

Metoda Elementów Skończonych

LABORATORIUM METOD OBLICZENIOWYCH

ELEMENT RAMOWY

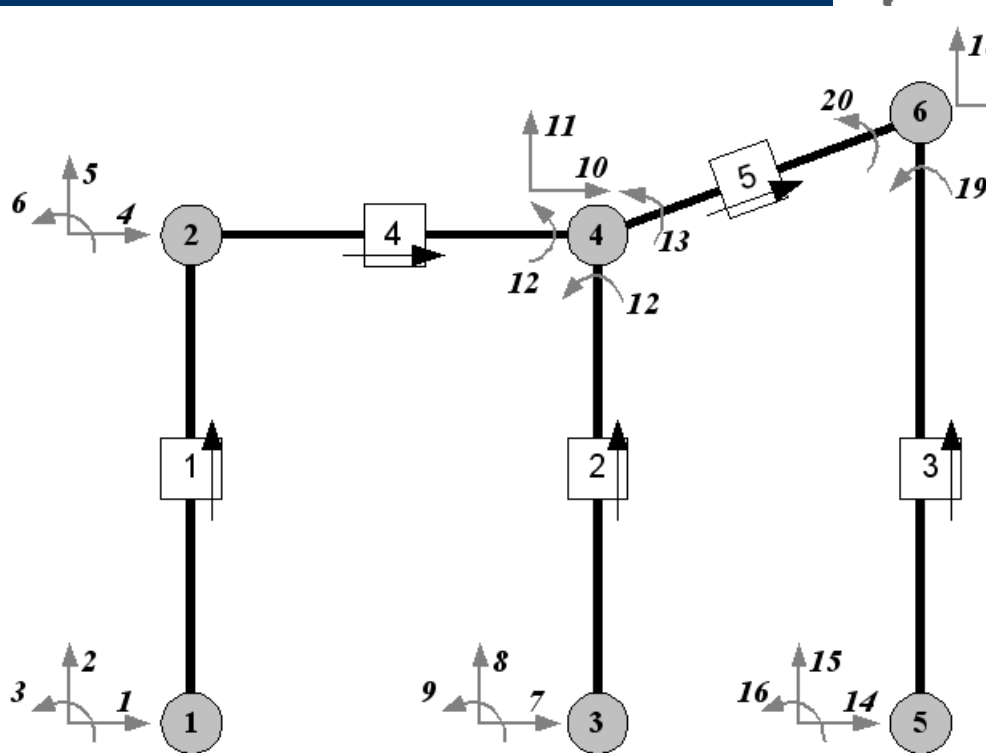
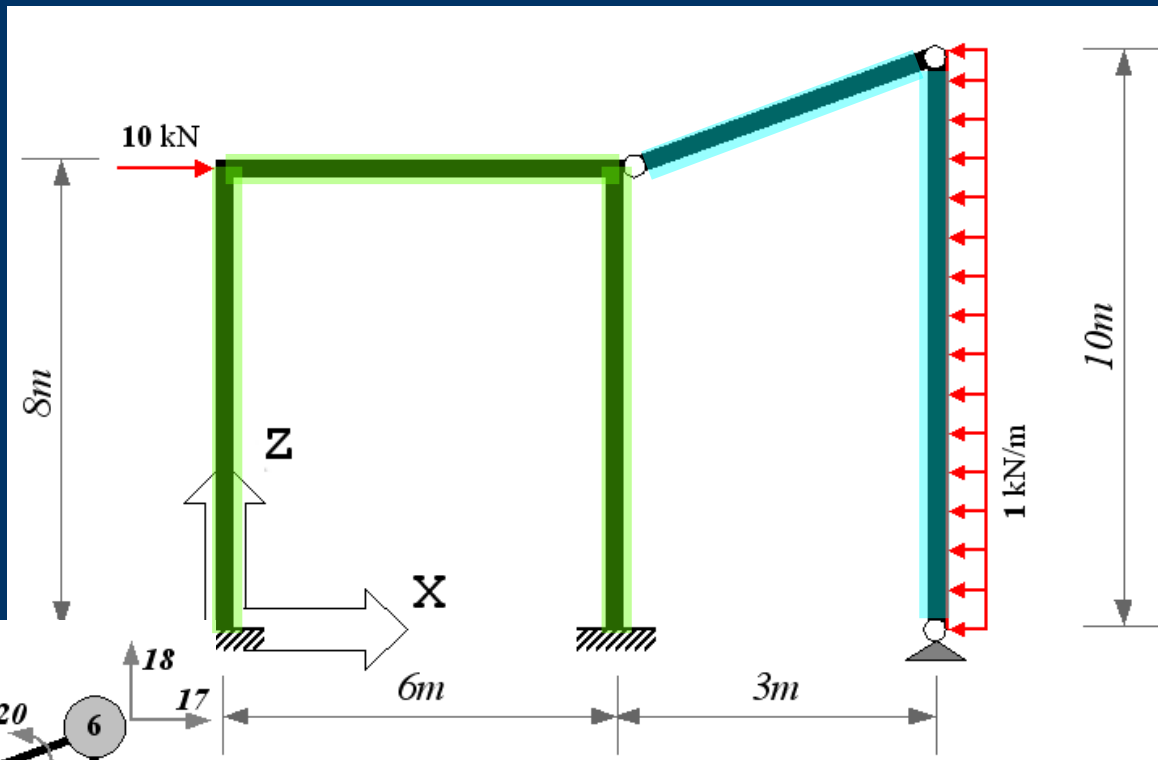
Algorytm MES

