

有限元大作业分析报告

姓			名	王钰彬
学	科	专	业	机械工程
学			号	S230200254
学			院	机械与运载工程学院
上	课	教	师	王琥

一. CST 单元介绍

三节点三角形单元有三个节点和三条边,单元内应力为常数,因此称为常应变三角形单元,即 Constant Stress Triangle Element,简称 CST 单元。是有限元分析中使用的一种单元,用于在给定微分方程的精确解的二维域中提供近似解。当应用于平面应力和平面应变问题时,这意味着为应力场和应变场获得的近似解在整个单元域中是恒定的。

二. 理论部分

1. 位移场

常应变三角形单元(CST)有三个节点和三个直边,每个节点有两个平动自由度,如图 1,令单元节点位移 $\mathbf{a} = [u_1 \ v_1 \ u_2 \ v_1 \ u_3 \ v_3]^T$,则单元中任一点的位移 $[u \ v]$ 可表示为:

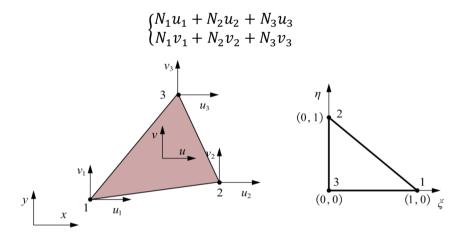


图 1 三节点三角形单元

用矩阵表示为:

$$\begin{bmatrix} u \\ v \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 & 0 \\ 0 & N_1 & 0 & N_2 & 0 & N_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ v_1 \\ u_2 \\ v_2 \\ u_3 \\ v_3 \end{bmatrix} = \mathbf{N}\mathbf{a}$$

将单元节点按图 1 所示进行编号,并用自然坐标表示,此时单元形函数 N_i 为

$$\begin{cases} N_1 = \xi \\ N_2 = \eta \\ N_3 = 1 - \xi - \eta \end{cases}$$

其中 $\xi \in [0,1]$, $\eta \in [0,1]$, 可以看出在单元节点i处, $N_i = 0$

基于单元节点坐标,使相同的形状函数 N 对单元内任意一点的几何坐标(x,y)进行插值(等参单元)可以得到单元内任一点的几何坐标表达式:

$$\begin{cases} x = N_1 x_1 + N_2 x_2 + N_3 x_3 \\ y = N_1 y_1 + N_2 y_2 + N_3 y_3 \end{cases}$$

可以求得 CST 单元的雅可比矩阵及其逆矩阵:

$$J = \begin{bmatrix} \frac{\partial x}{\partial \xi} & \frac{\partial y}{\partial \xi} \\ \frac{\partial x}{\partial \eta} & \frac{\partial y}{\partial \eta} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial N_i}{\partial \xi} x_i & \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial N_i}{\partial \xi} y_i \\ \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial N_i}{\partial \eta} x_i & \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial N_i}{\partial \eta} y_i \end{bmatrix}$$
$$J^{-1} = \frac{1}{\det(J)} \begin{pmatrix} J_{22} & -J_{12} \\ -J_{21} & J_{11} \end{pmatrix}$$

2. 几何方程与应变矩阵

根据几何方程,将单元内任一点的应变 ε 表示为单元节点位移 α 的函数,即:

$$\varepsilon = Ba$$

其中, $\boldsymbol{\varepsilon} = [\boldsymbol{\varepsilon}_x \quad \boldsymbol{\varepsilon}_y \quad \boldsymbol{\gamma}_{xy}]^T$,**B**称为应变矩阵,**a**为此前定义的单元节点位移向量 CST 单元的应变矩阵推导过程如下:

$$\varepsilon = \begin{bmatrix} \varepsilon_{x} \\ \varepsilon_{y} \\ \gamma_{xy} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial u}{\partial x} \\ \frac{\partial u}{\partial y} \\ \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial y} \end{bmatrix} = \frac{1}{\det(J)} \begin{bmatrix} J_{22} & -J_{12} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -J_{21} & J_{11} \\ -J_{21} & J_{11} & J_{22} & -J_{12} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{\partial u}{\partial \xi} \\ \frac{\partial u}{\partial \eta} \\ \frac{\partial v}{\partial \xi} \\ \frac{\partial v}{\partial \eta} \end{bmatrix}$$

