

МОСКОВСКИЙ ФИЗИКО-ТЕХНИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ  
(НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ)

Факультет общей и прикладной физики

Автор:  
Студент гр. Б02-304  
Головинов. Г.А.



Долгопрудный, 2024

## Аннотация

**Цель работы:** измерить коэффициент теплопроводности воздуха при атмосферном давлении в зависимости от температуры.

**В работе используются:** цилиндрическая колба с натянутой по оси нитью, термостат, вольтметр и амперметр, источник постоянного напряжения, магазин сопротивлений.

## Основные теоретические сведения

Теплопроводность – процесс передачи тепловой энергии от нагретых частей системы к холодным за счет хаотического движения частиц среды. В газах теплопроводность осуществляется за счет непосредственной передачи кинетической энергии от быстрых молекул к медленным. Перенос тепла описывается законом Фурье.

**Закон Фурье** Этот закон утверждает, что плотность потока энергии  $\vec{q}$  (количество теплоты, переносимое через единичную площадку за единицу времени) пропорциональна градиенту температуры  $\nabla T$ :

$$\vec{q} = -\kappa \nabla T \quad (1)$$

где  $\kappa$  – коэффициент теплопроводности.  $[\kappa] = \frac{\text{Вт}}{\text{м} \cdot \text{К}}$

Молекулярно-кинетическая теория дает оценку коэффициента теплопроводности газов:

$$\kappa \sim \lambda \vec{v} \cdot n C_V \quad (2)$$

здесь  $\lambda$  – длина свободного пробега молекул газа,  $\vec{v} = \sqrt{\frac{8kT}{\pi m}}$  – средняя скорость теплового движения,  $n$  – концентрация молекул,  $C_V = \frac{i}{2}k$  – теплоемкость при постоянном объеме в расчете на одну молекулу

Формула (2) дает лишь оценку по порядку величины, а также правильную функциональную зависимость. Коэффициент перед этой формулой зависит от закона взаимодействия молекул и не может быть вычислено

методами общей физики. Также не подлежит прямому измерению длина свободного пробега.

Ее можно оценить как  $\lambda = 1/n\sigma$ , где  $\sigma$  – эффективное сечение столкновения молекул друг с другом – величина, характеризующая вероятность существенного отклонения налетающей частицы при взаимодействии с некоторым рассеивающим центром. В общем случае определяется как отношение плотности потока рассеянных частиц к плотности потока падающих, имеет размерность площади.

В простейшей модели  $\sigma = const$ , а коэффициент теплопроводности пропорционален корню абсолютной температуры:  $\kappa \sim \bar{v}/\sigma \sim \sqrt{T}$ . На практике сечение  $\sigma$  зависит от температуры и его следует считать медленно убывающей функцией.

Рассмотрим теплопроводность в цилиндрической геометрии:

Пусть тонкая нить радиусом  $r_1$  и длиной  $L$  помещена на оси цилиндра радиуса  $r_0$ . Температура стенок  $T_0$  поддерживается постоянной. Пусть в нити выделяется некоторая тепловая мощность  $Q$  [Вт]. Если цилиндр длинный ( $L \gg r_0$ ), то можно пренебречь теплоотводом через его торцы. Тогда все параметры газа можно считать зависящими только от расстояния  $r$  до оси цилиндра, а поток  $\vec{q}$  – направленным строго радиально (от оси).

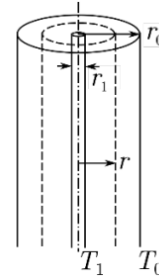


Рис. 1: Геометрия установки

Вместо уравнения (1) имеем теперь:

$$q = -\kappa \frac{dT}{dr} \quad (3)$$

В стационарном состоянии полный поток тепла через цилиндрическую поверхность радиуса  $r$  и площадью  $S = 2\pi rL$  должен быть одинаков и равен  $Q = qS$ :

$$Q = -2\pi rL \cdot \kappa \frac{dT}{dr} = const \quad (4)$$

Считая перепад температуры сильно меньшим чем само значение температуры ( $\Delta \ll T_0$ ) можно пренебречь изменением теплопроводности  $\kappa$

от радиуса. Тогда можно проинтегрировать по радиусу и температуре:

$$\begin{aligned}
 Q \int_{r_1}^{r_0} \frac{dr}{r} &= -2\pi L \cdot \kappa \int_{T_1}^{T_0} dT \\
 Q \ln(r_0/r_1) &= 2\pi L \cdot \kappa \Delta T, \quad \Delta T = T_1 - T_0 \\
 Q &= \frac{2\pi L \kappa \Delta T}{\ln(r_0/r_1)} \tag{5}
 \end{aligned}$$

**Оценка времени установления равновесия** Когда в процессе работы мы меняем (желаемую) температуру на термостате требуется некоторое время, чтобы жидкость достигла этой температуры, затем некоторое время, чтобы жидкость достигла стенок цилиндра, затем некоторое время, чтобы воздух в цилиндре тоже прогрелся до новой температуры. Оценим время установления нового состояния в системе (без учета нагрева термостата).

Рассмотрим плоский слой толщиной  $a$  и сечением  $S$ , заполненный газом при постоянном давлении. Пусть температура одной из граней выросла на некоторую  $\Delta T$ . Это вызовет поток тепла в сторону более холодной грани, величину которого можно оценить по закону Фурье:  $q \sim \kappa \Delta T / a$ . Для того чтобы весь слой прогрелся на  $\Delta T$  в него должно поступить тепло  $nSa \cdot C_p \Delta T$ , где  $C_p$  – теплоемкость при постоянном давлении в расчете на одну молекулу.