1. Dyskretyzacja
 2. Obciążenie węzłów
 3. Analiza elementu
 4. Agregacja
 5. Warunki brzegowe
 6. Rozwiązanie równania MES
 7. Przemieszczenia węzłów elementu
 8. Deformacja elementu
 9. Siły przekrojowe
- ▶ **Edof**
 - ▶ **f**
 - ▶ **Ke, fe**
 - ▶ **K, f**
 - ▶ **bc**
 - ▶ **$K \cdot a = f$**
 - ▶ **ed**

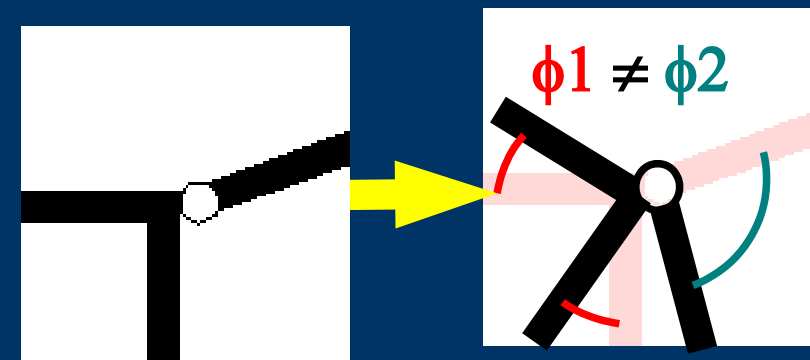
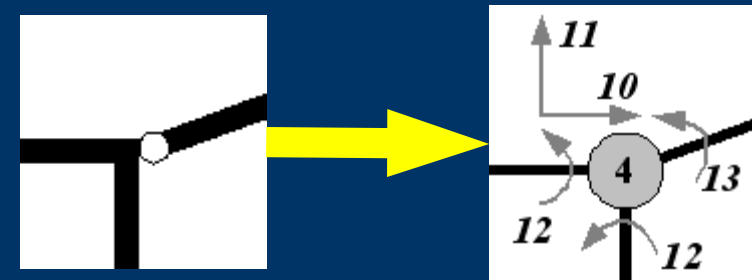
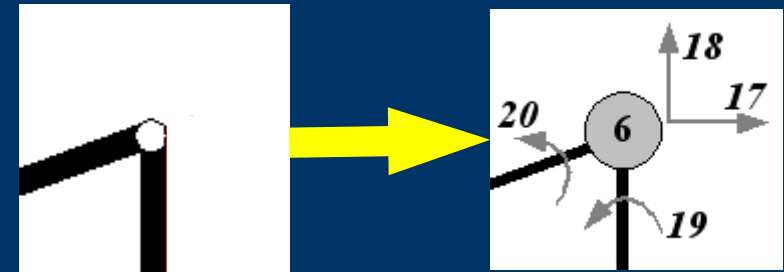
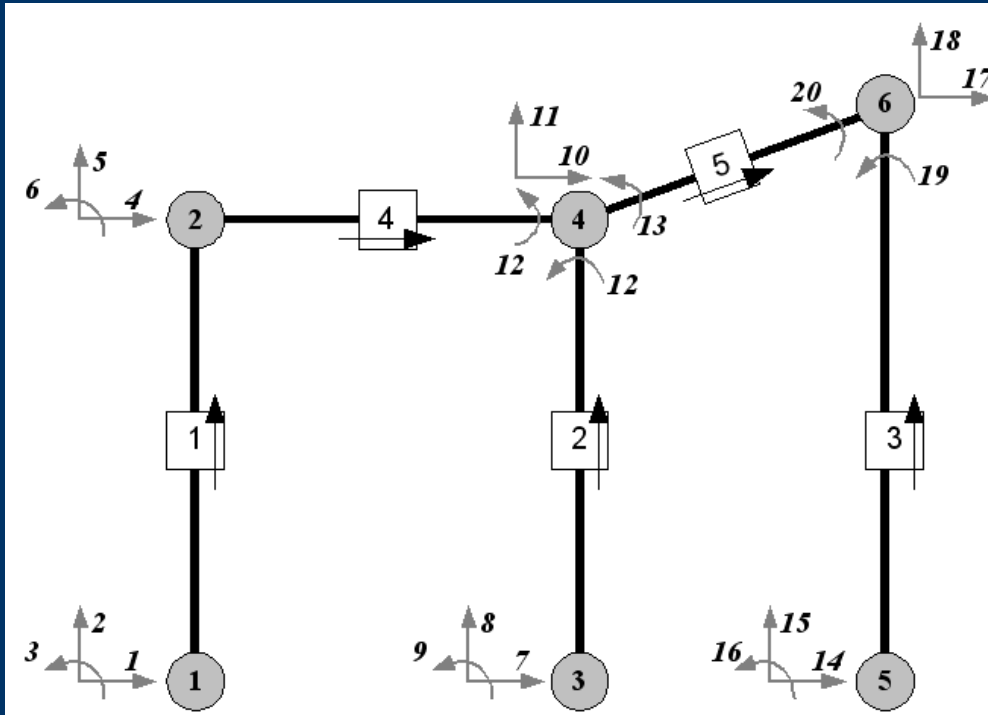
 - ▶ **M, Q, N**

