江西理工大学考试试卷

试卷编号:

2013 -20 14 学年 第 2 学期

| 考试性质 (正考、补考或其它):[补考]

课程名称: ___<u>化工原理 (B)</u>_____

考试方式(开卷、闭卷):[闭卷]

考试时间: __2014_ 年 9 月__13_日

温馨提示

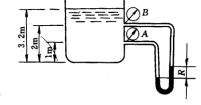
请考生自觉遵守考试纪律,争做文明诚信的大学生。如有违犯考试纪律,将严格按照《江西理工大学学生违纪处分暂行规定》处理。

题号	 	=	四					总	分
得分									

一、 填空题(20)

题号	1	2	3	4	5	6	7	小计
教师评分								

- 1. 一定流量的水在圆形直管内呈层流流动,若将管内径增加一倍,流速将为原来的1/4; 产生的流动阻力将为原来的1/16。(2分)
 - 2. 正方形的边长为 A,其当量直径为A___。 (2分)
- 3. 某设备的真空表读数为 20mmHg,则其绝对压强为 740 mmHg。已知当地大气压强为 101.33KPa。(2分)
- 4. 今有一容器尺寸如左图所示,器内储有密度 800 kg/m3 的液体,液面高度为 3. 2m,器侧有二压力引线,距离高度分别为 2m 及 1m,容器上部空间压力(表压)为 40kPa 则压差计读数 R(指示液密度为 13900 kg/m^3) 0 。 (2 %)



- 5.有一玉米淀粉水悬浮液,温度 20° C ,淀粉颗粒平均直为
- **15μm**,淀粉颗粒吸水后的密度为1080 kg · m⁻³,颗粒的沉降速度为 $\underline{u_t} = 9.98 \times 10^{-6} \, \text{m} \cdot \text{s}^{-1}$ 。(4 分)
 - 解 先假定此沉降属层流区,按按斯托克斯定律求 u_t ,已知: $d=15\mu m=15\times 10^{-6}m$, $\rho_s=1080kg\cdot m^{-3}$,20℃的水的 $\rho=998.2kg\cdot m^{-3}$, $\mu=1.004\times 10^{-3} Pa\cdot s$,

$$u_{t} = \frac{d^{2}(\rho_{s} - \rho)g}{18\mu} = \frac{(15 \times 10^{-6})^{2}(1080 - 998.2) \times 9.8}{18 \times 1.004 \times 10^{-3}} = 9.98 \times 10^{-6} \, \text{m} \cdot \text{s}^{-1}$$

检验 R_{et} 值:

$$R_{et} = \frac{du_t \rho}{\mu} = \frac{15 \times 10^{-6} \times 9.98 \times 10^{-6} \times 998.2}{1.005 \times 10^{-3}} = 1.49 \times 10^{-4} < 1$$

计算结果表明,与假设相符,故算得的 $u_{t} = 9.98 \times 10^{-6} \text{ m} \cdot \text{ S}^{-1}$ 正确。

6. 两流体通过间壁换热,冷流体从 25 ℃被加热到 30 ℃,热流体从 120 ℃ 被冷却到 70 ℃,则逆流 时的 $\Delta t_{m} = 64.9$ _ \mathbb{C} ; 并流时的 $\Delta t_{m} = 63.6$ _ \mathbb{C} . (4分)

解 (1) 順流
$$t_1-T_1=120-25=95$$
°C, $t_2-T_2=70-30=40$ °C
$$\Delta t_{_{\it III}}=\frac{95-40}{\ln\frac{95}{40}}=63.58$$
°C

(2) 逆流
$$t_1 - T_1 = 70 - 25 = 45$$
°C, $t_2 - T_2 = 120 - 30 = 90$ °C
$$\Delta t_m = \frac{45 - 90}{\ln \frac{45}{90}} = 64.92$$
°C

7. 用铝合金转子代替原先的钢合金转子流量计测定水的流量,转子停留在 300L/min 处,则真实 流量为_150L/min_。已知水、铝合金、不锈钢密度分别 1000、 3000 、9000 kg/m³。(4分)

$$V_2 = V_1 \sqrt{\frac{(\rho_f 2 - \rho)}{(\rho_f 1 - \rho)}} = 300 \times \sqrt{\frac{(3000 - 1000)}{(9000 - 1000)}} = 150$$
 L/min