$$=\frac{1}{\det\left(J\right)}\begin{bmatrix}J_{22} & -J_{12} & 0 & 0\\ 0 & 0 & -J_{21} & J_{11}\\ -J_{21} & J_{11} & J_{22} & -J_{12}\end{bmatrix}\begin{bmatrix}\frac{\partial N_1}{\partial \xi} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial \xi} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial \xi} & 0\\ \frac{\partial N_1}{\partial \eta} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial \eta} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial \eta} & 0\\ 0 & \frac{\partial N_1}{\partial \xi} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial \xi} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial \xi}\end{bmatrix}\begin{bmatrix}u_1\\v_1\\u_2\\v_2\\u_3\\v_3\end{bmatrix}$$

 $\diamondsuit B = AG$, 则上式可简写为:

$$\varepsilon = AGa$$

其中,

$$\boldsymbol{a} = \frac{1}{\det(J)} \begin{bmatrix} J_{22} & -J_{12} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -J_{21} & J_{11} \\ -J_{21} & J_{11} & J_{22} & -J_{12} \end{bmatrix}$$

$$\boldsymbol{G} = \begin{bmatrix} \frac{\partial N_1}{\partial \xi} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial \xi} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial \xi} & 0 \\ \frac{\partial N_1}{\partial \eta} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial \eta} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial \eta} & 0 \\ 0 & \frac{\partial N_1}{\partial \xi} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial \xi} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial \xi} \\ 0 & \frac{\partial N_1}{\partial \eta} & 0 & \frac{\partial N_2}{\partial \eta} & 0 & \frac{\partial N_3}{\partial \eta} \end{bmatrix}$$

对于 CST 单元,矩阵A和G均为常数矩阵,则应变矩阵B也为常数矩阵。

3. 单元刚度矩阵

单元的应变能可表示为:

 $u = \frac{1}{2} \int_{V} \sigma^{T} \varepsilon dV = \frac{1}{2} a^{T} \left[\int_{V} \mathbf{B}^{T} \mathbf{D} \mathbf{B} dV \right] a = \frac{1}{2} a^{T} \left[t \int_{0}^{1} \int_{0}^{1-\eta} \mathbf{B}^{T} \mathbf{D} \mathbf{B} \det (J) d\xi d\eta \right] a$ 由最小势能原理可得单元的刚度矩阵k为:

$$k=t\int_0^1\int_0^{1-\eta} \mathbf{B}^T \mathbf{D} \mathbf{B} \det(J) d\xi d\eta = A_e \mathbf{B}^T \mathbf{D} \mathbf{B} t$$

其中t为单元厚度, $A_e = \frac{1}{2} \det(J)$,等于 CST 单元的面积。对于特定的 CST 单元,式中各项均为常数矩阵,因此可直接计算单元刚度矩阵,无需数值积分。

4. 单元载荷列阵及等效节点力

单元的载荷主要包括面力(分布在单元边上的面力)、体力(分布在单元体积上的力)及温度载荷等。以体积力 f_v 为例,给出其等效节点载荷f的计算方法。

单元的体力表示为 $\mathbf{f}_v = \left[f_{vx}, f_{vy} \right]^T$ 。单元体力 \mathbf{f}_v 在单元变形u上做的外力功势能可表示为:

$$W = -\int_{V} u^{T} \boldsymbol{f}_{V} dV$$

由最小势能原理可得,CST 单元体的等效节点荷载列阵为:

$$\mathbf{f} = \int_{V} N^{T} \mathbf{f}_{V} dV = t \left[\int_{0}^{1} \int_{0}^{1-\eta} N^{T} \det(J) d\xi d\eta \right] \mathbf{f}_{V}$$

