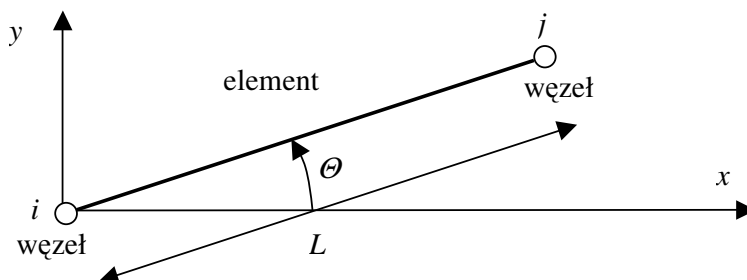


Metody komputerowe i obliczeniowe Metoda Elementów Skończonych

Element dwuwymiarowy liniowy : pręt 2D

Jest to element dwuwymiarowy o różnych współrzędnych lokalnych i globalnych węzłów – niezbędne są transformacje układów współrzędnych. Jego sztywność zdefiniowana jest pośrednio, za pomocą pola przekroju A , długości L oraz modułu Younga E . Transformacje wyrażone są za pomocą funkcji trygonometrycznych kąta nachylenia elementu w stosunku do osi x globalnego układu współrzędnych, mierzonego w kierunku przeciwnym do kierunku ruchu wskazówek zegara. Element ma dwa węzły definiujące jego końce. Każdy węzeł ma dwa stopnie swobody.



Jeśli każdy węzeł może przemieścić się w kierunku osi x i y (ma dwa stopnie swobody), to macierz sztywności elementu zdefiniowanego dwoma węzłami (a więc czterema stopniami swobody) zapisuje się jako macierz 4×4 (każdy wymiar macierzy to liczba stopni swobody całego elementu):

$$K = \frac{EA}{L} \begin{bmatrix} cc & cs & -cc & -cs \\ cs & ss & -cs & -ss \\ -cc & -cs & cc & cs \\ -cs & -ss & cs & ss \end{bmatrix},$$

gdzie:

$$c = \cos(\Theta),$$

$$s = \sin(\Theta).$$

Jeśli w całym układzie wielu połączonych ze sobą elementów wystąpi n węzłów, to macierz sztywności będzie miała wymiar $2n \times 2n$. W dalszym ciągu obowiązuje ogólny układ równań liniowych metody:

$$[K]\{u\} = \{f\}$$

gdzie: $[K]$ – macierz sztywności, $\{u\}$ – wektor przemieszczeń węzłów, $\{f\}$ – wektor sił działających w węzłach. Jak w poprzednich lekcjach, jeśli znamy sztywność elementu oraz przemieszczenia węzłów – możemy wyliczyć działające siły, a jeśli znamy siły, to po rozwiązaniu układu równań możemy wyliczyć przemieszczenia. Siły w elementach wyznacza się z następującego związku:

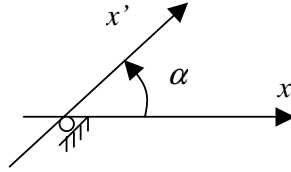
$$f = \frac{EA}{L} \begin{bmatrix} -c & -s & c & s \end{bmatrix} \{u\},$$

gdzie $\{u\}$ jest 4-elementowym wektorem kolumnowym, zawierającym przemieszczenia węzłów definiujących dany element. Wartość naprężenia w elemencie wyznaczana jest przez stosunek siły f do pola przekroju poprzecznego A . Jeśli w schemacie statycznym wystąpi konieczność

uwzględnienia nachylonej podpory, to globalna macierz sztywności musi zostać zmodyfikowana w następujący sposób:

$$K = TKT^T,$$

gdzie T jest macierzą transformacji o wymiarach takich, jak K (patrz niżej: funkcja `NachylonaPodporaElementPretowy2D`).



