

Министерство науки и высшего образования Российской Федерации федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего профессионального образования

«Московский государственный технический университет имени Н.Э. Баумана (национальный исследовательский университет)» (МГТУ им. Н.Э. Баумана)

ФАКУЛЬТЕТ «Робототехника и комплексная автоматизация»

КАФЕДРА «Системы автоматизированного проектирования (РК-6)»

ОТЧЕТ О ВЫПОЛНЕНИИ ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЫ

по дисциплине «Модели и методы анализа проектных решений»

Студент:	Кулагин Арсении Олегович
Группа:	PK6-736
Тип задания:	Лабораторная работа
Название:	Метод конечных элементов
Вариант:	54

Студент	подпись, дата	$\frac{\text{Кулагин A.O.}}{\Phi_{\text{амилия, И.O.}}}$
Преподаватель	подпись, дата	<u>Трудоношин В. А.</u> Фамилия, и.о.
Оценка:		

Содержание

Метод	конечных элементов	3
1	Цель выполнения лабораторной работы	3
2	Задание	3
3	Аналитическое решение	4
4	Получение локальных матрицы жесткости и вектора нагрузок	4
	Линейная функция-формы КЭ	5
	Кубическая функция-формы КЭ	5
5	Получение глобальных матрицы жесткости и вектора нагрузок	7
	Ансамблирование	7
	Учет граничных условий	8
6	Анализ результатов	8
	Линейная функция-формы	8
	Кубическая функция-формы	11
	Нахождение количества линейных КЭ, обеспечивающих ту же точность,	
	что и 20 кубических	14
7	Код	14
8	Вывод	21

Метод конечных элементов

1 Цель выполнения лабораторной работы

Цель выполнения лабораторной работы – решение дифференциального уравнения методом конечных элементов (МКЭ), используя линейную и кубическую функции формы, и анализ точности относительной аналитического способа решения

2 Задание

Решить с помощью МКЭ уравнение 1

$$51\frac{d^2u}{dx^2} - 8u + 20 = 0, (1)$$

при следующих граничных условиях (г. у.):

$$u(x=5)=0, (2)$$

$$u'(x=50) = 1. (3)$$

Количество конечных элементов

- \bullet для первого расчета 20,
- для второго 40.

Также необходимо:

- 1. Сравнить результаты с аналитическим решением. Оценить максимальную погрешность.
- 2. Определить количество линейных КЭ, обеспечивающих такую же точность как и кубические.

3 Аналитическое решение

На рисунке 1 представлено аналитическое решение поставленной задачи.

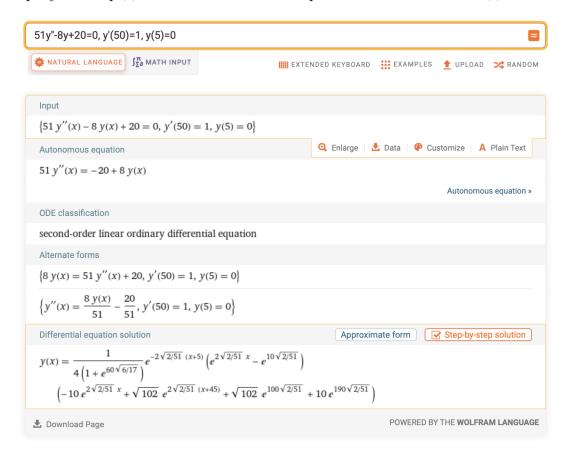


Рис. 1. Аналитическое решение

Таким образом, получаем:

$$u(x) = \frac{e^{-2\sqrt{2/51}(x+5)} \left(e^{2\sqrt{2/51}x} - e^{10\sqrt{2/51}}\right) \left(-10e^{2\sqrt{2/51}x} + \sqrt{102}e^{2\sqrt{2/51}(x+45)} + \sqrt{102}e^{100\sqrt{2/51}} + 10e^{190\sqrt{2/51}}\right)}{4\left(1 + e^{60\sqrt{6/17}}\right)}$$

4 Получение локальных матрицы жесткости и вектора нагрузок

Составим локальные матрицу жесткости и вектор нагрузок для уравнения 1.

Линейная функция-формы КЭ

$$\mathbf{u} = \begin{bmatrix} (1 - \frac{x}{L}); & \frac{x}{L} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_i \\ u_j \end{bmatrix} = \mathbf{N_e U},$$

где N_e — вектор функции формы конечного элемента (в данном случае линейной), его составляющие элементы - глобальные базисные функции, отличные от нуля в пределах этого элемента, L — длина $K\Theta$.

В соответствии с методом Галеркина для уравнения 1:

$$\int_0^L \mathbf{W_e} \left(51 \frac{d^2 \mathbf{u}}{dx^2} - 8u + 20 \right) dx = 0, \tag{4}$$

где $\mathbf{W_e} = \mathbf{N_e}^T$.

$$\int_0^L \mathbf{W_e} \left(51 \frac{d^2 \mathbf{u}}{dx^2} - 8u + 20 \right) dx = 51 \int_0^L \mathbf{W_e} \frac{d^2 \mathbf{u}}{dx^2} dx - 8 \int_0^L \mathbf{W_e} \mathbf{u} dx + 20 \int_0^L \mathbf{W_e} \mathbf{u} = 0$$

Распишем каждое слагаемое отдельно:

Таким образом, для уравнения 4, при использовании линейной функции-формы, получаем (матмодель линейного КЭ):

$$\begin{bmatrix} 51\frac{1}{L} - 8\frac{L}{3}, & -51\frac{1}{L} - 8\frac{L}{6} \\ -51\frac{1}{L} - 8\frac{L}{6}, & 51\frac{1}{L} - 8\frac{L}{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_i \\ u_j \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -51\frac{du}{dx}|_i + 20\frac{L}{2} \\ 51\frac{du}{dx}|_j + 20\frac{L}{2} \end{bmatrix}$$

Кубическая функция-формы КЭ

$$\mathbf{u} = \left[-\frac{9x^3}{2L^3} + \frac{18x^2}{2L^2} - \frac{11x}{2L} + 1; \frac{27x^3}{2L^3} - \frac{45x^2}{2L^2} + \frac{9x}{L}; -\frac{27x^3}{2L^3} + \frac{36x^2}{2L^2} - \frac{9x}{2L}; \frac{9x^3}{2L^3} - \frac{9x^2}{2L^2} - \frac{x}{L}; \right] \begin{bmatrix} u_i \\ u_j \\ u_k \\ u_l \end{bmatrix} = \mathbf{N_e} \mathbf{U},$$

Как и для линейной функции-формы применим метод Галеркина (см. уравнение 4) и рассмотрим каждое слагаемое отдельно.

$$51 \int_{0}^{L} \mathbf{W_{e}} \frac{d^{2}\mathbf{u}}{dx^{2}} dx = 51 \int_{0}^{L} \begin{bmatrix} -\frac{9x^{3}}{2L^{3}} + \frac{18x^{2}}{2L^{2}} - \frac{11x}{2L} + 1 \\ \frac{27x^{3}}{2L^{3}} - \frac{45x^{2}}{2L^{2}} + \frac{9x}{2L} \\ -\frac{9x^{3}}{2L^{3}} + \frac{18x^{2}}{2L^{2}} - \frac{11x}{2L} + 1 \\ \frac{27x^{3}}{2L^{3}} - \frac{45x^{2}}{2L^{2}} + \frac{9x}{2L} \\ -\frac{27x^{3}}{2L^{3}} + \frac{36x^{2}}{2L^{2}} - \frac{9x}{2L} \end{bmatrix} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} - 51 \int_{0}^{L} \frac{d}{dx} \begin{bmatrix} -\frac{9x^{3}}{2L^{3}} + \frac{18x^{2}}{2L^{2}} - \frac{11x}{2L} + 1 \\ \frac{27x^{3}}{2L^{3}} + \frac{36x^{2}}{2L^{2}} - \frac{9x}{2L} \end{bmatrix} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} - 51 \int_{0}^{L} \frac{d}{dx} \begin{bmatrix} -\frac{9x^{3}}{2L^{3}} + \frac{18x^{2}}{2L^{2}} - \frac{11x}{2L} + 1 \\ \frac{27x^{3}}{2L^{3}} + \frac{36x^{2}}{2L^{2}} - \frac{y}{2L} \end{bmatrix} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} - 51 \int_{0}^{L} \frac{d}{dx} \begin{bmatrix} -\frac{9x^{3}}{2L^{3}} + \frac{18x^{2}}{2L^{2}} - \frac{11x}{2L} + 1 \\ \frac{9x^{3}}{2L^{3}} - \frac{9x^{2}}{2L^{2}} - \frac{x}{L} \end{bmatrix} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} - 51 \int_{0}^{L} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} - \frac{189}{2L^{3}} - \frac{27x^{3}}{2L^{3}} + \frac{36x^{2}}{2L^{2}} - \frac{9x}{L} \end{bmatrix} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} = \frac{1}{51} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} - \frac{1}{51} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} - \frac{1}{20L} - \frac{189}{2L^{3}} - \frac{32x^{3}}{2L^{2}} - \frac{1}{2L} + 1 \end{bmatrix} \frac{d\mathbf{u}}{u} |_{0} = \frac{1}{51} \frac{d\mathbf{u}}{dx} |_{0} - \frac{1}{30} \frac$$

Таким образом, для уравнения 4, при использовании кубической функции-формы, получаем:

$$\begin{bmatrix} 51\frac{37}{10L} - 8\frac{8L}{105} & -51\frac{189}{40L} - 8\frac{33L}{560} & 51\frac{27}{20L} + 8\frac{3L}{140} & -51\frac{13}{40L} - 8\frac{119L}{1680} \\ -51\frac{189}{40L} - 8\frac{33L}{560} & 51\frac{54}{5L} + 0 - 8\frac{27L}{170} & -51\frac{297}{40L} + 8\frac{27L}{560} & 51\frac{27}{20L} + 8\frac{27L}{560} \\ 51\frac{27}{20L} + 8\frac{27L}{560} & -51\frac{297}{40L} + 8\frac{27L}{560} & 51\frac{54}{5L} + 0 - 8\frac{27L}{170} & -51\frac{189}{40L} - 8\frac{33L}{560} \\ -51\frac{13}{40L} - 8\frac{19L}{1680} & 51\frac{27}{20L}\frac{3}{10} - 8\frac{3L}{140} & -51\frac{189}{40L} - 8\frac{33L}{560} & 51\frac{37}{10L} - 8\frac{8L}{105} \end{bmatrix}.$$

$$\cdot \begin{bmatrix} u_i \\ u_j \\ u_k \\ u_l \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 20\frac{L}{8} - 51\frac{du}{dx}|_i \\ 20\frac{3L}{8} \\ 20\frac{3L}{8} \\ 20\frac{L}{8} + 51\frac{du}{dx}|_l \end{bmatrix}$$
(5)

