# ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ АВТОНОМНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ

# «САНКТ-ПЕТЕРБУРГСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ ПЕТРА ВЕЛИКОГО»

## ФИЗИКО-МЕХАНИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ

Высшая школа теоретической механики

## Индивидуальное задание №8 (2 семестр)

по дисциплине: «Вычислительная механика»

Вариант №14

Выполнил студент гр. 5030103/00101	Работинский А. Д.
Проверил:	Витохин. Е. Ю.
	2022 7

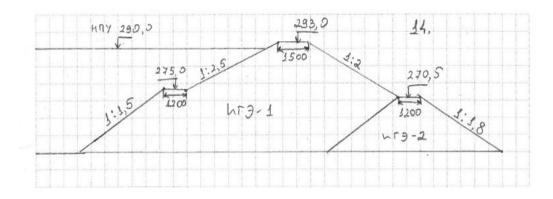
Санкт-Петербург

# СОДЕРЖАНИЕ

1.	Постановка задачи	. 3
2.	Решение задачи	. 4
3.	Результаты	. 8
Заг	ключение	C

## 1. Постановка задачи

Требуется рассчитать поле температур плотины, сооруженной из материалов с коэффициентами теплопроводности: k1 = 1.75 (ИГЭ-1) и k2 = 1.5 (ИГЭ-2). Чертеж плотины представлен ниже.



Чертеж плотины

#### 2. Решение задачи

Далее мы будем рассматривать линейный треугольник, для того, чтобы описать температуру в нем достаточно полинома 1 степени:

$$T = A + Bx + Cy$$
[N] — функции форм

Тогда получим температуры внутри КЭ:

$$T = [N] \cdot \{T^e\}$$

Запишем закон Фурье:

$$\underline{h} = -\lambda \nabla T (*)$$

$$\{h\}^{T} = \{h_{x}, h_{y}\} (h_{x} = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x}, h_{y} = -\lambda \frac{\partial T}{\partial y}) (\#)$$

Подставим (\*) в (#):

$$\{h\} = \begin{cases} -\lambda \left(\frac{\partial N_i}{\partial x} T_i + \frac{\partial N_j}{\partial x} T_j + \frac{\partial N_k}{\partial x} T_k\right) \\ -\lambda \left(\frac{\partial N_i}{\partial y} T_i + \frac{\partial N_j}{\partial y} T_j + \frac{\partial N_k}{\partial y} T_k\right) \end{cases}$$
$$\{T^e\}^T = \{T_i, T_j, T_k\}$$

$$\{h\} = -\lambda[B]\{T^e\}$$

[В] – матрица температурных градиентов.

Внутренняя энергия:

$$u = C_v \cdot T$$

Запишем уравнение баланса внутренней энергии:

$$\rho \dot{u} = -\nabla \cdot h$$

Тогда уравнение теплопроводности примет вид:

$$\rho C_{\nu} \dot{T} = -\nabla \cdot h$$

Подставим полученное выражение для вектора теплового потока и матрицы градиентов в уравнение теплопроводности:

$$\rho C_{v}[N] \cdot \{\dot{T}^{e}\} - \lambda \nabla \cdot ([B]\{T^{e}\}) = 0$$

Граничные условия, возможные при постановке задачи теплопроводности:

Условия Дирихле (1 род)

$$T_{\rm S} = T_{\rm 1}(x,y,t)$$

Условия Неймана (2 рода)

$$-\underline{h}_{s} = h_{x} \cdot \underline{n}_{x} + h_{y} \cdot \underline{n}_{y}$$

Смешанные условия (3 рода)

$$h_x \cdot \underline{n}_x + h_y \cdot \underline{n}_y = \varkappa \big( T_s - T_f \big)$$

Где  $\varkappa$  — коэффициент теплоотдачи;  $T_{S}$  — температура поверхности;  $T_{f}$  — температура окружающей среды;

Для решения задачи теплопроводности воспользуемся методом Галеркина: для решения уравнения умножим его на базисные функции, роль которых играют функции форм и проинтегрируем

$$\int_{V} (\rho C_{v}[N] \cdot \{\dot{T}^{e}\} - \lambda \nabla \cdot ([B] \cdot \{T^{e}\})) \cdot [N]^{T} dV = 0$$

Интеграл суммы — сумма интегралов, интеграл второй части возьмем по частям и воспользуемся граничными условиями:

$$[C] \cdot \{\dot{T}^e\} + ([K_c] + [K_{\varkappa}]) \cdot \{T^e\} = \{R_T\} + \{R_h\} + \{R_{\varkappa}\}$$

Где

- 1) [C] матрица теплоёмкости;
- 2)  $[K_c]$  матрица теплопроводности;
- 3) $\{R_{\varkappa}\}; \{R_{T}\}; \{R_{h}\};$  матрицы внешних нагрузок;