Funkcje realizujące obliczenia MES na elementach prętowych 2D w Matlabie (należy je przepisać w osobnych plikach M-File, nadając im nazwy takie, jakie mają zawarte w nich funkcje):

poniższą funkcję zapisujemy w pliku: `DlugoscKatElementPretowy2D.m`

```
function [L Th]= DlugoscKatElementPretowy2D(x1,y1,x2,y2)
%funkcja wyznacza dlugosc L i kat nachylenia elementu pretowego 2D na podstawie
%wspolrzednych jego wezlow (kat w stopniach)
L = sqrt((x2-x1)*(x2-x1) + (y2-y1)*(y2-y1));
Th = atan((y2-y1)/(x2-x1))*180/pi;
if Th<0
    Th = 180 + Th;
end
```

poniższą funkcję zapisujemy w pliku: `SztywnoscElementPretowy2D.m`

```
function y = SztywnoscElementPretowy2D(E,A,L,theta)
%funkcja tworzy macierz sztywnosci dla pojedynczego elementu pretowego 2D
%kat theta podajemy w stopniach
%wymiar wyniku : 4x4
x = theta*pi/180;
c = cos(x);
s = sin(x);
y = 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];
```

poniższą funkcję zapisujemy w pliku: `ZlozSztywnoscPretow2D.m`

```
function y = ZlozSztywnoscPretow2D(K,k,i,j)
%funkcja sklada w jedna macierz sztywnosci K wszystkie prety 2D
%w zadaniu laczac wszystkie sztywnosci pojedynczych elementow k
%zdefiniowanych wezlami i j
%UWAGA! Funkcja moze byc wywolana po wcześniejszym uruchomieniu
%funkcji SztywnoscElementPretowy2D!

%skladanie
K(2*i-1,2*i-1) = K(2*i-1,2*i-1) + k(1,1);
K(2*i-1,2*i) = K(2*i-1,2*i) + k(1,2);
K(2*i-1,2*j-1) = K(2*i-1,2*j-1) + k(1,3);
K(2*i-1,2*j) = K(2*i-1,2*j) + k(1,4);
K(2*i,2*i-1) = K(2*i,2*i-1) + k(2,1);
K(2*i,2*i) = K(2*i,2*i) + k(2,2);
K(2*i,2*j-1) = K(2*i,2*j-1) + k(2,3);
K(2*i,2*j) = K(2*i,2*j) + k(2,4);
```

```

K(2*j-1,2*i-1) = K(2*j-1,2*i-1) + k(3,1);
K(2*j-1,2*i) = K(2*j-1,2*i) + k(3,2);
K(2*j-1,2*j-1) = K(2*j-1,2*j-1) + k(3,3);
K(2*j-1,2*j) = K(2*j-1,2*j) + k(3,4);
K(2*j,2*i-1) = K(2*j,2*i-1) + k(4,1);
K(2*j,2*i) = K(2*j,2*i) + k(4,2);
K(2*j,2*j-1) = K(2*j,2*j-1) + k(4,3);
K(2*j,2*j) = K(2*j,2*j) + k(4,4);

```

```

%i wynik zwracany przez funkcje
y = K;

```

poniższą funkcję zapisujemy w pliku: SilyElementPretowy2D.m

```

function y = SilyElementPretowy2D(E,A,L,theta,u)
%funkcja wylicza sily wezlowe na podstawie znanych przemieszczen u,
%geometrii pręta oraz E
x = theta*pi/180;
c = cos(x);
s = sin(x);
y = E*A/L*[-c -s c s]*u;

```

poniższą funkcję zapisujemy w pliku: NaprezeniaElementPretowy2D.m

```

function y = NaprezeniaElementPretowy2D(E,L,theta,u)
%funkcja wylicza naprezenia dla danego elementu na podstawie znanych
przemieszczen u, geometrii elementu i E
x = theta*pi/180;
c = cos(x);
s = sin(x);
y = E/L*[-c -s c s]*u;

```

poniższą funkcję zapisujemy w pliku: NachylonaPodporaElementPretowy2D.m

```

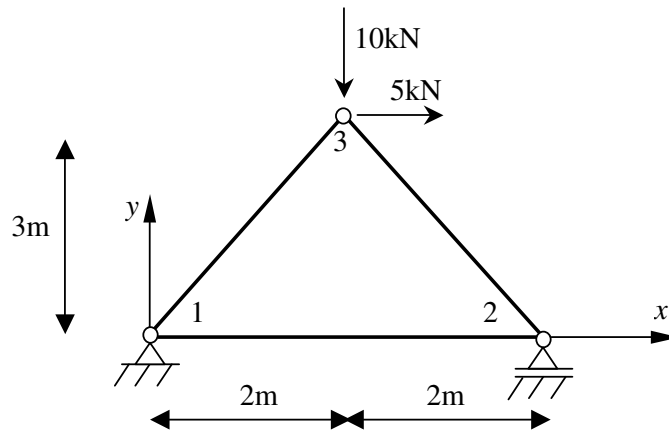
function y = NachylonaPodporaElementPretowy2D(T,alpha,i)
%funkcja wyznacza macierz transformacji na podstawie kąta nachylenia podpory
%alpha i numeru węzła (kat w stopniach)
x = alpha*pi/180;
T(2*i-1,2*i-1) = cos(x);
T(2*i-1,2*i) = sin(x);
T(2*i,2*i-1) = -sin(x);
T(2*i,2*i) = cos(x);
y = T;

```

Przykład nr 1.

