## Национальный Исследовательский Университет «Московский Энергетический Институт»

## Кафедра теоретических основ теплотехники Лаборатория тепломассообмена

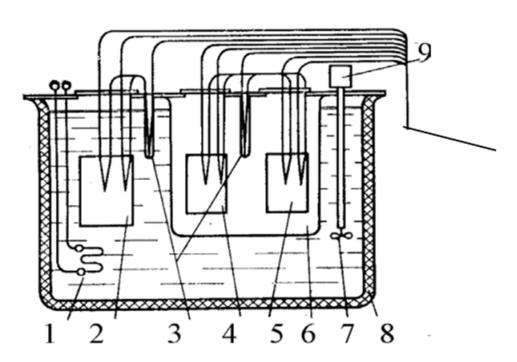
Лабораторная работа №3 Определение тепловых свойств материалов методом регулярного режима

| Студент:          |
|-------------------|
| Группа:           |
| Преподаватель:    |
| К работе допущен: |
| Работу выполнил:  |
| Работу сдал:      |

### Цель работы:

- 1. углубление знаний о процессе нестационарной теплопроводности в твердых телах; изучение влияния начального теплового состояния и условий теплообмена тела с окружающей средой на вид распределения температуры в теле.
- 2. ознакомление с нестационарными методами экспериментального определения теплофизических свойств материалов.
- 3. освоение метода регулярного теплового режима, его экспериментальной реализации при определении коэффициентов температуропроводности, теплопроводности, и удельной теплоемкости материалов (теплоизолятор) и теплоотдачи в условиях нагрева (охлаждения) тела. Анализ полученных результатов и их сравнение с литературными данными.

## Описание экспериментальной установки:



- 1 нагреватель
- 2 калориметр №1
- 3 спаи термопар
- 4 калориметр №2
- 5 калориметр №3
- 6 воздушная камера
- 7 мешалка
- 8 корпус термостата с жидкостью
- 9 электродвигатель мешалки и насоса

#### Основы метода регулярного теплового режима:

Нестационарное температурное поле любого тела определяется воздействием окружающей среды, физическими свойствами тела, геометрической формой и размерами, а также его начальным тепловым состоянием.

Влияние среды и свойств тела можно характеризовать числом Био,  $Bi = \frac{\alpha \times R}{\lambda}$ , которое определяет отношение внутреннего и внешнего тепловых сопротивлений При анализе начальных условий выделяют две стадии процесса охлаждения (нагревания). В первой, начальной, стадии неупорядоченного (иррегулярного) режима температурное поле в значительной степени определяется особенностями начального распределения температуры. Во второй стадии, которая наступает при числе Фурье  $\vec{Fo} = \frac{\dot{a} \times \tau}{R^2}$ , начальное распределение уже не влияет на характер изменения температурного поля и распределение температуры во времени для всех точек тела изменяется по экспоненциальному закону. Эта стадия называется регулярным (упорядоченным) тепловым режимом и при постоянных физических свойствах, в условиях  $\alpha$  - const,  $t_{\kappa}$  const описывается простым уравнением:

$$\mathbf{t} - \mathbf{t}_{\mathbf{x}} = \boldsymbol{\theta} = \mathbf{A} * \mathbf{U} * \mathbf{e}^{-\mathbf{m} * \boldsymbol{\tau}}$$
(1)

где,  $\alpha$  - средний по поверхности коэффициент теплоотдачи,  $\frac{\text{BT}}{\text{M}^2*\text{K}}$ ;  $t_{\text{ж}}$ — температура среды;  $^{\circ}$ С, t – температура любой точки тела (переменная),  $^{\circ}$ С, t –  $t_{_{\mathrm{ж}}}$  = heta - разность температур какой либо точки тела и среды,  ${}^{\circ}\mathrm{C}$ ; A – постоянный множитель, определяемый из начальных условий; U – функция, определяющая зависимость  $\theta$  от координат (x, y, z); m – темп регулярного охлаждения или нагревания тела, 1/сек.; т - время, с. Темп охлаждения m характеризует относительную скорость изменения избыточной температуры тела  $\theta$ , т.е.  $m = -\frac{1}{\theta} \frac{\partial \theta}{\partial \tau}$ 

Из уравнения [1] вытекают важные для практики следствия.

1. Прологарифмировав его, получаем:

$$\ln|\boldsymbol{\theta}| = -m\tau + G(x, y, z) \quad (2)$$

где G(x,y,z) — функция координат точки, следовательно,  $-\frac{\partial \ln |\theta|}{\partial \tau} = m \quad (3)$ 

$$-\frac{\partial \ln|\theta|}{\partial \tau} = \boldsymbol{m} \quad (3)$$

Таким образом, по истечении определенного времени после начала охлаждения (нагревания) тела наступает регулярный тепловой режим, отличительной особенностью которого является то, что логарифм разности между температурой t в любой точке тела и температурой окружающей среды  $t_{m}$  изменяется с течением времени au по линейному закону. При этом скорость изменения избыточной температуры остается одинаковой для всех точек тела.

Связь темпа охлаждения *т* с характеристиками тела и условиями теплообмена на поверхности, при конечном значении коэффициента теплоотдачи ( $\alpha$  = const), определяется зависимостью вида (первая теорема Кондратьева):  $\boldsymbol{m} = \boldsymbol{\psi} \frac{\alpha F}{c}$ 

$$m = \psi \frac{\alpha F}{C} \tag{4}$$

где  $\psi$  - коэффициент неравномерности температурного поля; F - поверхность тела,  $M^2$ ; C полная теплоемкость тела, Дж/К.

