有限元方法第一次作业



学 号: 20210290017

课程名称: 有限元方法

任课教师: ______ 唐国安教授

时间: 2021年3月16日

第一题:

找一个由电阻构成的电路,用课堂介绍的内容,列出一个求解未知电压的方程组。要求每个同学必须独立设计一个电路图。

解题如下:

设计的电路图如下:

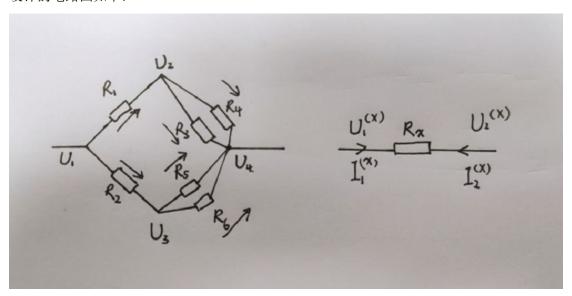


图 1-1 设计的电路图及相关定义

首先,我们定义流入电阻的电流为正,且满足图 1-1 的基本设定。

$$\frac{U}{R} = I = \begin{cases} \frac{U_1^{(x)} - U_2^{(x)}}{R_x} = I_1^{(x)} \\ \frac{U_2^{(x)} - U_1^{(x)}}{R_x} = I_2^{(x)} \end{cases}$$

化为矩阵形式:

$$\frac{1}{R_x} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1^{(x)} \\ U_2^{(x)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_1^{(x)} \\ I_2^{(x)} \end{bmatrix}$$

接下来,我们对电路图中的六个电阻分别进行该划分,我们可以得到:

注意:我们这里直接将每个点位的电压直接按照设定的书写,不再使用上下标同时书写形式。

$$\begin{split} &\frac{1}{R_{\mathbf{i}}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{1} \\ U_{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{1}^{(1)} \\ I_{2}^{(1)} \end{bmatrix} \quad \frac{1}{R_{2}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{1} \\ U_{3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{1}^{(2)} \\ I_{2}^{(2)} \end{bmatrix} \quad \frac{1}{R_{3}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{2} \\ U_{4} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{1}^{(3)} \\ I_{2}^{(3)} \end{bmatrix} \\ &\frac{1}{R_{4}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{2} \\ U_{4} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{1}^{(4)} \\ I_{2}^{(4)} \end{bmatrix} \quad \frac{1}{R_{5}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{3} \\ U_{4} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{1}^{(5)} \\ I_{2}^{(5)} \end{bmatrix} \quad \frac{1}{R_{6}} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{3} \\ U_{4} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{1}^{(6)} \\ I_{2}^{(6)} \end{bmatrix} \end{split}$$

接下来, 开始拓展矩阵, 观察可知, 共有四个 U, 所以拓展为四阶

将所有的融合在一起可以得到:

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} & -\frac{1}{R_1} & \frac{1}{R_2} & 0 \\ -\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} & 0 & -\frac{1}{R_3} - \frac{1}{R_4} \\ 0 & 0 & \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_5} + \frac{1}{R_6} & -\frac{1}{R_5} - \frac{1}{R_6} \\ 0 & -\frac{1}{R_3} - \frac{1}{R_4} & -\frac{1}{R_5} - \frac{1}{R_6} & \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} + \frac{1}{R_6} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ U_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_1^{(1)} + I_1^{(2)} \\ I_2^{(1)} + I_1^{(3)} + I_1^{(4)} \\ I_2^{(2)} + I_1^{(5)} + I_1^{(6)} \\ I_2^{(3)} + I_2^{(4)} + I_2^{(5)} + I_2^{(6)} \end{bmatrix}$$

根据电路分析可知:

$$\begin{bmatrix} I_1^{(1)} + I_1^{(2)} \\ I_2^{(1)} + I_1^{(3)} + I_1^{(4)} \\ I_2^{(2)} + I_1^{(5)} + I_1^{(6)} \\ I_2^{(3)} + I_2^{(4)} + I_2^{(5)} + I_2^{(6)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_1 \\ 0 \\ 0 \\ I_4 \end{bmatrix}$$

分析可知, 我们消去第1和4行可知:

$$\begin{bmatrix} -\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} & 0 & -\frac{1}{R_3} - \frac{1}{R_4} \\ 0 & 0 & \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_5} + \frac{1}{R_6} & -\frac{1}{R_5} - \frac{1}{R_6} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ U_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

因为 U_1 和 U_2 已知,所以可以移到方程的右边化简可知:

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_4} & 0 \\ 0 & \frac{1}{R_2} + \frac{1}{R_5} + \frac{1}{R_6} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_2 \\ U_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} & -\frac{1}{R_3} - \frac{1}{R_4} \\ 0 & -\frac{1}{R_5} - \frac{1}{R_6} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1 \\ U_4 \end{bmatrix}$$