Dla podanego układu elementów wykonanych z materiału o znanym module $E = 210\text{GPa}$, polu przekroju $A = 0.0001\text{m}^2$ i siłach obciążających przedstawionych na rysunku, wyznaczyć poniższe niewiadome:

1. macierz sztywności układu
2. przemieszczenia węzłów nr 2 i 3
3. reakcje w węzłach nr 1 i 2
4. siłę i naprężenie w każdym elemencie



Rozwiązanie:

Krok 1 – dyskretyzacja zadania

Zadanie jest już podzielone na elementy i węzły :

- element nr 1 zdefiniowany jest węzłami nr $i=1$ i $j=2$
- element nr 2 zdefiniowany jest węzłami nr $i=1$ i $j=3$
- element nr 3 zdefiniowany jest węzłami nr $i=2$ i $j=3$

W węzłach nr 1 i 2 są podpory: podpora przegubowo-nieprzesuwna (1) i przegubowo-przesuwna (2).

Krok 2 – utworzenie macierzy sztywności dla każdego elementu

Wprowadzamy zmienne globalne, które przechowują dane materiałowe i geometryczne naszego zadania: współrzędne węzłów $x_1, y_1, x_2, y_2, x_3, y_3$, E, A, L_1 , θ_1 , wyznaczamy: L_2, L_3, θ_2 i θ_3 (θ : kąty nachylenia elementów do poziomu, zorientowane względem dodatniego zwrotu osi x) (UWAGA! W celu poprawienia przejrzystości wyświetlanych wyników: `>>format short`)

```
>>x1=0
>>y1=0
>>x2=4
>>y2=0
>>x3=2
>>y3=3
>>E=210e6
>>A=0.0001
>>L1=4
>>theta1=0
>>[L2 theta2]=DlugoscKatElementPretowy2D(x1,y1,x3,y3)
>>[L3 theta3]=DlugoscKatElementPretowy2D(x2,y2,x3,y3)
```

Mamy trzy elementy, zatem tworzymy trzy macierze sztywności : k_1, k_2 i k_3 komendami:

```
>>k1=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L1,theta1)
>>k2=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L2,theta2)
>>k3=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L3,theta3)
```

Krok 3 – składanie macierzy sztywności elementów w jedną globalną macierz dla całego układu

Ponieważ w układzie mamy 3 węzły, więc globalna macierz sztywności będzie miała wymiar 6×6 . Macierz K należy przed składaniem wyzerować, co wykonujemy komendą:

```
>>K=zeros(6,6)
```

Ponieważ mamy trzy elementy, to funkcję `ZlozSztynoscPretow2D` trzeba wywołać trzy razy – niezależnie dla każdego elementu, podając jako parametry globalną macierz `K` (która jest wynikiem), macierz elementu `k` (`k1`, `k2`, a potem `k3`) i numery węzłów definiujące dany element (najpierw 1 i 2, potem 1 i 3 i na końcu 2 i 3):

```
>>K=ZlozSztynoscPretow2D(K,k1,1,2)
>>K=ZlozSztynoscPretow2D(K,k2,1,3)
>>K=ZlozSztynoscPretow2D(K,k3,2,3)
```

Na odpowiednich miejscach w macierzy `K` pojawiają się sumowane sztywności poszczególnych elementów (PROSZĘ KONTROLOWAĆ ZMIANIAJĄCE SIĘ WARTOŚCI!).