Локальные матрицу жесткости и вектор нагрузок из уравнения 5 с помощью матричных преобразований приведем к следующему виду:

$$\begin{bmatrix} a_{11} & 0 & 0 & a_{14} \\ a_{21} & a_{22} & 0 & a_{24} \\ a_{31} & 0 & a_{33} & a_{34} \\ a_{41} & 0 & 0 & a_{44} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_i \\ u_j \\ u_k \\ u_l \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1 - 51 \frac{du}{dx}|_i \\ b_2 \\ b_3 \\ b_4 + 51 \frac{du}{dx}|_l \end{bmatrix}$$

Для упрощения расчетов преобразуем систему выше, исключив внутренние узлы. Таким образом СЛАУ (математическая модель кубического КЭ):

$$\begin{bmatrix} a_{11} & a_{14} \\ a_{41} & a_{44} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_i \\ u_l \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1 - 51 \frac{du}{dx} |_i \\ b_4 + 51 \frac{du}{dx} |_l \end{bmatrix}$$

5 Получение глобальных матрицы жесткости и вектора нагрузок

Проведем процедуры ансамблирования и учет граничных условий для формирования итоговой математической модели.

Ансамблирование

Пусть локальные матрица жесткости и вектор неизвестных заданы следующим образом

$$\begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} \\ a_{21} & a_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_i \\ u_j \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1 - 51 \frac{du}{dx} |_i \\ b_2 + 51 \frac{du}{dx} |_l \end{bmatrix},$$

тогда, при разбитие области на n КЭ, глобальная матрица жесткости будет иметь размерность $(n+1)\cdot (n+1)$:

$$\begin{bmatrix} a_{11}^1 & a_{12}^1 & 0 & \cdots & 0 & 0 & 0 & 0 \\ a_{21}^1 & a_{22}^1 + a_{11}^2 & a_{12}^2 & 0 & \cdots & 0 & 0 & 0 \\ 0 & a_{21}^2 & a_{22}^2 + a_{11}^3 & a_{12}^3 & 0 & \cdots & 0 & 0 \\ 0 & 0 & a_{21}^3 & a_{22}^3 + \cdots & & & & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & & & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \cdots + a_{11}^n & a_{12}^n \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & a_{21}^n & a_{22}^n \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_0 \\ u_1 \\ u_2 \\ u_3 \\ \vdots \\ u_{n-1} \\ u_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1^1 - 51 \frac{du}{dx}|_0 \\ b_2^1 + b_1^2 \\ b_2^2 + b_1^3 \\ b_2^3 + b_1^4 \\ \vdots \\ b_2^{n-1} + b_1^n \\ b_2^n + 51 \frac{du}{dx}|_L \end{bmatrix}$$

Учет граничных условий

Применим граничные условия первого (см. 3) и второго рода (см. 2) к выведенной выше системе.

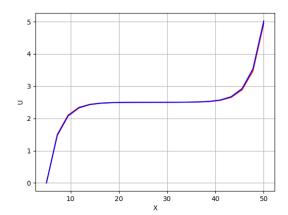
$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \cdots & 0 & 0 & 0 & 0 \\ a_{21}^1 & a_{22}^1 + a_{11}^2 & a_{12}^2 & 0 & \cdots & 0 & 0 & 0 \\ 0 & a_{21}^2 & a_{22}^2 + a_{11}^3 & a_{12}^3 & 0 & \cdots & 0 & 0 \\ 0 & 0 & a_{21}^3 & a_{22}^3 + \cdots & & & & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & & & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \cdots + a_{11}^n & a_{12}^n \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_0 \\ u_1 \\ u_2 \\ u_3 \\ \vdots \\ u_{n-1} \\ u_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ b_2^1 + b_1^2 \\ b_2^2 + b_1^3 \\ b_2^3 + b_1^4 \\ \vdots \\ b_2^{n-1} + b_1^n \\ b_2^n + 51 \cdot 1 \end{bmatrix}$$

6 Анализ результатов

Проведем сравнение результатов согласно заданию.

Линейная функция-формы

На рисунках 2, 3 представлены графики полученные с помощью МКЭ (линейная функция-формы).



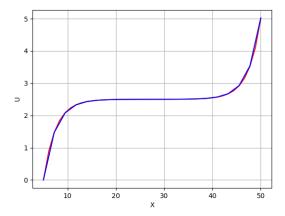


Рис. 2. Результат работы программы для 20 $\,$ Рис. 3. Результат работы программы для 40 $\,$ КЭ $\,$

