

METODA ELEMENTÓW SKOŃCZONYCH

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

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

- [Plik nagłówkowy meslib.h](#)
- [Plik źródłowy meslib.cpp](#)
- [Plik nagłówkowy winbgi2.h](#)
- [Plik źródłowy winbgi2.cpp](#)

Wprowadzenie

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.

Sformułowanie algebraiczne dla jednego elementu

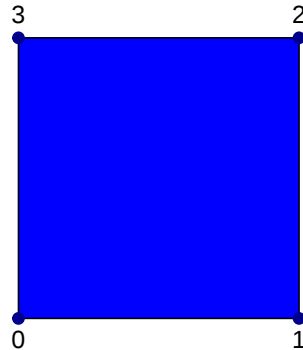
Zagadnienie wytrzymałości konstrukcji dla jednego elementu skończonego ma następujące sformułowanie algebraiczne: Elementowi skończonemu przypisana jest tzw. macierz sztywności $\mathbf{K}$ reprezentująca jego sztywność na poszczególne rodzaje odkształceń (przesunięcia jego wierzchołków), wektor przesunięć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

$$\mathbf{K}\mathbf{d} = \mathbf{f}$$

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

$$\mathbf{d} = \begin{bmatrix} x_0 \\ y_0 \\ x_1 \\ y_1 \\ x_2 \\ y_2 \\ x_3 \\ y_3 \end{bmatrix} \quad \mathbf{f} = \begin{bmatrix} f_{x_0} \\ f_{y_0} \\ f_{x_1} \\ f_{y_1} \\ f_{x_2} \\ f_{y_2} \\ f_{x_3} \\ f_{y_3} \end{bmatrix}$$

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



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

Macierz sztywności elementu $\mathbf{K}$, dopóki nie zostaną na układ narzucone więzy unieruchamiające 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 będą 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 pamięć na:
 - globalną macierz sztywności $\mathbf{K}_g$ (uzupełniona macierz sztywności elementu $\mathbf{K}$ jest już w bibliotece `meslib`),
 - wektor przemieszczeń węzłowych $\mathbf{d}$,
 - wektor prawych stron $\mathbf{f}$,

– wektor więzów $\mathbf{fix}$ do narzucenia warunków brzegowych.

- Uzupełnij zaalokowane tablice.
- Odbierz wszystkie stopnie swobody po lewej stronie elementu.
- Jako wymuszenie przyłóż siłę ciągnącą w dół prawy dolny węzeł.
- Rozwiąż zagadnienie metodą Gaussa i narysuj odkształcony element.
- Zmodyfikuj w programie obciążenie: przyłóż siłę skierowaną pionowo w dół do obu węzłów na prawej krawędzi. Rozwiąż zadanie.
- Przyłóż siły, które rozciągną element i rozwiąż zadanie.
- Sprawdź wpływ współczynnika Poissona na rozwiązanie.
- 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 $MX * MY - 1$, 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 prostokątnej belce. Muszą to być zmienne globalne.
- Funkcja do rysowania `draw` wymaga podania wskaźnika `int *` do tablicy `fix` o długości równej liczbie stopni swobody w siatce $N = 2(MX + 1)(MY + 1)$. 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 rysującą `draw`). Tablicę `fix` należy także wykorzystać do narzucenia więzów na globalną macierz sztywności.
- Początek głównego pliku z kodem programu powinien mieć następującą postać. Poniższy przykład pokazuje też sposób użycia biblioteki `meslib` w celu narysowania rozwiązane układu.

```
#define _CRT_SECURE_NO_WARNINGS

#include <stdio.h>
#include <stdlib.h>
#include <math.h>
#include "meslib.h"
#include "winbgi2.h"

int MX = 1; // liczba elementow w poziomie
int MY = 1; // liczba elementow w pionie
int N = 2 * (MX + 1) * (MY + 1); // calkowita liczba stopni swobody

int main()
{
    // deklaracja wskaznika i alokacja tablicy wiezow
    int *fix;

    fix = (int*) calloc(N, sizeof(int));
    if (fix == NULL) {
        perror("main (fix)");
        exit(1);
    }

    // pozostale deklaracje i alokacje pamieci

    // uzupelnienie globalnej macierzy sztywnosci oraz wektorow wiezow i s

    // modyfikacja ukladu r-n ze wzgledu na wiezy

    // rozwiazanie ukladu za pomoca funkcji gauss

    // rysowanie rozwiazania
    graphics(700, 700);
    scale(0, 0.5 * (MY - MX - 3), MX + 3, 0.5 * (MY + MX + 3));
    title("X", "Y", "MES");
    draw(d, f, fix);
    wait();

    // zwolnienie pamieci
```

```
free(fix);

return 0;
}
```

Krótką dokumentacja biblioteki meslib

Biblioteka meslib 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 id_x, int id_y, int dir)` - funkcja, która zwraca globalny indeks stopnia swobody przy założeniu, że `id_x` to jego indeks w kierunku x (liczony od 0 na lewej krawędzi), `id_y` to jego indeks w kierunku osi y (liczony od 0 na dolnej powierzchni belki), a `dir` to 0 lub 1 zależnie od tego czy interesuje nas stopień swobody w kierunku poziomym, czy pionowym.
- `int Q(int id_x, int id_y)` - funkcja zwracająca globalny indeks elementu przy założeniu, że jest to element o indeksie `id_x` w kierunku poziomym i o indeksie `id_y` w kierunku pionowym.
- `int DOF(int elid_x, int elid_y, int locdofid)` - funkcja zwracająca globalny indeks stopnia swobody przy założeniu, że `elid_x` oznacza indeks elementu w kierunku poziomym, `elid_y` 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 dynam-

icznie zaalokowanej dwuwymiarowej tablicy M o wymiarze n , i wektorze prawej strony f . Wynik zostanie wpisany do miejsc w pamięci wskazywanych przez wskaźnik $*x$.

- `void gauss_psp(int tabsize, double **A_ext, double *b_ext, double *x)` - procedura eliminacji Gaussa z wyborem częściowym elementu głównego (ang. partial scaled pivoting). Metoda zmniejsza propagację błędów numerycznych i pozwala odwracać większą klasę macierzy.
- `void draw(double *p, double *f, int *fix)` - funkcja rysująca cały układ odkształconych elementów. $*p$ to wskaźnik na tablicę przesunięć poszczególnych stopni swobody, $*f$ to wskaźnik na tablicę sił węzłowych w tych stopniach swobody a $*fix$ to wskaźnik na tablice więzów.