Krok 4 – uwzględnienie warunków brzegowych

Stworzona macierz sztywności ma postać:

$$K = 10^3 \begin{bmatrix} 7.0421 & 2.6882 & -5.2500 & 0 & -1.7921 & -2.6882 \\ 2.6882 & 4.0322 & 0 & 0 & -2.6882 & -4.0322 \\ -2.2500 & 0 & 7.0421 & -2.6882 & -1.7921 & 2.6882 \\ 0 & 0 & -2.6882 & 4.0322 & 2.6882 & -4.0322 \\ -1.7921 & -2.6882 & -1.7921 & 2.6882 & 3.5842 & 0 \\ -2.6882 & -4.0322 & 2.6882 & -4.0322 & 0 & 8.0645 \end{bmatrix}$$

a układ równań $[K]\{u\}=\{f\}$ można rozisać w postać:

$$K * \begin{Bmatrix} u_{1x} \\ u_{1y} \\ u_{2x} \\ u_{2y} \\ u_{3x} \\ u_{3y} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} f_{1x} \\ f_{1y} \\ f_{2x} \\ f_{2y} \\ f_{3x} \\ f_{3y} \end{Bmatrix}$$

Warunkami brzegowymi w naszym zadaniu są:

- przemieszczenie węzła nr 1 jest niemożliwe – podpora: $u_{1x} = 0$ i $u_{1y} = 0$
- w węźle nr 2 niemożliwe jest przemieszczenie w kierunku y , ale możliwe jest przemieszczenie w kierunku x , zatem: $u_{2y} = 0$
- w węźle nr 3 jest obciążenie działające zarówno w kierunku x jak i y : $f_{3x} = 5$, $f_{3y} = -10$.

Po uwzględnieniu powyższych wiadomych, układ równań przyjmuje postać:

$$10^3 \begin{bmatrix} 7.0421 & 2.6882 & -5.2500 & 0 & -1.7921 & -2.6882 \\ 2.6882 & 4.0322 & 0 & 0 & -2.6882 & -4.0322 \\ -2.2500 & 0 & 7.0421 & -2.6882 & -1.7921 & 2.6882 \\ 0 & 0 & -2.6882 & 4.0322 & 2.6882 & -4.0322 \\ -1.7921 & -2.6882 & -1.7921 & 2.6882 & 3.5842 & 0 \\ -2.6882 & -4.0322 & 2.6882 & -4.0322 & 0 & 8.0645 \end{bmatrix} * \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \\ u_{2x} \\ 0 \\ u_{3x} \\ u_{3y} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} f_{1x} \\ f_{1y} \\ 0 \\ f_{2y} \\ 5 \\ -10 \end{Bmatrix}$$

nie znamy zatem przemieszczenia u_{2x} , u_{3x} i u_{3y} oraz reakcji f_{1x} , f_{1y} i f_{2y} (podpory).

Krok 5 – rozwiązanie równań

Przyglądając się układowi równań zauważymy, że można go rozwiązać „po kawałku”, wykreślając wiersze i kolumny odpowiadające zerowym przemieszczeniom węzłów:

$$10^3 \begin{bmatrix} 7.0421 & 2.6882 & -5.2500 & 0 & -1.7921 & -2.6882 \\ 2.6882 & 4.0322 & 0 & 0 & -2.6882 & -4.0322 \\ -2.2500 & 0 & 7.0421 & -2.6882 & -1.7921 & 2.6882 \\ 0 & 0 & -2.6882 & 4.0322 & 2.6882 & -4.0322 \\ -1.7921 & -2.6882 & -1.7921 & 2.6882 & 3.5842 & 0 \\ -2.6882 & -4.0322 & 2.6882 & -4.0322 & 0 & 8.0645 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \\ u_{2x} \\ 0 \\ u_{3x} \\ u_{3y} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} f_{1x} \\ f_{1y} \\ 0 \\ f_{2y} \\ 5 \\ -10 \end{Bmatrix}$$



$$10^3 \begin{bmatrix} 7.0421 & -1.7921 & 2.6882 \\ -1.7921 & 3.5842 & 0 \\ 2.6882 & 0 & 8.0645 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u_{2x} \\ u_{3x} \\ u_{3y} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 5 \\ -10 \end{Bmatrix}$$

w Matlabie realizujemy to poleceniami:

- przepisanie wyrazów z 3, 5 i 6 wiersza i 3, 5 i 6 kolumny z K do k:

```
>>k=[K(3,3) K(3,5:6) ; K(5:6,3) K(5:6,5:6)]
```

- stworzenie wektora wyrazów wolnych (prawej strony równania) ze znanymi siłami $f_{2x}=0$ kN oraz $f_{3x}=5$ i $f_{3y}=-10$:

```
>>f=[0 ; 5 ; -10]
```

- wyznaczenie nieznanych przemieszczeń eliminacją Gaussa:

```
>>u=k\f
```

W wyniku otrzymujemy: $u_{2x} = 0.0011$ m, $u_{3x} = 0.0020$ m, $u_{3y} = -0.0016$ m.