X	Аналитическое	МКЭ-	Абсолютная
	решение	решение	погрешность
5.000000e+00	0.0000000e+00	0.000000e+00	0.000000e+00
7.250000e+00	$1.474523\mathrm{e}{+00}$	$1.507202\mathrm{e}{+00}$	3.267876e-02
9.500000e+00	$2.079359\mathrm{e}{+00}$	$2.105741\mathrm{e}{+00}$	2.638181e-02
$1.175000\mathrm{e}{+01}$	$2.327457e{+00}$	$2.343432\mathrm{e}{+00}$	1.597490e-02
1.400000e+01	$2.429226\mathrm{e}{+00}$	$2.437825\mathrm{e}{+00}$	8.598776e-03
$1.625000\mathrm{e}{+01}$	2.470972e+00	$2.475311\mathrm{e}{+00}$	4.338560 e-03
1.850000e+01	$2.488101\mathrm{e}{+00}$	$2.490201\mathrm{e}{+00}$	2.099340e-03
$2.075000e{+01}$	$2.495139e{+00}$	$2.496121\mathrm{e}{+00}$	9.822609 e-04
2.300000e+01	$2.498054\mathrm{e}{+00}$	$2.498491\mathrm{e}{+00}$	4.376530e-04
$2.525000\mathrm{e}{+01}$	$2.499318e{+00}$	$2.499481\mathrm{e}{+00}$	1.628628e-04
2.750000e+01	$2.500003\mathrm{e}{+00}$	$2.499995\mathrm{e}{+00}$	8.694016e-06
$2.975000e{+01}$	$2.500692\mathrm{e}{+00}$	$2.500504\mathrm{e}{+00}$	1.879828e-04
3.200000e+01	$2.501967\mathrm{e}{+00}$	$2.501474\mathrm{e}{+00}$	4.928542e-04
3.425000e+01	$2.504910\mathrm{e}{+00}$	$2.503793\mathrm{e}{+00}$	1.116689e-03
$3.650000e{+01}$	$2.512017\mathrm{e}{+00}$	$2.509585\mathrm{e}{+00}$	2.432750e-03
$3.875000e{+01}$	$2.529316\mathrm{e}{+00}$	$2.524148\mathrm{e}{+00}$	5.168143e-03
4.100000e+01	2.571478e+00	$2.560814\mathrm{e}{+00}$	1.066440e-02
$4.325000e{+01}$	2.674259e+00	$2.653140\mathrm{e}{+00}$	2.111984e-02
$4.550000e{+01}$	2.924827e+00	$2.885627\mathrm{e}{+00}$	3.919965e-02
$4.775000\mathrm{e}{+01}$	$3.535681e{+00}$	$3.471061\mathrm{e}{+00}$	6.461993e-02
5.0000000e+01	5.024876e+00	$4.945263\mathrm{e}{+00}$	7.961335e-02

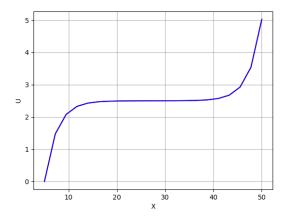
Таблица 1. 20 линейных КЭ

X	Аналитическое	МКЭ-	Абсолютная
11	решение	решение	погрешность
5.000000e+00	0.0000000e+00	0.0000000e+00	0.0000000e+00
6.125000e+00	8.988465e-01	9.048714e-01	6.024942e-03
7.250000e+00	1.474523e+00	1.482226e+00	7.702960e-03
8.375000e+00	1.843222e+00	1.850608e+00	7.386249e-03
9.500000e+00	2.079359e+00	2.085655e+00	6.295608e-03
$1.062500\mathrm{e}{+01}$	2.230596e+00	2.235627e+00	5.030626e-03
1.175000e+01	2.327457e+00	2.331316e+00	3.859008e-03
1.287500e+01	2.389494e+00	2.392372e+00	2.877996e-03
1.400000e+01	2.429226e+00	2.431328e+00	2.102516e-03
1.512500e+01	2.454673e+00	2.456185e+00	1.511909e-03
1.625000e+01	2.470972e+00	2.472046e+00	1.073656e-03
1.737500e+01	2.481413e+00	2.482167e+00	7.546166e-04
1.850000e+01	2.488101e+00	2.488627e+00	5.256946e-04
1.962500e+01	2.492388e+00	2.492751e+00	3.632130e-04
2.075000e+01	2.495139e+00	2.495388e+00	2.487614e-04
2.187500e+01	2.496908e+00	2.497077e+00	1.684327e-04
2.300000e+01	2.498054e+00	2.498166e+00	1.119046e-04
2.412500e+01	2.498806e+00	2.498878e+00	7.156510e-05
$2.525000\mathrm{e}{+01}$	2.499318e+00	2.499360e+00	4.175615e-05
2.637500e+01	2.499692e+00	2.499710e+00	1.814146e-05
2.750000e+01	$2.500003\mathrm{e}{+00}$	2.500001e+00	2.823632e-06
$2.862500 \mathrm{e}{+01}$	$2.500316\mathrm{e}{+00}$	2.500291e+00	2.435678e-05
2.975000e+01	$2.500692\mathrm{e}{+00}$	2.500642e+00	4.978991e-05
3.087500e+01	$2.501207\mathrm{e}{+00}$	2.501124e+00	8.303351e-05
3.200000e+01	$2.501967\mathrm{e}{+00}$	2.501838e+00	1.291148e-04
$3.312500\mathrm{e}{+01}$	$2.503123\mathrm{e}{+00}$	2.502928e+00	1.948468e-04
$3.425000\mathrm{e}{+01}$	$2.504910\mathrm{e}{+00}$	2.504620e+00	2.896930e-04
$3.537500\mathrm{e}{+01}$	$2.507688\mathrm{e}{+00}$	2.507261e+00	4.268961e-04
3.650000e+01	2.512017e+00	2.511392e+00	6.249395e-04
$3.762500\mathrm{e}{+01}$	2.518772e+00	2.517863e+00	9.093871e-04
$3.875000\mathrm{e}{+01}$	$2.529316\mathrm{e}{+00}$	2.528001e+00	1.315084e-03
$3.987500\mathrm{e}{+01}$	$2.545778e{+00}$	2.543889e+00	1.888559e-03
4.100000e+01	2.571478e + 00	2.568788e+00	2.690149e-03
$4.212500\mathrm{e}{+01}$	$2.611606\mathrm{e}{+00}$	2.607811e+00	3.794811e-03
$4.325000e{+01}$	2.674259e+00	2.668970e+00	5.289414e-03
$4.437500\mathrm{e}{+01}$	$2.772085\mathrm{e}{+00}$	2.764822e+00	7.262330e-03
$4.550000e{+01}$	2.924827e+00	2.915049e+00	9.777481e-03
$4.662500\mathrm{e}{+01}$	3.163314e+00	3.150495e+00	1.281860e-02
$4.775000e{+01}$	$3.535681\mathrm{e}{+00}$	3.519503e+00	1.617839e-02
$4.887500e{+01}$	$4.117086\mathrm{e}{+00}$	4.097838e+00	1.924807e-02
5.000000e+01	5.024876e+00	5.004246e+00	2.063028e-02

