## METODA ELEMENTÓW SKOŃCZONYCH

Wektor sił węzłowych  $\vec{F}$  ma analogiczną postać. Poniżej przedstawiona jest również macierz sztywności K.

Pliki do wykorzystania w poniższym ćwiczeniu można pobrać za pomocą poniższych linków:

- Plik nagłówkowy MesLib.h
- Plik nagłówkowy winbgi2.h
- Plik źródłowy winbgi2.cpp

### Wprowadzenie

1

Niniejszą instrukcją rozpoczynamy cykl laboratoriów, z których każde kolejne będzie rozwinięciem poprzedniego i wnioski z poprzedniego będą stanowiły motywację do zastosowania kolejnych metod. Tym samym należy zadbać o to, aby zadania z każdego laboratorium były wykonywane do końca, czy to na zajęciach czy w domu. Dziś zaznajomimy się ze sformułowaniem metody elementów skończonych dla jednego elementu czworokątnego. Dla uproszczenia nie będziemy stosować transformacji geometrycznych występujących w rzeczywistym sformułowaniu metody elementów skończonych, więc faktycznie będziemy operować zawsze na jednostkowych elementach kwadratowych.

# Sformulowanie algebraiczne dla jednego elementu

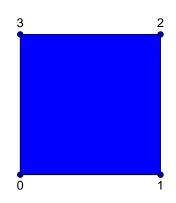
Zagadnienie wytrzymałości konstrukcji dla jednego elementu skończonego ma następujące sformułowanie algebraiczne: Elementowi skończonemu przypisana jest tzw. macierz sztywności K reprezentująca jego sztywność na poszczególne rodzaje odkształceń (przesunięcia jego wierzchołków), wektor przesunięć  $\vec{d}$ , jakim ulegną poszczególne wierzchołki elementu pod obciążeniem oraz wektor sił węzłowych  $\vec{F}$  reprezentujący odpowiednio przeliczone siły (bądź obciążenia ciągłe) przyłożone do węzłów elementu.

$$K\vec{d} = \vec{F}$$

Wektor przesunięć (ang. displacement) zawiera odpowiednio przesunięcia względem osi x oraz y kolejnych węzłów elementu (numeracja węzłów pokazana jest na Rys. 1).

$$\vec{d} = \begin{bmatrix} x_0 \\ y_0 \\ x_1 \\ y_1 \\ x_2 \\ y_2 \\ x_3 \\ y_3 \end{bmatrix} \qquad \vec{F} = \begin{bmatrix} F_{x_0} \\ F_{y_0} \\ F_{x_1} \\ F_{y_1} \\ F_{x_2} \\ F_{y_2} \\ F_{x_3} \\ F_{y_3} \end{bmatrix}$$

$$K = \frac{E}{1 - \nu^2} \begin{bmatrix} \frac{1}{2} - \frac{\nu}{6} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} + \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} + \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} & \frac{\nu}{6} \\ \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & \frac{1}{2} - \frac{\nu}{6} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{\nu}{6} & -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} + \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} + \frac{3}{8}\nu \\ -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{1}{2} - \frac{\nu}{6} & -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} & \frac{\nu}{6} & -\frac{1}{8} + \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} + \frac{\nu}{12} \\ -\frac{1}{8} + \frac{3}{8}\nu & \frac{\nu}{6} & -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} & \frac{1}{2} - \frac{\nu}{6} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} \\ -\frac{1}{4} + \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} & \frac{\nu}{6} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{1}{2} - \frac{\nu}{6} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} \\ -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} + \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} + \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{1}{2} - \frac{\nu}{6} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{\nu}{6} & -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{\nu}{6} & -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} + \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} + \frac{3}{8}\nu & \frac{\nu}{6} & -\frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} + \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} + \frac{\nu}{8} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{\nu}{8} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{\nu}{6} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & -\frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{\nu}{6} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & -\frac{1}{4} - \frac{\nu}{12} & \frac{1}{8} - \frac{3}{8}\nu & \frac{\nu}{12} - \frac{\nu}{12} \\ \frac{1}{8} - \frac{3}{8}$$



Rys. 1. Lokalna indeksacja w..z..ów elementu sko..czonego.