Krok 6 – obróbka wyników (postprocessing)

Mając przemieszczenia wszystkich węzłów, możemy obliczyć reakcje w podporach. Najpierw zbierzmy przemieszczenia w jeden wektor (dodajemy do wyników $u_{1x}=0$ i $u_{1y}=0$ i $u_{2y}=0$):

```
>>U=[0 ; 0 ; u(1) ; 0 ; u(2:3)]
```

a potem wyliczmy siły:

```
>>F=K*U
```

otrzymamy: $f_{1x} = F(1) = -5$; $f_{1y} = F(2) = 1.25$ i $f_{2y} = F(4) = 8.75$. Zatem składowa pozioma reakcji w podporze nr 1 wynosi -5kN i jest skierowana przeciwnie do zwrotu osi x (w lewo, znak ujemny), składowa pionowa w podporze nr 1 wynosi 1.25kN i jest skierowana do góry, natomiast reakcja w podporze 2 jest równa 8.75kN i jest skierowana w prawo.

Siły w elementach wyznaczmy dzięki funkcji `SilyElementPretowy2D(E,A,L,theta,u)`, której parametrami są: moduł sprężystości E , pole przekroju A , długości $L1$, $L2$ i $L3$, kąty nachylenia $\theta1$, $\theta2$ i $\theta3$ oraz przemieszczenia węzłów definiujących dany element (czyli parami: $u1x$ i $u1y$ oraz $u2x$ i $u2y$, potem $u1x$ i $u1y$ oraz $u3x$ i $u3y$ i na końcu $u2x$ i $u2y$ oraz $u3x$ i $u3y$):
 najpierw przygotujemy pary przemieszczeń dla każdego elementu:

```
>>u1=[U(1) ; U(2) ; U(3) ; U(4)]
>>u2=[U(1) ; U(2) ; U(5) ; U(6)]
>>u3=[U(3) ; U(4) ; U(5) ; U(6)]
```

a potem wyznaczmy siły:

```
>>f1=SilyElementPretowy2D(E,A,L1,theta1,u1)
>>f2=SilyElementPretowy2D(E,A,L2,theta2,u2)
>>f3=SilyElementPretowy2D(E,A,L3,theta3,u3)
```

Wyniki wskazują, że elementy nr 2 i 3 są ściskane siłami 1.5023kN i 10.5162kN, a element nr 1 rozciągany siłą 5.8333kN. Naprężenia w elementach wyznaczmy dzięki funkcji `NaprezeniaElementPretowy2D(E,L,theta,u)`, której parametrami są: moduł sprężystości E , długości $L1$, $L2$ i $L3$, kąty nachylenia $\theta1$, $\theta2$ i $\theta3$ oraz przemieszczenia węzłów definiujących dany element:

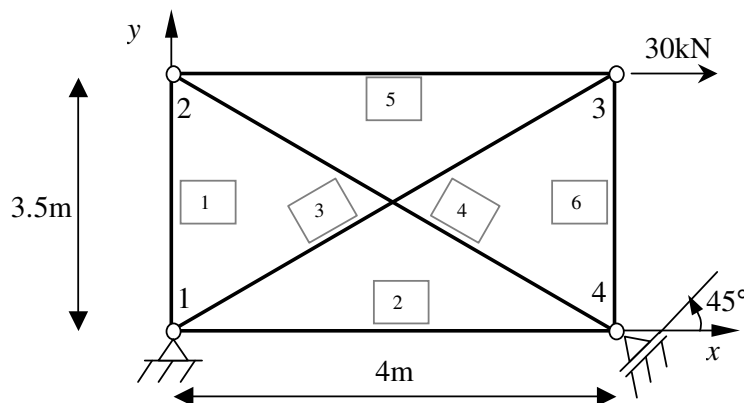
```
>>s1=NaprezeniaElementPretowy2D(E,L1,theta1,u1)
>>s2=NaprezeniaElementPretowy2D(E,L2,theta2,u2)
>>s3=NaprezeniaElementPretowy2D(E,L3,theta3,u3)
```

Uzyskane naprężenia dla elementów 1, 2 i 3: 5.8333E4 kPa, -1.5023E4kPa i -1.0516E5kPa.