Максимальная абсолютная погрешность 7.961335e-02 и 2.063028e-02 соответственно.

Кубическая функция-формы

На рисунках 4,5 представлены графики полученные с помощью МКЭ (кубическая функция-формы).



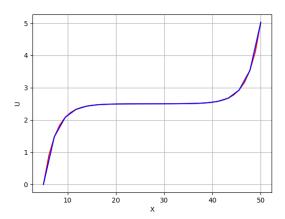


Рис. 4. Результат работы программы для 20 $\,$ Рис. 5. Результат работы программы для 40 $\,$ КЭ $\,$ КЭ

X	Аналитическое	МКЭ-	Абсолютная
	решение	решение	погрешность
5.000000e+00	0.0000000e+00	0.000000e+00	0.000000e+00
7.250000e+00	1.474523e+00	1.474525e+00	2.333584e-06
9.500000e+00	$2.079359e{+00}$	2.079361e+00	1.914420e-06
$1.175000e{+01}$	2.327457e+00	2.327459e+00	1.177895e-06
1.400000e+01	$2.429226e{+00}$	2.429227e+00	6.441669e-07
$1.625000 \mathrm{e}{+01}$	2.470972e+00	2.470973e+00	3.301771e-07
1.850000e+01	$2.488101\mathrm{e}{+00}$	$2.488101\mathrm{e}{+00}$	1.622645e-07
2.075000e+01	2.495139e+00	2.495139e+00	7.706170e-08
2.300000e+01	$2.498054e{+00}$	2.498054e+00	3.478267e-08
$2.525000e{+01}$	2.499318e+00	2.499318e+00	1.302114e-08
2.750000e+01	$2.500003\mathrm{e}{+00}$	$2.500003\mathrm{e}{+00}$	8.453287e-10
2.975000e+01	$2.500692e{+00}$	2.500692e+00	1.541325e-08
3.200000e+01	$2.501967e{+00}$	2.501967e+00	3.986086e-08
$3.425000e{+01}$	$2.504910\mathrm{e}{+00}$	2.504910e+00	8.903815e-08
3.650000e+01	2.512017e+00	2.512017e+00	1.910709e-07
3.875000e+01	$2.529316e{+00}$	2.529316e+00	3.996966e-07
4.100000e+01	2.571478e+00	2.571477e+00	8.120248e-07
$4.325000e{+01}$	2.674259e+00	2.674258e+00	1.583199e-06
$4.550000e{+01}$	2.924827e+00	2.924824e+00	2.892981e-06
$4.775000e{+01}$	$3.535681\mathrm{e}{+00}$	$3.535676e{+00}$	4.695994e-06
5.000000e+01	5.024876e+00	5.024870e+00	5.702698e-06

