

① strong form

$$\begin{cases} \text{Given } f_i: \Omega \rightarrow \mathbb{R}; g_i: \Gamma_i \rightarrow \mathbb{R}, \text{ find } u_i: \Omega \rightarrow \mathbb{R}, \text{ s.t.} \\ G_{ij,j} + f_i = 0 & \text{in } \Omega \\ u_i = g_i & \text{on } \Gamma_i \\ G_{ij} n_j = h_i & \text{on } \Gamma_{hi} \end{cases}$$

② Weak form

$$\begin{cases} S_i \Rightarrow \{u_i: u_i \in H^1, u_i = g_i \text{ on } \Gamma_i\} \\ V_i \Rightarrow \{w_i: w_i \in H^1, w_i = 0 \text{ on } \Gamma_i\} \end{cases}$$

Given  $f_i: \Omega \rightarrow \mathbb{R}; g_i: \Gamma_i \rightarrow \mathbb{R}$ , find  $u_i \in S_i$ , s.t.  
for all  $w_i \in V_i$

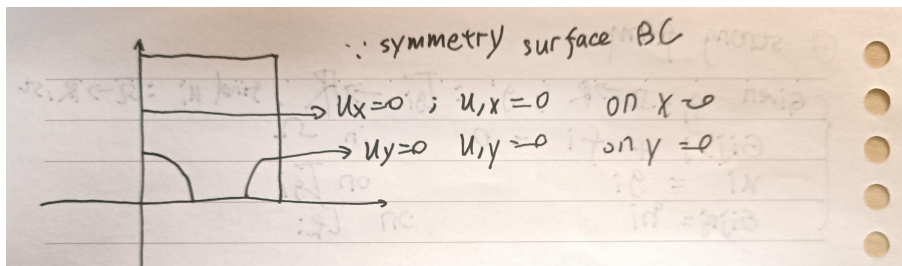
$$\underbrace{\int_{\Omega} W_{ij} G_{ij} d\Omega}_{\vec{w}^T \vec{f}} = \underbrace{\int_{\Omega} w_i f_i d\Omega}_{(\vec{w}, \vec{f})} + \underbrace{\sum_{i=1}^{n_{sd}} \int_{\Gamma_{hi}} w_i h_i d\Gamma}_{(\vec{w}, \vec{h})}$$

③ Galerkin formulation

$$\begin{cases} \text{find } \vec{u}^h = \vec{v}^h + \vec{g}^h \in S^h \text{ (Given } \vec{g} \text{ strong)} \text{ s.t.} \\ \text{for all } \vec{w}^h \in V \quad a(\vec{w}^h, \vec{v}^h) = (\vec{w}^h, \vec{f}) + (\vec{w}^h, \vec{h}) - a(\vec{w}^h, \vec{g}^h) \end{cases}$$

其中  $a(\vec{w}, \vec{u}) = \int_{\Omega} W_{(ij)} G_{ijkl} u_{(kl)} d\Omega$   
 $(\vec{w}, \vec{f}) = \int_{\Omega} w_i f_i d\Omega$   
 $(\vec{w}, \vec{h}) = \sum_{i=1}^{n_{sd}} \int_{\Gamma_{hi}} w_i h_i d\Gamma$

Boundary Conditions:



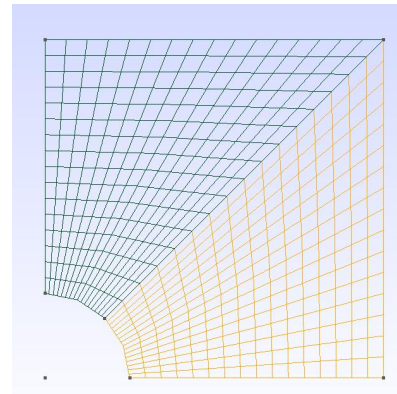
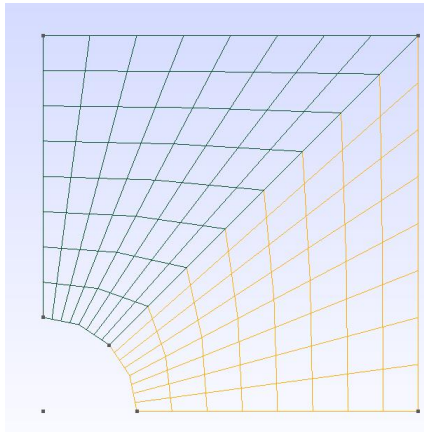
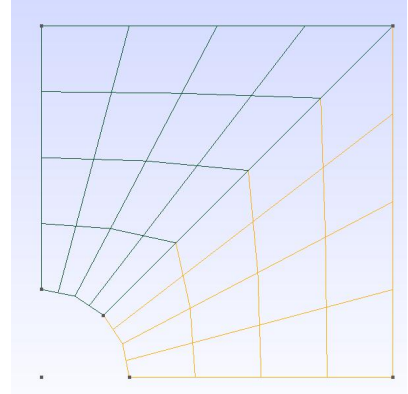
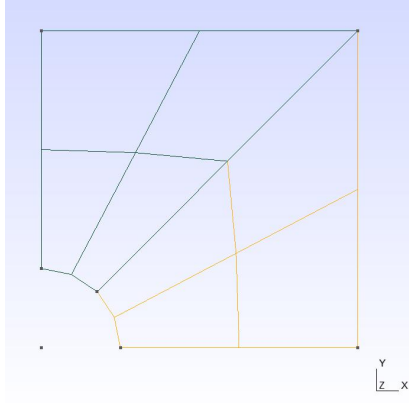
你可以在程序中使用依次（左，右，上，下）输入的方式来为四条边设置 Dirichlet 边界条件，或通过输入  $g$ （已注释掉）的方式确立 Neumann 边界条件。

Implementation of the element stiffness matrix:

我在每一个节点上使用  $B_a^T D B_b$  的执行方法， $K_e$  可以通过以下公式来计算：

$$K_{ab}^e \cong \sum_{l=1}^{n_{int}} (B_a^T \tilde{D} B_b)_l$$

对于两个问题需要的，定制 mesh 的要求，我将每个 mesh 依照 refine 次数的不同分为 4 份，可以满足不同稠密度 mesh 的需求，如下图：



本题的 exact solution 如下：

$$\sigma_{rr}(r, \theta) = \frac{T_x}{2} \left( 1 - \frac{R^2}{r^2} \right) + \frac{T_x}{2} \left( 1 - 4 \frac{R^2}{r^2} + 3 \frac{R^4}{r^4} \right) \cos(2\theta)$$

$$\sigma_{\theta\theta}(r, \theta) = \frac{T_x}{2} \left( 1 + \frac{R^2}{r^2} \right) - \frac{T_x}{2} \left( 1 + 3 \frac{R^4}{r^4} \right) \cos(2\theta)$$

$$\sigma_{r\theta}(r, \theta) = -\frac{T_x}{2} \left( 1 + 2 \frac{R^2}{r^2} - 3 \frac{R^4}{r^4} \right) \sin(2\theta)$$

我使用摩尔圆法将这个 exact solution 转化为正交坐标系的形式，公式为：

通过摩尔圆计算的笛卡尔坐标系应力分量的公式总结如下：

- 圆心:  $\sigma_m = \frac{\sigma_r + \sigma_\theta}{2}$
- 半径:  $R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_\theta - \sigma_r}{2}\right)^2 + \sigma_{r\theta}^2}$

笛卡尔坐标系中的应力分量：

- $\sigma_x$ :  $\sigma_x = \sigma_m + R$
- $\sigma_y$ :  $\sigma_y = \sigma_m - R$
- $\sigma_{xy}$ :  $\sigma_{xy} = R$

