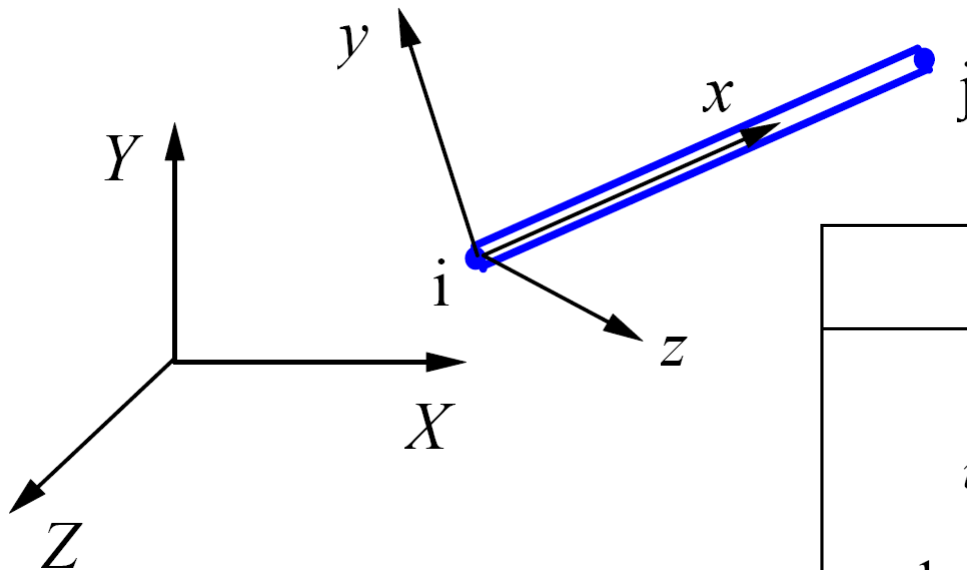




Example of a truss structure





<i>Local</i>	<i>Global</i>
x, y, z	X, Y, Z
u'_i, v'_i, w'_i	u_i, v_i, w_i
1 dof at node	3 dof s at node

❖ پس از محاسبه ماتریس سختی در دستگاه مختصات محلی، با انتقال به دستگاه مختصات سراسری (X, Y, Z) ماتریس سختی در آن دستگاه محاسبه می شود.

معادلات تعادل در دستگاه محلی $x'y'$

$$\frac{AE}{L} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u'_i \\ u'_j \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} f'_i \\ f'_j \end{Bmatrix}$$

با افزودن ابعاد ماتریس:

$$\frac{AE}{L} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u'_i \\ v'_i \\ w'_i \\ u'_j \\ v'_j \\ w'_j \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} f'_i \\ 0 \\ 0 \\ f'_j \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

یا $\mathbf{k}'\mathbf{u}' = \mathbf{f}'$

$$\mathbf{k}'\mathbf{u}' = \mathbf{f}' \quad \begin{matrix} \mathbf{u}' = \mathbf{T}\mathbf{u} \\ \mathbf{f}' = \mathbf{T}\mathbf{f} \end{matrix} \quad \mathbf{k}'\mathbf{T}\mathbf{u} = \mathbf{T}\mathbf{f} \quad \xrightarrow{\mathbf{T}^T \times} \quad \mathbf{T}^T\mathbf{k}'\mathbf{T}\mathbf{u} = \mathbf{f}$$

$$\mathbf{k} = \mathbf{T}^T\mathbf{k}'\mathbf{T}$$

$$\begin{cases} u'_i = \cos \theta_X u_i + \cos \theta_Y v_i + \cos \theta_Z w_i \\ u'_j = \cos \theta_X u_j + \cos \theta_Y v_j + \cos \theta_Z w_j \end{cases}$$

$$\begin{Bmatrix} u'_i \\ u'_j \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \theta_X & \cos \theta_Y & \cos \theta_Z & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \cos \theta_X & \cos \theta_Y & \cos \theta_Z \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u_i \\ v_i \\ w_i \\ u_j \\ v_j \\ w_j \end{Bmatrix}$$