При  $\alpha \to \infty$  темп регулярного охлаждения (нагревания)  $m_\infty = m\alpha \to \infty$  и температуропроводность материала тела прямо пропорциональны (вторая теорема Кондратьева):

$$a = Km_{\infty}$$
 (5)

 $\pmb{a} = \pmb{K} \pmb{m}_{\infty}$  (5) где коэффициент пропорциональности  $\pmb{K}$ , м² – геометрическая величина, зависящая от размеров и формы тела.

Рассмотренные свойства регулярного теплового режима широко используют для экспериментального определения коэффициентатемпературопроводности - а, теплопроводности -  $\lambda$ , удельной теплоемкости материалов - c.

| N    | Время опыта,сек | Калопи | <br>метр 1,°С | Калориметр 2, °C |      | Калориметр 3, °C |            | Воздушная камера, °С | Волацая уамера °С | Окружающая среда, °С |
|------|-----------------|--------|---------------|------------------|------|------------------|------------|----------------------|-------------------|----------------------|
| l IN | 25+50*i,i=034   | t1     | t2            | t3               | t4   |                  |            | t7                   | т8                | 24                   |
|      | 25+50*1,1=034   | 25.1   | 22.1          | 22.7             | 22.2 | t5<br>22.6       | t6<br>22.7 | 40.8                 | 44.3              | 24                   |
| 1    |                 |        |               |                  |      |                  |            |                      |                   | 4                    |
| 2    | 75              | 28.8   | 22.1          | 23.1             | 22.1 | 23.2             | 23.2       | 40.5                 | 44.0              | _                    |
| 3    | 125             | 31.2   | 22.2          | 23.5             | 22.1 | 23.6             | 23.7       | 40.3                 | 44.0              | 4                    |
| 4    | 175             | 33.0   | 23.1          | 23.8             | 22.2 | 23.9             | 24.0       | 40.1                 | 43.9              | 4                    |
| 5    | 225             | 34.4   | 24.1          | 24.2             | 22.3 | 24.4             | 24.7       | 40.1                 | 44.0              | _                    |
| 6    | 275             | 35.3   | 25.4          | 24.6             | 22.6 | 24.9             | 25.0       | 40.0                 | 44.0              | 4                    |
| 7    | 325             | 36.4   | 26.9          | 25.1             | 22.9 | 25.4             | 25.5       | 40.0                 | 44.0              |                      |
| 8    | 375             | 37.1   | 28.1          | 25.5             | 23.2 | 25.8             | 26.0       | 40.1                 | 44.0              |                      |
| 9    | 425             | 37.4   | 28.8          | 25.7             | 23.4 | 26.0             | 26.2       | 40.1                 | 44.2              |                      |
| 10   | 475             | 37.8   | 29.4          | 25.8             | 23.6 | 26.3             | 26.4       | 40.1                 | 44.3              |                      |
| 11   | 525             | 38.1   | 30.0          | 26.2             | 23.8 | 26.6             | 26.6       | 40.2                 | 44.2              |                      |
| 12   | 575             | 38.5   | 30.8          | 26.2             | 24.0 | 26.7             | 27.0       | 40.1                 | 44.3              |                      |
| 13   | 625             | 38.9   | 31.4          | 26.3             | 24.0 | 26.9             | 27.1       | 40.2                 | 44.0              |                      |
| 14   | 675             | 39.0   | 32.0          | 26.6             | 24.3 | 27.1             | 27.2       | 40.1                 | 44.2              |                      |
| 15   | 725             | 39.0   | 33.0          | 26.8             | 24.4 | 27.3             | 27.3       | 40.1                 | 44.1              |                      |
| 16   | 775             | 39.5   | 33.2          | 26.8             | 24.5 | 27.5             | 27.7       | 40.1                 | 44.0              |                      |
| 17   | 825             | 39.6   | 33.6          | 27.0             | 24.7 | 27.7             | 27.8       | 40.1                 | 44.0              |                      |
| 18   | 875             | 39.7   | 33.8          | 27.2             | 25.0 | 27.7             | 27.9       | 40.1                 | 44.0              |                      |
| 19   | 925             | 40.1   | 34.7          | 27.5             | 25.0 | 28.1             | 28.2       | 40.1                 | 44.2              |                      |
| 20   | 975             | 40.3   | 35.0          | 27.5             | 25.3 | 28.3             | 28.4       | 40.2                 | 44.2              |                      |
| 21   | 1025            | 40.5   | 35.5          | 27.7             | 25.4 | 28.3             | 28.6       | 40.1                 | 44.2              |                      |
| 22   | 1075            | 40.5   | 35.9          | 27.9             | 25.5 | 28.6             | 28.8       | 40.2                 | 44.2              | 1                    |
| 23   | 1125            | 40.8   | 36.4          | 28.0             | 25.7 | 28.8             | 28.9       | 40.3                 | 44.2              | 1                    |
| 24   | 1175            | 41.0   | 36.9          | 28.3             | 26.0 | 28.9             | 29.0       | 40.2                 | 44.2              | 1                    |
| 25   | 1225            | 41.7   | 37.2          | 28.4             | 26.1 | 29.1             | 29.3       | 40.3                 | 44.3              | 1                    |
| 26   | 1275            | 41.1   | 37.6          | 28.5             | 26.2 | 29.4             | 29.5       | 40.5                 | 44.3              | 1                    |
| 27   | 1325            | 41.3   | 38.0          | 28.6             | 26.5 | 29.6             | 29.7       | 40.5                 | 44.2              | 1                    |
| 28   | 1375            | 41.6   | 38.2          | 28.8             | 26.6 | 29.7             | 29.8       | 40.3                 | 44.2              | 1                    |
| 29   | 1425            | 41.6   | 38.4          | 29.0             | 26.7 | 29.9             | 30.0       | 40.5                 | 44.2              | 1                    |
| 30   | 1475            | 41.9   | 38.7          | 29.1             | 27.0 | 30.2             | 30.1       | 40.5                 | 44.2              | 1                    |
| 31   | 1525            | 41.9   | 39.1          | 29.4             | 27.1 | 30.2             | 30.3       | 40.5                 | 44.2              | 1                    |
| 32   | 1575            | 41.9   | 39.4          | 29.4             | 27.2 | 30.3             | 30.6       | 40.5                 | 44.2              |                      |
| 33   | 1625            | 42.3   | 39.7          | 29.4             | 27.5 | 30.5             | 30.8       | 40.6                 | 44.3              | †                    |
| 34   | 1675            | 42.3   | 39.9          | 29.6             | 27.6 | 30.7             | 30.9       | 40.6                 | 44.4              | 1                    |
| 35   | 1725            | 42.4   | 40.0          | 29.6             | 27.6 | 30.9             | 31.0       | 40.6                 | 44.3              | †                    |
|      | 1/25            | 72.7   | 70.0          | 25.0             | 27.0 | 30.5             | 31.0       | 70.0                 | 77.5              | _                    |