Таблица 3. 20 кубических КЭ

X	Аналитическое	МКЭ-	Абсолютная
TY.	решение	решение	погрешность
5.000000e+00	0.0000000e+00	0.0000000e+00	0.0000000e+00
6.125000e+00	8.988465e-01	8.988465e-01	2.788281e-08
7.250000e+00	1.474523e+00	1.474523e+00	3.571569e-08
8.375000e+00	1.843222e+00	1.843222e+00	3.431173e-08
9.500000e+00	2.079359e+00	2.079359e+00	2.930037e-08
1.062500e+01	2.230596e+00	2.230596e+00	2.345706e-08
1.175000e+01	2.327457e+00	2.327457e+00	1.802779e-08
1.287500e+01	2.389494e+00	2.389494e+00	1.347013e-08
1.400000e+01	$2.429226\mathrm{e}{+00}$	2.429226e+00	9.859032e-09
$1.512500\mathrm{e}{+01}$	2.454673e+00	2.454673e+00	7.102849e-09
$1.625000\mathrm{e}{+01}$	$2.470972\mathrm{e}{+00}$	2.470972e+00	5.053373e-09
$1.737500\mathrm{e}{+01}$	2.481413e+00	2.481413e+00	3.558344e-09
1.850000e+01	$2.488101\mathrm{e}{+00}$	2.488101e+00	2.483428e-09
$1.962500\mathrm{e}{+01}$	$2.492388e{+00}$	2.492388e+00	1.718945e-09
2.075000e+01	$2.495139\mathrm{e}{+00}$	2.495139e+00	1.179342e-09
$2.187500e{+01}$	$2.496908\mathrm{e}{+00}$	2.496908e+00	7.998153e-10
2.300000e+01	$2.498054\mathrm{e}{+00}$	2.498054e+00	5.321419e-10
$2.412500\mathrm{e}{+01}$	$2.498806\mathrm{e}{+00}$	2.498806e+00	3.406648e-10
$2.525000e{+01}$	$2.499318\mathrm{e}{+00}$	2.499318e+00	1.988010e-10
$2.637500\mathrm{e}{+01}$	$2.499692\mathrm{e}{+00}$	2.499692e+00	8.613465e-11
2.750000e+01	$2.500003\mathrm{e}{+00}$	$2.500003\mathrm{e}{+00}$	1.408917e-11
$2.862500\mathrm{e}{+01}$	$2.500316\mathrm{e}{+00}$	$2.500316\mathrm{e}{+00}$	1.171028e-10
$2.975000\mathrm{e}{+01}$	$2.500692\mathrm{e}{+00}$	2.500692e+00	2.386757e-10
$3.087500\mathrm{e}{+01}$	$2.501207\mathrm{e}{+00}$	2.501207e+00	3.973311e-10
3.200000e+01	$2.501967\mathrm{e}{+00}$	2.501967e+00	6.168026e-10
$3.312500\mathrm{e}{+01}$	$2.503123\mathrm{e}{+00}$	2.503123e+00	9.292247e-10
3.425000e+01	$2.504910\mathrm{e}{+00}$	2.504910e+00	1.379108e-09
$3.537500e{+01}$	$2.507688\mathrm{e}{+00}$	2.507688e+00	2.028588e-09
3.650000e+01	$2.512017\mathrm{e}{+00}$	2.512017e+00	2.964224e-09
3.762500e+01	2.518772e+00	2.518772e+00	4.305408e-09
3.875000e+01	$2.529316\mathrm{e}{+00}$	2.529316e+00	6.214528e-09
3.987500e+01	2.545778e + 00	2.545778e+00	8.907803e-09
4.100000e+01	2.571478e + 00	2.571478e+00	1.266485e-08
4.212500e+01	2.611606e+00	2.611606e+00	1.783181e-08
4.325000e+01	2.674259e+00	2.674259e+00	2.480806e-08
4.437500e+01	2.772085e+00	2.772085e+00	3.399685e-08
4.550000e+01	2.924827e+00	2.924827e+00	4.568398e-08
4.662500e+01	3.163314e+00	3.163314e+00	5.977885e-08
4.775000e+01	3.535681e+00	3.535681e+00	7.530167e-08
4.887500e+01	4.117086e+00	4.117086e+00	8.941383e-08
5.000000e+01	5.024876e+00	5.024876e+00	9.563975e-08

Максимальная абсолютная погрешность 5.702698e-06 и 9.563975e-08 соответственно.

Нахождение количества линейных КЭ, обеспечивающих ту же точность, что и 20 кубических

Так как очевидно, что при увлечении числа КЭ точность растет, найдем искомое следуя алгоритму, представленному на рисунке 6.

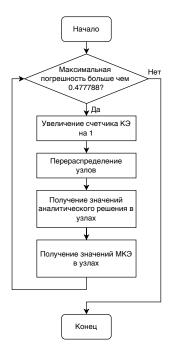


Рис. 6. Алгоритм нахождения количества КЭ, заданную точность

Реализовав данный алгоритм с начальным количеством KЭ=20 и увеличивая счетчик всегда на 1 получаем необходимое количество KЭ, равное 2422 KЭ.