$$\cos \theta_X = \frac{X_j - X_i}{L}$$

$$\cos \theta_Y = \frac{Y_j - Y_i}{L}$$

$$\cos \theta_Z = \frac{Z_j - Z_i}{L}$$

$$L = \sqrt{(X_j - X_i)^2 + (Y_j - Y_i)^2 + (Z_j - Z_i)^2}$$



ماتریس سختی میله در فضای سه بعدی

$$\mathbf{k} = \mathbf{T}^T \mathbf{k}' \mathbf{T}$$

$$[\mathbf{k}]_{6 \times 6} = [\mathbf{T}]_{6 \times 2}^T [\mathbf{k}']_{2 \times 2} [\mathbf{T}]_{2 \times 6} \quad [\mathbf{F}]_{6 \times 1} = [\mathbf{T}]_{6 \times 2}^T \{\mathbf{F}'\}_{2 \times 1}$$

$$\cos \theta_X = l, \quad \cos \theta_Y = m, \quad \cos \theta_Z = n$$

$$\mathbf{k} = \frac{AE}{L} \begin{bmatrix} l^2 & lm & ln & -l^2 & -lm & -ln \\ lm & m^2 & mn & -lm & -m^2 & -mn \\ ln & mn & n^2 & -ln & -mn & -n^2 \\ -l^2 & -lm & -ln & l^2 & lm & ln \\ lm & -m^2 & -mn & lm & m^2 & mn \\ ln & -mn & -n^2 & ln & mn & n^2 \end{bmatrix}$$



Input data for bar elements:

- (X, Y, Z) for each node
- E and A for each element

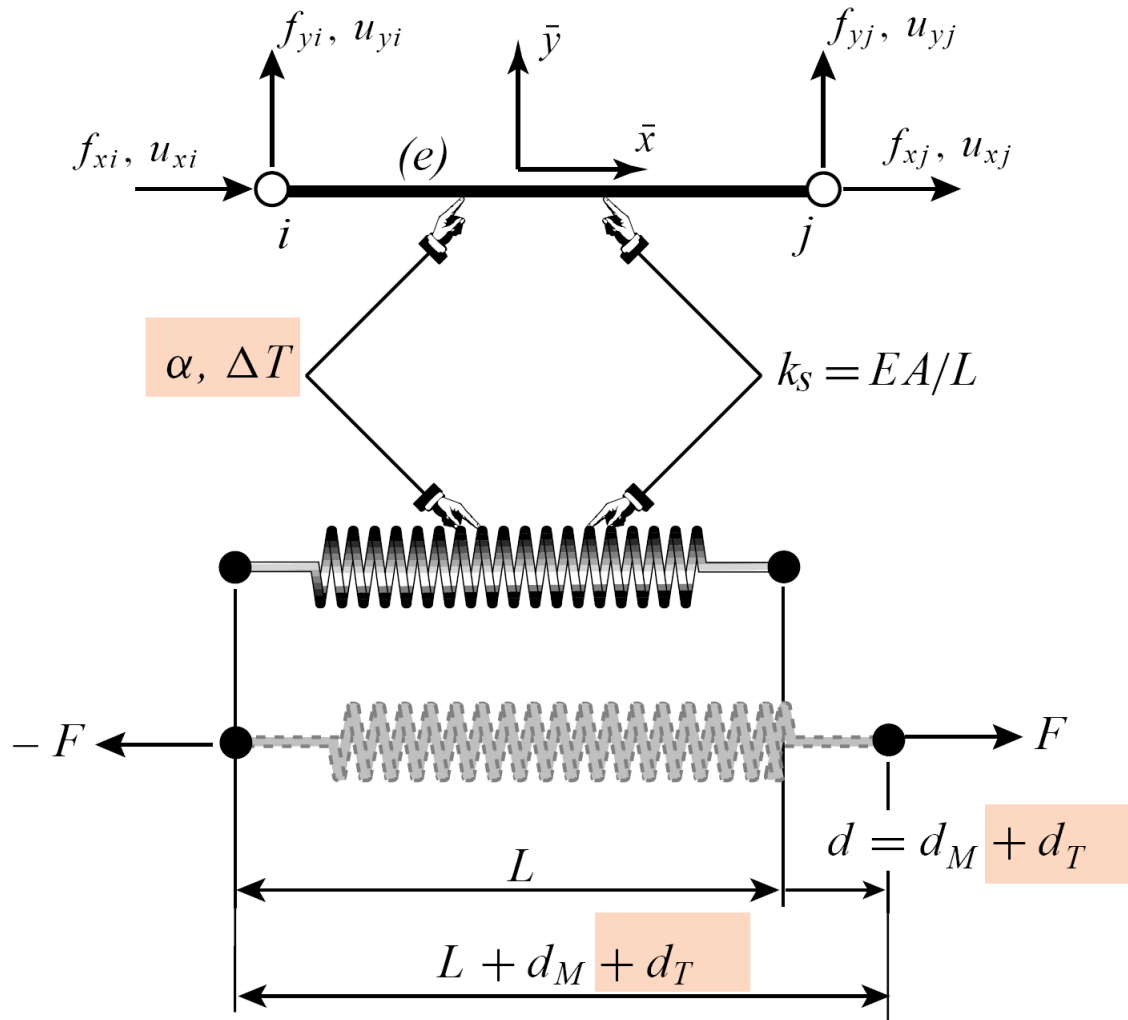
Calculate:

- The directional cosines
- The element stiffness matrix in global coordinates
- The element force vector in global coordinates
- Assemble the stiffness matrices to obtain the global stiffness matrix
- Assemble the load vectors to obtain the global load vector
- Solve the final equation to obtain the displacement at different nodes



❖ نیروهای اولیه در یک سازه می توانند به صورت کرنش اولیه و یا تنش اولیه به سازه اعمال شوند برای تحلیل سازه باید در نظر گرفته شوند.

- Thermomechanical effects
- Moisture effects
- Prestress effects
- Lack of fit
- Residual stresses



❖ کرنش محوری ناشی از اثرات مکانیکی و حرارتی است

$$e_T = d_T / L = \alpha \Delta T$$

$$e = d / L \quad d = \bar{u}_{xj} - \bar{u}_{xi}$$

$$e = e_M + e_T = \frac{\sigma}{E} + \alpha \Delta T$$

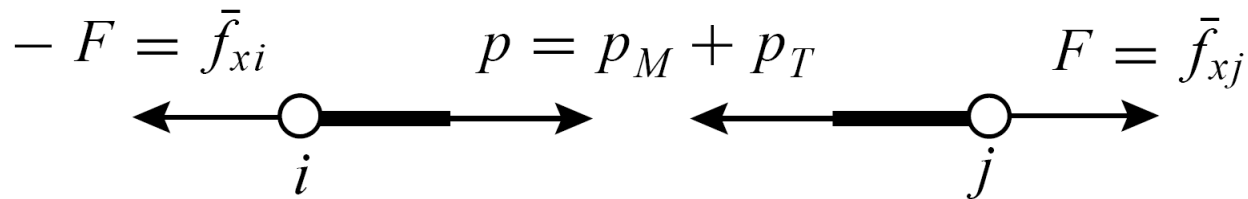


$$\frac{\bar{u}_{xj} - \bar{u}_{xi}}{L} = \frac{\sigma}{E} + \alpha \Delta T$$

$$\frac{EA}{L} (\bar{u}_{xj} - \bar{u}_{xi}) = A\sigma + EA\alpha\Delta T = p_M + p_T = F$$

$$F = \frac{EA}{L} \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{u}_{xi} \\ \bar{u}_{yi} \\ \bar{u}_{yj} \end{bmatrix}$$

❖ مشارکت نیروهای اولیه در معادلات تعادل:



$$\bar{\mathbf{f}} = \bar{\mathbf{f}}_M + \bar{\mathbf{f}}_T = \bar{\mathbf{K}} \bar{\mathbf{u}}$$

$$\bar{\mathbf{f}}_T = EA\alpha \Delta T \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

