江西理工大学考试试卷

试卷编号:

参考答案

2013_-20 14_ 学年 第__2_ 学期

考试性质 (正考、补考或其它): [正]

课程名称: 化工原理 (B)

考试方式(开卷、闭卷):[闭卷]

考试时间: __2014_ 年___6_月_12___日

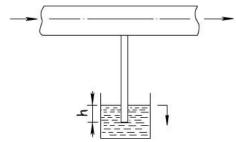
温馨提示

请考生自觉遵守考试纪律,争做文明诚信的大学生。如有违犯考试纪律,将严格按照《江西理工大学学生违纪处分暂行规定》处理。

题号	_	_	=	四					总	分
得分										

一、 填空题 (20)

1. 为了排除煤气管中的少量积水,用如图示水封设备,水由煤气管道上的垂直支管排出,已知煤气压力为500 Pa(表压)。问水封管插入液面下的深度 h 最小应为若干 0.051m 。(4分)



$$H = \frac{\Delta P}{\rho g} = \frac{0.5 \times 10^3}{10^3 \times 9.8} = 0.05 \text{ in} = 51 \text{ m}$$

2. 由山上的湖泊中引水至某贮水池,湖面地面高出 5m,管道总长 1000m (包括直管长度和局部阻力当量长度),要求流量达到 $\mathbf{0.085\,m^3\cdot s^{-1}}$ 。若使用新铸铁管,其摩擦阻力系数 $\lambda=0.02$,则铸铁内径为 300mm 。(5 分)

因为
$$p_1=p_2=0$$
 (表压), $u_1=0$, $u_2=0$, 所以 $b_1=0.02\frac{1000}{d}\frac{u^2}{2g}$

因为
$$V = \frac{\pi}{4}d^2 \cdot u = 0.085$$
 所以 $u = \frac{0.1082}{d^2}$,代入式(1)得 $d^5 = 0.00239$ 所以 $d = 0.30m$

- 3. 在对流干燥过程中,传热推动力是 湿物料与干燥介质之间的温度差 ,传质推动力是 湿 物料表面与干燥介质之间的湿度差(或水蒸气压差)。(2分)
- 4. 两流体通过间壁换热,冷流体从 20℃被加热到 24℃, 热流体从 100℃ 被冷却到 75℃,则逆流

解 (1) 順流
$$t_1 - T_1 = 100 - 20 = 80$$
°C, $t_2 - T_2 = 75 - 24 = 51$ °C
$$\Delta t_{m} = \frac{80 - 51}{\ln \frac{80}{51}} = 64.4$$
°C

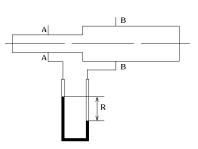
(2) 逆流
$$t_1 - T_1 = 75 - 20 = 55$$
°C, $t_2 - T_2 = 100 - 24 = 76$ °C
$$\Delta t_{m} = \frac{55 - 76}{\ln \frac{55}{76}} = 64.9$$
°C

5. 当用转子流量计测定液态苯的流量时,转子停留在 500L/min 处,则苯的真实流量为 <u>541.5L/min</u>。已知苯的密度去 880kg/m³, 转子密度为 4700 kg/m³。(5 分)

$$V_2 = V_1 \sqrt{\frac{\rho_1(\rho_f - \rho_2)}{\rho_2(\rho_f - \rho_1)}} = 500 \times \sqrt{\frac{1000 \times (4700 - 880)}{880 \times (4700 - 1000)}} = 541.5 \text{ L/min}$$

二、选择题(20)

1. 图示为一异径管段, A、B两截面积之比小于 0.5, 从 A 段流向 B 段,测得 U 形压差计的读数为 R=R,从 B 段流向 A 段测得 U 形压差计读数为 $R=R_0$, 若两种情况下的水流量相同,则 **C** 。(R 只取绝对值)



- A $R_1 > R_2$ B $R_1 = R_2$ C $R_1 < R_2$ D 不能判定
- 2. 在完全湍流(阻力平方区)时, 粗糙管的摩擦系数 λ 数值 C。
- A 与光滑管一样 B 只取决于 Re C 只取决于相对粗糙度 D 与粗糙度无关
- 3. 一般过滤操作中实际起过滤作用的是 C
- (A) 助滤剂; (B) 过滤介质;
- (C) 滤饼; (D) 操作压力。
- 4. 离心泵漏入大量空气后将发生(B)。
 - A 汽化现象
 - B 气缚现象 C 汽蚀现象 D 气浮现象
- 5. 在房间中利用火炉进行取暖时, 其传热方式为: (C)

