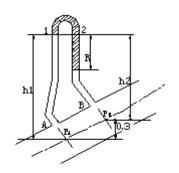
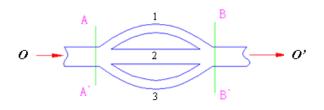
第一章 流体流动

一、综合题

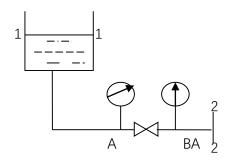
1、如图水从倾斜管中流过,在断面 A 和 B 接一空气压差计,其读数 R=10mm,两测压点垂直距离 a=0.3m,试求 A.B 两点间的压差。



2、如图,并联管路中, $h_{foA} = 3$ m, $h_{fBO} = 2.6$ m, $h_{fI} = 2.3$ m,则其他两支路阻力 h_{f2} , h_{f3} 和总阻力 $\sum h_f$ 分别为多少?



- 3、90℃的水流过内径为 20mm 的管道,问水的流速不超过那一数值则流动为层流? 若管内流动为 90℃的空气,则此一数值应为多少? 已知水的密度为 965kg/m³,粘度为 0.315×10^{-3} Pa·s,空气的密度为 0.972kg/m³,粘度为 2.15×10^{-5} Pa·s。
- 4、水以 1.8m/s 的速度在内边长为 0.1m 的正方形管内流动,水的密度 1000kg/m³,粘度为 0.001Pa·s,试判断其流动类型。
- 5、如图所示管路,当阀门开度减小时,管内流量、阀门前压力表的变化?要求:有必要的理论分析。



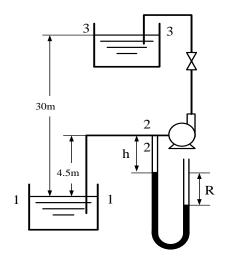
6、流体在圆形直管内层流,保持流量、管长不变,管内径减半,试证明: $\frac{w_{f1}}{w_{f2}}=2^2$

其中, w_{f1} 、 w_{f2} 分别为原来的和改变后的流动阻力。

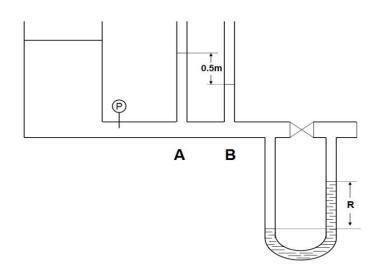
二、计算题

1、如图示一输水系统,管路直径为 ϕ 80×2mm,当流量为 36m³/h 时,吸入管路的总压头损失为 0.6m,排出管路的总压头损失为 0.8m,吸入管轴线到 U 型管左侧汞面的垂直距离 h=0.5m,大气压力为 100 kPa。其他尺寸如图示,试计算:

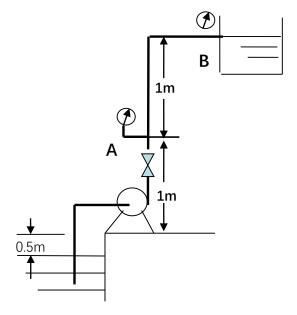
(1) 泵的扬程 h_e ; (2) 泵入口压力; (3) 汞柱压差计 R 读数。



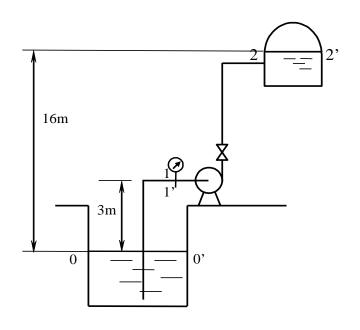
2、图示供水体系中,阀关闭时压力表读数为 40 kPa(表压);阀开启时,A、B 两管的液位差是 0.5 m,管内径 0.08 m,摩擦系数为 0.025,AB 段的管长(包括局部阻力的当量长度)为 7.8 m,阀门阻力系数为 12,U 形管压差计接在阀门两侧。试求:(1) 贮槽内的水位高度;(2) 管路的流量;(3) 压差计读数 $R(\rho_0=13600 \text{ kg/m}^3)$ (4) 阀门关小后,A-B 两管的液位差如何变化(说明理由)。