❖ مشارکت نیروهای اولیه در معادلات تعادل:

$$F = \bar{f}_{xj} = -\bar{f}_{xi}, \quad \bar{f}_{yi} = \bar{f}_{yj} = 0$$

$$\begin{bmatrix} \bar{f}_{xi} \\ \bar{f}_{yi} \\ \bar{f}_{xj} \\ \bar{f}_{yj} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{f}_{Mxi} \\ \bar{f}_{Myi} \\ \bar{f}_{Mxj} \\ \bar{f}_{Myj} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \bar{f}_{Txi} \\ \bar{f}_{Tyi} \\ \bar{f}_{Txj} \\ \bar{f}_{Tyj} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{f}_{Mxi} \\ \bar{f}_{Myi} \\ \bar{f}_{Mxj} \\ \bar{f}_{Myj} \end{bmatrix} + E\alpha \Delta T \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$= \frac{EA}{L} \begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{u}_{xi} \\ \bar{u}_{yi} \\ \bar{u}_{xj} \\ \bar{u}_{yj} \end{bmatrix}$$



Assembly Rules with Thermomechanical Effects

- 1. Compatibility: The joint displacements of all members meeting at a joint must be the same.*
- 2. Equilibrium: The sum of effective forces exerted by all members that meet at a joint must balance the external force applied to that joint.*

No change in application of 1. To account for 2, the thermal forces are globalized and added to the mechanical forces during the merge process.