Macierz sztywności elementu K, dopóki nie zostana na układ narzucone wiezy unieruchamiajace układ w przestrzeni jako ciało sztywne, jest osobliwa. Aby móc obliczyć przemieszczenia węzłów elementu pod działaniem określonych sił, nakładamy najpierw więzy. Załóżmy, że w naszym przypadku będa to więzy zamurowania lewego brzegu elementu, tzn.  $x_0 = y_0 = x_3 = y_3 = 0$ . W postaci macierzowej powyższe cztery równania są równoznaczne z zastąpieniem wierszy o indeksach 0, 1, 6 i 7 jedynkami na głównej diagonali macierzy i przypisaniu zer na tych indeksach w wektorze prawej strony. Po narzuceniu więzów macierz nie jest już osobliwa i można rozwiązać układ choćby procedurą Gaussa.

#### Zadania

• Napisz program, w którym zaalokujesz miejsce na macierz sztywności elementu, wektor przemieszczeń wezłowych oraz wektor prawych stron. Wykorzystaj tablicę fix[] (opis poniżej) do narzucenia warunków brzegowych i rozwiąż zagadnienie metodą Gaussa. Jako wymuszenie przyłóż siłę ciągnącą w dół prawy dolny wezeł.

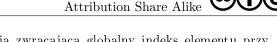
- Zmodyfikuj w programie obciażenie: przyłóż siłe skierowana pionowo w dół do obu wezłów na prawej krawedzi. Rozwiaż zadanie. Następnie rozciagnij element. Sprawdź wpływ współczynnika Poissona na rozwiazanie. Sprawdź różne modyfikacje programu, aby zaznajomić się z zadawaniem obciążeń i ruchami poszczególnych stopni swobody.
- Zmień sposób zamurowania na inny. Sprawdź, co się stanie z rozwiązaniem, gdy w ogóle nie narzucisz warunków brzegowych lub nie w pełni odbierzesz sztywne stopnie swobody układu.
- Spróbuj stworzyć teraz belkę składającą się z dwóch elementów skończonych.

## Wskazówki implementacyjne

- Elementy w belce mają być indeksowane od 0 do  $m_x * m_y 1$ , poczynając od elementu w lewym dolnym rogu i indeksując je po kolei w prawo. Po dojściu do końca belki, zaczynamy od lewego brzegu analogicznie indeksować kolejnymi liczbami elementy w pasie położonym o jeden element wyżej niż dopiero co indeksowany pas. W identyczny sposób indeksowane są węzły. Takiego indeksowania wymaga uproszczenie implementacji (brak transformacji geometrycznej macierzy sztywności) oraz prostota obecnej funkcji do rysowania całego układu.
- mx i my oznaczają odpowiednio liczbę elementów w poziomie i w pionie w prostokatnej belce. Musza to być zmienne globalne.
- Funkcja do rysowania wymaga użycia globalnej tablicy int fix[2\*(mx+1)\*(my+1)] o długości równej liczbie stopni swobody w siatce. Jeśli na danej pozycji w tablicy stoi zero, przyjmujemy, że ten stopień swobody ulega przemieszczeniom. Wpisanie na danym miejscu wartości 1, oznacza, że stopień swobody o tym indeksie jest odebrany (tak układ zostanie narysowany przez procedurę rysująca draw). Oczywiście poprawność sformułowania matematycznego tak przyjętej konwencji i definicji tablicy fix[] leży w pełni po stronie użytkownika. Takie zdefiniowanie tablicy fix bardzo ułatwia implementacje warunków brzegowych.
- Początek głównego pliku z kodem programu powinien mieć następująca postać, aby uniknąć problemów z kolejnością definicji, nagłówkami i linkowaniem. Poniższy przykład pokazuje też sposób użycia biblioteki MesLib.h w celu narysowania rozwiązanego układu.