积分得到 CST 单元荷载列阵f为:

$$f = \frac{tA_e}{3} \begin{bmatrix} f_V \\ f_V \\ f_V \end{bmatrix}$$

三. 问题描述

算例内容如下: 是一根xz平面内的悬臂梁, 悬臂长度 2.0m, 梁高 0.5m, 梁

宽 0.2m。梁左端嵌固,右端受到-z方向的集中力 1000kN。材料弹性模量E=200000MPa,材料泊松比为 0.3,如图 2

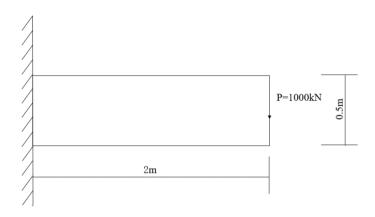


图 2 结构模型示意图

四. 算例代码

```
代码如下:
close all
clear
clc
format shortEng
E = 2.000E + 08;
v=0.3;
L=2;
H=0.5:
t=0.2;
scalefactor=0.2;
%该段代码定义了若干变量,包括材料的弹性模量 E,材料的泊松比 v,梁长 L、梁高 H、梁
厚 t,并为变量赋值,另外定义了一个用于绘图的变量 scalefactor
DoE=0.125;
NEofH=round(4*H/DoE);
NEofL=round(4*L/DoE);
nodeCoord=zeros((NEofH+1)*(NEofL+1),2);
%规划网格划分,此处规划的网格是 16×64=1024 个
for i=1:NEofL+1
    for j=1:NEofH+1
       nodeCoord((i-1)*(NEofH+1)+j,1)=(L/NEofL)*(i-1);
       nodeCoord((i-1)*(NEofH+1)+j,2)=(H/NEofH)*(j-1);
    end
end
nodeCoord
```

```
\begin{split} & EleNode=zeros(NEofL*NEofH*2,3);\\ & for \ i=1:NEofL\\ & for \ j=1:NEofH\\ & EleNode((i-1)*NEofH*2+(2*j-1),1)=(NEofH+1)*(i-1)+1+(j-1);\\ & EleNode((i-1)*NEofH*2+(2*j-1),2)=(NEofH+1)*i+1+(j-1);\\ & EleNode((i-1)*NEofH*2+(2*j-1),3)=(NEofH+1)*(i-1)+2+(j-1);\\ & EleNode((i-1)*NEofH*2+(2*j),1)=(NEofH+1)*(i-1)+2+(j-1);\\ & EleNode((i-1)*NEofH*2+(2*j),2)=(NEofH+1)*i+1+(j-1);\\ & EleNode((i-1)*NEofH*2+(2*j),3)=(NEofH+1)*i+2+(j-1);\\ & end \end{split}
```

end

EleNode

%本段代码对结构进行有限元网格划分,网格划分完成后,所有的有限元节点的坐标存储于矩阵 nodeCoord 中,所有单元节点编号存储于矩阵 EleNode 中,本程序共有 1105 个节点,每个节点有 x、y 两个坐标,因此 nodeCoord 为 1105×2 的矩阵; 本程序一共有 16×64×2=2048 个三角形单元,每个单元有三个节点,因此 EleNode 为 2048×3 的矩阵,节点和单元编号顺序为从左到右,从下到上

numEle=size(EleNode,1);

numNode=size(nodeCoord,1);

%该段代码定义了两个变量 numEle 和 numNode, 分别用于存储结构中的单元数量(即矩阵中的 EleNMode 行数)和节点数量(即矩阵 nodeCoord 的行数), 因此 numEle=2048, numNode=1105

```
restrainedDof=zeros(1,2*(NEofH+1));
for i=1:2*(NEofH+1)
restrainedDof(i)=i;
```

end

restrainedDof

%本算例中,梁左端为嵌固,因此将最左一列节点(节点 1、2、3、4、5、6、7、8、9、10、11、12、13、14、15、16、17)的两个平动自由度进行约束,被约束的自由度编号存储在 restrainedDof 中,矩阵为 1×34 矩阵

xx=nodeCoord(:,1);

yy=nodeCoord(:,2);

%该段代码定义了两个列向量 xx 和 yy, 分别用于存储 nodeCoord 中所有结点的 x 坐标和所有 节点的 y 坐标

numDOF=numNode*2;

%该段代码定义了一个变量 numDOF,用于存储自由度的总数。本算例共有 numNode=1105个节点,每个节点有 2 个自由度,因此 numDOF 的值为 1105×2=2210

displacement=zeros(numDOF,1);