A 传导和对流 B 传导和辐射 C 对流和辐射 D 辐射

- 6. 若沉降室高度升高,则沉降时间 $_{\bf B}$; 生产能力 $_{\bf A}$
- A. 不变; B. 增加; C. 下降; D. 不确定。

- 7. 只要组分在气相中心的分压 A 液相中该组分的平衡分压,吸收就会继续进行,直至达到一个 新的平衡为止。
- (A) 大于 (B) 小于 (C) 等于 (D) 不确定
- 8. 同一物料,如恒速段的干燥速率增加,则临界含水量 **B**。

- (A) 减小; (B) 不变; (C) 增大; (D) 不一定。
- 9.在推导过滤基本方程时,一个基本假设是 **D**。
- (A) 滤液在介质中呈湍流流动;

(B) 滤液在介质中呈层流流动;

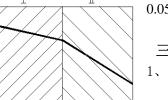
(C) 滤液在滤渣中呈湍流流动;

(D) 滤液在滤渣中呈层流流动。

第2页 共6页

10. 在恒定干燥条件下, 将含水 20%的湿物料进行干燥, 开始时干燥速率恒定, 当干燥至含水 5%时,

干燥速率开始下降,再继续干燥至物料恒重,并测得此时物料含水量为0.05%,则物料的临界含水量为__C_。



(A)5%; (B)

(B) 20%; (C) 0.05%;

(D) 4.55%

三、 简答题(20)

1、某厚度相等的双层平壁,其导热率 $\lambda_1 > \lambda_2$ 试定性画出稳定传热时的温度分布图,为什么?(5分)

根据傅立叶定律; $Q=\lambda\,\mathrm{d}t/\mathrm{d}n$; :稳定传热 即 $Q_{\mathrm{I}}=Q_{\mathrm{II}}$ 因已知 $\lambda_{\mathrm{I}}>\lambda_{\mathrm{II}}$: $(\mathrm{d}t/\mathrm{d}n)_{\mathrm{I}}<(\mathrm{d}t/\mathrm{d}n)_{\mathrm{II}}$

3、在流体无相变的强制对流传热过程中,已知影响对流传热系数 α 的因素有:传热设备的特征尺寸 I、流体的密度 ρ 、粘度 μ 、比热容 c_p 、导热系数 λ 与流速 u,试用因次分析法确定有关 α 的准数关联式。(10 分)

α	$M T^{-3} \Theta^{-1}$	Ср	$L^2 T^{-2} \Theta^{-1}$	μ	M L ⁻¹ T ⁻¹	
λ	$M~L~T^{-3}~\Theta^{-1}$	ρ	M L ⁻³	υ	L T ⁻¹	
L	L					

 $\alpha = f(1, \rho, \mu, c_p, \lambda, u)$ \exists Const. = G(α , 1, ρ , μ , c_p , λ , u)

- $\Rightarrow Const.=I^a\lambda^b\mu^cu^d\alpha^e\rho^fC_p^g$,
- $\Rightarrow L^{0}M^{0}T^{0}\Theta^{0} = L^{a}\left(M L T^{-3} \Theta^{-1}\right)^{b}\left(M L^{-1} T^{-1}\right)^{c}\left(L T^{-1}\right)^{d}\left(M T^{-3} \Theta^{-1}\right)^{c}\left(M L^{-3}\right)^{f}\left(L^{2} T^{-2} \Theta^{-1}\right)^{c},$
- $\Rightarrow L^{0}M^{0}T^{0}\Theta^{0} = L^{a+b-c+d-3f+2g}M^{b+c+e+f}T^{-3b-c-d-3e-2g}\Theta^{-b-e-g},$

$$\begin{cases} L & 0 = a + b - c + d - 3f + 2g \\ M & 0 = b + c + e + f \\ T & 0 = -3b - c - d - 3e - 2g \\ \Theta & 0 = -b - e - g \end{cases}$$
 令a、b、e为已知 ⇒
$$\begin{cases} c = -a - b \\ d = a - e \\ f = a - e \\ g = -b - e \end{cases}$$