Przykład nr 2.

Dla danego układu kratowego prętów o polach przekroju $A=0.004\text{m}^2$ i module $E=70\text{GPa}$ wyznaczyć:

1. macierz sztywności układu
2. przemieszczenia węzłów nr 2, 3 i 4
3. reakcje w węzłach nr 1 i 4
4. siłę i naprężenie w każdym elemencie



Rozwiązanie:

Krok 1 – dyskretyzacja zadania

Układ jest już zdyskretyzowany 6. elementami i 4. węzłami :

- element nr 1 zdefiniowany jest węzłami nr i=1 i j=2
- element nr 2 zdefiniowany jest węzłami nr i=1 i j=4
- element nr 3 zdefiniowany jest węzłami nr i=1 i j=3
- element nr 4 zdefiniowany jest węzłami nr i=2 i j=4
- element nr 5 zdefiniowany jest węzłami nr i=2 i j=3
- element nr 6 zdefiniowany jest węzłami nr i=3 i j=4

Krok 2 – utworzenie macierzy sztywności dla każdego elementu

Tworzymy zmienne globalne. Dla nachylonych elementów wyliczamy ich długości i kąty nachylenia:

```
>>x1=0
>>y1=0
>>x2=0
>>y2=3.5
>>x3=4
>>y3=3.5
>>x4=4
>>y4=0
>>E=70e6
>>A=0.004
>>L1=3.5
>>theta1=90
>>L2=4
>>theta2=0
>>[L3 theta3]=DlugoscKatElementPretowy2D(x1,y1,x3,y3)
>>[L4 theta4]=DlugoscKatElementPretowy2D(x2,y2,x4,y4)
>>L5=4
>>theta5=0
>>L6=3.5
>>theta6=270
```

(Proszę zwrócić uwagę na kierunki definicji elementów – kolejność węzłów! Od tych kierunków zależą wartości kątów theta, które powinny być zawsze dodatnie!). Mamy sześć elementów, zatem tworzymy sześć macierzy sztywności : od k1 do k6 komendami:

```
>>k1=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L1,theta1)
>>k2=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L2,theta2)
>>k3=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L3,theta3)
>>k4=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L4,theta4)
>>k5=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L5,theta5)
>>k6=SzywnoscElementPretowy2D(E,A,L6,theta6)
```

Krok 3 – składanie macierzy sztywności elementów w jedną globalną macierz dla całego układu

Ponieważ w układzie mamy 4 węzły, więc globalna macierz sztywności będzie miała wymiar 8x8. Macierz K należy przed składaniem wyzerować, co wykonujemy komendą:

```
>>K=zeros(8,8)
```

Ponieważ mamy sześć elementów, to funkcję ZlozSzywnoscPretow2D trzeba wywołać sześć razy – niezależnie dla każdego elementu, podając jako parametry globalną macierz K (która jest wynikiem), macierz elementu k (od k1 do k6) i numery węzłów definiujące dany element:

```
>>K=ZlozSzywnoscPretow2D(K,k1,1,2)
>>K=ZlozSzywnoscPretow2D(K,k2,1,4)
>>K=ZlozSzywnoscPretow2D(K,k3,1,3)
```



```
>>K=ZlozSztynoscPretow2D(K,k4,2,4)
>>K=ZlozSztynoscPretow2D(K,k5,2,3)
>>K=ZlozSztynoscPretow2D(K,k6,3,4)
```

Na odpowiednich miejscach w macierzy K pojawiają się sumowane sztywności poszczególnych elementów. (UWAGA! Proszę obserwować wartości K po każdej komendzie!)

Krok 4 – uwzględnienie warunków brzegowych

Stworzona macierz sztywności ma postać:

$$K=10^5 \begin{bmatrix} 0.9984 & 0.2611 & -0.0000 & -0.0000 & -0.2984 & -0.2611 & -0.7000 & 0 \\ 0.2611 & 1.0284 & -0.0000 & -0.8000 & -0.2611 & -0.2284 & 0 & 0 \\ -0.0000 & -0.0000 & 0.9984 & -0.2611 & -0.7000 & 0 & -0.2984 & 0.2611 \\ -0.0000 & -0.8000 & -0.2611 & 1.0284 & 0 & 0 & 0.2611 & -0.2284 \\ -0.2984 & -0.2611 & -0.7000 & 0 & 0.9984 & 0.2611 & -0.0000 & -0.0000 \\ -0.2611 & -0.2284 & 0 & 0 & 0.2611 & 1.0284 & -0.0000 & -0.8000 \\ -0.7000 & 0 & -0.2984 & 0.2611 & -0.0000 & -0.0000 & 0.9984 & -0.2611 \\ 0 & 0 & 0.2611 & -0.2284 & -0.0000 & -0.8000 & -0.2611 & 1.0284 \end{bmatrix}$$