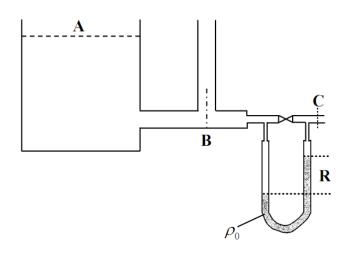
3、管路输水系统中,测得 A、B 两点的表压分别为 0.2MPa 和 0.15MPa。已知管 规格为 ϕ 89mm×4.5mm,AB 管长(包括所有局部阻力在内的当量长度)为 40m,摩擦系数 0.025。试求: 1、A、B 间的阻力损失; 2、管路中水的流量 3、若泵的 扬程为 12m,求总管长(包括所有局部阻力在内的当量长度)。



4、用离心泵把密度为 $1000 kg/m^3$ 的水从开口贮槽送至表压为 $1.2 \times 10^5 Pa$ 的密闭容器,贮槽和容器的水位差保持 16m 恒定,各部分相对位置如图所示。管道均为 $\Phi 108 \times 4mm$ 的钢管,阀门全开,吸入管长为 20m,排出管长为 100m (各段管长均包括所有局部阻力的当量长度)。管路中水流速 2m/s,摩擦系数取 0.025。大气压力 101.3 kPa。试求: (1) 泵入口处真空表读数; (2) 离心泵有效功率。



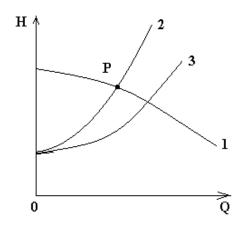
5、图示供水系统,阀门关闭时玻璃管中液面高度 2m(按管中心线计)。阀门开启时,R=0.5m, ρ_0 =13600kg/m³, $\sum h_{f_{A-B}}$ =1.2m,大管与小管直径比为 2,阀门的阻力系数为 7.72。试求(1)贮槽内液面高度(按管中心线计);(2)小管内流速;(3)阀门开启时玻璃管中的液位高度;(4)定性分析若阀门开度变小玻璃管内液位如何变化。



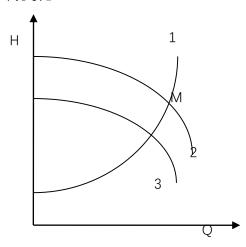
第二章 流体输送机械

一、综合题

1、对图示管路系统, 使线 3 变为线 2, 试分析离心泵出口阀门开度如何变化。



2、(1) 试说明图中 1 线、2 线及交点 M 的物理意义; (2) 如何改变转速才能使 2 线变为 3 线; (3) 工作点下的扬程和流量如何变化。

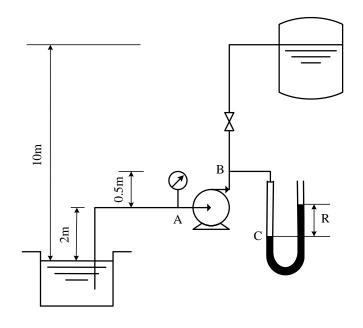


- 3、某离心泵的安装高度为 2 m,供液面压头和输送液体的饱和蒸汽压头的差值 为 7 m,汽蚀余量为 4 m,该泵的安装高度恰好合适,则吸入管路阻力应为多少。
- 4、离心泵的特性曲线 H=30-0.04Q²,m,输水管路的特性曲线 h_e =10+0.05Q²,m,Q 的单位为 m³/h。今将电机转速提高 10%,则总输水量变为多少 m³/h。
- 5、画图说明通过调节管特性改变离心泵流量的方法,指明离心泵的工作点及物理意义。

