .

س51. غاز مثالي حرارته النوعية  $C_{p0} = 40 \text{ KJ/Kg} \cdot \text{K}$  . كلفن يجري عليه إجراء إنضغاط بوليتروبي انعكاسي بأس إجراء  $n = 1.4$  . هل يكون انتقال الحرارة في هذا الإجراء موجباً أم سالباً أم صفراً .

س52. معدل انسياب الفريون - 12 في دورة تبريد هواء  $0.02 \text{ Kg/S}$ .  
ظروف المدخل للضاغط هي  $200 \text{ KPa}$  وضغط المخرج هو  $1.2 \text{ MPa}$ .  
إذا افترضنا أن إجراء الانضغاط أدياباتي انعكاسي . فما هي قدرة المحرك الكهربائي  
اللازم لإدارة الضاغط ؟

س53. ينساب النيتروجين خلال بوق بمعدل  $1 \text{ Kg/S}$  ظروف المدخل هي  
 $400 \text{ KPa}$  و  $200^\circ \text{C}$  والسرعة عند هذه النقطة  $30 \text{ m/s}$  ، وكان ضغط  
المخرج  $100 \text{ KPa}$  . أحسب سرعة الخروج من البوق ومساحة المخرج بافتراض  
أن الإجراء ادياباتي انعكاسي .

س54. يتلقى تربين بخاري البخار عند  $800 \text{ KPa}$  و  $250^\circ \text{C}$  . يتمدد البخار في  
إجراء ادياباتي انعكاسي ويترك التربين عند  $100 \text{ KPa}$  . إذا كانت قدرة التربين  
 $20000 \text{ kW}$  . فما هو معدل انسياب البخار للتربين ؟

س55. اقترح للمساعدة في تقليل الملوثات من عادم المركبات أن يستعمل ضاغط طود  
مركزي صغير يسحب الهواء الجوي عند  $100 \text{ KPa}$  و  $20^\circ \text{C}$  ويرفع ضغطه  
بمقدار  $40 \text{ KPa}$  . ثم يصرف الهواء المضغوط في غازات المحرك العادمة . إذا قدر  
للضاغط أن يضغط  $20 \text{ L/S}$  من الهواء عند ظروف المدخل . فما هي القدرة  
اللازمة لإدارة الضاغط ؟

س 56. اعتبر أجزاء التربين في محطة تربين غازي منتجة للقدرة  $N$  واعتبر أن الغاز  
خواص الهواء . ظروف الدخول للتربين هي  $1200 \text{ K}^\circ$  و  $500 \text{ KPa}$  وضغط  
المخرج هو  $100 \text{ KPa}$  . أحسب درجة الحرارة عند الخروج من التربين والشغل  
لكل جرام بافتراض :

(a) تغير الحرارة النوعية - الجدول .

(b) ثبوت الحرارة النوعية - خذ القيمة من جدول

س57. الناشر هو الجهاز الذي تخفض فيه سرعة مائع مناسب عالية بطريقة ترفع الضغط في أثناء الإجراء . يدخل بخار عند  $0.2 \text{ MPa}$  و  $200\text{C}^0$  ناشراً بسرعة  $700 \text{ m/s}$  . ويتركه بسرعة  $70 \text{ m/s}$  . إذا :

(a) جداول الهواء – الجدول

(b) ثبوت الحرارة النوعية – خذ القيمة من الجدول

س58 . خزان كبير حجمه  $1 \text{ m}^3$  متصل بخزان صغير  $0.3 \text{ m}^3$  . يحتوي الخزان الكبير هواء حالته الابتدائية  $700 \text{ KPa}$  و  $20\text{C}^0$  وكان الخزان الصغير مفرغاً في البداية . فتح فجأة صمام بالأنبوب الموصل بين الخزائين ، ثم أغلق حينما اتزن الضغط في الخزائين . يمكن افتراض أن الهواء بالخزان الضخم قد مر بإجراء انعكاسي وإن الإجراء كله كان ادياباتياً . ما هي كتلة الهواء النهائية في الخزان الصغير ؟ وما هي درجة الحرارة النهائية للهواء في الخزان الصغير ؟

س59. مطلوب الحصول على غاز هليوم بارد باستخدام الطرق الآتية : بضغط الهليوم الموجود باسطوانة عند الظروف الجوية (  $100 \text{ KPa}$  و  $20\text{C}^0$  ) في إجراء ثابت درجة الحرارة إلى  $700 \text{ KPa}$  ثم يمدد إلى  $100 \text{ KPa}$  ثانية في إجراء ادياباتي . كلا الإجراءين انعكاسي .