# Обработка результатов измерений лабораторной работы №36

"Определение тепловых свойств материалов методом регулярного режима"

Примечание: Калориметр 1 -водяная камера, калориметры 2 и 3 -воздушная камера

## Данные эксперимента:

### т-время опыта

t1 - t8 показания термопар в калориметрах и камерах: 1-2-калориметр 1; 3-4 -калориметр 2; 5-6 калориметр 3; 7-воздушная камера; 8 - водяная камера.

```
In[2]:= t1 = Quantity[{25.1, 28.8, 31.2, 33.0, 34.4, 35.3, 36.4, 37.1, 37.4, 37.8, 38.1, 38.5,
         размерная величина
         38.9, 39.0, 39.0, 39.5, 39.6, 39.7, 40.1, 40.3, 40.5, 40.5, 40.8, 41.0, 41.7,
         41.1, 41.3, 41.6, 41.6, 41.9, 41.9, 42.3, 42.3, 42.4}, "DegreesCelsius"];
     t2 = Quantity [{22.1, 22.1, 22.2, 23.1, 24.1, 25.4, 26.9, 28.1, 28.8, 29.4, 30.0, 30.8,
         размерная величина
         31.4, 32.0, 33.0, 33.2, 33.6, 33.8, 34.7, 35.0, 35.5, 35.9, 36.4, 36.9, 37.2,
         37.6, 38.0, 38.2, 38.4, 38.7, 39.1, 39.4, 39.7, 39.9, 40.0}, "DegreesCelsius"];
     t3 = Quantity[{22.7, 23.1, 23.5, 23.8, 24.2, 24.6, 25.1, 25.5, 25.7, 25.8, 26.2, 26.2,
         26.3, 26.6, 26.8, 26.8, 27.0, 27.2, 27.5, 27.5, 27.7, 27.9, 28.0, 28.3, 28.4,
         28.5, 28.6, 28.8, 29.0, 29.1, 29.4, 29.4, 29.4, 29.6, 29.6}, "DegreesCelsius"];
     t4 = Quantity[{22.2, 22.1, 22.1, 22.2, 22.3, 22.6, 22.9, 23.2, 23.4, 23.6, 23.8, 24.0,
         размерная величина
         24.0, 24.3, 24.4, 24.5, 24.7, 25.0, 25.0, 25.3, 25.4, 25.5, 25.7, 26.0, 26.1,
         26.2, 26.5, 26.6, 26.7, 27.0, 27.1, 27.2, 27.5, 27.6, 27.6}, "DegreesCelsius"];
     t5 = Quantity[{22.6, 23.2, 23.6, 23.9, 24.4, 24.9, 25.4, 25.8, 26.0, 26.3, 26.6, 26.7,
         размерная величина
         26.9, 27.1, 27.3, 27.5, 27.7, 27.7, 28.1, 28.3, 28.3, 28.6, 28.8, 28.9, 29.1,
         29.4, 29.6, 29.7, 29.9, 30.2, 30.2, 30.3, 30.5, 30.7, 30.9}, "DegreesCelsius"];
     t6 = Quantity[{22.7, 23.2, 23.7, 24.0, 24.7, 25.0, 25.5, 26.0, 26.2, 26.4, 26.6, 27.0,
         размерная величина
         27.1, 27.2, 27.3, 27.7, 27.8, 27.9, 28.2, 28.4, 28.6, 28.8, 28.9, 29.0, 29.3,
         29.5, 29.7, 29.8, 30.0, 30.1, 30.3, 30.6, 30.8, 30.9, 31.0}, "DegreesCelsius"];
     t7 = Quantity[{40.8, 40.5, 40.3, 40.1, 40.1, 40.0, 40.0, 40.1, 40.1, 40.1, 40.2, 40.1,
         размерная величина
         40.2, 40.1, 40.1, 40.1, 40.1, 40.1, 40.1, 40.2, 40.1, 40.2, 40.3, 40.2, 40.3,
         40.5, 40.5, 40.3, 40.5, 40.5, 40.5, 40.5, 40.6, 40.6, 40.6}, "DegreesCelsius"];
     t8 = Quantity[{44.3, 44.0, 44.0, 43.9, 44.0, 44.0, 44.0, 44.0, 44.2, 44.3, 44.2, 44.3,
         размерная величина
         44.0, 44.2, 44.1, 44.0, 44.0, 44.0, 44.2, 44.2, 44.2, 44.2, 44.2, 44.2, 44.3,
         44.3, 44.2, 44.2, 44.2, 44.2, 44.2, 44.3, 44.4, 44.3}, "DegreesCelsius"];
```