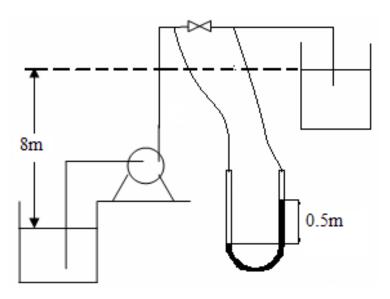
二、计算题

1、用离心泵把水从开口储槽送至表压为 0.5×105 Pa 的高压密闭容器内,储槽和

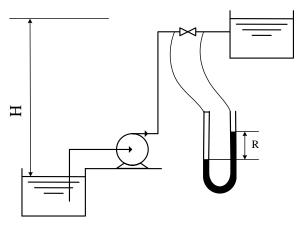
容器的水位恒定,如图所示。管路管道均为 Φ 108×4 mm 的无缝钢管,吸入管长为 20 m,排出管长为 50 m(各管长均包括所有局部阻力的当量长度)。当阀门全开时,真空表读数为 29600 Pa,泵出口由 U 型管测压,指示液为汞(密度 13600 kg/m³),B、C 两点的垂直距离为 1.5 m,摩擦系数均为 0.02。试求: (1) 管路流量; (2) R 读数; (3) 泵的扬程。



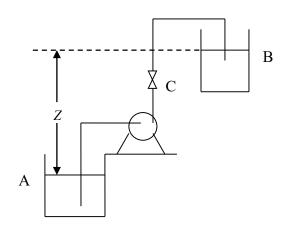
2、用图示系统往高位槽输水,输水管径 Φ 108×4mm,管路总长度为 100m(包括局部阻力当量长度),摩擦系数 λ = 0.03。泵特性方程:H= 30-0.005Q²(H、m; Q、m³/s),泵的效率 0.70。压差计读数 0.5m 汞柱,试求:(1) 管路中的流速;(2) 泵的轴功率;(3) 阀门的阻力系数。



3、图示输水系统中,已知泵特性曲线方程为 H=35-0.005 Q^2 ,管路特性方程为 H=8-B× Q^2 (其中 H 单位为 m,Q 单位为 m^3/h)。管子规格为 φ 108×4mm,管内流量为 2m/s,泵效率为 0.7,压差计读数 R 为 0.5m,指示剂密度为 13600kg/ m^3 。试求(1)两储槽位差 H;(2)离心泵提供的扬程;(3)泵的轴功率;(4)阀门阻力系数。



4、用图示流程将密度为 900kg/m³ 的油品自容器 A 输送至容器 B,管子规格 Φ 108×4mm,总管长(包括局部阻力当量长度)100m,泵的轴功率 3960W,泵的 扬程 20m,管内流速 2m/s, λ =0.023。试求:(1)总阻力损失;(2)泵的效率;(3)两液面高差。



第三章 机械分离与固体流态化

一、综合题

- 1、颗粒的直径 0.06mm,密度 5000kg/m³, 求层流时,在粘度为 1mPa s 水中的自由沉降速度。
- 2、某多层降尘室有6块隔板,今保持分离要求,降尘室总尺寸不变,不计隔板厚度的影响,增加7块隔板,其生产能力增加多少?
- 3、压缩性指数 s=0.3,若过滤推动力变为原来的 2 倍,则过滤常数 K 变为原来的 3 少倍?
- 4、用板框过滤机来过滤某悬浮液。已知过滤面积为 10m², 过滤 15 分钟后, 共得滤液 2.91m³(介质阻力不计,滤饼不可压缩)。生产能力为 4.8m³/h,不洗涤,计算辅助时间。
- 5、简述聚式流化床中两种常见的不正常现象。
- 6、流化床具有类似液体的性质,列举至少三条说明之。