代码如下：

```
sigma_rr=sigmarr(Tx,thet,R,r);
sigma_tt=sigmatt(Tx,thet,R,r);
sigma_rt=sigmart(Tx,thet,R,r);

g=0;
% g=input('please enter the Neumann BC g!');

sigma_m=(sigma_rr+sigma_tt).*0.5;
sigma_Rad=sqrt(((sigma_rr+sigma_tt).*0.5).^2+sigma_rt.^2);

fx=sigma_m+sigma_Rad;
fy=sigma_m-sigma_Rad;
fxy=sigma_Rad;
```

为了能让使用者在四条边上自定义狄里赫莱边界条件，我设置了一个输入：

```
% Boundry condition
% Dirichle=input('Where to apply the BC? Please input in the order of: left,right,Above,Below.0 for not apply,1 for apply. ');%你可以自行选择在哪几条边上施加边界。
Dirichle=[1,0,0,1];
BC=zeros(n_np,2);
if Dirichle(1)==1
    for i=1:n_np
        if coor(i,1)==-1
            BC(i)=coor(i);
        end
    end
end
if Dirichle(2)==1
    for i=1:n_np
        if coor(i,1)==1
            BC(i)=coor(i);
        end
    end
end
if Dirichle(3)==1
    for i=1:n_np
        if coor(i,2)==1
            BC(i)=coor(i);
        end
    end
end
if Dirichle(4)==1
    for i=1:n_np
        if coor(i,2)==-1
            BC(i)=coor(i);
        end
    end
end
end
```

输入边界条件之后就可以通过已从 msh 文件中读取的坐标来确定哪些点在边界上，以便后续 ID array 的完成。

```

% ID array
ID = zeros(n_np,2);
counter = 0;
for i=1:n_np
    if ((coor(i,1)==-1)&&(Dirichle(1)==1))||((coor(i,1)==1)&&(Dirichle(2)==1))
        ID(1,i)=65535;
    elseif ((coor(i,2)==-1)&&(Dirichle(3)==1))||((coor(i,2)==1)&&(Dirichle(4)==1))
        ID(2,i)=65535;
    end %标记ID array中为0的点
end
count=0;
for i=1:n_np
    for j=1:2
        if ID(i,j) == 0
            count =count+1;
            ID(i,j)=count;
        else
            ID(i,j)=0;
        end
    end
end
n_eq=count;

%LM array
LM =zeros(n_el,n_en,2);
ID_row_1=ID(:,1); ID_row_2=ID(:,2);
LM(:, :,1)=ID_row_1(IEN);
LM(:, :,2)=ID_row_2(IEN);%两个自由度—LM array需要分成两份。

```

与传热问题不同的是，应力应变问题对于每个节点都有  $x$  和  $y$  方向上的两个自由度，因此 LM array 需要一个长度为 2 的第三维。这里也可以将 LM array 的纵向或横向长度增加一倍来存储，但我个人更喜欢加一维。

接下来就可以开始数字计算。程序主体与老师写的传热问题的程序相近，但因为加了一个自由度，需做一些“本地化”处理。

```

% loop over element to assembly the matrix and vector
for ee = 1 : n_el
    x_ele = coor( IEN(ee, 1:n_en),1 );
    y_ele = coor( IEN(ee, 1:n_en),2 );

    k_ele = zeros(n_en, n_en,2,2); % element stiffness matrix,每个元素因为有2个自由度的缘故被分割为2x2
    f_ele = zeros(n_en, 2); % element load vector

    for ll = 1 : n_int
        x_l = 0.0; y_l = 0.0;
        dx_dxi = 0.0; dx_deta = 0.0;
        dy_dxi = 0.0; dy_deta = 0.0;
        for aa = 1 : n_en
            x_l = x_l + x_ele(aa) * Quad(aa, xi(ll), eta(ll));
            y_l = y_l + y_ele(aa) * Quad(aa, xi(ll), eta(ll));
            [Na_xi, Na_eta] = Quad_grad(aa, xi(ll), eta(ll));
            dx_dxi = dx_dxi + x_ele(aa) * Na_xi;
            dx_deta = dx_deta + x_ele(aa) * Na_eta;
            dy_dxi = dy_dxi + y_ele(aa) * Na_xi;
            dy_deta = dy_deta + y_ele(aa) * Na_eta;
        end

        detJ = dx_dxi * dy_deta - dx_deta * dy_dxi;

        for aa = 1 : n_en
            Na = Quad(aa, xi(ll), eta(ll));
            [Na_xi, Na_eta] = Quad_grad(aa, xi(ll), eta(ll));
            Na_x = (Na_xi * dy_deta - Na_eta * dy_dxi) / detJ;
            Na_y = (-Na_xi * dx_deta + Na_eta * dx_dxi) / detJ;

            f_ele(aa,1)=f_ele(aa,1)+Na*weight(ll)*detJ*fx(IEN(ee,aa));
            f_ele(aa,2)=f_ele(aa,2)+Na*weight(ll)*detJ*fy(IEN(ee,aa));
        end
    end
end