$$\mathbf{Ku} - \mathbf{f}_T = \mathbf{f}_M$$

$$\mathbf{Ku} = \mathbf{f}_M + \mathbf{f}_T = \mathbf{f}$$

effective force vector

Solve for node displacements \mathbf{u} , then
recover mechanical forces

$$\mathbf{f}_M = \mathbf{Ku} - \mathbf{f}_T$$



جمع بندی نیروهای اولیه ترمومکانیکی در میله

Disconnection

Localization

Member (Element) Relations

☞ — Include $\bar{f}_I^{(e)}$

Globalization

Merge

Application of BCs

Solution

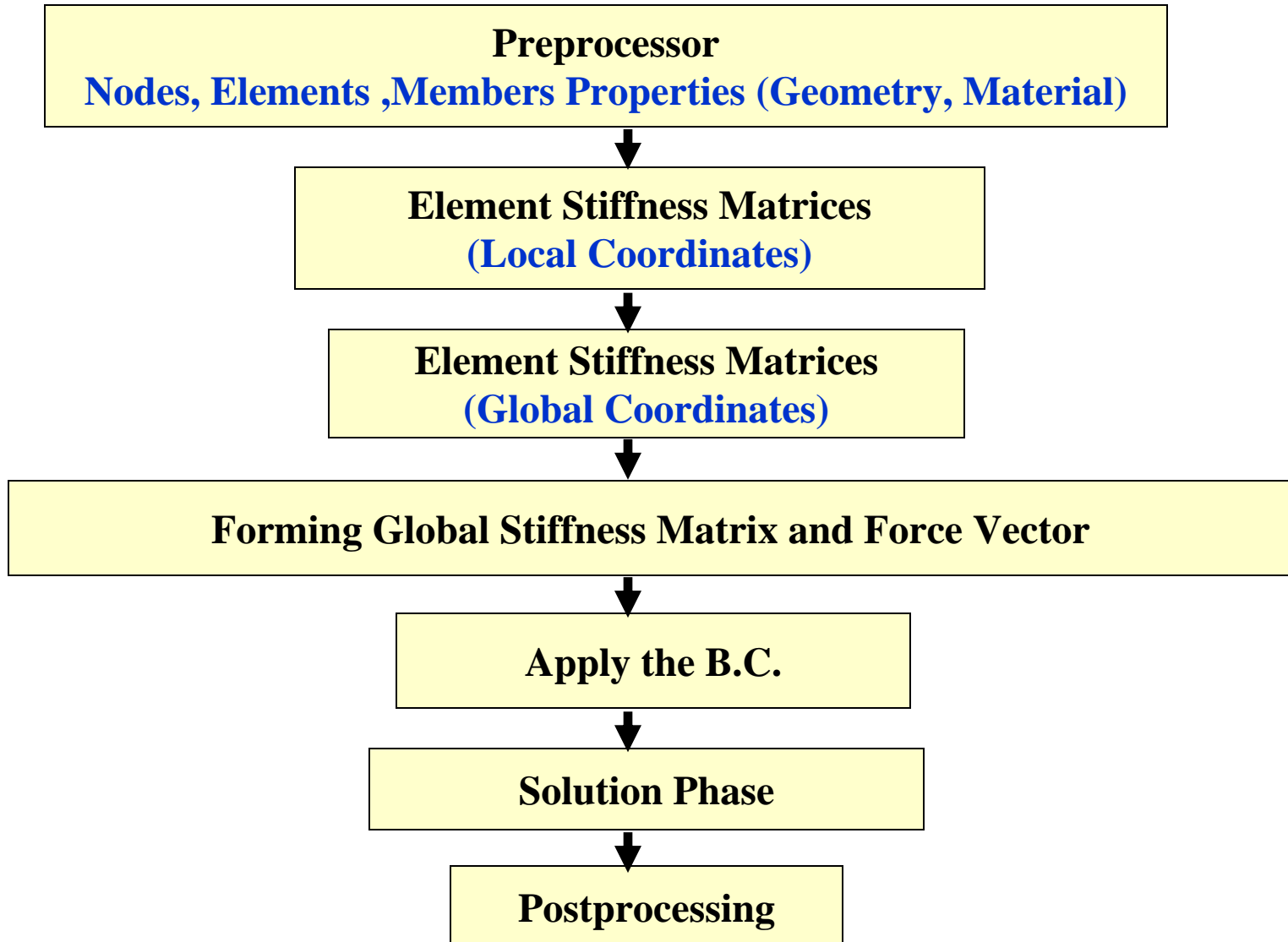
Recovery of Derived Quantities

☞ — Transform to $f_I^{(e)}$
☞ — Assemble into f_I

☞ — Subtract $f_I^{(e)}$



تدوین یک برنامه در محیط MATLAB برای میله دو بعدی





تدوین یک برنامه در محیط MATLAB برای میله دو بعدی

```
Clear all
Node=[
    node_no1    x1    y1
    node_no2    x2    y2
    .....];
Element=[
    elem_no    node_no1    node_no2    length    theta    E    A
    .....];
BCdof=[.....];
F_global=[ fx1    fy1    fx2    fy2 .....]';

Connectivity=[
    elem_no    Dof1    Dof2    Dof3    Dof4
    .....];

(NN,MN)=size(Node) ;
(NE,ME)=size(Element) ;

K_global=zeros (NN*2,NN*2) ;
```




تدوین یک برنامه در محیط MATLAB برای میله دو بعدی

```
for i=1:NE
    Ke_local=Kelocal (Element(i,4), Element(i,6), Element(i,7));
% Kelocal is a Matlab function
    Te_rotatoin=T_rotation(Element(i,5));
% T_rotation is a Matlab function
    Ke_global==Te_rotation'*ke_local*Te_rotation;
    ke_assemble=Assemble(Ke_global,Connectivity(i,:),NN);
% Assemble is a Matlab function
    K_global= K_global+ke_assemble
End
F_global=[ fx1    fy1    fx2    fy2 .....]';
% Assume that the external forces are in global coordinates
% If they are in local coordinates then they have to transfer using
% F_global=Te_rotation*Fe_local

% Applying the B.C
K_globalBC=Boundry_conditionK(K_global,BCdof)
F_globalBC=Boundry_conditionF(F_global, BCdof)

% Solution Phase
U=inv(K_globalBC)*F_globalBC;
```



تدوین یک برنامه در محیط MATLAB برای میله دو بعدی

```
% Postprocessing Phase
for i=1:NE
    stress(i)=Stress_calc(U, Element(i,2), Element(i,3), ...
                        Element(i,4), Element(i,5) );
end

% end of the program
end
```