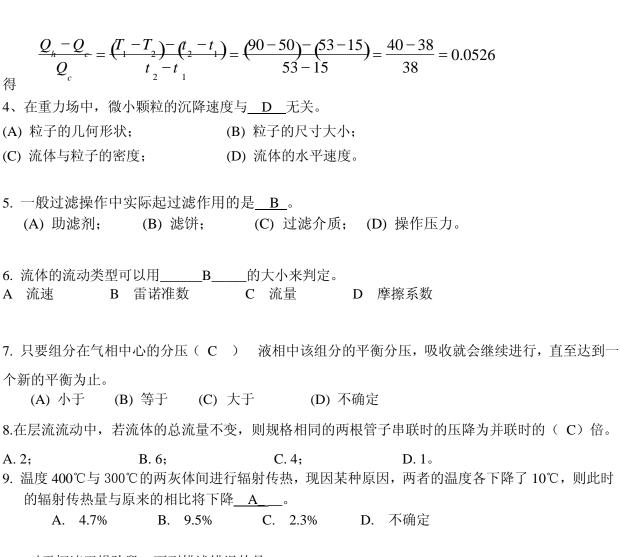
二、 选择题(20)

题号	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	小计
答案	С	A	A	D	В	В	C	C	A	D	

- 1、在阻力平方区内,摩擦系数λ(C)。
 - A. 为常数,与 ϵ/d 、Re 均无关 B. 随 Re 值加大而减小
 - C. 与 Re 值无关,是 ϵ/d 的函数 D. 是 Re 值与 ϵ/d 的函数
- 2、离心泵开动以前必须充满液体是为了防止发生(A)。
 - A. 气缚现象:
- B. 气蚀现象:
- C. 汽化现象;
- D. 气浮现象。
- 3、冷热水通过间壁换热器换热,热水进口温度为 90℃,出口温度为 50℃,冷水走管程,冷水进口温 度为 15℃, 出口温度为 53℃, 冷热水的流量相同, 且假定冷热水的物性为相同, 则热损失占传热量 的()。
- A, 5.26%;
- B, 0; C, 11.23%;
- D, 3.56%;

答案: A

解: 由
$$Q_h = W_h c_{ph} (T_1 - T_2), Q_c = W_c c_{pc} (t_1 - t_2)$$



- (A)、干燥速度与气体的性质有关 (B)、干燥速度与气体的流向有关;
- (C)、干燥速度与气体的流速有关; (D)、干燥速度与物料种类有关;

三、 简答题(20)

题号	1	2	3	小计
教师评分				

1、什么是离心泵的气缚现象?如何避免和消除? (5分)

离心泵在启动过程中若泵壳内混有空气或未灌满泵,则泵壳内的流体在随电机作离心运动产生负 压不足以吸入液体至泵壳内,泵象被"气体"缚住一样,称离心泵的气缚现象;避免或消除的方法是 启动前灌泵并使泵壳内充满待输送的液体,启动时关闭出口阀。

2、在研究流体作湍流流动的摩擦阻力系数时,流体因内摩擦而产生的压降 Δ p 与管径 d、管长 L、流速 u、流体密度 ρ、流体粘度 μ 及管壁粗糙度 ε 等因素有关,试用量纲分析法(也称因次分析法) 求摩擦阻力的无因次准数关系。(10 分)

$$\Delta p_f = f(d, l, u, \rho, \mu, \varepsilon)$$
,写成幂函数的形式即:
$$\Delta p_f = k d^a l^b u^c \rho^d \mu^e \varepsilon^f, 分析每个变量的因次可得 MT^{-2}L^{-1} = L^a L^b (LT^{-1})^c (ML^{-3})^d (ML^{-1}T^{-1})^e L^f = M^{d+e}T^{-c-e}L^{a+b+c-3d-e+f}$$