(a) ارسم الإجراء على إحداثي  $T$  ,  $s$  .

(b) احسب درجة الحرارة النهائية والشغل الصافي لكل كيلوجرام .

(c) إذا استعمل غاز نثاني الذرات بدلاً من الهليوم . فهل تكون درجة الحرارة النهائية أعلى أم أقل ؟

س60. خزان معزول حجمه  $1 \text{ m}^3$  يحتوي هواء عند  $800 \text{ KPa}$  و  $20\text{C}^0$  . فتح صمام بالخزان وانخفض الضغط بسرعة إلى  $150 \text{ KPa}$  .

(a) احسب كتلة الهواء المسحوبة بافتراض أن الهواء الباقي في الخزان قد مر بإجراء تمدد ادياباتي انعكاسي .

(b) احسب الكتلة المسحوبة باستعمال تحليل القانون الأول وقلارن النتيجة مع تلك المسحوبة في الجزء أ .

س61. يدخل هواء لتربين عند  $1400K^{\circ}$  و  $600KPa$  ويتمدد في إجراء ادياباتي انعكاسي إلى  $100 KPa$  . احسب درجة الحرارة عند المخرج والشغل المبذول لكل كيلوجرام هواء باستعمال :-

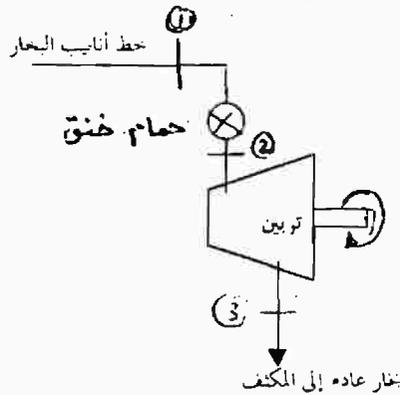
(a) جدول الهواء - الجدول 1 - 10 .

(b) ثبوت الحرارة النوعية - خذ القيمة عند  $300K^{\circ}$  من جدول 1- 8 .

(c) ثبوت الحرارة النوعية - خذ القيمة عند درجة الحرارة المتوسطة من .

ناقش لماذا تعطي الطريقة (ب) نتيجة سيئة بالنسبة لدرجة حرارة المخرج في حين تعطي نتيجة حسنة نسبياً بالنسبة للشغل .

س 62. يمكن تشغيل التربين البخاري عند حمل جزئي بخنق البخار لضغط منخفض قبل أن يدخل للتربين ، كما هو موضح بشكل الظروف في خط أنابيب البخار هي  $1.4MPa$  و  $300C^{\circ}$  وكان ضغط عادم التربين ثابتاً عند  $10 KPa$  . بافتراض أن التمدد بالتربين ادياباتي انعكاسي ، احسب :



رسم تخطيطي للمسألة

(a) شغل التربين عند الحمل بالكامل لكل كيلو جرام بخار .

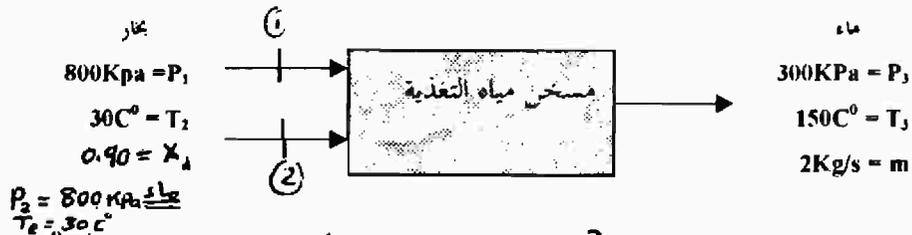
(b) الضغط الذي يجب أن يخنق البخار إليه لينتج التربين  $75\%$  من الشغل عند الحمل الكامل . ارسم الإجراءات على خريطة T-s .

س63. مضخة طرد مركزي تسلم أكسجيناً مسالاً إلى محرك صاروخ بمعدل  $30 Kg/s$  . يدخل الأكسجين للمضخة كمائل مشبع عند  $90K^{\circ}$  ويصرف بضغط

3.5 MPa . احسب القدرة اللازمة لإدارة المضخة إذا كان الإجراء ادياباتيًا انعكاسيًا.

س64. يدخل النشادر في محطة تبريد إلى صمام التمدد عند  $1.7 \text{ MPa}$  و  $32^\circ\text{C}$  . ضغط النشادر الخارج من صمام التمدد هو  $200 \text{ KPa}$  . إذا كان التغير في طاقتي الحركة والوضع مهملاً فما هي الزيادة في الانتروبي لكل كيلوجرام ؟ ارسم هذا الإجراء على خريطة درجة الحرارة والانتروبي.