 $\theta$ -разность температур какой-либо точки тела и среды. Учитывая что К1-водяная камера, а К2 К3- воздушная, найдем  $\ln(\theta_{1-6})$ , где  $\theta_{1/2}$  для калориметра в водяной камере а остальные для калориметров воздушных камерах

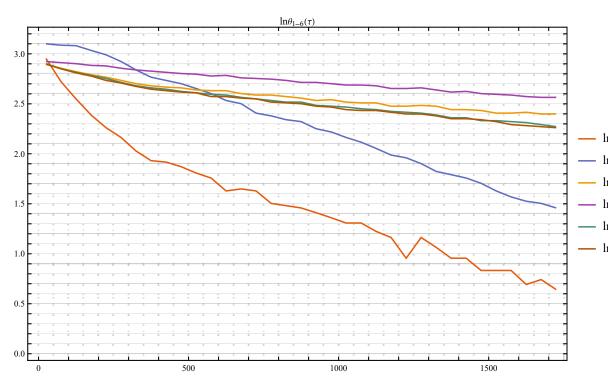
```
_на⋯ _модуль размерной величины
Out[10]=
       {2.9549103, 2.7212954, 2.5494452, 2.3887628, 2.2617631, 2.163323, 2.0281482, 1.9315214,
        1.9169226, 1.8718022, 1.8082888, 1.7578579, 1.6292405, 1.6486586, 1.6292405,
        1.5040774, 1.4816045, 1.458615, 1.410987, 1.3609766, 1.3083328, 1.3083328,
        1.2237754, 1.1631508, 0.95551145, 1.1631508, 1.0647107, 0.95551145, 0.95551145,
        0.83290912, 0.83290912, 0.83290912, 0.69314718, 0.74193734, 0.64185389
```

 $ln[10] = ln\Theta1 = Log[QuantityMagnitude[t8 - t1]]$ 

```
ln[11] = ln\Theta 2 = Log[QuantityMagnitude[t8 - t2]]
              на... модуль размерной величины
Out[11]=
       {3.1000923, 3.0864866, 3.08191, 3.034953, 2.9907197, 2.9231616, 2.8390785,
        2.7663191, 2.7343675, 2.7013612, 2.653242, 2.6026897, 2.5336968, 2.501436,
        2.4069451, 2.3795461, 2.3418058, 2.3223877, 2.2512918, 2.2192035, 2.163323,
        2.1162555, 2.0541237, 1.9878743, 1.9600948, 1.9021075, 1.8245493, 1.7917595,
        1.7578579, 1.7047481, 1.6292405, 1.5686159, 1.5260563, 1.5040774, 1.458615}
 ln[12]:= ln\Theta3 = Log[QuantityMagnitude[t7 - t3]]
             на... модуль размерной величины
Out[12]=
       {2.8959119, 2.8564702, 2.8213789, 2.7911651, 2.7663191, 2.7343675, 2.7013612,
        2.6810215, 2.6672282, 2.6602595, 2.6390573, 2.6318888, 2.6318888, 2.6026897,
        2.587764, 2.587764, 2.5726122, 2.5572273, 2.5336968, 2.541602, 2.5176965,
        2.5095993, 2.5095993, 2.4765384, 2.4765384, 2.4849066, 2.4765384, 2.442347,
        2.442347, 2.4336134, 2.4069451, 2.4069451, 2.4159138, 2.3978953, 2.3978953}
 ln[13] = ln\theta 4 = Log[QuantityMagnitude[t7 - t4]]
              на… модуль размерной величины
Out[13]=
       {2.9231616, 2.9123507, 2.9014216, 2.8848007, 2.8791985, 2.8564702, 2.8390785,
        2.8273136, 2.8154087, 2.8033604, 2.7972813, 2.7788193, 2.7850112, 2.7600099,
        2.7536607, 2.7472709, 2.7343675, 2.7146947, 2.7146947, 2.7013612, 2.6878475,
        2.6878475, 2.6810215, 2.653242, 2.653242, 2.6602595, 2.6390573, 2.6173958,
        2.6246686, 2.6026897, 2.5952547, 2.587764, 2.5726122, 2.5649494, 2.5649494}
 ln[14]:= ln\Theta5 = log[QuantityMagnitude[t7 - t5]]
             _на··· _модуль размерной величины
Out[14]=
       {2.9014216, 2.8507065, 2.8154087, 2.7850112, 2.7536607, 2.7146947, 2.6810215,
        2.6602595, 2.6461748, 2.6246686, 2.6100698, 2.5952547, 2.587764, 2.5649494,
        2.5494452, 2.5336968, 2.5176965, 2.5176965, 2.4849066, 2.4765384, 2.4680995,
        2.4510051, 2.442347, 2.4248027, 2.4159138, 2.4069451, 2.3887628, 2.360854,
        2.360854, 2.3321439, 2.3321439, 2.3223877, 2.3125354, 2.2925348, 2.2721259}
 ln[15] = ln\theta6 = Log[QuantityMagnitude[t7 - t6]]
             _на… _модуль размерной величины
Out[15]=
       {2.8959119, 2.8507065, 2.8094027, 2.7788193, 2.7343675, 2.7080502, 2.6741486,
        2.6461748, 2.6318888, 2.6173958, 2.6100698, 2.5726122, 2.5726122, 2.5572273,
        2.5494452, 2.5176965, 2.5095993, 2.501436, 2.4765384, 2.4680995, 2.442347,
        2.4336134, 2.4336134, 2.4159138, 2.3978953, 2.3978953, 2.3795461, 2.3513753,
        2.3513753, 2.3418058, 2.3223877, 2.2925348, 2.2823824, 2.2721259, 2.2617631}
```