二、计算题

- 1、用板框压滤机在恒压下过滤某悬浮液,过滤完成,用 1.5 小时,获得滤液 6 m^3 ,已知过滤常数 K 为 3×10^{-5} m^2/s ,滤布阻力 $V_e=0.4\times10^2$ m^3 。试求: (1) 压滤机的过滤面积; (2) 若用 0.5 m^3 清水(与滤液粘度相同),在同样压力下进行横穿洗涤,求洗涤时间; (3) 若辅助时间为 1 小时,求压滤机的生产能力。
- 2、某板框压滤机有 20 个 810×810×45mm 框。在 200 kPa 表压下,恒压过滤至滤框充满滤渣,在 200 kPa 表压下再进行横穿洗涤,洗水粘度同滤液。已知过滤常数 K=0.5625m²/h,滤渣体积与滤液体积之比 C=0.03m³/m³,略去滤布阻力,滤渣压缩性指数 s=0.2,每次洗涤与装卸时间为 2h。试求:(1)洗涤速率;(2)生产能力:(3)若过滤表压力增加 1 倍,其他条件不变,生产能力为多少?
- 3、某板框压滤机有 20 个框,滤框空处长与宽均为 810mm。在 200kPa 表压下,恒压过滤至滤框充满滤渣,再进行横穿洗涤(洗水粘度同滤液)。已知生产能力 $6.5 \,\mathrm{m}^3$ 滤液/h,操作周期 $2.5 \,\mathrm{h}$,过滤常数 $K=0.5625 \,\mathrm{m}^2/\mathrm{h}$,滤渣体积与滤液体积之比 $C=0.03 \,\mathrm{m}^3/\mathrm{m}^3$,略去滤布阻力,滤渣压缩性指数 s=0.2。试求: (1) 洗涤速率; (2) 滤框厚度; (3) 若过滤表压力增加 50%,过滤常数增加多少?
- 4、用板框压滤机恒压过滤悬浮液, $K=5\times10^{-5}\mathrm{m}^2/\mathrm{s},\,q_e=0.01\mathrm{m}^3/\mathrm{m}^2$,滤框尺寸为

640mm×640mm×25mm,共有 40 个框,滤饼体积与滤液体积之比 C = 0.08。试 求: 1、滤框充满滤渣所需时间; 2、过滤完成后,用 1/10 滤液量的清水(与滤 液粘度相同)在同样压力下进行横穿洗涤,求洗涤时间; 3、若过滤过程辅助 时间为 15min,求过滤机的生产能力。

- 5、用板框过滤机恒压过滤某悬浮液,已知框尺寸 $800\times800\times50$ mm,共 20 个框。滤渣体积与滤液体积之比为 0.08。滤渣充满框后用 1/10 滤液量的清水进行横穿洗涤,辅助操作时间为 1800s,过滤常数 $K=2.65\times10^{-5}$ m²/s,忽略介质阻力。试求:
- (1) 生产能力(以滤渣计); (2) 最终过滤速率; (3) 若操作推动力变为原来的 2 倍,滤渣压缩性指数 s=0.3,则 K 值应如何变化?

第五章 传热

第六章 传热设备

一、综合题

- 1、流体在管内强制湍流,由大管 1 流入小管 2,两管直径 d_1 = $2d_2$,试计算 α_2/α_1 (体积流量不变)。
- 2、在一换热器中,用 80℃的水将某流体由 25℃预热至 48℃,已知水的出口温度为 35℃,试问:(1)两流体不可能是什么流动?(2)该换热器的传热效率。 3、两层平壁的稳定传热,厚度分别为 b_1 =20cm, b_2 =30cm,导热系数分别为 λ_1 = 4.8 W/m℃, λ_2 = 2.4 W/m℃,试比较两层平壁的传热推动力。
- 4、水在管内强制湍流,若保持流量不变,将流通管截面减小 50%,此时对流传 热膜系数改变多少?
- 5、通过一换热器用饱和水蒸气冷凝放热加热水,可使水的温度由 20℃升高至 80℃,使用一段时间发现水的出口温度降低了,水的初温和水量均无变化,说明 引起问题的最可能原因。
- 6、取暖用的暖气片在空气侧加有翅片,试解释。

