

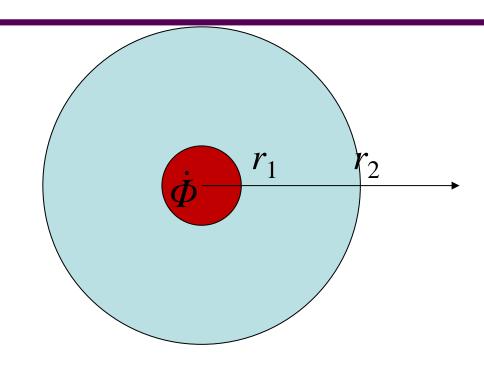




# 《热力学与传热学基础》大作业 传热学部分

祝银海 清华大学能动系 2024年12月

### 1. 导热问题



无限大同心球( $\lambda$ =10 W/(m°C)),红色区域( $r_1$ =1m)有内热源(1000 +10N W/m³),求球体在以下边界条件下的温度分布。 (N为学号最后一位)

- ① 外侧 (r<sub>2</sub>=3m) 为第一类边界 (100 °C)
- ② 外侧 (r<sub>2</sub>=3m) 为第三类边界 (tf=20°C, 10 W/(m<sup>2</sup> °C))

# 2. 高速对流换热问题

在风洞中放置一块长为1.2 m,宽为1 m的平板,主流流动为 $Ma_{\infty} = 3$ , $p_{\infty} = 1/20$  atm, $T_{\infty} = -N$  °C。为了使平板温度维持在30 °C,应当需要多大的冷却量?(N为学号后两位)

超声速主流滞止温度、静温关系式为  $\frac{T_0}{T_\infty}$  = 1+  $\frac{\gamma-1}{2}$   $Ma_\infty^2$  , 式中 $T_0$ 为滞止温度、 $T_\infty$ 为主流静温, $Ma_\infty$ 为主流马赫数;对于实际边界层流动,由于粘性不可逆作用,并非全部动能转换为热能,定义恢复系数  $r = \frac{T_{aw} - T_\infty}{T_0 - T_\infty}$  , 式中 $T_{aw}$  为绝热壁温(恢复温度);

由于高速边界层中显著的温度梯度,流体选取参考温度 $T^*$ 时的常物性进行计算,参考温度表达式为  $T^* = T_\omega + 0.50 (T_w - T_\omega) + 0.22 (T_{aw} - T_\omega)$   $p^* = p_\omega$  所需物性请用REFPROP进行查询。 流体为空气可视作理想气体, $\gamma = 1.4$ , $R_g = 287 \ J/(kg \cdot K)$ ,标准状态下空气密度为1.29 kg/m³

已知层流:  $r = \Pr^{*1/2} \quad \text{Nu}_x^* = 0.332 \operatorname{Re}_x^{*1/2} \operatorname{Pr}^{*1/3}$ 

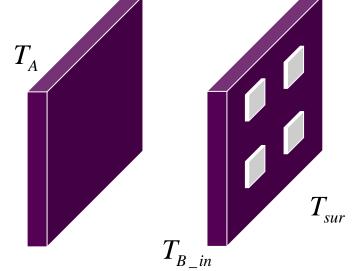
湍流:  $r = \Pr^{*1/3}$   $\operatorname{Nu}_{r}^{*} = 0.0296 \operatorname{Re}_{r}^{*4/5} \operatorname{Pr}^{*1/3}$ 

Re\*、Pr\*、Nu\*按参考温度T\*时的物性计算

# 3. 辐射、对流、导热耦合问题

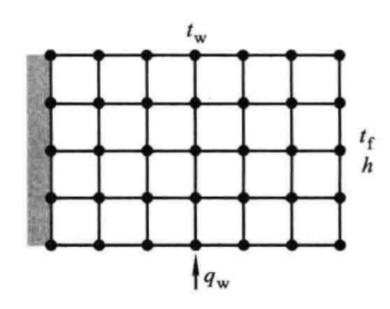
墙壁B面前水平放置一具有内热源的板A,板A的温度保持30℃不变,墙壁B长10m,高4m,导热热阻为2m2\*K/W. 墙壁上有N+1 (N为学号最后一位) 扇窗,每个窗的尺寸为1m宽、1m高,5mm厚,窗的热导率为1.4W/m\*K. 墙壁外侧温度为0℃,对流换热系数为15 W/m2\*K;试求稳态时通过墙壁损失多少W的热量?(板A与板B

尺寸相同,均可视为黑体,两板之间距离为 (N+1) m (N为学号最后一位))