Dyskretyzacja

Schemat statyczny ramy
o prętach:
stalowych i żelbetowych

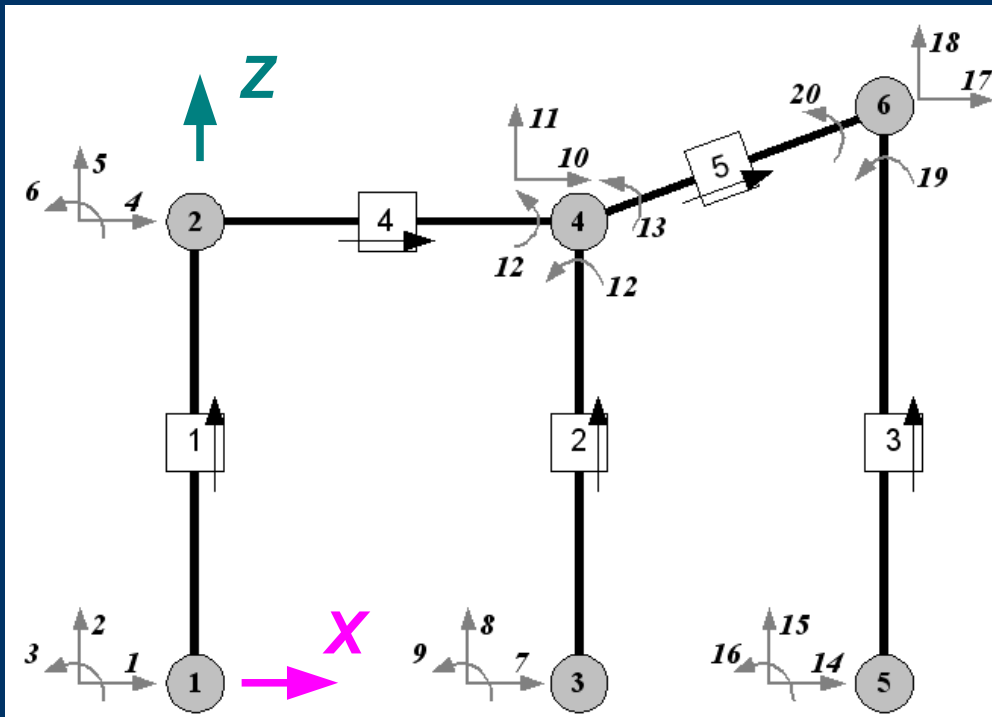


Dyskretyzacja



W miejscach wstępowania przegubów w zależności od krotności przegubu zwiększamy liczbę stopni swobody. Każdy element dołączony w sposób przegubowy ma możliwość niezależnego obrotu w węźle.

Dyskretyzacja



Dane definiowane w globalnym układzie współrzędnych XZ

1. Macierz współrzędnych **Coord**:

$$\text{Coord} = \begin{bmatrix} 0 & 0; \\ 0 & 8; \\ 6 & 0; \\ 6 & 8; \\ 9 & 0; \\ 9 & 10 \end{bmatrix};$$

- odcięte (X)
- rzędne (Z)
Początek układu XZ
w węźle nr 1 → (0,0)

2. Macierz stopni swobody **Dof**:

Dla kolejnych węzłów w wierszach po trzy numery stopni swobody kolejno:

$$\text{Dof} = \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3; \\ 4 & 5 & 6; \\ 7 & 8 & 9; \\ 10 & 11 & 13; \\ 14 & 15 & 16; \\ 17 & 18 & 20 \end{bmatrix};$$

- poziome (X)
- pionowe (Z)
- obrotowe (XZ)

3. Macierz topologii **Edof**:

$$\text{Edof} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 2 & 3 & 4 & 5 & 6; \\ 2 & 7 & 8 & 9 & 10 & 11 & 12; \\ 3 & 14 & 15 & 16 & 17 & 18 & 19; \\ 4 & 4 & 5 & 6 & 10 & 11 & 12; \\ 5 & 10 & 11 & 13 & 17 & 18 & 20 \end{bmatrix};$$