## Изобразим зависимости $ln\theta_{1-6}( au)$

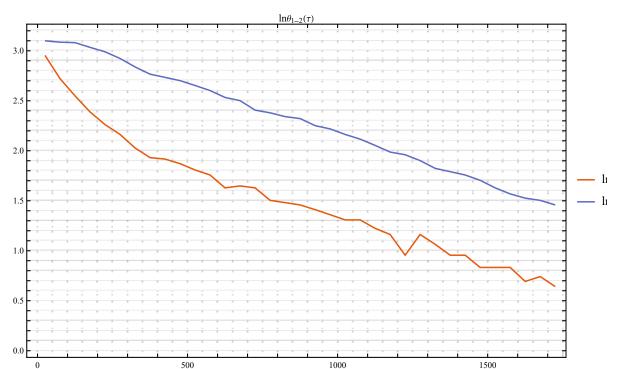
Out[17]=



## Изобразим отдельно графики для каждого калориметра для поиска участков линейной зависимости:

```
In[18]:= ListLinePlot[Map[bufferln0, Range[1, 2]],
         линейный гра… Іпреобразовать
             \label{eq:continuous} \textit{GridLines} \rightarrow \{\textit{Range}\, [\,\textbf{0},\, 1750,\, 50]\,,\, \textit{Range}\, [\,\textbf{0},\, \textbf{4},\, \textbf{0.1}]\,\}\,,\, \textit{PlotLabel} \rightarrow \textit{"ln}\theta_{1\text{--}2}\,(\tau)\,\textit{"}\,,\,
           _линии коорди… _диапазон
                                                                     диапазон
                                                                                                      пометка графика
            PlotTheme \rightarrow "Scientific", PlotLegends \rightarrow {"ln\theta1", "ln\theta2"}, ImageSize \rightarrow Large]
           тематический стиль графика
                                                         легенды графика
                                                                                                                  _размер изоб· · · _крупный
```

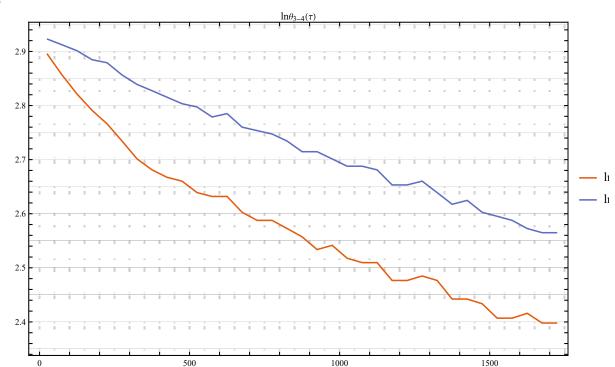
Out[18]=



## Линейный участок :325-1750 s ( $\tau$ 7- $\tau$ 35) для первого калориметра

In[19]:= ListLinePlot[Map[bufferln⊕, Range[3, 4]], \_линейный гра… \_преобразовать диапазон GridLines → {Range [0, 1750, 50], Range [0, 3, 0.05]}, PlotLabel → " $\ln\theta_{3-4}(\tau)$ ", \_линии коорди… \_диапазон диапазон \_пометка графика PlotTheme  $\rightarrow$  "Scientific", PlotLegends  $\rightarrow$  {"ln $\Theta$ 3", "ln $\Theta$ 4"}, ImageSize  $\rightarrow$  Large] \_размер изоб⋯ \_крупный тематический стиль графика \_легенды графика