第二题

整理热传导有限元方法的计算过程,要求给出详细的解释和推导。

解题如下:

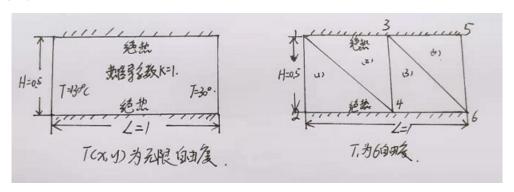


图 2-1 热传导分析

根据题可知,热传导问题最重要的是求解T(x,y),但是 x,y 有无限多个,所以这个问题为无线自由度的问题,采用有限元方法进行求解,类比上面的电阻。首先,我们将整个系统离散化,将每个单元划分为独立的单元,这里我们可以划分为 4 个单元,根据插值定理可知,如果我们能够知道这三个地方的位置的温度,那么我们就可以求解内部的每个点的温度,故而转化为了六自由度的问题,这样去求解就会方便很多。

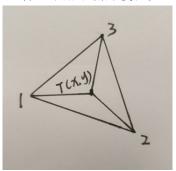


图 2-2 单个单元拆分图

这里我们采用坐标分析法, 就如图 2-2 所示的一个图, 我们假想为是一个空间的退化的四面体, 我们给 1, 2, 3 和 T 四个点分别定义坐标为:

$$(x_1, y_1, T_1), (x_2, y_2, T_2), (x_3, y_3, T_3), (x, y, T)$$

利用向量法求解空间四面体的体积公式,我们可以得到:

$$V = \frac{1}{6} \begin{vmatrix} 1 & x_1 & y_1 & T_1 \\ 1 & x_2 & y_2 & T_2 \\ 1 & x_3 & y_3 & T_3 \\ 1 & x & y & T \end{vmatrix} = 0$$

这里我们可以按照第四行展开可以得到温度的表达式为:

$$\begin{vmatrix} x_1 & y_1 & T_1 \\ x_2 & y_2 & T_2 \\ x_3 & y_3 & T_3 \end{vmatrix} + x \begin{vmatrix} 1 & y_1 & T_1 \\ 1 & y_2 & T_2 \\ 1 & y_3 & T_3 \end{vmatrix} - y \begin{vmatrix} 1 & x_1 & T_1 \\ 1 & x_2 & T_2 \\ 1 & x_3 & T_3 \end{vmatrix} + T \begin{vmatrix} 1 & x_1 & y_1 \\ 1 & x_2 & y_2 \\ 1 & x_3 & y_3 \end{vmatrix} = 0$$

通过化简上式,我们可以得到,按照第一个行列式的第三列展开:这里我们假设该行列式的值为 2Δ

$$2\Delta = T_1(x_2y_3 - x_3y_2) - T_2(x_1y_3 - x_3y_1) + T_3(x_1y_2 - x_2y_1)$$

同理,我们将第2,3,4个行列式全部按照第一列展开,因为第一列为1,方便计算。

$$x[(y_2T_3 - T_2y_3) - (y_1T_3 - T_1y_3) + (y_1T_2 - T_1y_2)]$$

$$y[(x_2T_3 - T_2x_3) - (x_1T_3 - T_1x_3) + (x_1T_2 - T_1x_2)]$$

$$T[(x_2y_3 - y_2x_3) - (x_1y_3 - y_1x_3) + (x_1y_2 - y_1x_2)]$$

整理可知:

$$T = \frac{1}{2\Lambda} \left[(a_1 + b_1 x + c_1 y) T_1 + (a_2 + b_2 x + c_2 y) T_2 + (a_3 + b_3 x + c_3 y) T_3 \right]$$

对温度 T 求偏导数可知温度的梯度为:

$$\nabla T = \begin{bmatrix} \frac{\partial T}{\partial x} \\ \frac{\partial T}{\partial y} \end{bmatrix} = \frac{1}{2\Delta} \begin{pmatrix} b_1 T_1 + b_2 T_2 + b_3 T_3 \\ c_1 T_1 + c_2 T_2 + c_3 T_3 \end{pmatrix}$$

对应其中的 a, b, c 为:

$$a_1 = x_2 y_3 - y_2 x_3, b_1 = y_2 - y_3, c_1 = x_3 - x_2$$

 $a_2 = x_1 y_3 - y_1 x_3, b_2 = y_1 - y_3, c_2 = x_1 - x_3$
 $a_3 = x_2 y_1 - y_2 x_1, b_3 = y_2 - y_1, c_3 = x_2 - x_1$