- **Numery** elementów układu,
- **Numery** stopni swobody wg numeracji globalnej.
Zadeklarowana kolejność węzłów determinuje lokalne układy współrzędnych dla elementów.

Dyskretyzacja

```
[ex, ez] = coordxtr(Edof, Coord, Dof, 2);
```

Macierz $[ex, ez]$ to macierz ze współrzędnymi X i Z początku oraz X i Z końca każdego elementu skończonego.

Na podstawie współrzędnych obliczane są między innymi długości elementów i kąty ich nachylenia do poziomu.

Macierz charakterystyk fizycznych ep :

- moduł Young'a,
- pole przekroju poprzecznego
- moment bezwładności przekroju względem osi Y

```
ep = [E1 A1 I1;
      E1 A1 I1;
      E2 A2 I2;
      E1 A1 I1;
      E2 A2 I2];
```

Dla każdego elementu w wierszach należy podać stosowne wartości. Podając wartości liczbowe należy uwzględnić przyjęty system jednostek.

```
>> [ex, ez]
```

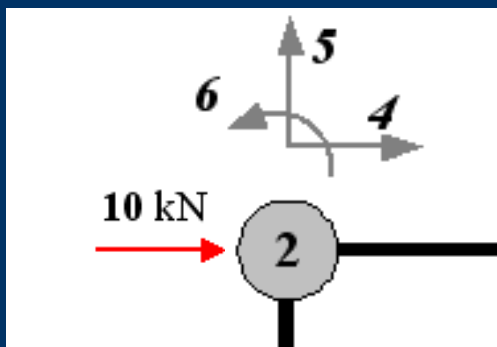
```
ans =
```

0	0	0	8
6	6	0	8
9	9	0	10
0	6	8	8
6	9	8	10

Obciążenie węzłów

Wymiar **wektora obciążenia** zależy od liczby stopni swobody całego układu.

```
f = zeros(20,1);
```