%该段代码定义了一个列向量 displacement, 用于存储整体位移。本例一共有 numDOF=2210 个自由度, 令各节点初始位移为 0, 故用 zeros(numDof,1)定义了一个 numDOF×1 的零向量, 并赋给 displacement

force=zeros(numDOF,1);

%该段代码定义了一个一个 2210×1 的零向量 force, 用于存储整体节点力

P=-1000:

force(numDOF-NEofH)=P:

%该段代码中另有梁端集中弯矩、粱上均布载荷、梁自重载荷的施加,此处仅介绍两端集中 载荷的施加。本算例在悬臂端1/2梁高处施加了-z方向的集中力1000KN, 在结构整体自由度 矩阵中查得相应的整体自由度编号为(numDOF-NEofH),施加相应的载荷,其余元素的值仍 为0

```
stiffness=zeros(numDOF);
D=(E/(1-v^2))*[1,v,0;v,1,0;0,0,(1-v)/2];
for i=1:numEle
    noindex=EleNode(i,:);
    xy=zeros(3,2);
    for i=1:3
         xy(i,1)=xx(noindex(i));
         xy(j,2)=yy(noindex(j));
    end
    J=CST J(xy);
    Ae=1/2*det(J):
    A=1/\det(J)*[J(2,2),-J(1,2),0,0;0,0,-J(2,1),J(1,1);-J(2,1),J(1,1),J(2,2),-J(1,2)];
    G=[1.0,0.0,-1.0;0.0,1,0,-1,0;0,1,0,0,0,-1;0,0,0,1,0,-1];
    B=A*G;
    eleK=t*Ae*B'*D*B;
    eleDof=[noindex(1)*2-1,noindex(1)*2,noindex(2)*2-1,noindex(2)*2,noindex
(3)*2-1,noindex(3)*2;
    stiffness(eleDof.eleDof)=stiffness(eleDof.eleDof)+eleK:
```

end

stiffness

%本算例一共有 numDOF 个自由度,因此该段代码定义了一个 numDOF×numDOF 的方阵 stiffness, 用于存储结构整体刚度矩阵。该段代码主要包括以下重要步骤:

- 1. 对所有单元进行遍历, 求得各单元的矩阵刚度 eleK。
- 2.根据各单元自由度与整体自由度的编号对应关系,将各单元刚度矩阵组装成结构整体刚度 矩阵

activeDof=setdiff([1:numDOF]',restrainedDof);

%该段代码定义了一个列向量 activeDof,用于存储处于激活状态的自由度,激活状态的自由 度数量为 2210-34=2176 个

disp('Displacement')

displacement(activeDof)=stiffness(activeDof,activeDof)\force(activeDof);

%通过以上过程,已经求得了结构的整体刚度矩阵stiffness(eleDof,eleDof)、节点力向量force 和节点位移向量displacement,该段代码采用"划行划列法"求取未约束自由度的节点位

移,通过用刚度矩阵stiffness(activeDof, activeDof)右除节点力向量force, 得到激活自由度的节点位移结果向量displacement(activeDof)

disp Node =

```
1.0000e+000
            0.0000e+000 0.0000e+000
2.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000
3.0000e+000
            0.0000e+000 0.0000e+000
4.0000e+000
             0.0000e+000
                           0.0000e+000
5.0000e+000
             0.0000e+000
                            0.0000e+000
            0.0000e+000
6.0000e+000
                           0.0000e+000
            0.0000e+000 0.0000e+000
7.0000e+000
8.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000
9.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000
10.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000
11.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000
12. 0000e+000
            0.0000e+000 0.0000e+000
13. 0000e+000
              0.0000e+000
                           0.0000e+000
             0.0000e+000
14.0000e+000
                           0.0000e+000
            0.0000e+000 0.0000e+000
15.0000e+000
16.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000
17.0000e+000 0.0000e+000 0.0000e+000
18. 0000e+000 -39. 5281e-006 -22. 0060e-006
19. 0000e+000 -30. 5412e-006 -14. 2080e-006
```