根据因次一致性原则,d+e=1,c+e=2,a+b+c-3d-e+f=-1其中3个方程6个未知数, ϕ b、e、f已知,则有

$$\Delta p_f = kd^{-b-e-f}l^bu^{2-e}\rho^{1-e}\mu^e\varepsilon^f$$
,将指数相同的物理量合并在一起可得:
$$\frac{\Delta p_f}{\rho u^2} = k(\frac{l}{d})^b(\frac{du\rho}{u})^{-e}(\frac{\varepsilon}{d})^f$$
,即可写成4个无因次数群的关系式

3、 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? (5分)

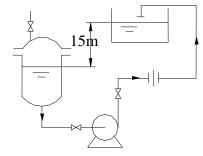
双膜理论的要点是:①气液稳定吸收传质时,两相间有一固定的相界面,两相流体主体呈湍流,在相界面两侧各有一层流体膜;②在相界面上气液两相成平衡状态;③气液传质的阻力主要集中在两层膜内。 液膜控制时提高液体的流量或流速可以有效提高传质效率。

四、计算题 (30)

题号	1	2	3	小计
教师评分				

1、每小时将 2×10⁴kg 的溶液用泵从反应器输送到高位槽如图,反应器液面上方保持 29.4

×10³ Pa 的真空度,高位槽液面上方为大气压强。管道为 Φ 76×4mm 的钢管,总长 100m,管线上有两个全开的闸阀(当量直管长度为 0.45m)、一个孔板流量计(局部阻力系数为 5)、五个标准弯头(当量直管长度为 2.1m)。反应器内液面与管路出口的垂直距离为 15m,若泵的效率为 0.75,求泵的轴功率。已知溶液的密度为 1000kg/m³,粘度为 6.3×10⁻⁴ Pa • s。管内流体为完全湍流时直管的摩擦系数可取 0.03。(10 分)



解: 已知:
$$w=2 \times 10^4 kg$$
; $\frac{P_1}{\rho g} = -\frac{29.4 \times 1000}{9.8 \times 1000} mH_2 O$;

d=76 - 2 × 4 = 68 mm = 0.068 m; 1=100 m;
$$1_{\text{ell}}$$
=0.45 m; 1_{ell} =2.1 m; ζ =5; η =0.75;

$$H_1 = 15 \text{ mH}_2 0$$
; $\rho = 1000 \text{kg} / \text{m}^3$; $\mu = 6.3 \times 10^{-4} \text{ Pa} \cdot \text{s}$ (2 $\%$)

列两液面间的柏努利方程可得:

$$\frac{u_1^2}{2g} + \frac{p_1}{\rho g} + H_1 + H_e = \frac{u_2^2}{2g} + \frac{p_2}{\rho g} + H_1 + \sum h_f,_{1-2}$$
 (1 $\%$)

$$0 + \frac{p_1}{\rho g} + 0 + H_e = \frac{u^2}{2g} + 0 + 15 + \sum h_f,_{1-2} \qquad (1 \, \%)$$

$$u = \frac{4w}{\rho\pi d^2} = \frac{4 \times 2 \times 10^4}{1000 \times 3.14 \times (\frac{68}{100})^2 \times 3600} = 1.53m / s$$
 (1 $\%$)

$$R_e = \frac{d\rho u}{\mu} = \frac{0.068 \times 1000 \times 1.53}{0.63 \times 10^{-4}} = 1651428 >> 4000$$
 (湍流态) (2分)

$$H_{e} = \frac{u^{2}}{2g} + 15 + \lambda \cdot \frac{1}{d} \cdot \frac{u^{2}}{2g} + 2\lambda \cdot \frac{I_{\text{MIT}}}{d} \cdot \frac{u^{2}}{2g} + 5 \cdot \frac{u^{2}}{2g} + 5\lambda \cdot \frac{I_{\text{SSA}}}{d} \cdot \frac{u^{2}}{2g} - \frac{p_{1}}{\rho g} \quad (1 \ \%)$$

$$H_{_{e}} = 15 + \left(0.03 \times \frac{100}{0.068} + 2 \times 0.03 \times \frac{0.45}{0.068} + 5 + 5 \times 0.03 \times \frac{2.1}{0.068} + 1\right) \times \frac{1.53^{2}}{2 \times 9.8} + \frac{29.4 \times 1000}{1000 \times 9.8} \times \frac{100}{1000 \times 9.8$$