مثال: یک برنامه MATLAB برای میله دو بعدی

```
E=2.95e11;  
A=0.0001;  
x1=0;  
y1=0;  
x2=0.4;  
y2=0;  
x3=0.4;  
y3=0.3;  
x4=0;  
y4=0.3;  
alpha1=0;  
alpha2=90;  
alpha3=atan(0.75)*180/pi;  
k1=Bar2D2Node_Stiffness (E,A,x1,y1,x2,y2,alpha1)  
k2=Bar2D2Node_Stiffness (E,A,x2,y2,x3,y3,alpha2)  
k3=Bar2D2Node_Stiffness (E,A,x1,y1,x3,y3,alpha3)  
k4=Bar2D2Node_Stiffness (E,A,x4,y4,x3,y3,alpha1)  
KK=zeros(8,8);
```



مثال: یک برنامه MATLAB برای میله دو بعدی

```
KK=Bar2D2Node_Assembly (KK,k1,1,2) ;  
KK=Bar2D2Node_Assembly (KK,k2,2,3) ;  
KK=Bar2D2Node_Assembly (KK,k3,1,3) ;  
KK=Bar2D2Node_Assembly (KK,k4,4,3)  
k=KK([3,5,6],[3,5,6])  
p=[20000;0;-25000];  
u=k\b  
q=[0 0 u(1) 0 u(2) u(3) 0 0]'  
P=KK*q  
u1=[q(1);q(2);q(3);q(4)]  
stress1=Bar2D2Node_Stress(E,x1,y1,x2,y2,alpha1,u1)  
u2=[q(3);q(4);q(5);q(6)]  
stress2=Bar2D2Node_Stress(E,x2,y2,x3,y3,alpha2,u2)  
u3=[q(1);q(2);q(5);q(6)]  
stress3=Bar2D2Node_Stress(E,x1,y1,x3,y3,alpha3,u3)  
u4=[q(7);q(8);q(5);q(6)]  
stress4=Bar2D2Node_Stress(E,x4,y4,x3,y3,alpha1,u4)
```



مثال: یک برنامه MATLAB برای میله دو بعدی

```
function k=Bar2D2Node_Stiffness(E,A,x1,y1,x2,y2,alpha)

L=sqrt((x2-x1)*(x2-x1)+(y2-y1)*(y2-y1));
x=alpha*pi/180;
C=cos(x);
S=sin(x);
k=E*A/L*[C*C C*S -C*C -C*S; C*S S*S -C*S -S*S;
-C*C -C*S C*C C*S; -C*S -S*S C*S S*S];
```



مثال: یک برنامه MATLAB برای میله دو بعدی

```
function forces=Bar2D2Node_Forces(E,A,x1,y1,x2,y2,alpha,u)

L=sqrt((x2-x1)*(x2-x1)+(y2-y1)*(y2-y1));
x=alpha*pi/180;
C=cos(x);
S=sin(x);
forces= E*A/L*[-C -S C S]*u;
```



مثال: یک برنامه MATLAB برای میله دو بعدی

```
function z = Bar2D2Node_Assembly(KK,k,i,j)

DOF(1)=2*i-1;
DOF(2)=2*i;
DOF(3)=2*j-1;
DOF(4)=2*j;
for n1=1:4
    for n2=1:4

KK(DOF(n1),DOF(n2))=KK(DOF(n1),DOF(n2))+k(n1,n2);
    end
end
z=KK;
```



مثال: یک برنامه MATLAB برای میله دو بعدی

```
function stress= Bar2D2Node_Stress (E,x1,y1,x2,y2,alpha,u)

L=sqrt((x2-x1)*(x2-x1)+(y2-y1)*(y2-y1));
x=alpha*pi/180;
C=cos(x);
S=sin(x);
stress=E/L*[-C -S C S]*u;
```




مراجع:

1- Lecture Notes in NONLINEAR FINITE ELEMENT METHODS, Carlos A. Felippa, University of Colorado, 1999

۲- مطالب درسي اجزاي محدود ، سعيد ضيايي راد ، دانشگاه صنعتي اصفهان