س65. إن أحد أنواع مسخفات مياه التغذية التي تسخن الماء تسخيناً سابقاً قبل دخوله للمرجل تعمل بمبدأ خلط الماء والبخار . احسب للحالات الموضحة بشكل ( — ) معدل الزيادة الانتروبي في الثانية بافتراض أن الإجراء ادياباتي وذو انسياب مستقر.



س66. إناء غير معزول حجمه  $0.5 \text{ m}^3$  يحتوي بخاراً عند ميجاباسكال و  $250^\circ\text{C}$  . فتح صمام بأعلى الإناء وطرده البخار للمحيط حتى وصل الضغط  $400 \text{ KPa}$  . ثم قفل الصمام عند هذه النقطة وقيست درجة الحرارة بالداخل ووجدت  $175^\circ\text{C}$  . احسب صافي تغير الانتروبي لهذا الإجراء . اعتبر المحيط في درجة حرارة  $250^\circ\text{C}$  .

س67. قرر رجل مبيعات أن لديه تربيئاً بخارياً ينتج  $2800 \text{ KW}$  ، ويدخل البخار للتربين عند  $700 \text{ KPa}$  و  $250^\circ\text{C}$  ويتركه عند ضغط  $250 \text{ KPa}$  ، وكان معدل انسياب البخار المطلوب هو  $3.8 \text{ Kg/s}$  .

(a) كيف تقيم هذا الادعاء .

(b) افترض أنه غير ادعاه وقال إن انسياب البخار المطلوب هو  $4.3 \text{ Kg/s}$  .

س68. ينساب بخار عند  $800\text{KPa}$  ، و  $300\text{C}^0$  في خط أنابيب . متصل بهذا الخط خزان حجمه  $2\text{m}^3$  يحتوي بخاراً عند  $100$  كيلوبسكال و  $200\text{C}^0$  . فتح الصمام

سامحاً للبخار بالانسياب للخزان حتى وصل الضغط النهائي بالخزان  $800\text{KPa}$  . انتقلت الحرارة من الخزان في أثناء هذا الإجراء بمعدل معين بحيث ظلت درجة حرارة محتوياته ثابتة عند  $200\text{C}^0$  . وكان المحيط في درجة حرارة ثابتة قدرها  $25\text{C}^0$  .

- (a) احسب كتلة البخار المنساب للخزان وانتقال الحرارة في أثناء هذا الإجراء .  
(b) احسب التغير في الانتروبي داخل الحجم المحكوم ( الخزان ) في أثناء الإجراء .  
(c) بين أن هذا الإجراء لا ينكث القانون الثاني للديناميكا الحرارية .

س69. يدخل بخار لتربين عند  $0.8\text{Mpa}$  و  $400\text{C}^0$  ويخرج عند  $0.2\text{Mpa}$  و  $200\text{C}^0$  . إذا حدث أي انتقال حراري يكون ذلك مع المحيط الذي هو في درجة حرارة  $25\text{C}^0$  ، ويمكن إهمال التغير في طاقتي الحركة والوضع . إذا ادعى هذا التربين ينتج  $100\text{KW}$  بانسياب للكتلة قدره  $0.3\text{K.g/s}$  فهل ينكث هذا الإجراء القانون الثاني للديناميكا الحرارية ؟

س70. يدخل بخار لبوق معزول عند  $800\text{KPa}$  و  $200\text{C}^0$  وبسرعة منخفضة ، ويخرج عند  $200\text{KPa}$  . احسب السرعة عند المخرج ودرجة الحرارة ( أو نسبة الجفاف إذا كان البخار مشبعاً ) بافتراض أن كفاية البوق  $95\%$  .

س71. يدخل الهواء لضغط تربين غازي عند  $95\text{KPa}$  و  $15\text{C}^0$  بمعدل  $25\text{m/s}$  ويتركه عند  $400\text{KPa}$  . اعتبار الإجراء ادياباتياً . وبإهمال التغير في طاقتي الحركة والوضع . احسب القدرة اللازمة لإدارة الضاغط ودرجة الحرارة عند المخرج بافتراض :

- (a) أن الإجراء انعكاسي .  
(b) أن كفاية الضاغط  $82\%$  .