Out[19]=



## Линейный участок: 625-1750 s (т13-т35) для второго калориметра

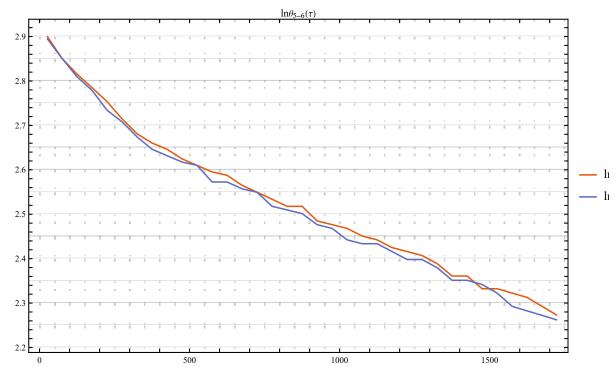
```
In[20]:= ListLinePlot[Map[bufferln0, Range[5, 6]],
      _линейный гра… _преобразовать
                                    диапазон
```

GridLines → {Range [0, 1750, 50], Range [0, 4, 0.05]}, PlotLabel → " $\ln\theta_{5-6}$  ( $\tau$ )", \_линии коорди⋯ \_диапазон диапазон \_пометка графика

PlotTheme  $\rightarrow$  "Scientific", PlotLegends  $\rightarrow$  {"ln $\theta$ 5", "ln $\theta$ 6"}, ImageSize  $\rightarrow$  Large]

\_легенды графика \_размер изоб⋯ \_крупный тематический стиль графика

Out[20]=



Линейный участок : 525-1250 s ( $\tau 11-\tau 25$ ) для третьего калориметра

```
Введем данные о калориметрах:
```

*Мсиргит*-масса медного (эталонного) калориметра (kg)*ccuprum*- удельная теплоемкость меди  $\left(\frac{J}{Ka\star K}\right)$ 

*Mob*- масса медной оболочки калориметра №2 (kg)

*Di-* диаметр *i-*го калориметра *(m)* 

Zi-высота i-го калориметра(m)

*D2inner*-внутренний диаметр калориметра №2 *(m) Z2inner*-внутренний диаметр калориметра №2(*m*)

```
In[21]:= Mcuprum = Quantity[0.23, "Kilograms"];
               размерная величина
     ccuprum = Quantity [390, "Joules" ];
     Mob = Quantity[0.073, "Kilograms"];
           размерная величина
     D1 = Quantity[0.04, "Meters"];
          размерная величина
     Z1 = Quantity[0.06, "Meters"];
          размерная величина
     D2 = Quantity[0.0294, "Meters"];
         размерная величина
     Z2 = Quantity[0.054, "Meters"];
          _размерная величина
     D2inner = Quantity[0.0286, "Meters"];
               размерная величина
     Z2inner = Quantity[0.0532, "Meters"];
               размерная величина
     D3 = Quantity[0.0294, "Meters"];
         размерная величина
     Z3 = Quantity[0.054, "Meters"];
          размерная величина
```

## Найдем темп нагрева калориметров

m1-относится к первому калориметру, m11- по значениям с первой термопары, m12 по значениям со второй термопары и т.д.

```
ln\theta1[7] - ln\theta1[35]
 In[32]:= m11 =
                QuantityMagnitude [\tau[35]] - \tau[7]]
Out[32]=
        0.00099021026
                         ln\theta2[7] - ln\theta2[35]
 In[33]:= m12 =
                QuantityMagnitude[τ[35] - τ[7]]
Out[33]=
        0.00098604531
```

## Найдем коэффициенты формы калориметров 1 и 2

In[38]:= K1 = 
$$\left(\frac{5.783}{(D1/2)^2} + \frac{9.87}{Z1^2}\right)^{-1}$$

0.00029025558

Out[38]=

0.000058142352 m<sup>2</sup>

In[39]:= K2 = 
$$\left(\frac{5.783}{(D2inner/2)^2} + \frac{9.87}{Z2inner^2}\right)^{-1}$$

Out[39]=

0.000031478764 m<sup>2</sup>

Найдем коэффицент температуропроводности исследуемого материала для калориметра №1, используя темп нагрева  $m_{\infty}$ =m1 и число Фурье(при  $\tau$ = $\tau$ 35)

Out[40]=

$$\textbf{5.7573153} \times \textbf{10}^{-8} \; \text{m}^{2}\!/\,\text{s}$$

In[41]:= Fo = a1 \* 
$$\frac{\tau [[35]]}{(D1/2)^2}$$

Out[41]=

0.24828422

Определим значения коэффициента неравномерности температурного распределения *ψ2* для калориметра № 2 Для этого найдем M и воспользуемся таблицей зависимости  $\psi(M)$ :

Полная теплоемкость калориметра №2 равна сумме теплоемкостей исследуемого материала и оболочки калориметра с учетом коэффициента неравномерности температурного поля, т.е  $C_2 = C_{2,u} + \psi_2 C_{2,o6}$ , при этом площади внешний поверхностей калориметров № 2 и № 3 и коэффициенты теплоотдачи с наружных поверхностей равны. Найдем теплоемкость исследуемого материала:

$$In[46]:= C2i = \left(ccuprum * Mcuprum * \frac{m31}{m21} - ccuprum * Mob\right) * \psi2$$

$$Out[46]=$$

$$82.310305 \text{ J/K}$$

## Найдем теплоемкость оболочки калориметра:

```
In[47]:= C2ob = ccuprum * Mob * ψ2
Out[47]=
        25.955877 J/K
```

Найдем полную теплоемкость калориметра № 2: (можно так же просто сложить теплоемкость исследуемого материала и оболочки калориметра Nº2)

$$In[48]:=$$
 C2 = ccuprum \* Mcuprum \*  $\frac{m31}{m21}$  \*  $\psi$ 2
Out[48]=
108.26618 J/K