图 3 按节点编号输出位移(部分数据) 单位: m

```
stress Node=zeros(numEle*3,5);
for i=1:numEle
    noindex=EleNode(i,:);
    xy node=zeros(3,2);
    d=zeros(6,1);
    for j=1:3
         xy node(j,1)=xx(noindex(j));
         xy node(j,2)=yy(noindex(j));
         d(2*i-1)=displacement((noindex(j)-1)*2+1);
         d(2*i)=displacement((noindex(i)-1)*2+2);
    end
    J=CST J(xy node);
    A=1/\det(J)*[J(2,2),-J(1,2),0,0;0,0,-J(2,1),J(1,1);-J(2,1),J(1,1),J(2,2),-J(1,2)];
    G=[1,0,0,0,-1,0;0,0,1,0,-1,0;0,1,0,0,0,-1;0,0,0,1,0,-1];
    B=A*G;
    sigma=D*B*d;
    stress Node((i-1)*3+1,:)=[i,noindex(1),sigma(1),sigma(2),sigma(3)];
    stress Node((i-1)*3+2,:)=[i,noindex(2),sigma(1),sigma(2),sigma(3)];
```

stress_Node((i-1)*3+3,:)=[i,noindex(3),sigma(1),sigma(2),sigma(3)];

disp('nodal stress')

stress Node

end

%该段代码用于求解各节点的应力,并存储在 stress_Node 中。其中矩阵第 1 列用于存储单元编号,第 2 列用于存储单元的节点,从第 3 到第 5 列分别用于存储各节点的 σ_x , σ_y 和 τ_y ,输出结果如图 4,该段代码另外包含了各单元积分点应力的求解

	1	2	3	4	5	6	
1	1	1	-2.7800e+05	-8.3400e+04	-5.4169e+04		
2	1	18	-2.7800e+05	-8.3400e+04	-5.4169e+04		
3	1	2	-2.7800e+05	-8.3400e+04	-5.4169e+04		
4	2	2	-1.9834e+05	-9.5951e+03	-1.2852e+04		
5	2	18	-1.9834e+05	-9.5951e+03	-1.2852e+04		
6	2	19	-1.9834e+05	-9.5951e+03	-1.2852e+04		
7	3	2	-2.1480e+05	-6.4439e+04	-3.4973e+04		
8	3	19	-2.1480e+05	-6.4439e+04	-3.4973e+04		
9	3	3	-2.1480e+05	-6.4439e+04	-3.4973e+04		
10	4	3	-1.6340e+05	-1.8382e+04	-8.7364e+03		
11	4	19	-1.6340e+05	-1.8382e+04	-8.7364e+03		
12	4	20	-1.6340e+05	-1.8382e+04	-8.7364e+03		
13	5	3	-1.7350e+05	-5.2050e+04	-2.3189e+04		
14	5	20	-1.7350e+05	-5.2050e+04	-2.3189e+04		
15	5	4	-1.7350e+05	-5.2050e+04	-2.3189e+04		
16	6	4	-1.3341e+05	-2.0491e+04	-3.8981e+03		
17	6	20	-1.3341e+05	-2.0491e+04	-3.8981e+03		

图 4 节点应力输出(部分数据)

```
for i=1:size(restrainedDof,2)
```

rownum=restrainedDof(i);

reaction(i)=stiffness(rownum,:)*displacement-force(rownum);

end

disp('Reaction')

reaction'

%该段代码用于求取支座反力。本算例共有6个支座反力,通过将各自由度对应的整体刚度矩阵stiffness(rownum:)与整体位移向量displacement点乘得到,支座反力结果输出如图5:

>> reaction'

ans =

1.0380e+003

429.9016e+000

1.2311e+003

90.2001e+000

1.0160e+003

61.0547e+000

830. 4362e+000

29.6221e+000

656. 3756e+000

5. 6058e+000

488. 2844e+000

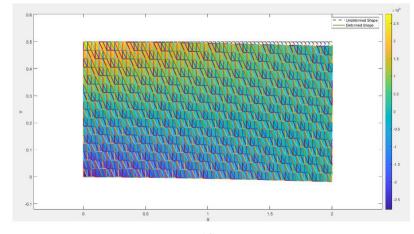
图5 支座反力输出结果(部分数据) 单位: kN

maxlen=-1;

