

## **Intial Draft**

## 空

作者: 邹文杰

组织:无

时间:2024/10/25

版本:ElegantBook-4.5

自定义:信息



宠辱不惊,闲看庭前花开花落; 去留无意,漫随天外云卷云舒。 第一章 问题一

## 第一章 问题一

常物体、无内热源、稳态、一维导热问题。由于温区之间的间隙只考虑与之相邻的温区对其的影响,因此可以建立一维热传导方程:  $\frac{\mathrm{d}^2T}{\mathrm{d}x^2}=0$ (实际上,就是一维 Laplace 方程)。两次积分后解得:  $T(x)=C_1x+C_2$ 。 再将各个温区的初值条件代入即得:

$$T(x) \equiv T_{1\sim 5}, \qquad x \in [0, 5l_0 + 4d_0]$$

$$T(x) = \frac{T_6 - T_{1\sim 5}}{d_0}x + T_{1\sim 5} - \frac{5l_0 + 4d_0}{d_0}(T_6 - T_{1\sim 5}), \qquad x \in [5l_0 + 4d_0, 5l_0 + 5d_0]$$

$$T(x) \equiv T_6, \qquad x \in [5l_0 + 5d_0, 6l_0 + 5d_0]$$

$$T(x) \equiv \frac{T_7 - T_6}{d_0}x + T_6 - \frac{6l_0 + 5d_0}{d_0}(T_7 - T_6), \qquad x \in [6l_0 + 5d_0, 6l_0 + 6d_0]$$

$$T(x) \equiv T_7, \qquad x \in [6l_0 + 6d_0, 7l_0 + 6d_0]$$

$$T(x) \equiv T_{8\sim 9} - T_7 - \frac{7l_0 + 6d_0}{d_0}(T_{8\sim 9} - T_7), \qquad x \in [7l_0 + 6d_0, 7l_0 + 7d_0]$$

$$T(x) \equiv T_{8\sim 9}, \qquad x \in [7l_0 + 7d_0, 9l_0 + 8d_0]$$

$$T(x) \equiv T_{10\sim 11} - T_{8\sim 9} - \frac{9l_0 + 8d_0}{d_0}(T_{10\sim 11} - T_{8\sim 9}), \qquad x \in [9l_0 + 8d_0, 9l_0 + 9d_0]$$

$$T(x) \equiv T_{10\sim 11}, \qquad x \in [9l_0 + 9d_0, 11l_0 + 10d_0]$$

由此可得传送带各位置达到稳态时的温度分布  $T_{\infty}(x) = T_{\infty}(v_0 t)$ 。

因为金属板与空气的传热 (对流) 系数 h 一般在  $5\sim 500$ W/( $m^2\cdot K$ ) 内,金属的导热系数  $\lambda$  一般在 100W/( $m^2\cdot K$ ) 左右,而厚度  $2\delta$  很小,所以  $Bi=\frac{\delta h}{\lambda}\ll 0.1$ ,因此可以用集中参数法(即可以将物体内部温度分布始终看作均匀)。

因为题目只给了金属板厚度 26, 所以我们忽略水平方向的热对流,只考虑垂直于金属板方向的热对流对金属板温度的影响。根据对称性,我们只须考虑金属板上半部分的热对流即可。

垂直于金属板建立一维坐标系,垂直金属板向上为正方向.

建立 PDE:

$$\frac{\partial T(x,t)}{\partial t} = a \frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial x^2} (0 < x < \delta, t > 0)$$

其中  $a=\frac{\lambda}{\rho c}$ . $\rho$  为金属板密度,c 为金属板热容. 记  $A=\rho c$ , 则  $a=\frac{\lambda}{A}$ . 边界 (初值) 条件(热传导方程第三边界条件).

$$T(x,0) = T_0 (=25^{\circ} \mathrm{C}) (0 \leqslant x \leqslant \delta)$$
 对称边界条件:  $\left. \frac{\partial T(x,t)}{\partial x} \right|_{x=0} = 0$  对流边界条件:  $h(T(\delta,t) - T_{\infty}(v_0t)) = -\lambda \frac{\partial T(x,t)}{\partial x} \Big|_{x=\delta}$ 

引入过余温度:  $\theta(x,t) = T(x,t) - T_{\infty}(v_0t)$  原方程可化为:

$$\begin{split} \frac{\partial \theta(x,t)}{\partial t} &= a \frac{\partial^2 \theta(x,t)}{\partial x^2} (0 < x < \delta, t > 0) \\ \theta_0(t) &= \theta(x,0) = T(x,0) - T_\infty(v_0 t) = T_0 - T_\infty(v_0 t) \\ \frac{\partial \theta(x,t)}{\partial x} \bigg|_{x=0} &= 0 \\ h\theta(\delta,t) &= -\lambda \frac{\partial \theta(x,t)}{\partial x} \bigg|_{x=\delta} \end{split}$$