В данной лабораторной работе решается стационарное уравнение теплопроводности без теплообмена:

$$[K_c] \cdot \{T^e\} = \{R_T\} + \{R_h\}$$

Осталось найти способ посчитать матрицу [B], однако проблема в том, что [B] зависит от производных от функций форм по x, y, которые зависят от координат элементов конкретного KЭ, считать матрицу градиентов для каждого KЭ непосредственно в исходной CK — достаточно времязатратная задача, требующая символьных вычислений, поэтому перейдем в изопараметрическую CK, вычислим там функции форм элемента, далее с помощью матрицы Якоби и якобиана будем переходить в исходную CK.

$$N_i = 1 - \xi - \eta$$
  $N_j = \eta$   $N_i = \xi$  Тогда:

$$[K_c] = \lambda \int_V [B]^T [B] dx dy dz = \lambda [B]^T [B] \int_V dx dy dz =$$
$$\lambda [B]^T [B] \tau \int_S dx dy =$$
$$\lambda [B]^T [B] \tau \int_S |J| d\xi d\eta = \lambda [B]^T [B] \tau |J| \int_S d\xi d\eta = \frac{1}{2} [B]^T [B] \tau |J|$$

Последний интеграл – это площадь КЭ в изопараметрической СК, поскольку элемент в ней единичен, то его площадь равна 0.5.

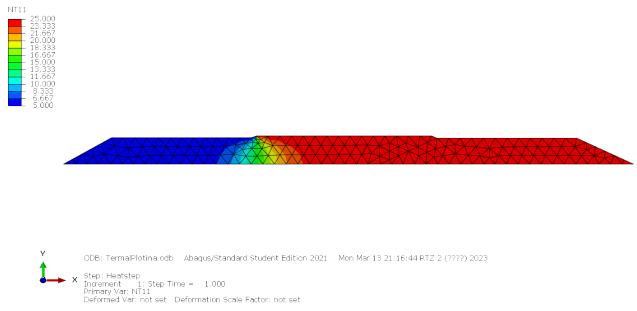
Далее покажем, как высчитывалась матрица градиентов:

Любой столбец матрицы градиентов: 
$$\begin{cases} \frac{\partial N_m}{\partial x} \\ \frac{\partial N_m}{\partial y} \end{cases} = [J]^{-1} \begin{cases} \frac{\partial N_m}{\partial \xi} \\ \frac{\partial N_m}{\partial \eta} \end{cases}$$

$$[J] = \begin{bmatrix} \frac{\partial x}{\partial \xi} & \frac{\partial y}{\partial \xi} \\ \frac{\partial x}{\partial \eta} & \frac{\partial y}{\partial \eta} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial N_i}{\partial \xi} & \frac{\partial N_j}{\partial \xi} & \frac{\partial N_k}{\partial \xi} \\ \frac{\partial N_i}{\partial \eta} & \frac{\partial N_j}{\partial \eta} & \frac{\partial N_k}{\partial \eta} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_i & y_i \\ x_j & y_j \\ x_k & y_k \end{bmatrix}$$

## 3. Результаты

1) Абакус дал следующее поле температур:



Поле температур Абакус (°С)

2)Матлаб дал следующее поле температур:



Поле температур Матлаб (°С)

#### Заключение

В результате выполнения лабораторной работы мы получили поле температур с помощью конечно-элементного пакета Abaqus и непосредственно используя вышеописанный метод в MatLab, полученные значения совпали, что говорит о правильности выполнения лаборатной работы.