Na kierunku **czwartego** stopnia swobody przyłożone jest obciążenie o wartości **N = 10 kN** skierowane zgodnie z przyjętym za dodatni zwrotem przemieszczenia.

```
f(4) = 10e3;
```

Metoda elementów skończonych jest metodą dyskretną dającą rozwiązanie w skończonej liczbie punktów (węzłów). Obciążenie układu musi być podane w sposób dyskretny – tylko w węzłach. Obciążenie ciągłe występujące na długości elementów zastępowane jest równoważnym obciążeniem w węzłach.

Obciążenie elementów

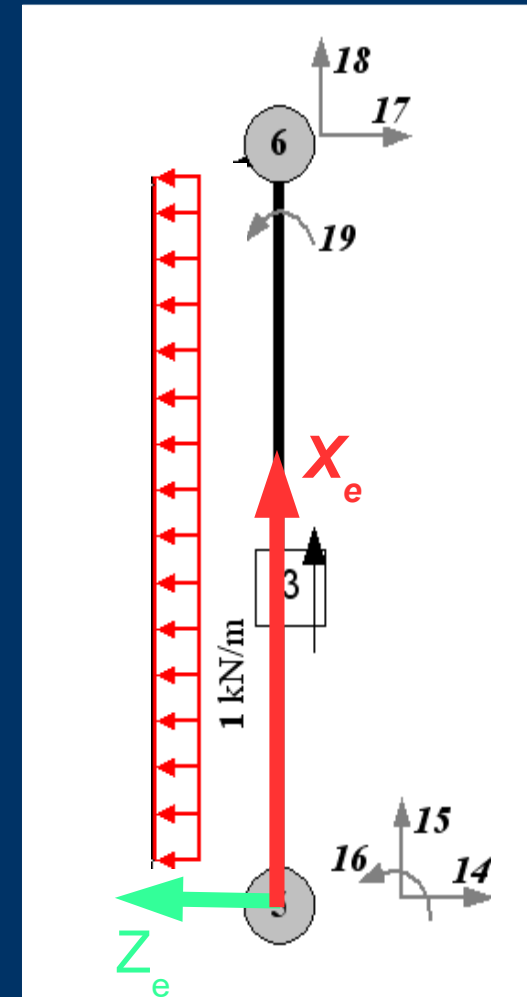
Obciążenie ciągłe elementu podajemy w macierzy obciążeń elementów eq podając wartości obciążenia q_x oraz q_z zgodnie z jego lokalnym układem współrzędnych $X_e Z_e$.

Zwroty osi układów lokalnych zależą od definicji samych elementów – od tego w jakiej kolejności węzły elementu zostały wprowadzone do macierzy Edof.

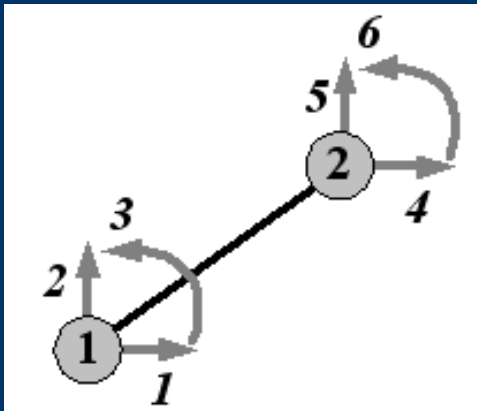
- Oś X_e ma zwrot początek → koniec elementu.
- Oś Z_e jest prostopadła do X_e
- Skrętność układu lokalnego $X_e Z_e$ jest taka jak układu globalnego XZ .

$$eq = \begin{bmatrix} 0 & 0; \\ 0 & 0; \\ 0 & 1e3; \\ 0 & 0; \\ 0 & 0; \end{bmatrix}$$

Element trzeci obciążony jest obciążeniem równomiernie rozłożonym o intensywności 1000 N/m .