二、计算题

- 1、有一列管式换热器,传热管内表面积为 50m^2 ,流量为 5200m^3 /h 的常压空气在管内从 20℃加热到 90℃。温度为 120℃的饱和水蒸气在壳程冷凝放热。已知管壁热阻和污垢热阻忽略不计,空气的密度 1.293kg/m^3 ,比热容为 1.005×10^3 J/(kg·K)。试求:(1)总传热系数;(2)若空气流量增加 25%,其出口温度变为多少℃?(3)若保持空气出口温度不变,则蒸汽温度应调节到多少℃?
- 2、冷流体在传热面积为 $5m^2$ 的换热器中逆流换热。热流体进、出口温度分别为 100 ℃和 50 ℃,比热 1.86 kJ/(kg·K),冷流体进、出口温度分别为 20 ℃和 40 ℃,比热 4.18 kJ/(kg·K)流量 0.4 kg/s。热流体侧给热系数 α 为 400 W/(m^2 ·K)。按平壁计算且不计管壁热阻及污垢热阻。试求:(1)热流体流率(2)冷流体侧给热系数(3)该换热器的传热效率。
- 3、冷热流体在套管内逆流传热,热流体入口温度为 230℃,出口温度为 130℃,对流传热系数为 3500W/(m^2 •℃);冷流体流量 2.1kg/s,入口温度 20℃,出口温

度为 90 \mathbb{C} , 对流传热系数 600W/ $(m^2 \cdot \mathbb{C})$, 定压比热容为 1.2×10³J/(kg $\cdot \mathbb{C}$)。不计 热损失,污垢及传热壁的热阻忽略。试求:(1)传热平均温度差;(2)所需传热 面积:(3)当冷流体流量加倍,热流体流量不变,总传热系数变为多少? 4、在某换热器内用 120℃, 汽化潜热 2205.2 kJ/kg 的饱和水蒸气冷凝放热加热空 气,空气的流量 4.5kg/s,比热 1.0×10³J/(kg•℃),给热系数 40 J/sm²K,进出口 温度分别为 20℃和 80℃。传热系数近似等于空气的给热系数。试求: (1) 加热 蒸汽用量;(2)换热器传热面积;(3)若空气量加倍,传热系数为多少? 5、单壳程单管程列管式换热器内,用 105℃的饱和水蒸汽把水从 20℃预热到 80℃, 壳程饱和水蒸汽变为饱和液,水在管程强制湍流,流量 6.5kg/s,比热 4.18×10³J/ $(kg^{\bullet}$ °C),对流传热系数 1200W/m² \bullet °C,传热壁(可看作平壁)厚度为 3mm,导 热系数 45W/m•℃,蒸汽侧对流传热系数 5500W/m•℃,汽化潜热为 2.245×10^6 J/kg, 污垢热阻和热损失忽略不计。试求:(1)换热器的传热面积:(2)加热蒸汽的用 量;(3)若将管程改为两管程,传热系数变为多少? 6、今欲用传热面积为 12m² 的单壳程列管换热器, 逆流从有机液中取走 1.2×10⁵J/s 的热量。已知有机液进口温度 63° C,出口温度 54° C,给热系数 $700W/m^2 \cdot C$,冷 却水进口温度 25℃, 出口温度 33℃, 定压比热 4180J/kg·℃, 给热系数 1050 W/m^2 ·℃,管壁及污垢热阻之和为 0.24×10^{-3} m^2 · ℃/ W,近似按平壁计算,不计热 损失。试计算: (1) 冷却水用量; (2) 总传热系数 K; (3) 换热器能否满足换热要 求?

第七章 蒸发

- 一、综合题
- 1、试述单程型蒸发的优点。
- 2、蒸发器产生温差损失的主要原因是什么?
- 3、试述蒸发操作提高加热蒸汽经济性的措施有哪些?
- 4、试述强化蒸发器生产强度的途径有哪些?
- 5、用单效蒸发器将某溶液由 15% (质量分数) 浓缩至 40% (质量分数),要求每小时蒸得 375kg 浓缩液,求气化水分量。