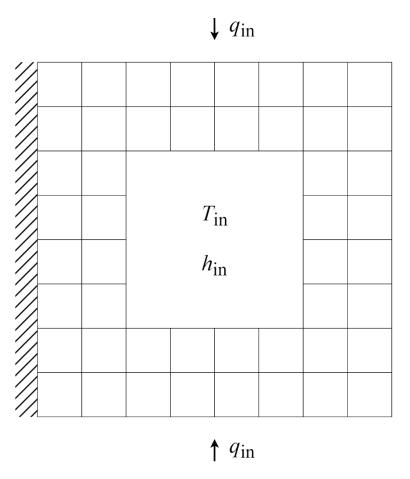


### 4. 二维稳态问题1

如图所示,一个横截面尺寸为 200 mm\*300mm的二维导热物体,边界条件分别为:左边绝热;右边与接触的流体对流换热,表面传热系数h=50W/(m2·K),流体温度  $t_f$ =20°C;上边维持均匀的温度  $t_w$ =400°C;下边被常热流加热,热流密度  $q_w$ =(1500+10N) W/m2。已知该物体的热导率为45W/(m·K)。采用均匀网格, $\Delta$ x= $\Delta$ y=50 mm,试用数值方法计算该物体的温度分布。(N为学号最后一位)



### 5. 二维稳态问题2



参考:传热学大作业-数值计算参考材料 其中的稳态导热部分

一个横截面尺寸为  $800 \times 800$  mm的无限长矩形管道,内部通道的横截面尺寸为  $400 \times 400$  mm,管道的热导率为  $\lambda = 45$  W/(m·K),边界条件分别为:内部与接触的流体对流换热,表面传热系数为  $h_{in} = 50$  W/(m·K),流体温度为  $T_{in} = 20$  °C;左侧绝热;右侧维持均匀的温度  $T_{out} = 400$  °C;上下侧均被热流密度为  $q_{in} = 1500$  W/m²的常热流加热。

试用数值方法求解该物体的温度分布。求解过程包括但不限于: 网格划分示意图、编程中的变量标志符说明、程序框图、程序源代码(含必要的温度分布曲线)、运算结果,并绘制相应的温度分布曲线。

6

# 6. 一维瞬态问题

参考:传热学大作业-数值计算参考材料 其中的一维瞬态导热部分

$$T_l = f_l(\mathbf{t})$$
  $T_w$   $T_r = f_r(\mathbf{t})$ 

一个厚度为10 mm 的无限长壁面,热扩散率为1.2×10<sup>-5</sup> m²/s,壁面内部温度初始为300°C,左右两侧壁面的温度在 20s 时间内随时间发生变化,分别为  $T_l = f_l$  (t) = 300 -5t °C 与  $T_r = f_r$  (t)=300+5t °C 。

该物体的温度分布随时间变化直到接近稳态,试用数值方法进行求解。 求解过程包括但不限于:网格划分示意图、编程中的变量标志符说明、 程序框图、程序源代码(含必要的温度分布曲线)、运算结果,并绘制 相应的温度随时间变化曲线。







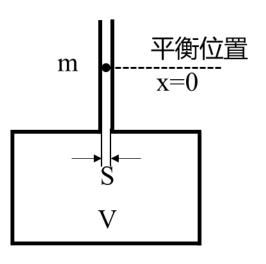
# 热力学大作业

2024年10月

### 1. 理论计算

一定量的刚性双原子分子理想气体储于一容器中,容器延伸出一根细管,细管截面积为S。现有质量为m的光滑小球置于细管中,球和管气密接触,形成一个小活塞。当小球处于平衡位置时,容积为V。外部的大气压为 $P_0$ 。若将小球稍微偏离平衡位置,则球在平衡位置附近进行振动(设容器隔热良好,振动时瓶内气体系统可视为准静态过程)。( $P_0$ =101 kPa,g=9.8 m/s²,学号最后三位为abc,m=(10+a) g ,S=(1+b/10) cm² ,V=(1+c) L,例如学号2023012691,a=6,b=9,c=1)

- (1)求小球的振动周期? (请先列出表达式,再求解)
- (2)如果将双原子分子理想气体换成单原子分子的理想气体,其他条件不变,问此时的小球的振动周期为多少?

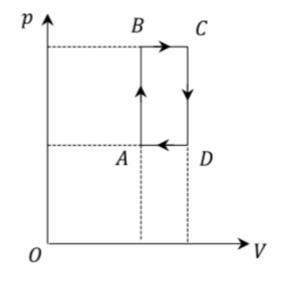


### 2. 理论计算

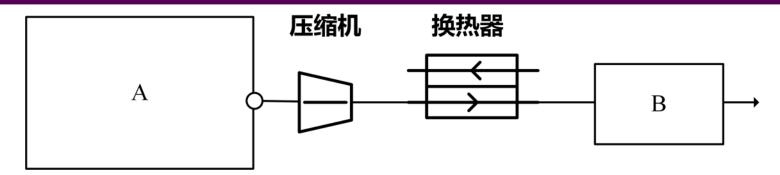
(学号最后一位n) 如图所示循环,工质为氢气,A点温度为 $T_0$ ,B点温度为 $2T_0$ ,C点温度为 (n/30+3)  $T_0$ 。该气体在 $T=2T_0$ 时吸收热量,分子自由度升高,除该时刻外都可将其视为理想气体

- (1) 画出循环过程中气体内能 U 随温度 T 的变化曲线
- (2) 计算循环效率  $\eta$ 。
- (3) 请给出几条措施来提高循环效率?