代入上式得: $H_e = 15 + 6.4 + 3 = 24.5 \text{ mH}_2 0$ (1分)

轴功率N=
$$\frac{\text{Ne}}{\eta} = \frac{\text{Q} \cdot \text{He} \cdot \text{g}}{\eta} = \frac{2 \times 10^4 \times 24.5 \times 9.81}{3600 \times 0.75 \times 1000} = 1.78 \text{kw}$$
 (1分)

2、在一套管换热器中用水冷却热油。换热器管长为 3m; 两流体在换热器中逆流流动。热油被由 170℃ 冷却至 100℃; 冷却水的进出口温度分别为 15℃和 25℃。若采用加长换热器管长的方法使热油的出口温度降至 70℃,试计算管长应增加多少米。假定在前后两种情况下热油和冷却水的流量、物性参数、进口温度均不发生变化; 换热器除管长外,其他尺寸也不变; 换热器的热损失可忽略不计。(10分)

解原来的工况:
$$Q = m_1 c_{P1} (T_1 - T_2) = m_2 c_{P2} (t_2 - t_1) = K_o A_o \Delta t_m$$
 (1分)

$$\Delta t_{m} = \frac{(170 - 25) - (100 - 15)}{\ln(\frac{170 - 25}{100 - 15})} = \frac{145 - 85}{\ln(\frac{145}{85})} = 112.3^{\circ}C$$
 (1 $\%$)

$$\frac{m_1 c_{P1}}{m_2 c_{P2}} = \frac{t_2 - t_1}{T_1 - T_2} = \frac{25 - 15}{170 - 100} = 0.1428$$
 (1 分)

加长管长后:
$$Q' = m_1 c_{p_1} (T_1 - T_2) = m_2 c_{p_2} (t_2 - t_1) = K_o A_o \Delta t_m$$
 (1分)

由热量衡算得出冷流体出口温度:

$$t_{2}^{'} = \frac{m_{1}c_{P1}}{m_{2}c_{P2}}(T_{1} - T_{2}^{'}) + t_{1} = 45.91\mathcal{C}$$
 (1 $\%$)

其中:
$$\Delta t_{m} = \frac{140.72 - 55}{\ln\left(\frac{140.72}{55}\right)} = 91.24^{\circ}$$
 (1分)

$$\frac{Q'}{Q} = \frac{m_1 c_{P1} (T_1 - T_2')}{m_1 c_{P1} (T_1 - T_2)} = \frac{T_1 - T_2'}{T_1 - T_2} = \frac{K_o A' \Delta t_m'}{K_o A_o \Delta t_m} = \frac{A' \Delta t_m'}{A_o \Delta t_m}$$
(2 \(\frac{\partial}{2}\))

$$\frac{A_{o}^{'}}{A_{o}} = \frac{\Delta t_{m}(T_{1} - T_{2}^{'})}{\Delta t_{o}^{'}(T_{1} - T_{2}^{'})} = \frac{112.3 \times (170 - 70)}{91.24 \times (170 - 100)} = 1.759 = \frac{L'}{L}$$
(1 $\%$)

$$L'=1.759L=5.277m$$
 (1分)

3. 在常压下操作的填料塔中用清水吸收空气和氨混合气中的氨,混合气体流量为 151.2 Kmo 1/h,其中含氨 8%(摩尔分率),要求氨回收率 95%,水用量为最小用量的 1.2 倍,塔直径 2m,已知操作条件下 $K_7 a = 0.06 \text{kmo} 1/$ (m^3 . S),Y = 1.2 X,试用解吸因数法计算所需填料层高度。(**10** 分)

$$\Omega = \frac{\pi d^2}{4} = \frac{3.14 \times 2^2}{4} = 3.14m^2$$
 (1 分)

=9.80

$$H_{\text{OG}} = \frac{V}{K_{\nu} a \Omega} = \frac{38.6}{60.0 \times 3.14} = 0.205m$$
 (1 $\%$)

所以
$$Z = N_{\text{OG}} \cdot H_{\text{OG}} = 9.80 \times 0.205 = 2.01 \text{m}$$
 (1分)