接下来求解单元及边界的热流:

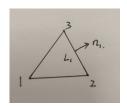


图 2-3 单元边界图

查资料可知,单元内部的温度梯度为:

$$\nabla T = \begin{bmatrix} \frac{\partial T}{\partial x} \\ \frac{\partial T}{\partial y} \end{bmatrix} = \frac{1}{2\Delta} \begin{pmatrix} b_1 T_1 + b_2 T_2 + b_3 T_3 \\ c_1 T_1 + c_2 T_2 + c_3 T_3 \end{pmatrix}$$

由于单元内部的热流矢量与温度梯度成正比,温度为由高到低的形式存在,故而可知:

$$q = -k \nabla T$$

单元边界的热流密度等于热流矢量点积方向矢量:

单位边界的热流密度: $q_n = -k \nabla T \cdot \vec{n}$

流入单元边界 2-3 的热量为: $Q_{23} = L_1 \times k \nabla T \cdot \vec{n}$

且:

$$L_1 \times n_{x1} = -(y_2 - y_3) = -b_1$$

$$L_1 \times n_{y1} = -(x_3 - x_2) = -c_1$$

代入可知:

$$Q_{23} = -\frac{k}{2\Lambda} [(b_1 T_1 + b_2 T_2 + b_3 T_3)b_1 + (c_1 T_1 + c_2 T_2 + c_3 T_3)c_1]$$

同理可得:

$$Q_{13} = -\frac{k}{2\Delta} [(b_1 T_1 + b_2 T_2 + b_3 T_3)b_2 + (c_1 T_1 + c_2 T_2 + c_3 T_3)c_2]$$

$$Q_{12} = -\frac{k}{2\Delta} [(b_1 T_1 + b_2 T_2 + b_3 T_3)b_3 + (c_1 T_1 + c_2 T_2 + c_3 T_3)c_3]$$

利用等效力系的分析原理, 可知流入节点的热流:

流入边界 23 的热流密度为 q_{23} ,可知流入的热量为: Q_{23} = q_{23} × $L_{\rm l}$

可知流入节点 2 和 3 的热量分别为: $\frac{1}{2}Q_{23}$

根据分析可知:

$$Q_1 = \frac{1}{2}(Q_{12} + Q_{31})$$

$$Q_2 = \frac{1}{2}(Q_{23} + Q_{12})$$

$$Q_3 = \frac{1}{2}(Q_{31} + Q_{23})$$

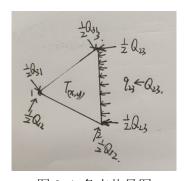


图 2-4 各点热量图

归纳为:

$$Q_{23} = -\frac{k}{2\Delta} [(b_1 T_1 + b_2 T_2 + b_3 T_3)b_1 + (c_1 T_1 + c_2 T_2 + c_3 T_3)c_1]$$

$$Q_{13} = -\frac{k}{2\Delta} [(b_1 T_1 + b_2 T_2 + b_3 T_3)b_2 + (c_1 T_1 + c_2 T_2 + c_3 T_3)c_2]$$

$$Q_{12} = -\frac{k}{2\Delta} [(b_1 T_1 + b_2 T_2 + b_3 T_3)b_3 + (c_1 T_1 + c_2 T_2 + c_3 T_3)c_3]$$

利用上式子的转换,我们可以知道单节点的热量为:

$$\begin{cases} Q_{1} = \frac{1}{2}(Q_{12} + Q_{31}) = \frac{k}{4\Delta} [(b_{1}b_{1} + c_{1}c_{1})T_{1} + (b_{1}b_{2} + c_{1}c_{2})T_{2} + (b_{1}b_{3} + c_{1}c_{3})T_{3}] \\ Q_{2} = \frac{1}{2}(Q_{23} + Q_{12}) = \frac{k}{4\Delta} [(b_{2}b_{1} + c_{2}c_{1})T_{1} + (b_{2}b_{2} + c_{2}c_{2})T_{2} + (b_{2}b_{3} + c_{2}c_{3})T_{3}] \\ Q_{3} = \frac{1}{2}(Q_{31} + Q_{23}) = \frac{k}{4\Delta} [(b_{3}b_{1} + c_{3}c_{1})T_{1} + (b_{3}b_{2} + c_{3}c_{2})T_{2} + (b_{3}b_{3} + c_{3}c_{3})T_{3}] \end{cases}$$

建立单元方程转化为矩阵形式为如下:

$$\frac{k}{4\Delta} \begin{bmatrix} b_1b_1 + c_1c_1 & b_1b_2 + c_1c_2 & b_1b_3 + c_1c_3 \\ b_2b_1 + c_2c_1 & b_2b_2 + c_2c_2 & b_2b_3 + c_2c_3 \\ b_3b_1 + c_3c_1 & b_3b_2 + c_3c_2 & b_3b_3 + c_3c_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Q_1 \\ Q_2 \\ Q_3 \end{bmatrix}$$