7 Код

Листинг 1. Реализация МКЭ

```
#include <iostream>
#include <vector>
#include <vector>
double EPS = 1e-16;
double X_BEGIN = 5.0;
double X_END = 50.0;
size t ELEMS NUM = 20;
```

```
10 double L = (X END - X BEGIN) / ELEMS NUM;
11
12 double a = 51.0, B = 0.0, C = -8.0, D = 20.0, usl left = 0.0, usl right = 1.0; //
       au''+Bu'+Cu+D=0
13
14 std::vector<double> solve_with_gauss(std::vector<std::vector<double>>& A,
       std::vector<double>& b){
       size t row size = A.size();
15
16
       size t col size = A.back().size();
17
       // Прямой ход Гаусса
18
19
       double pivot = 0.;
20
       for (size t i = 0; i < row_size; i++) {
21
           for (size t j = i + 1; j < col size; j++) {
                if (std::abs(A.at(j).at(i)) < EPS) {
22
                    continue;
23
24
25
                pivot = A.at(j).at(i) / A.at(i).at(i);
26
                b.at(j) = pivot * b.at(i);
                for (size t k = 0; k < row size; k++) {
27
                    A.at(i).at(k) = pivot * A.at(i).at(k);
28
29
30
           }
       }
31
32
       // Обратный ход Гаусса
33
       std::vector<double> x(row size);
34
       for (int i = row size -1.; i >= 0; i—) {
35
36
           x.at(i) = b.at(i);
           for (size t j = i + 1; j < row size; j++) {
37
               x.at(i) = x.at(j) * A.at(i).at(j);
38
39
           x.at(i) /= A.at(i).at(i);
40
       }
41
42
43
       return x;
44 }
45
46 double analytical solution(double x) {
       return (\exp(-2. * \operatorname{sqrt}(2./51.) * (x + 5.)) * (\exp(2. * \operatorname{sqrt}(2./51.) * x) - \exp(10. *
47
           sqrt(2./51.)) * (-10. * exp(2 * sqrt(2./51.) * x) + sqrt(102) * exp(2. * sqrt(2./51.)))
           sqrt(2./51.) * (x + 45.)) + sqrt(102) * exp(100. * sqrt(2./51.)) + 10. * exp(190. *
           sqrt(2./51.)))/(4. * (1. + exp(60. * sqrt(6./17.))));
48 }
50 std::vector<double> build_analytical_solution(std::vector<double>& x_vec) {
```

```
size t \times vec size = x vec.size();
51
       std::vector<double> y vec = std::vector<double>(x vec size);
52
53
       for (size t i = 0; i < x vec size; i++) {
          y vec.at(i) = analytical_solution(x_vec.at(i));
54
55
56
       return y_vec;
57 }
58
59 std::vector<double> build linear solution(size t elems num) {
       double L = (X END - X BEGIN) / elems num;
60
61
       size t \text{ size} = elems \text{ num} + 1;
       std::vector< std::vector<double> > A(size, std::vector<double>(size));
62
       std::vector<double> b(size);
63
64
       // Локальная матрица жесткости для линейного КЭ
65
66
       std::vector< std::vector<double> > local matrix = {
           \{(a/L) + (B/2.) - C*L/3., -(a/L) - (B/2.) - C*L/6.\},
67
           \{-(a/L) + (B/2.) - C*L/6., (a/L) - (B/2.) - C*L/3.\},
68
69
70
71
       // Ансамблирование и получение глобальной матрицы жесткости для линейного КЭ
       for (size t i = 0; i < elems num; i++) {
72
           for (size t j = 0; j < 2; j++) {
73
74
               for (size t k = 0; k < 2; k++) {
                   A.at(i + j).at(i + k) += local matrix.at(j).at(k);
75
76
           }
77
       }
78
79
       for (size t i = 0; i < size; i++) {
80
           b.at(i) = D * L;
81
       }
82
83
       // Учет ГУ
84
       if (0 == 1)
85
           b.at(0) = D * L /2. - a*usl left;
86
87
       } else {
           b.at(0) = usl left;
88
           A.at(0).at(0) = 1;
89
           A.at(0).at(1) = 0;
90
       }
91
92
93
       if (1 == 1) {
94
           b.at(size - 1) = D * L /2. + a*usl_right;
       } else {
95
           b.at(size - 1) = usl right;
96
```

```
A.at(size -1).at(size -1) = 1;
   97
                                               A.at(size -1).at(size -2) = 0;
   98
   99
                               }
 100
                               // Решение полученной СЛАУ методом Гаусса
 101
                               std::vector<double> res = solve with gauss(A, b);
102
                               return res:
103
104 }
105
106 std::vector<double> build cube solution(size t elems num) {
                               double L = (X END - X BEGIN) / elems num;
107
                               size t size = elems num + 1;
108
                               std::vector< std::vector<double> > A(size,std::vector<double>(size));
109
                               std::vector<double> b(size);
110
111
112
                               // Локальная матрица жесткости для кубического КЭ
                               std::vector < std::vector < double > > local matrix = {
113
                                               \{ a * 37./(10.*L) + B / 2. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 8. / 105. * L, -a * 189./(40.*L) - B * 189./(40.*L) -
114
                                                                C * 33. / 560. * L, a * 27./(20.*L) + B * 3./10. + C * 3. / 140. * L, -a *
                                                                13./(40.*L) - B * 7./80. - C * 19. / 1680. * L
                                               \{-a * 189./(40.*L) + B * 57./80. - C * 33./560. * L, a * 54./(5.*L) + 0. - C * (5.*L) + 0. - C * (5.
115
                                                                27. /70. * L, -a * 297./(40.*L) - B * 81./80. + C * 27. / 560. * L, a *
                                                                27./(20.*L) + B * 3./10. + C * 3. / 140. * L
                                               \{a * 27./(20.*L) - B * 3./10. + C * 3. / 140. * L, -a * 297./(40.*L) + B * (40.*L) +
116
                                                                81./80. + C * 27. / 560. * L, a * 54./(5.*L) - 0. - C * 27. / 70. * L, -a *
                                                                189./(40.*L) - B * 57./80. - C * 33. / 560. * L
                                               \{-a * 13./(40.*L) + B * 7./80. - C * 19./ 1680.*L, a * 27./(20.*L) - B * 3./10.
117
                                                               + C * 3. / 140. * L, -a * 189./(40.*L) + B * 57./80. - C * 33. / 560. * L, a *
                                                               37./(10.*L) - B * 1./2. - C * 8. / 105. * L
118
                               };
119
                               // Локальный вектор нагрузок (дополнительные слагаемые для первого и последнего
120
                                               элементов учитываются далее)
                               std::vector<double> local b = { D * L / 8.0,
121
122
                                                                                                                                                               D * 3.0 * L / 8.0