Рассчитаем коэффициент теплопроводности

$$\lambda = a * c_{2,\mathsf{N}} * \rho_{2,\mathsf{N}} = | C_{2,\mathsf{N}} = c_{2,\mathsf{N}} * M_{2,\mathsf{N}} | = a * \frac{c_{2,\mathit{U}}}{v_{2,\mathit{U}}}$$
,где  $a$ -коэффициент

температуропроводности исследуемого материала, определенный в эксперименте с калориметром  $N^{\circ}1$  (a=a1) ( $m^2/s$ );

 $ho_{2,\mathsf{u}}$  - плотность исследуемого материала ( $kg/m^3$ );  $V_{2,\mathsf{u}}$  -объем исследуемого материала, определяемый по внутренним размерам калориметра № 2 (m³)

Сначала найдем объем исследуемого материала:

In[49]:= 
$$V2i = \pi * \left(\frac{D2inner}{2}\right)^2 * Z2inner$$
Out[49]=

0.000034176972 m<sup>3</sup>

Теперь найдем коэффициент теплопроводности λ (с учетом оболочки):

Теперь найдем коэффициент теплопроводности λ (без учета оболочки):

In[59]:= 
$$V2 = \pi * \left(\frac{D2}{2}\right)^2 * Z2$$
;

AwithBoundryLayerNotIncluded = UnitConvert  $\left[a1 * \frac{C2}{2}, \frac{"Watts"}{"Meters" * "Kelvins"}\right]$ 

Out[59]:=

0.17003351 W/ (mK)

Проверим выполнение условия о стремлении числа Био к бесконечности  $(Bi\to\infty)$  для калориметра № 1. Для этого решим для точки r=0 уравнение (1)относительно  $\mu_1$ 

Уравнение (1): 
$$\theta = \frac{t_{\mathsf{x}} - t_{r=0}}{t_{\mathsf{x}} - t_0} = \frac{2 J_1(\mu_1)}{\mu_1 \star \left(J_0^2(\mu_1) + J_1^{-2}(\mu_1)\right)} \star e^{-\mu_1^2 \star Fo}$$
, где  $J_0$ ,  $J_1$  — функции

Бесселя первого рода нулевого и первого порядка соотвественно.  $t_{\mathsf{w}}$ -температура водяной камеры в  $\tau_0$  ,  $t_{r=0}$  -температура  $t_2$  в  $\tau_0$  ,  $t_0$ -температура  $t_1$  в  $\tau_0$ 

In[61]:= 
$$\Theta = \frac{44.3 - 25.1}{44.3 - 22.1}$$
Out[61]=

0.86486486

Решим уравнение (1) численно относительно  $\mu_1$ :

In[85]:= FindRoot 
$$\theta = \frac{2 * BesselJ[1, \mu 1]}{\mu 1 * (BesselJ[0, \mu 1])^2 + (BesselJ[1, \mu 1])^2} * Exp[-\mu 1^2 * Fo], {\mu 1, 3}]; \mu 1$$
 [показательная функция

Out[85]=

3.24246

Имеем  $\mu$  1 = 3.24246. При  $\mu$  1 >2.405  $Bi \rightarrow \infty$ . Условие выполнено.

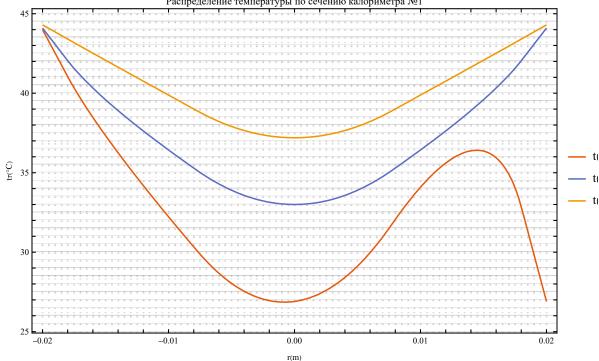
Определим температуру отнесения для a и  $\lambda$  по формуле (2) Формула (2) :  $t_{\text{отн}} = \frac{t_{k,2} + t_{\text{ж}}}{2}$ , где  $t_{\text{ж}}$ -температура среды в термостате (°C);  $t_{k,2}$ -температура калориметра № 2 в начале эксперимента (°C)

$$In[87]$$
:= tRelative = UnitConvert  $\left[\frac{t8[1] + t2[1]}{n}\right]$ , "DegreesCelsius"  $\left[\frac{t8[1] + t2[1]}{n}\right]$  Out[87]= 33.2 °C