可得对应的单元的方程如下:

$$\begin{bmatrix} k_{11}^{(e)} & k_{12}^{(e)} & k_{13}^{(e)} \\ k_{21}^{(e)} & k_{22}^{(e)} & k_{23}^{(e)} \\ k_{31}^{(e)} & k_{32}^{(e)} & k_{33}^{(e)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1^{(e)} \\ T_2^{(e)} \\ T_3^{(e)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Q_1^{(e)} \\ Q_2^{(e)} \\ Q_3^{(e)} \end{bmatrix}$$

因为总共划分了四个单元,所以我们需要对方程进行扩阶 单元一:

单元二:

单元三:

单元四:

接下来进行建立整体的方程

$$\begin{bmatrix} k_{11}^1 + k_{11}^2 & k_{11}^1 & k_{13}^2 + k_{12}^2 & k_{13}^1 & 0 & 0 \\ k_{21}^1 & k_{2}^1 & 0 & k_{23}^1 & 0 & 0 \\ k_{31}^2 & 0 & k_{33}^2 + k_{11}^3 + k_{11}^4 & k_{23}^2 + k_{12}^3 & k_{13}^4 + k_{12}^4 \\ k_{31}^1 + k_{21}^2 & k_{32}^1 & k_{32}^2 + k_{21}^3 & k_{33}^1 + k_{22}^2 + k_{22}^3 & 0 & k_{23}^3 \\ 0 & 0 & k_{31}^4 & 0 & k_{33}^4 & k_{32}^4 \\ 0 & 0 & k_{31}^4 + k_{21}^4 & k_{32}^3 & k_{23}^4 & k_{33}^3 + k_{33}^4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \\ T_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Q_1^1 + Q_1^2 \\ Q_2^1 \\ Q_3^2 + Q_1^3 + Q_1^4 \\ Q_3^1 + Q_2^2 + Q_2^3 \\ Q_3^4 \\ Q_3^4 + Q_2^4 \end{bmatrix}$$

因为节点 3, 4 都在绝热边界上, 故而热量为 0, 可知

$$\begin{bmatrix} k_{11}^1 + k_{11}^2 & k_{11}^1 & k_{13}^2 + k_{12}^2 & k_{13}^1 & 0 & 0 \\ k_{21}^1 & k_{2}^1 & 0 & k_{23}^1 & 0 & 0 \\ k_{31}^2 & 0 & k_{33}^2 + k_{11}^3 + k_{11}^4 & k_{23}^2 + k_{12}^3 & k_{13}^4 & k_{13}^3 + k_{12}^4 \\ k_{31}^1 + k_{21}^2 & k_{32}^1 & k_{32}^2 + k_{21}^3 & k_{33}^1 + k_{22}^2 + k_{22}^3 & 0 & k_{23}^3 \\ 0 & 0 & k_{31}^4 & 0 & k_{33}^4 & k_{32}^4 \\ 0 & 0 & k_{31}^4 + k_{21}^4 & k_{32}^3 & k_{23}^4 & k_{33}^3 + k_{33}^4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \\ T_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Q_1 \\ Q_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \\ Q_6 \end{bmatrix}$$

据分析知,已知量有 T_1,T_2,T_5,T_6 ,其余未知,所以同理除去 1,2,5,6 行后,可以得到 T_3,T_4

$$\begin{bmatrix} k_{31}^2 & 0 & k_{33}^2 + k_{11}^3 + k_{11}^4 & k_{23}^2 + k_{12}^3 & k_{13}^4 & k_{13}^3 + k_{12}^4 \\ k_{31}^1 + k_{21}^2 & k_{32}^1 & k_{32}^2 + k_{21}^3 & k_{33}^1 + k_{22}^2 + k_{22}^3 & 0 & k_{23}^3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \\ T_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

又因为其中的已知 T_1, T_2, T_5, T_6 , 所以化简为:

$$\begin{bmatrix} k_{33}^2 + k_{11}^3 + k_{11}^4 & k_{23}^2 + k_{12}^3 \\ k_{32}^2 + k_{21}^3 & k_{33}^1 + k_{22}^2 + k_{22}^3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_3 \\ T_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -k_{31}^2 T_1 - k_{13}^4 T_5 - (k_{13}^3 + k_{12}^4) T_6 \\ -(k_{31}^1 + k_{21}^2) T_1 - k_{32}^1 T_2 - k_{23}^3 T_6 \end{bmatrix}$$