                                                                                                                                                               D * 3.0 * L / 8.0
123
                                                                                                                                                               D * L / 8.0 };
124
125
126
                               // Производим матричные преобразования для обнуления элементов локальной
127
                                                 матрицы жесткости, относящихся к внутренним узлам
128
                               for (size t i = 1; i < 3; i++) {
                                               for (size t j = 0; j < 4; j++) {
129
                                                               if (std::fabs(local matrix.at(i).at(i)) > EPS && i!= i) {
130
                                                                               double val = local matrix.at(i).at(i) /local matrix.at(i).at(i);
131
                                                                               local b.at(j) = val * local b.at(i);
132
```

```
for (size t k = 0; k < 4; k++) {
133
                         local matrix.at(j).at(k) -= val *local matrix.at(i).at(k);
134
                     }
135
                }
136
137
                continue;
138
            }
        }
139
140
141
142
        // Исключаем внутренние узлы из рассмотрения
        std::vector < std::vector < double > > local matrix mod = { { local matrix.at(0).at(0), }}
143
            local matrix.at(0).at(3) },
                                                                     { local matrix.at(3).at(0),
144
                                                                          local_matrix.at(3).at(3)
                                                                          } };
        std::vector < \frac{double}{} > local_b_mod = \{ local_b.at(0), \}
145
                                              local b.at(3)
146
147
148
        // Ансамблирование и получение глобальной матрицы жесткости для кубического КЭ
149
150
        for (size t i = 0; i < elems num; i++) {
            for (size t j = 0; j < 2; j++) {
151
                for (size t k = 0; k < 2; k++) {
152
153
                     A.at(i + j).at(i + k) += local_matrix_mod.at(j).at(k);
                }
154
            }
155
        }
156
157
158
        for (size_t i = 0; i < elems_num; i++) {
            b.at(i) += local b mod.at(0);
159
160
            b.at(i+1) += local b mod.at(1);
        }
161
162
        // Учет ГУ
163
        if (0 == 1) {
164
            b.at(0) = local b mod.at(0) - a * usl left;
165
166
        } else {
            b.at(0) = usl left;
167
            A.at(0).at(0) = 1.;
168
            A.at(0).at(1) = 0.;
169
170
171
        if (1 == 1) {
172
173
            b.at(size - 1) = local_b_mod.at(1) + a * usl_right;
174
        } else {
            b.at(size - 1) = usl right;
175
```

```
A.at(size -1).at(size -1) = 1.;
176
            A.at(size -1).at(size -2) = 0.;
177
178
179
        // Решение полученной СЛАУ методом Гаусса
180
        std::vector<double> res = solve with gauss(A, b);
181
182
        return res:
183 }
184
185 double calc abs error(const std::vector<double>& y real, const std::vector<double>&
        y) {
        double max err = 0.0;
186
        for (size t i = 0; i < y real.size(); i++) {
187
            double err = std::fabs(y_real.at(i) - y.at(i));
188
            if (err > max err) {
189
190
                max err = err;
            }
191
192
        }
193
        return max err;
194 }
195
196 int main() {
197
198
         std::vector < double > x(ELEMS NUM + 1);
         for (size t i = 0; i < x.size(); i++) {
199
             x.at(i) = X BEGIN + i * L;
200
201
         size t \times size = x.size();
202
203
        std::vector<double> y;
204
205
        if (true) {
            y = build linear solution(ELEMS NUM);
206
207
        } else {
            y = build cube solution(ELEMS NUM);
208
209
         std::vector<double> y real = build analytical solution(x);
210
211
212
         FILE* gp;
213
         FILE* ab;
214
         FILE* pgr;
215
         FILE* tab;
216
         if (true) {
217
218
            if(ELEMS NUM == 20) {
                gp = fopen("res/labs/text/graph/lin 20.txt", "w");
219
                ab = fopen("res/labs/text/graph/abs.txt", "w");
220
```

```
221
                for (size t i = 0; i < x size; i++) {
                     fprintf(ab, "%lf %lf\n", x.at(i), y real.at(i));
222
223
                pgr = fopen("res/labs/text/pgr/lin 20.txt", "w");
224
                tab = fopen("res/labs/text/tab/lin 20.txt", "w");
225
226
            if(ELEMS NUM == 40) {
227
                gp = fopen("res/labs/text/graph/lin 40.txt", "w");
228
                pgr = fopen("res/labs/text/pgr/lin 40.txt", "w");
229
                tab = fopen("res/labs/text/tab/lin 40.txt", "w");
230
231
            }
         } else {
232
            if(ELEMS NUM == 20) {
233
                gp = fopen("res/labs/text/graph/cub 20.txt", "w");
234
                pgr = fopen("res/labs/text/pgr/cub 20.txt", "w");
235
236
                tab = fopen("res/labs/text/tab/cub 20.txt", "w");
237
            if(ELEMS NUM == 40) {
238
                 gp = fopen("res/labs/text/graph/cub 40.txt", "w");
239
                pgr = fopen("res/labs/text/pgr/cub 40.txt", "w");
240
                tab = fopen("res/labs/text/tab/cub 40.txt", "w");
241
            }
242
         }
243
244
         for (size t i = 0; i < x.size()-1; i++) {
245
            fprintf(tab, "%le & %le & %le & %le \\\\n", x.at(i), y_real.at(i), y.at(i),
246
                 std::fabs(y real.at(i) - y.at(i)));
247
         fprintf(tab, "%le & %le & %le & %le", x.at(x.size()-1), y real.at(x.size()-1),
248
             y.at(x.size()-1), std::fabs(y real.at(x.size()-1) - y.at(x.size()-1));
249
         for (size t i = 0; i < x size; i++) {
250
             fprintf(gp, "%lf %lf\n", x.at(i), y.at(i));
251
         }
252
253
         fprintf(pgr, "%e", calc abs error(y real, y));
254
         fclose(gp);
255
         fclose(ab);
256
         fclose(pgr);
257
         fclose(tab);
258
259
260
         return 0;
261 }
```

8 Вывод

В ходе выполнения лабораторной работы был реализован МКЭ для различных функций форм, а также найдено количество линейных КЭ обеспечивающих точность 20ти кубических КЭ.

Постановка: \bigcirc доцент кафедры PK-6, кандидат технических наук, до-

цент, Трудоношин В.А.

Решение и вёрстка: С студент группы РК6-736, Кулагин А.О.

2022, осенний семестр