С другой стороны, поступившее за это время  $\tau$  тепло можно вычислить как  $qS\tau = \kappa \frac{\Delta T}{a} S\tau$ . Приравнявая находим:

$$nSaC_p\Delta T = \kappa \frac{\Delta T}{a} S\tau$$

тогда

$$\tau \sim \frac{C_p a^2 n}{\kappa} \tag{6}$$

Коэффициент  $\chi = \frac{\kappa}{C_p n}$  называется температуропроводностью среды. Для воздуха при нормальных условиях  $\chi \sim 0.2 \text{ cm}^2/\text{s}$ , что при размере  $a \sim 1 \text{ cm}$  имеет характерное время  $\tau \sim 5 \text{ s}$

Таким образом, состояние в установке может устанавливаться в течение нескольких десятков секунд, поэтому, учитывая также прогрев трубок, стоит ждать несколько минут после достижения термостатом желаемой температуры.

**Пределы применимости теории** Закон Фурье может нарушаться, когда масштабы установки соизмеримы с длиной свободного пробега молекул. Это может привести к эффекту, известному как «температурный скачок», явление, когда температура нити может отличаться от температуры окружающего газа. В данной работе этим можно пренебречь, так как при нормальных условиях  $\lambda \sim 10^{-5} \text{ см}$ , что сильно меньше размеров системы, и даже размеров нити.

Также возможны другие механизмы теплопередачи: конвекция и излучение. Конвекция возникает в поле тяжести только при больших вертикальных градиентах температуры, поэтому установка расположена вертикально. Мощность излучения можно оценить по закону Стефана-Больцмана:

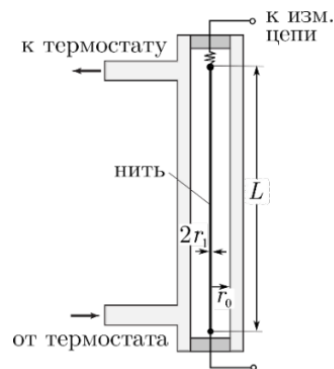
$$Q_{rad} = \epsilon S \sigma_S (T_1^4 - T_0^4) \approx 4\epsilon S \sigma_S T_0^3 \Delta T \quad (7)$$

где  $S$  – площадь поверхности нити,  $\sigma_S = 5.67 \cdot 10^{-8} \text{ W}/(\text{m}^2 \text{ K}^4)$  – постоянная Стефана-Больцмана,  $\epsilon$  – безразмерный «коэффициент черноты», зависящий от качества и материала излучающей поверхности. Для металлов с полированной поверхностью можно принять  $\epsilon \sim 0.1 - 0.2$ . По формуле (7) находим мощность излучения:

$$Q_{max} \approx 3 \text{ mW}$$

## Экспериментальная установка

Установка представляет собой цилиндрическую трубку длиной  $L = 40 \text{ см}$ , диаметром  $2r_0 = 1 \text{ см}$ , диаметр нити  $2r_1 = 50 \mu\text{м}$ . Трубка заполнена воздухом, через небольшое отверстие воздух внутри системы может сообщаться с атмосферой. Стенки трубки помещены в кожух, через который пропускается вода из термостата, так что температура стенок  $T_0$  поддерживается постоянной. Трубка расположена вертикально для предотвращения влияния конвекции, как было обговорено ранее.



Нить служит источником тепла:

$$Q = UI \quad (8)$$

где  $Q$  – мощность нагрева нити,  $U$  – напряжение на нити,  $I$  – сила тока.

Также нить является способом измерения температуры. Сопротивление нити можно найти по закону Ома:

$$R = \frac{U}{I} \quad (9)$$

Электрические приборы и нить подключены согласно следующей схеме:

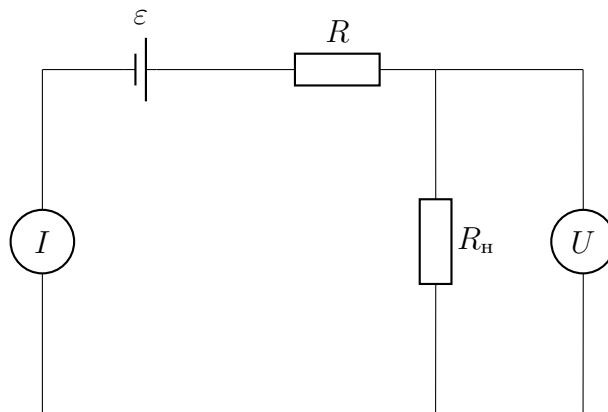


Рис. 2: Схема цепи

Предполагая, что все компоненты цепи идеальны, измерив напряжение  $U$  и силу тока  $I$  можно найти мощность, выделяемую на нити и ее сопротивление. По этим данным мы будем строить зависимость  $R(Q)$  – нагрузочная кривая.

Уменьшая сопротивление магазина мы увеличиваем значение силы тока в цепи. Есть некоторое значение силы тока  $I_{\text{max}}$ , выше которой теплопроводности воздуха перестанет хватать, чтобы отводить тепло, выделяющееся на нити. Если это значение превысить, нить может перегореть.

Найдем максимальную мощность отвода воздуха по формуле (5), затем используя формулу  $Q_w = I^2 R$ , считая  $R \approx 20\Omega$  получим, что  $I_{\text{max}} \approx 137\text{mA}$ , если максимальная разница температур  $\Delta T \approx 20\text{K}$

Зависимость  $R(T)$  – сопротивления от температуры при температурах около комнатной ( $0-100C^\circ$ ) можно с достаточно большой точностью считать линейной зависимостью:

$$R(T) \approx R_0 + \alpha(T - T_0)$$

где  $\alpha$  – коэффициент пропорциональности,  $R_0$  – сопротивление при температуре  $T_0$ . Мы в ходе работы также проверим ее линейность.