Ponieważ w układzie znajduje się nachylona podpora, powyższą macierz należy zmodyfikować. Budujemy macierz T: na początek tworzymy macierz jednostkową o wymiarach takich, jak macierz K:

```
>>T=eye(8,8)
```

potem wywołujemy funkcję `NachylonaPodporaElementPretowy2D`, której parametrami są: macierz T (zwracana w wyniku, po uaktualnieniu wartości), kąt nachylenia podpory alpha (w przykładzie 45°, zasada taka sama, jak przy kątach theta) oraz numer węzła, w którym znajduje się podpora (w tym przypadku i=4):

```
>>T=NachylonaPodporaElementPretowy2D(T,45,4)
```

W wyniku powinna pojawić się macierz z wartościami:

$$T = \begin{bmatrix} 1.0000 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1.0000 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1.0000 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1.0000 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1.0000 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1.0000 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0.7071 & 0.7071 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -0.7071 & 0.7071 \end{bmatrix}$$

Modyfikację K realizuje się komendą:

```
>>Knew=T*K*T'
```

Układ równań $[K]\{u\}=\{f\}$ można rozpisać w postać (prim przy oznaczeniach przemieszczeń i sił w węźle 4 oznacza nachylenie podpory):

$$K_{new} * \begin{Bmatrix} u_{1x} \\ u_{1y} \\ u_{2x} \\ u_{2y} \\ u_{3x} \\ u_{3y} \\ u'_{4x} \\ u'_{4y} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} f_{1x} \\ f_{1y} \\ f_{2x} \\ f_{2y} \\ f_{3x} \\ f_{3y} \\ f'_{4x} \\ f'_{4y} \end{Bmatrix}$$

Warunkami brzegowymi w naszym zadaniu są:

- znane przemieszczenia węzłów nr 1 i 4: $u_{1x} = u_{1y} = u'_{4y} = 0$,
- znane obciążenia w węzłach nr 2 do 4 : $f_{2x} = f_{2y} = f'_{4x} = 0$, $f_{3x} = 30$

Po uwzględnieniu powyższych wiadomych, układ równań przyjmuje postać:

$$K_{new} * \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \\ u_{2x} \\ u_{2y} \\ u_{3x} \\ u_{3y} \\ u'_{4x} \\ 0 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} f_{1x} \\ f_{1y} \\ 0 \\ 0 \\ 30 \\ 0 \\ 0 \\ f'_{4y} \end{Bmatrix}$$

nie znamy zatem 5. przemieszczeń, a także reakcji f_1 i f_4 (składowej y).

Krok 5 – rozwiązanie równań

Układ równań rozwiążemy „po kawałku”, wykreślając 1, 2 i 8 wiersz i kolumnę w K_{new} (dla zerowych przemieszczeń), zostawiając resztę dla nieznanych u (wiersze i kolumny od numeru 3 do 7). Realizujemy to komendą:

```
>>k=Knew(3:7,3:7)
```

$$k=10^5 \begin{bmatrix} 0.9984 & -0.2611 & -0.7000 & 0 & -0.0264 \\ -0.2611 & 1.0284 & 0 & 0 & 0.0231 \\ -0.7000 & 0 & 0.9984 & 0.2611 & -0.0000 \\ 0 & 0 & 0.2611 & 1.0284 & -0.5657 \\ -0.0264 & 0.0231 & -0.0000 & -0.5657 & 0.7523 \end{bmatrix}$$

Tak jak w poprzednim przykładzie, wektor f ze znanymi siłami utworzymy komendą:

```
>>f=[0 ; 0 ; 30; 0 ; 0]
```

a następnie wyliczymy nieznane przemieszczenia poleceniem (eliminacja Gaussa):

```
>>u=k\f
```

Otrzymamy w wyniku: $10^{-3}(0.6053 \ 0.1590 \ 0.8129 \ -0.3366 \ -0.2367)m$.