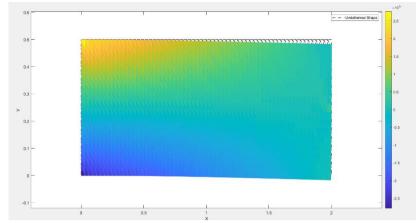
```
for i=1:numEle
    noindex=EleNode(i,:);
    deltax=xx(noindex(2))-xx(noindex(1));
    deltay=yy(noindex(2))-yy(noindex(1));
    L=sqrt(deltax*deltax+deltay*deltay);
    if(L>maxlen)
        maxlen=L;
    end
end
maxabsDisp=0;
for i=1:numNode
    tempdispU=displacement(i*2-1);
    tempdispV=displacement(i*2);
    tempdisp=sqrt(tempdispU*tempdispU+tempdispV*tempdispV);
    if(tempdisp>maxabsDisp)
        maxabsDisp=tempdisp;
    end
end
factor=0.1;
if(maxabsDisp>1e-30)
    factor=scalefactor*maxlen/maxabsDisp;
end
figure
for i=1:numEle
    noindex1=EleNode(i,:);
    noindex=[noindex1,noindex1(1)];
    Line1=plot(xx([noindex]),yy([noindex]),'--','Color',[0.4,0.4,0.4],'LineWidth',2);
    hold on
end
xxDeformed=xx;
yyDeformed=yy;
for i=1:numNode
    xxDeformed(i)=xxDeformed(i)+factor*displacement(i*2-1);
    yyDeformed(i)=yyDeformed(i)+factor*displacement(i*2);
end
for i=1:numNode
    xxDeformed(i)=xxDeformed(i)+factor*displacement(i*2-1);
    yyDeformed(i)=yyDeformed(i)+factor*displacement(i*2);
end
for i=1:numEle
    noindex=EleNode(i,:);
coordx=[xxDeformed(noindex(1)),xxDeformed(noindex(2)),xxDeformed(noindex(3))
,xxDeformed(noindex(1))];
```

```
coordy=[yyDeformed(noindex(1)),yyDeformed(noindex(2)),yyDeformed(noindex(3))
,yyDeformed(noindex(1))];
              stressX=[stress Node((i-1)*3+1,3),stress Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+1,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node((i-1)*3+2,3),stress_Node(
1)*3+3,3),stress Node((i-1)*3+3,4)];
              fill(coordx,coordy,stressX);
                  shading interp;
              colorbar;
end
    for i=1:numEle
                  noindex1=EleNode(i,:);
                  noindex=[noindex1,noindex1(1)];
                  Line2=plot(xxDeformed([noindex]),yyDeformed([noindex]),'-','LineWidth',2);
                  hold on
   end
minx=-0.2*(max(xxDeformed)-min(xxDeformed))+min(xxDeformed);
maxx=0.2*(max(xxDeformed)-min(xxDeformed))+max(xxDeformed);
miny=-0.2*(max(yyDeformed)-min(yyDeformed))+min(yyDeformed);
maxy=0.2*(max(yyDeformed)-min(yyDeformed))+max(yyDeformed);
axis([minx,maxx,miny,maxy]);
xlabel('X');
ylabel('Y');
zlabel('Z');
legend([Line1,Line2],'Undeformed Shape','Deformed Shape')
%该段代码用于绘制结构的变形图,主要包括以下内容:
```

- 1.绘图参数设置:该段代码用于设置各项绘图参数,主要包括:a,获得各个单元的最大长度的
- maxlen; b,获得节点位移最大值 maxabsDisp; c,基于上述条件中求得的单元最大长度和节点位移的最大值,计算用于图形绘制的缩放系数 factor。
- 2.绘制变形图;该段代码用于绘制结构变形图,主要包括以下内容:a,遍历所有单元,根据单元与节点的关系,连点成线,绘制变形之前的结构;b,根据结构变形后的的节点坐标,绘制变形后的结构形状;c,在各节点处绘制相应的节点编号;d,在各单元处绘制相应的单元编号;e,通过设置x、y 轴显示范围,使得图形以合适的比例进行显示。
- 3.绘制节点应力:该段代码用于在变形图的基础上绘制节点应力,主要包括以下内容: 绘制节点应力 σ_x ;绘制节点应力 σ_y ;绘制节点应力 τ_y ,绘制的应力图如下: 共 2048 个单元



为使图像美观便于查看,去除线条,如下图:



由图可知,左上角区域受到了较大的拉应力,而左下角受到了较大的压应力。