 $\xrightarrow{\text{{\tt flags}}} {\it Const.} = I^a \lambda^b \mu^{-a-b} u^{a-e} \alpha^e \rho^{a-e} C_p^{-b-e}, \Rightarrow {\it Const.} = I^a \lambda^b \mu^{-a} \mu^{-b} u^a u^{-e} \alpha^e \rho^a \rho^{-e} C_p^{-b} C_p^{-e},$

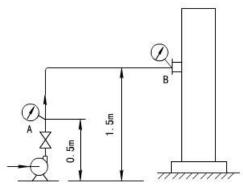
- $\Rightarrow Const. = \left(I\mu^{-1}u\rho\right)^{2} \left(\lambda\mu^{-1}C_{p}^{-1}\right)^{b} \left(u^{-1}\alpha\rho^{-1}C_{p}^{-1}\right)^{c},$
- 2、简述双膜理论的要点?按照双膜理论,若吸收过程为液膜控制,应采取何种有效方式 提高传质速率?

双膜理论的要点是:①气液稳定吸收传质时,两相间有一固定的相界面,两相流体主体呈湍流,在相界面两侧各有一层流体膜;②在相界面上气液两相成平衡状态;③气液传质的阻力主要集中在两层膜内。

液膜控制时提高液体的流量或流速可以有效提高传质效率。

四、计算题 (40)

1、如图所示,某一输油管路未装流量计,但在 A 与 B 点压力表读数分别为 $p_A=1.47\,\mathrm{MPa}$, $p_B=1.43\,\mathrm{MPa}$ 。试估计管路中油之流量。已知管路尺寸为 $\phi89\,\mathrm{mm}\times4\,\mathrm{mm}$ 的无缝钢管,A、B 两点间长度为 $40\,\mathrm{m}$,其间还有 $6\,\mathrm{c}90^0$ 弯头,油的密度为 $820\,\mathrm{kg}\cdot\mathrm{m}^{-3}$,黏度为 $12\,\mathrm{lm}\mathrm{Pa}\cdot\mathrm{s}$ 。(10分)



习题 1-14 附图

解:取A点的水平面为基准面,在A与B间列伯努利方程:

$$\begin{split} Z_{A}g + \frac{P_{A}}{\rho} + \frac{u_{A}^{2}}{2} &= Z_{B}g + \frac{P_{B}}{\rho} + \frac{u_{B}^{2}}{2} + \sum h_{f} \\ & \exists : u_{A} = u_{B}, \quad Z_{A} = 0, \quad Z_{B} = 1.5 - 0.5 = 1 \text{m} \\ & \Rightarrow \sum h_{f} = -Z_{B}g + \frac{P_{A} - P_{B}}{\rho} \\ & = -1 \times 9.8 + \frac{\left(1.47 - 1.43\right) \times 10^{6}}{820} = 38.98 \text{J} \cdot \text{kg}^{-1} \cdot \dots \cdot 1, \end{split}$$

 $I_e = 35$; (教科书习题的解法)

$$\sum h_f = \lambda \left(\frac{l+l_e}{d}\right) \frac{u^2}{2} \qquad \cdots 2,$$

①代入②得:

$$38.98 = \lambda \left(\frac{40}{0.081} + 6 \times 35 \right) \frac{u^2}{2} = 351.91 \lambda u^2$$

$$\Rightarrow \lambda u^2 = 0.111$$

假设为层流,则:

将④代入③中得:

$$u=0.949\mathrm{m}\cdot\mathrm{s}^{-1}\,,$$

校核 Re

Re =
$$\frac{\rho du}{\mu}$$
 = $\frac{820 \times 0.081 \times 0.952}{121 \times 10^{-3}}$ = 522.6 与假设相符,

$$\Rightarrow q_V = Au = \frac{\pi}{4} (0.081)^2 \times 0.949 \times 3600 = 17.6 \text{m}^3 \cdot \text{h}^{-1}$$
.