Analiza elementu



Element ramowy jest kombinacją elementu kratowego i belkowego.

Węzły elementu ramowego mają po trzy stopnie swobody.

Wymiar lokalnej macierzy sztywności elementu zależy od liczby stopni swobody elementu.

Macierz sztywności elementu czwartego.

$K_{e4} =$

$1.0e+008 *$

2.4167	0	0	-2.4167	0	0
0	0.0168	0.0503	0	-0.0168	0.0503
0	0.0503	0.2014	0	-0.0503	0.1007
-2.4167	0	0	2.4167	0	0
0	-0.0168	-0.0503	0	0.0168	-0.0503
0	0.0503	0.1007	0	-0.0503	0.2014

Agregacja

Wymiar **globalnej macierzy sztywności układu** zależy od liczby stopni swobody całego układu.

```
K=zeros(20);
```

Agregacja polega na dodaniu wszystkich lokalnych macierzy sztywności elementów (**Ke**) w jedną macierz sztywności układu (**K**) z uwzględnieniem topologii układu (**Edof**). Macierze sztywności elementów są transformowane do układu globalnego.

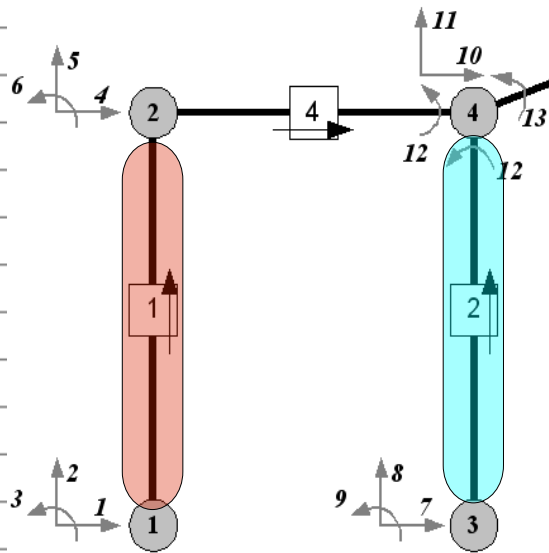
Generowanie lokalnych macierzy sztywności (**Ke**) i agregacja odbywa się w pętli (**for** ► **end**). W tej samej pętli na podstawie macierzy obciążeń elementowych **eq** obliczane są elementy wektora obciążenia elementowego **fe**, który następnie jest agregowany do wektora obciążeń węzłowych **f**.

```
for i=1:nel
    [Ke fe]=beam2e(ex(i,:),ez(i,:),ep(i,:),eq(i,:));
    [K,f]=assem(Edof(i,:),K,Ke,f,fe);
end
```

Agregacja

Na rysunku widać wszystkie elementy globalnej macierzy sztywności (**K**) po dwóch krokach pętli.

1.0e+008 *	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
1	0.0071	0	-0.0283	-0.0071	0	-0.0283	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	0	1.8125	0	0	-1.8125	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	-0.0283	0	0.1510	0.0283	0	0.0755	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	-0.0071	0	0.0283	0.0071	0	0.0283	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	0	-1.8125	0	0	1.8125	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	-0.0283	0	0.0755	0.0283	0	0.1510	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	0	0	0	0	0	0	0.0071	0	-0.0283	-0.0071	0	-0.0283	0	0	0	0	0	0	0	0
8	0	0	0	0	0	0	0	1.8125	0	0	-1.8125	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	0	0	0	0	0	0	0	0	0.1510	0.0283	0	0.0755	0	0	0	0	0	0	0	0
10	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0283	0.0071	0	0.0283	0	0	0	0	0	0	0	0
11	0	0	0	0	0	0	0	-1.8125	0	0	1.8125	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0755	0.0283	0	0.1510	0	0	0	0	0	0	0	0
13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0



Warunki brzegowe

```
bc = [ 1 0;
      2 0;
      3 0;
      7 0;
      8 0;
      9 0;
      14 0;
      15 0];
```

Dla odpowiednich **stopni swobody** w układzie globalnym podajemy **wartości** znanych przemieszczeń wynikające z schematu podparcia układu.