#### Код программы (выполнен в MatLab)

```
clc;
clear all;
k1 = 1.5;
k2 = 1.75;
Te = zeros(1,3);
n = 294;
n \, nds = 199;
derivatives = [[-1,0,1];[-1,1,0]];
x=[];
y=[];
Temp = readtable('D:\Учеба\3 курс\Вычислительная
механика\Лаба8\nodes.txt');
x = Temp(:, 2);
x=table2array(x);
y = Temp(:,3);
y=table2array(y);
Temp = readtable('D:\Учеба\3 курс\Вычислительная
механика\Лаба8\data.txt');
a = [1;
b=[];
c=[];
a = Temp(:,2);
b = Temp(:,3);
c = Temp(:,4);
a=table2array(a);
b=table2array(b);
c=table2array(c);
assoc=zeros(294,3);
for i=1:294
    temp = [a(i),b(i),c(i)];
    assoc(i,1)=a(i);
    assoc(i,2)=b(i);
    assoc(i,3)=c(i);
end
Kc=zeros(n nds);
% составляем матрицу Кс
for m=1:n els
    Kce=zeros(3);
    i=assoc(m,1);
    j=assoc(m,2);
    k=assoc(m,3);
    xi=x(i);
    yi=y(i);
    xj=x(j);
```

```
yj = y(j);
    xk=x(k);
    yk=y(k);
    % матрица якоби и якобиан
    J = derivatives*[[xi,yi];[xj,yj];[xk,yk]];
    detJ = det(J);
    % Матрица Ве
    Be=zeros(2,3);
    for n=1:3
        Be (:, n) = inv(J) * derivatives(:, n);
    end
    Kce = 1/2*Be*detJ;
    %3 узла, в каждом по 1 температуре, тогда матрица А из
прошлыш лаб перейдет в:
    A = zeros(3, n nds);
    A(1,i)=1;
    A(2, j) = 1;
    A(3, k) = 1;
              проверяем принадлжеит ли элемент материалу ИГЭ-1
или ИГЭ-2 (сетка построена так, что если хоть один узел лежит
внутри зоны одного из материалов, то и весь элемент лежит там)
    if((xi>2715.6 && yi<-2715.6+1.8*xi && xi<3202.5) ||
(xj>2715.6 && yj<-2715.6+1.8*xj && xj<3202.5 ) || (xk>2715.6 &&
yk < -2715.6 + 1.8 * xk && xk < 3202.5)
        Kce=k2*Kce;
    elseif((xi>=3202.5 && xi<=4402.5 && yi<=270.5) ||(xj>=3202.5
&& xj<=4402.5 && yj<=270.5) || (xk>=3202.5 && xk<=4402.5 &&
yk <= 270.5)
        Kce=k2*Kce;
    elseif ((xi>2715.6 && yi==-2715.6+1.8*xi && xi<3202.5) ||
(xj>2715.6 \&\& yj==-2715.6+1.8*xj \&\& xj<3202.5) || (xk>2715.6 \&\&
yk = -2715.6 + 1.8 \times xk \& xk < 3202.5)
        Kce=k2*Kce;
    else
        Kce=k1*Kce;
    Kc = Kc + A' * Kce * A;
end
% теперь выставляем ГУ
% вода
bcw=[];
% воздух
bca=[];
for m=1:n els
    i=assoc(m,1);
    j=assoc(m,2);
    k=assoc(m,3);
    xi=x(i);
```

```
yi=y(i);
    xj=x(j);
    yj = y(j);
    xk=x(k);
    yk=y(k);
          проверяем принадлжеит узел участку где вода
    if(yi \le 290 \&\& xi \le 1650 \&\& sum(bcw(:) == i) == 0)
        if((yi==275 && xi<=1612.5 && xi>=412.5) || (xi*1.5==yi)
| (-1612.5 + xi * 2.5 = yi) |
            bcw=[bcw i];
        end
    end
     if(yj \le 290 \&\& xj \le 1650 \&\& sum(bcw(:) == j) == 0)
        if((yj==275 && xj<=1612.5 && xj>=412.5) || (xj*1.5==yj)
| | (-1612.5 + xi * 2.5 = yj) |
            bcw=[bcw j];
        end
     end
      if(yk \le 290 \&\& xk \le 1650 \&\& sum(bcw(:) == k) == 0)
        if((yk==275 && xk<=1612.5 && xk>=412.5) || (xk*1.5==yk)
| (-1612.5+xk*2.5==vk) |
            bcw=[bcw k];
        end
      end
          проверяем принадлжеит узел участку где водздух
      if(xi \ge 1650 \&\& yi = 0 \&\& sum(bca(:) == i) == 0)
        if((yi==293 && xi<=3157.5 && xi>=1657.5) || (yi==270.5
&& xi<=4402.5 && xi>=3202.5) || (-0.5*xi+1871.75==yi) ||
(8149/3-xi*5/9==yi))
            bca=[bca i];
        end
      end
      if(x_j>=1650 \&\& y_j\sim=0 \&\& sum(bca(:) == j) == 0)
        if((yj==293 && xj<=3157.5 && xj>=1657.5) || (yi==270.5
&& xj \le 4402.5 && xj \ge 3202.5) || (-0.5*xj + 1871.75 = yj) ||
(8149/3-xj*5/9==yj))
            bca=[bca j];
        end
      end
      if(xk)=1650 \&\& yk\sim=0 \&\& sum(bca(:) == k) == 0)
        if((yk==293 && xk<=3157.5 && xk>=1657.5) || (yk==270.5
&& xk \le 4402.5 && xk \ge 3202.5) || (-0.5*xk + 1871.75 = yk) ||
(8149/3-xk*5/9==yk))
            bca=[bca k];
```

```
end
end
```

```
end
R=zeros(n_nds,1);

T_water = 5;
for i=1:length(bcw)
    Kc(bcw(i),:)= 0;
    Kc(bcw(i),bcw(i))=1;
    R(bcw(i))=T_water;
end

T_air = 25;
for i=1:length(bca)
    Kc(bca(i),:)= 0;
    Kc(bca(i),bca(i))=1;
    R(bca(i))=T_air;
end

T_res = linsolve(Kc,R);
```