```

这里由外而内是 element loop, quadrature loop 和 nodes loop（应该是这个名字）。计算出 element stiffness matrix:k\_ele 和 element load vector:f\_ele。



$$K_{ab}^e \cong \sum_{l=1}^{m_{int}} (B_a^T \tilde{D} B_b)_l, \text{ 计算出 } B, \text{ 然后计算出 } k_{ele}.$$

```
B=zeros(3,2);%获取B矩阵
for bb = 1 : n_en
    Nb = Quad(bb, xi(11), eta(11));
    [Nb_xi, Nb_eta] = Quad_grad(bb, xi(11), eta(11));
    Nb_x = (Nb_xi * dy_deta - Nb_eta * dy_dxi) / detJ;
    Nb_y = (-Nb_xi * dx_deta + Nb_eta * dx_dxi) / detJ;
    B(1,2)=Nb_x;B(2,2)=Nb_y;B(3,2)=Nb_x;B(3,1)=Nb_y;
    k_ele(aa,bb,,:) = B'*D*B;
```

计算出大 K 和大 F。两个自由度，所以程序大致是老师写的传热程序这一步的两倍。

```
for aa = 1 : n_en
    PP_1=LM(ee,aa,1);
    PP_2=LM(ee,aa,2);
    if PP_1> 0
        F(PP_1)=F(PP_1)+f_ele(aa,1);
        for bb = 1 : n_en
            QQ_1= LM(ee, bb,1);
            QQ_2= LM(ee, bb,2);
            if QQ_1 > 0
                K(PP_1, QQ_1) = K(PP_1, QQ_1) + k_ele(aa,bb,1,1);
            elseif QQ_2>0
                K(PP_1, QQ_2) = K(PP_1, QQ_2) + k_ele(aa,bb,1,2);
                % modify F with the boundary data
                % disp = [d_temp; g];
            end
        end
    end
    if PP_2> 0
        F(PP_2)=F(PP_2)+f_ele(aa,2);
        for bb = 1 : n_en
            QQ_1= LM(ee, bb,1);
            QQ_2= LM(ee, bb,2);
            if QQ_1 > 0
                K(PP_2, QQ_1) = K(PP_2, QQ_1) + k_ele(aa,bb,2,1);
            elseif QQ_2>0
                K(PP_2, QQ_2) = K(PP_2, QQ_2) + k_ele(aa,bb,2,2);
                % modify F with the boundary data
                % disp = [d_temp; g];
            end
        end
    end
end
end
end
end
```

如果是纽曼边界条件，需将 disp=[d\_temp;g]这一句去注释。

解出 dn，然后将节点的位移存储。

```
% solve the stiffness matrix
dn = K \ F;

% insert dn back into the vector for all nodes
disp = zeros(n_np, 2);

for ii = 1 : n_np
    for jj=1:2
        index = ID(ii,jj);
        if index > 0
            disp(ii,jj) = dn(index);
        else
            % disp = [d_temp; g]; nothing because g=0!
        end
    end
end
end
```