Obciążenie pozastatyczne w postaci osiadania podpór uwzględnia się w warunkach brzegowych podając ich faktyczne wartości.

Uwzględnienie warunków brzegowych układu powoduje podstawienie do układu równań znanych wartości niewiadomych, co przy wartościach równych **zero** powoduje wykreślenie odpowiednich wierszy i kolumn z macierzy sztywności układu.

W konsekwencji redukuje się wymiar macierzy sztywności układu i macierz wówczas staje się macierzą nieosobliwą.

Rozwiązanie równania MES

```
[a,R]=solveq(K,f,bc);
```

Rozwiązaniem równania MES $K \cdot a = f$ są nieznane wartości przemieszczeń węzłów ramy na kierunkach kolejnych globalnych stopni swobody.

Wartości reakcji więzów podporowych obliczane są po rozwiązaniu równania MES z równości $R = K \cdot a - f$.

Obliczanie sił przekrojowych

Po rozwiązaniu równania następuje rozdzielanie obliczonych **przemieszczeń** otrzymanych w układzie globalnym na **przemieszczenia w układach lokalnych** poszczególnych elementów na podstawie **topologii** układu.

```
ed=extract(Edof,a);
```

Dla każdego elementu na podstawie **przemieszczeń** jego węzłów, **charakterystyk przekroju**, **współrzędnych węzłów** oraz **obciążeń elementowych** oblicza się wartości siły przekrojowe w elemencie: N, Q, M.

```
for i=1:nel
    [es,edi,eci]=beam2s(ex(i,:),ez(i,:),ep(i,:),ed(i,:),eq(i,:),n);
end;
```

Funkcja kształtu jednoznacznie określa przemieszczenia wewnątrz elementu na podstawie wartości przemieszczeń węzłów elementu.

$$u^e = N a^e$$

Tematy projektów

Tematy projektów znajdują się w katalogu z materiałami do zajęć. Prowadzący podaje symbol (A-H), zestaw danych geometrycznych i obciążeń (1-16) oraz dane materiałowe (RS lub RB) dla ramy. Przykładowo: A-1-RS.

UWAGA: W obliczeniach nie uwzględniać ciężaru własnego prętów.

Sprawozdanie

Sprawozdanie należy przygotować w wersji elektronicznej – plik PDF.

Gotowe sprawozdanie należy skopiować na dysk P: do folderu wskazanego przez prowadzącego zajęcia.

Dodatkowo należy na dysk P: skopiować plik o takiej samej nazwie ze skrypcem Matlaba.

Sprawozdanie musi zawierać:

- Strona tytułowa
- Schemat układu → rysunek
- Dyskretyzacja → rysunek
- Reakcje więzów podporowych
- Sprawdzenie równowagi obciążeń i reakcji
- Deformacja układu → rysunek
- Wykresy sił przekrojowych z opisami wartości w punktach charakterystycznych (N, Q, M) → rysunek

Nazewnictwo plików

Pliki ze sprawozdaniami należy nazywać wg następującego wzorca:

NazwiskoI_Lp7_MES_D12RB_RAMA.pdf

gdzie za **NazwiskoI** podstawić należy swoje nazwisko (bez polskich liter) oraz inicjał imienia.

Dalej podać należy **numer grupy laboratoryjnej**, kod **MES** oznaczający temat projektu (Metodę Elementów Skończonych), **numer tematu** i na koniec słowo **CALFEM**.

Pliki ze skryptem Matlaba należy nazywać wg następującego wzorca:

NazwiskoI_Lp7_MES_D12RB_RAMA.m

Pytania

1. Algorytm MES z omówieniem jego etapów.
2. Charakterystyka elementów 1-D:
 - kratowego,
 - belkowego,
 - ramowego.
3. Układy współrzędnych: globalny i lokalne.
4. Macierz sztywności.
5. Funkcje kształtu.
6. Definicja obciążeń.
7. Interpretacja wyników:
 - analiza zastosowanych jednostek,
 - równowaga reakcji i obciążeń,
 - poprawność deformacji układu prętowego,
 - zachowanie warunków brzegowych.