Построим распределение температуры по сечению калориметра № 1 на стадии регулярного режима. Выбираем  $\tau[7], \tau[15], \tau[25]$  как три момента времени при наступлении регулярного режима.

```
In[100]:=
           t1\tau = \{t8[7], t1[7], t2[7], t1[7], t2[7]\};
           t2\tau = \{t8[15], t1[15], t2[15], t1[15], t8[15]\};
           \mathsf{t3}\tau = \{\mathsf{t8}[\![25]\!],\,\mathsf{t1}[\![25]\!],\,\mathsf{t2}[\![25]\!],\,\mathsf{t1}[\![25]\!],\,\mathsf{t8}[\![25]\!]\};
           r = \{-0.02, -0.02 * 0.707, 0, 0.02 * 0.707, 0.02\};
```

```
In[134]:=
                             ListLinePlot[{Table[{r[i], t1}_{[i]}}, {i, 1, Length[t1}_{[i]}], {i,
                             линейный графи… таблица значений
                                      Table [\{r[i], t2\tau[i]\}, \{i, 1, Length[t2\tau]\}],
                                    таблица значений
                                      Table[{r[i], t3r[i]}, {i, 1, Length[t3r]}]}, InterpolationOrder \rightarrow Automatic,
                                    таблица значений
                                                                                                                                                         длина
                                                                                                                                                                                                                            порядок интерполяции
                                 PlotLabel → "Распределение температуры по сечению калориметра №1",
                                пометка графика
                                 PlotTheme \rightarrow "Scientific", PlotLegends \rightarrow {"t(\tau = \tau 7)", "t(\tau = \tau 15)", "t(\tau = \tau 25)"},
                                тематический стиль графика
                                                                                                                                        легенды графика
                                 ImageSize \rightarrow Large, GridLines \rightarrow \{Range[-0.02, 0.02, 0.0005], Range[25, 45, 0.5]\},\\
                                размер изоб… круп… инии коорди… диапазон
                                 Frame \rightarrow True, FrameLabel \rightarrow {"r(m)", "t\tau(°C)"}]
                                рамка ист... гометка для обрамления
Out[134]=
                                                                                                                               Распределение температуры по сечению калориметра №1
```



## Определим погрешности измерения тепловых свойств материала( $\lambda$ и a)

```
In[162]:=
        ∆∆t = Quantity[0.1, "DegreesCelsius"];
              размерная величина
        Δt1 = Quantity[QuantityMagnitude[t8[7]] - t1[7]]], "DegreesCelsius"]
             размерна ... модуль размерной величины
Out[162]=
        7.6 °C
In[163]:=
        Δt2 = Quantity[QuantityMagnitude[t8[35]] - t1[35]]], "DegreesCelsius"]
             размерна ... модуль размерной величины
Out[163]=
        1.9 °C
```

$$\ln[140]:=$$

$$\Delta \Theta \mathbf{1} = \frac{\Delta \Delta \mathbf{t}}{1 + 16}$$

Out[140]=

0.013157895

In[141]:=

$$\Delta\Theta 2 = \frac{\Delta\Delta t}{\Delta t 2}$$

Out[141]=

0.052631579

In[142]:

$$\Delta \theta = \Delta \theta \mathbf{1} + \Delta \theta \mathbf{2}$$

Out[142]=

0.065789474

In[144]:=

$$\Delta\Delta\tau = 1;$$

 $\Delta$ m1 =

$$\sqrt{\left(\frac{\Delta\theta}{\text{QuantityMagnitude}\left[\tau[35]\right]-\tau[7]\right]}^2+\left(\frac{\text{Exp}[\ln\theta1[7]]-\text{Exp}[\ln\theta1[35]]}{\left(\text{QuantityMagnitude}\left[\tau[35]\right]-\tau[7]\right]\right)^2}\star\Delta\Delta\tau\right)^2}$$

Out[144]=

0.000047082382

## Определим погрешность вычисления коэффициента температуропроводности:

In[145]:=

$$\delta a = \frac{\Delta m1}{m11}$$

Out[145]=

0.047547863

## Табличное значение коэффициента теплопроводности

In[148]:=

$$λ$$
Standard = Quantity  $\left[0.18, \frac{"Watts"}{meters" * "Kelvins"}\right]$ 

Out[148]=

 $\textbf{0.18}\,\text{W}/\,\left(\text{mK}\right)$ 

## Разница если не учитывать оболочку:

In[156]:=

 $\Delta \lambda \textbf{with} \textbf{BoundryLayerNotIncluded} = \textbf{Abs} \left[ \lambda \textbf{Standard} - \lambda \textbf{with} \textbf{BoundryLayerNotIncluded} \right]$ 

абсолютное значение

Out[156]=

0.0099664853 W/(mK)

## Найдем погрешность коэффициента теплопроводности в случае если оболочка не учитывается:

In[157]:= ΔλwithBoundryLayerNotIncluded  $\delta \lambda$ withBoundryLayerNotIncluded = **λwithBoundryLayerNotIncluded** Out[157]= 0.058614828

## Найдем погрешность коэффициента теплопроводности в случае если оболочка учитывается:

In[158]:= ΔλwithBoundryLayerIncluded = Abs[\lambdaStandard - \lambda withBoundryLayerIncluded] абсолютное значение Out[158]=  $0.041343369 \, \text{W/} \, (\text{mK})$ In[159]:= **ΔλwithBoundryLayerIncluded**  $\delta \lambda$ WithBoundryLayerIncluded = **λwithBoundryLayerIncluded** Out[159]= 0.29817087

#### Вывод:

- 1)Углублены знания о процессе нестационарной теплопроводности в твердых телах. Изучено влияние начального теплового состояния и условий теплообмена тела с окружающей средой на вид распределения температуры в теле.
- 2) Произведено ознакомление с нестационарными методами экспериментального определения теплофизических свойств материалов. 3)Освоен метод регулярного теплового режима, его экспериментальная реализация при определении коэффициентов теплопроводности и температуропроводности в условиях нагревания/охлаждения тела. 4)Произведен анализ полученных результатов и их сравнение со справочными данными.