#include <stdio.h> #include <stdlib.h>

5



```
#include <math.h>
#include "winbgi2.h"
const int mx = 1;
                                       // liczba elementow w poziomie
const int my = 1;
                                       // liczba elementow w pionie
const int N = 2 * (mx + 1) * (my + 1); // calk. liczba stopni swobody
int fix[N];
#include "MesLib.h"
int main() {
   // Tu stworz caly program
   // Narysuj uklad
   graphics(700, 700);
  scale(0, 0.5*(my - mx - 3), mx + 3, 0.5*(my + mx + 3));
  title("X", "Y", "MES");
   draw(d, F);
   wait();
   // Zwolnij pamiec i zakoncz
   return 0;
```

### Krótka dokumentacja biblioteki MesLib.h

Biblioteka MesLib.h została stworzona na potrzeby laboratorium, aby uprościć i przyspieszyć implementację metody elementów skończonych. Zawiera szereg prostych i przydatnych funkcji oraz macierz sztywności i macierz masową pojedynczego elementu. Poniżej krótko opiszemy poszczególne funkcje:

• int P(int x, int y, int z) - funkcja, która zwraca globalny indeks stopnia swobody przy założeniu, że x to jego indeks w kierunku x (liczony od 0 na lewej krawędzi), y to jego indeks w kierunku osi y (liczony od 0 na dolnej powierzchni belki), a z to 0 lub 1 zależnie od tego czy interesuje nas stopień swobody w kierunku poziomym, czy pionowym.

- int Q(int x, int y) funkcja zwracająca globalny indeks elementu przy założeniu, że jest to element o indeksie x w kierunku poziomym i o indeksie y w kierunku pionowym.
- int DOF(int elidx, int elidy, int locdofid) funkcja zwracająca globalny indeks stopnia swobody przy założeniu, że elidx oznacza indeks elementu w kierunku poziomym, elidy indeks elementu w kierunku pionowym, a locdofid to liczba od 0 do 7 oznaczająca lokalny indeks danego stopnia swobody. Lokalna indeksacja stopni swobody jest następująca: w węźle o indeksie 0 przesunięcia w kierunku poziomym i pionowym to odpowiednio 0-wy i 1-szy stopień swobody, w węźle o indeksie 1 występują 2. i 3. stopień swobody itd.
- Lokalna macierz sztywności jest zdefiniowana w dwuwymiarowej tablicy K[8][8]. Przy składaniu macierzy sztywności powinna być w programie przemnożona przez czynnik Md zawierający wpływ modułu Younga oraz współczynnika Poissona oraz przez grubość elementu.
- Lokalna macierz masowa jest zdefiniowana w dwuwymiarowej tablicy M[8] [8].
   Przy składaniu globalnej macierzy masowej powinna być w programie przemnożona przez czynnik Mm zawierający wpływ gęstości materiału oraz dodatkowo należy ją przemnożyć przez grubość elementu.
- void Gauss(int n, double \*\*M, double \*f, double \*x) procedura
  eliminacji Gaussa rozwiązująca układ równań o macierzy zapisanej w dynamicznie zaalokowanej dwuwymiarowej tablicy M o wymiarze n, i wektorze prawej
  strony f. Wynik zostanie wpisany do miejsc w pamięci wskazywanych przez
  wskaźnik \*x.
- void draw(double \*p, double \*f) funkcja rysująca cały układ odkształconych elementów. p to wektor przesunięć poszczególnych stopni swobody, a
  f to wektor sił węzłowych w tych stopniach swobody. Ponadto funkcja wykorzystuje globalnie zadeklarowaną tablicę fix, z której czerpie informację, które
  stopnie swobody układu sa odebrane.