于是利用 PDE 理论可得到解析解:

$$\frac{\theta(\eta, t)}{\theta_0(t)} = \sum_{n=1}^{\infty} C_n \exp(-\mu_n^2 F_O) \cos(\mu_n \eta)$$
(1.1)

其中各变量和参数如下:

$$\theta(x,t) = T(x,t) - T_{\infty}(v_0t)$$

$$\theta_0(t) = \theta(x,0) = T(x,0) - T_{\infty}(v_0t) = T_0 - T_{\infty}(v_0t)$$

$$C_n = \frac{2\sin(\mu_n)}{\mu_n + \cos(\mu_n)\sin(\mu_n)}$$

$$\tan(\mu_n) = \frac{Bi}{\mu_n}, n = 1, 2, \cdots$$

$$\eta = \frac{x}{\delta}, F_O = \frac{at}{\delta^2}, Bi = \frac{h\delta}{\lambda}$$

因此只需用最小二乘法估计参数  $a, \lambda, h$  即可.

$$\left(\widehat{A},\widehat{\lambda},\widehat{h}\right) = \operatorname*{arg\,min}_{A,\lambda,h} \left(T\left(A,\lambda,h,\delta,t\right) - T\left(\delta,t\right)\right)$$

假设空气是低速 (静止) 空气,则实际上,空气与金属板的对流系数 h 会只随着温差的改变而改变. 根据传热学公式可知,当我们只考虑热对流时,根据自然对流系数的经验公式就有

$$h = \frac{\lambda \cdot Nu}{\delta}$$

$$Nu = B \cdot (Gr \cdot Pr)^{m}, B = 1.076, m = \frac{1}{6}$$

$$Gr = \frac{g |T(\delta, t) - T_{\infty}(t)| \delta^{4}}{T_{f}v^{2}}$$

$$T_{f} = \frac{T(\delta, t) + T_{\infty}(t)}{2}$$

$$10^{4} < Gr \cdot Pr < 10^{9}$$

其中 $\nu$ , Pr 均为常数. 从而h 实际上是一个随时间变化的变量. 将上式代入(1.1)式得

$$\begin{split} & \frac{T(\eta, t) - T_{\infty}(v_0 t)}{T_0 - T_{\infty}(v_0 t)} = \sum_{n=1}^{\infty} C_n \exp(-\mu_n^2 F_O) \cos(\mu_n \eta) \\ & \Rightarrow T(\eta, t) = T_{\infty}(v_0 t) + (T_0 - T_{\infty}(v_0 t)) \sum_{n=1}^{\infty} C_n \exp(-\mu_n^2 F_O) \cos(\mu_n \eta) \end{split}$$

其中各变量和参数如下:

$$C_n = \frac{2\sin(\mu_n)}{\mu_n + \cos(\mu_n)\sin(\mu_n)}$$

$$\tan(\mu_n) = \frac{Bi}{\mu_n}, n = 1, 2, \cdots$$

$$\eta = \frac{x}{\delta}, F_O = \frac{at}{\delta^2}, Bi = \frac{h\delta}{\lambda} = Nu$$

$$Nu = B \cdot (Gr \cdot Pr)^m, B = 1.076, m = \frac{1}{6}$$

$$Gr = \frac{g|T(\delta, t) - T_\infty(t)|\delta^4}{T_f v^2}$$

$$T_f = \frac{T(\delta, t) + T_\infty(t)}{2}$$

$$10^4 < Gr \cdot Pr < 10^9$$

于是我们根据题目给的一组数据,利用最小二乘法估计的参数应该为 $a,\lambda,\nu,Pr$ ,故

$$\left(\widehat{a}, \widehat{\lambda}, \widehat{v}, \widehat{Pr}\right) = \underset{a,\lambda,v,Pr}{\arg\min} \left(T\left(a,\lambda,v,Pr,\delta,t\right) - T\left(\delta,t\right)\right)$$

## $10^4 < Gr \cdot Pr < 10^9$

计算得到参数  $a, \lambda, v, Pr$  的最优值, 即拟合优度  $R^2$  最接近 1 的取值. 再将最优参数代入(1.1)得到炉温曲线. 后续三问就是分别做单目标优化而已, 后续的模型建立不难, 重点是模型求解的算法.