第二种解法: $\zeta = 0.75$

$$\sum h_f = \left(\lambda \frac{1}{d} + \zeta\right) \frac{u^2}{2}$$
2,

①代入②得:

$$38. 98 = \left(\lambda \frac{40}{0.081} + 6 \times 0.75\right) \frac{u^2}{2} \Rightarrow 38. 98 = 246. 9\lambda u^2 + 2.25u^2 \quad \dots \dots 3.$$

假设为层流,则:

将④代入③中得:

$$\Rightarrow$$
 38. 98 = 28. 9*u* + 2. 25*u*²

$$u = 1.23 \text{m} \cdot \text{s}^{-1}$$

校核 Re

$${
m Re} = rac{
ho du}{\mu} = rac{820 \times 0.081 \times 1.23}{121 \times 10^{-3}} = 675 < 2000$$
 与假设相符,

$$\Rightarrow q_V = Au = \frac{\pi}{4} (0.081)^2 \times 1.23 \times 3600 = 22.8 \text{m}^3 \cdot \text{h}^{-1}$$

- 2、用清水吸收氨一空气混合气中的氨。混合气进塔时氨的浓度 $y_i=0.01$ (摩尔分率),吸收率 90%,气一液平衡关系 y=0.9x。试求:
 - (1) 溶液最大出口浓度;
 - (2) 最小液气比;
 - (3) 当吸收剂的用量为最小吸收剂用量的 2 倍时的传质单元数;
 - (4) 气相总传质单元高度为 0.5 m 时的填料层高度。(15分)

解:属低浓气体吸收

(1) 溶液最大出口浓度为
$$x_{1e}$$
 $x_{1e} = \frac{y_1}{m} = \frac{0.01}{0.9} = 0.011$ (摩尔分率)

(2)
$$y_2 = y_1(1-\eta) = 0.01 \times (1-90\%) = 0.001$$
 (摩尔分率)

因为
$$Y_1 = y_1/(1-y_1) = 0.01 \times (1-0.01) = 0.010101 \approx 0.01(\approx y_1)$$

所以: $Y_2 \approx y_2$; $X_1 \approx x_1$; $Y = m \cdot X$ (数值近似,并非改变该参数的物理单位)

$$\left(\frac{L}{G}\right)_{\min} = \frac{Y_1 - Y_2}{X_{1e} - X_2} = \frac{0.01 - 0.001}{0.011 - 0} = 0.91$$

(3)
$$\frac{L}{G} = 2 \times \left(\frac{L}{G}\right)_{\min} = 2 \times 0.91 = 1.82$$

$$\frac{1}{K} \frac{1}{A} = \frac{m}{L/G} = \frac{0.9}{1.82} = 0.5$$

$$N_{OG} = \frac{1}{1 - \frac{1}{A}} \ln \left[\left(1 - \frac{1}{A} \right) \frac{Y_1}{Y_2} + \frac{1}{A} \right]$$

$$= \frac{1}{1 - 0.5} \ln \left[\left(1 - 0.5 \right) \frac{0.01}{0.001} + 0.5 \right] = 3.4$$

(4)
$$H = H_{OG} \cdot N_{OG} = 0.5 \times 3.4 = 1.7 m$$

3、某平壁炉的炉壁由耐火砖、绝热砖和普通砖组成,它们的导热率分别为 1.163, 0.233 和 0.582W/(m·°C),为使炉内壁温度保持 1000℃,每平方米炉壁的热损失控制在 930W 以下,若普通砖厚度取为 10cm,炉外壁温度为 83℃。 求:耐火砖和绝热砖厚度各为多少?绝热砖和普通砖交界面温度 t_3 为多少?(假设绝热砖与耐火砖交界面温度为 800℃)

解:设耐火砖厚度 b_1 ,绝热砖厚度 b_2 ,跨过耐火砖的热通量为:

$$\frac{Q}{A} = \frac{t_1 - t_2}{\frac{b_1}{\lambda_1}} = \frac{1000 - 800}{\frac{b_1}{1.163}} \le 930$$

$$\Rightarrow b_1 \ge \frac{1000 - 800}{\frac{930}{1.163}} = 0.25m$$

跨过普通砖的热通量:

$$\frac{Q}{A} = \frac{t_3 - t_4}{\frac{b_3}{\lambda_3}} = \frac{t_3 - 83}{\frac{0.1}{0.582}} \le 930$$

$$\Rightarrow t_3 \le \frac{930 \times 0.582}{0.1} + 83 = 243^{\circ}\text{C}$$

跨过三层砖的热通量为:

$$\frac{Q}{A} = \frac{t_2 - t_3}{\frac{b_2}{\lambda_2}} = \frac{800 - 243}{\frac{b_2}{0.233}} \le 930$$

$$\Rightarrow b_1 \ge \frac{800 - 243}{\frac{930}{0.233}} = 0.14m$$