注: 
$$U = nC_{mV}T$$
,  $C_{mV} = \begin{cases} \frac{5}{2}R, & T < 2T_0 \\ \frac{7}{2}R, & T \ge 2T_0 \end{cases}$  ( $C_{mV}$ 为定容比热容)



### 3. 理论计算



**容器A**: 刚性,体积为 $V_A$ =学号的后两位 $m^3$  (例如2022011778,则体积为78 $m^3$ ) ,内有低压气体 $N_2$ ,初始压力 $P_A$ =2MPa,初始温度 $T_A$ =20°C。

**容器B**: 刚性,体积为 $V_{\rm B}$ =30m³,内有高压气体N<sub>2</sub>,初始压力 $P_{\rm B}$ =15MPa,初始温度 $T_{\rm B}$ =70°C,以 $_{\rm dot}$ M=20kg/s的恒定质量流量出流。

压缩机:以 $_{dot}V=1$  m  $^{3}$  s的容积流量吸入容器A中气体,等熵地将压力提升至 $P_{C}=15$  MPa。

**換热器**:将压缩机出口的气体等压地换热为 $T_{\rm C}$ =70°C。

汽轮机与换热器与管道的体积可忽略。需要保证流出容器B的气体压力高于压力 $P_D=6MPa$ 。

 $N_2$ 可作为理想气体考虑,摩尔质量 $M=28.02\times10^{-3}$ kg/mol,摩尔气体常数R取8.314J/(mol K)。

问题1:经过多长时间流出容器B的气体压力达到 $P_D$ ?

问题2:容器A与容器B内的压力与温度值如何变化?请绘制出对应曲线。

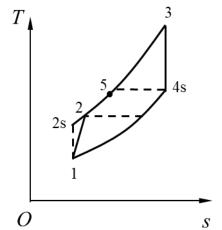
问题3:流出容器B的气体压力达到 $P_D$ 时,汽轮机总计做了多少功?

问题4:流出容器B的气体压力达到 $P_D$ 时,换热器总计交换了多少热量?

### 4. 数值模拟

已知一个以燃气轮机装置为主的发电机组,循环简图如图所示,循环的最低温度为 300K,最高为 1600K,循环的最低压力为 100kPa、最高压力为 1000kPa,向发电机输出的功率为25MW,同时循环中设一回热器(回热过程仅示意,其进出口条件与实际相关)。在实际情况中各部件均存在一定损失,已知回热器回热度  $\sigma$  ,压气机绝热效率 $\eta_{C,s}$  ,燃气轮机的相对内效率为 $\eta_{T}$  。(学号最后三位为abc , $\sigma$  = (70+a)/100 , $\eta_{C,s}$  = (80+b)/100 , $\eta_{T}$  = (80+c)/100 ,例如学号2023012691 ,a=6 ,b=9 ,c=1

- (1) 试画出实际循环T-s图;
- (2) 试求燃气轮机输出功率、压气机消耗功率和循环热效率;
- (3) 假设循环中工质向1800K的高温热源吸热,向 300K的低温热源放热,求每一过程的不可逆损失(做功能力损失);



#### 5. 数值模拟

(学号最后一位n) 10kg/s、20 MPa的过冷水定压加热到400 ℃,然后在透平中以0.7的等熵效率膨胀到a点,a点压力为 (n/3+12) MPa,接着等压加热到400℃,随后等熵膨胀至饱和气,然后在凝汽器中放热至饱和水,最后以0.6的等熵效率在压缩机中加压至20MPa,形成一个正循环。将水蒸气在凝汽器中放出的热量令3MPa的氨吸收,随后以0.6的等熵效率在压缩机中至9MPa,然后在冷凝器中等压放热至饱和水,最后经过节流阀降至3MPa的初始状态。

- 1) 若要使实现最充分的换热,热泵循环的流量应为多少? 此时朗肯循环发电量、效率以及热泵循环制热量、耗电量、效率分别为多少?
  - 2) 不可忽略水泵的耗功, 请将两个循环真实的T-s图绘制在一张图上。

注:换热过程最小传热温差取为150K;水蒸气和氨的物性使用Refprop软件调用真实物性。