Krok 6 – obróbka wyników (postprocessing)

Mając przemieszczenia wszystkich węzłów, możemy obliczyć reakcje w podporach. Najpierw zbierzmy przemieszczenia w jeden wektor (dodajemy do wyników poprzednio pominięte zerowe wartości u):

```
>>U=[0 ; 0 ; u ; 0]
```

a potem wyliczymy siły:

```
>>F=Knew*U
```

otrzymamy: $f_{1x} = F(1) = -3.75$; $f_{1y} = F(2) = -26.25$ i $f_{4y} = F(8) = 37.1231$. Ostatnia siła jest nachyloną reakcją podpory 4 (składowa pokrywająca się z osią podpory).

Siły w elementach wyznaczmy dzięki funkcji `SilyElementPretowy2D(E,A,L,theta,u)`, ale najpierw przygotujemy pary przemieszczeń dla każdego elementu:

```
>>u1=[U(1) ; U(2) ; U(3) ; U(4)]  
>>u2=[U(1) ; U(2) ; U(7) ; U(8)]  
>>u3=[U(1) ; U(2) ; U(5) ; U(6)]  
>>u4=[U(3) ; U(4) ; U(7) ; U(8)]  
>>u5=[U(3) ; U(4) ; U(5) ; U(6)]  
>>u6=[U(5) ; U(6) ; U(7) ; U(8)]
```

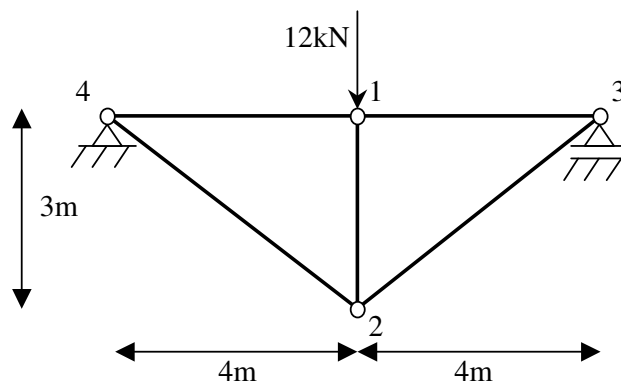
UWAGA! Wyliczenie sił i naprężeń proszę zrealizować samodzielnie.

Zadania do samodzielnego rozwiązania:

Zadanie nr 1.

Dla układu jak na rysunku poniżej, mając dane: $E=200\text{GPa}$, $A=0.0015\text{m}^2$ wyznaczyć:

1. macierz sztywności układu
2. przemieszczenia węzłów nr 1-3
3. reakcje w węzłach nr 3 i 4
4. siły i naprężenia w każdym elemencie

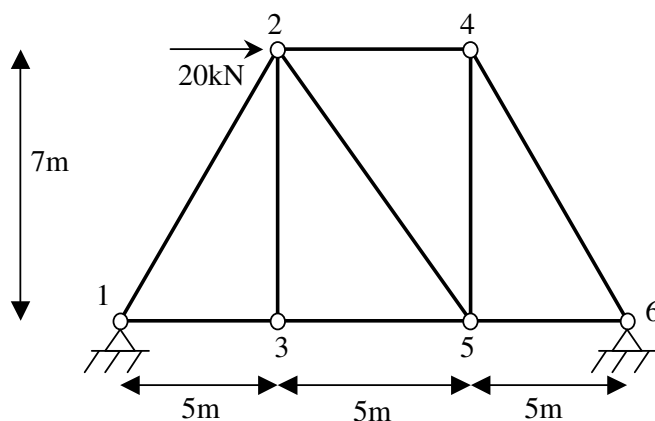


Zadanie nr 2.

Dla układu jak na rysunku poniżej, mając dane: $E=210\text{GPa}$, $A=0.005\text{m}^2$ wyznaczyć:

1. macierz sztywności układu
2. przemieszczenia węzłów nr 2-5

3. reakcje w węzłach nr 1 i 6
4. siły i naprężenia w każdym elemencie



Zadanie nr 3.

Dla układu jak na rysunku poniżej, mając: $E=70\text{GPa}$ i $A=0.01\text{m}^2$ dla elementu prętowego, sztywność sprężyny $k=3000\text{kN/m}$, wyznaczyć:

1. macierz sztywności układu
2. przemieszczenie węzłów nr 4 i 5
3. reakcję w węzłach nr 1-3
4. siły i naprężenia w prętach
5. siłę w sprężynie

