

1. Показать, что распределение температуры в бесконечном однородном стержне с теплоизолированной боковой поверхностью выражается формулой

$$T(x, t) = \frac{1}{2\sqrt{\pi kt}} \int_{-\infty}^{\infty} u_0(\zeta) e^{-\frac{(x-\zeta)^2}{4kt}} d\zeta,$$

где  $u_0(x) = T(x, 0)$ .

Указание. Принять во внимание, что

$$\frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-k\zeta^2 t - i\zeta x} d\zeta = \frac{1}{2\sqrt{\pi kt}} e^{-\frac{x^2}{4kt}},$$

и воспользоваться теоремой о свертке:

$$\bar{f}(\gamma) \bar{g}(\gamma) = \int_{-\infty}^{\infty} dx e^{-i\gamma x} \int_{-\infty}^x f(\xi) g(x-\xi) d\xi,$$

где  $\bar{f}(\gamma)$ ,  $\bar{g}(\gamma)$  — преобразования Фурье функций  $f(x)$  и  $g(x)$ .

2. Показать, что распределение температуры в полубесконечном однородном стержне с теплоизолированной боковой поверхностью, конец  $x=0$  которого поддерживается при нулевой температуре, выражается формулой

$$T(x, t) = \frac{1}{2\sqrt{\pi kt}} \int_0^{\infty} u_0(\zeta) \left[ e^{-\frac{(x-\zeta)^2}{4kt}} - e^{-\frac{(x+\zeta)^2}{4kt}} \right] d\zeta,$$

где  $u_0(x) = T(x, 0)$ .

### § 3. Распределение тепла в цилиндрическом стержне, поверхность которого поддерживается при двух различных температурах

Рассмотрим бесконечный однородный цилиндрический стержень кругового сечения, температура которого в начальный момент времени равна нулю. В последующие моменты времени поверхность стержня на участке длиной  $2l$  поддерживается при температуре  $T_0$ , а остальная часть поверхности — при нулевой температуре. Требуется определить распределение температуры в стержне.

В цилиндрических координатах с осью  $z$ , направленной по оси стержня, и началом, выбранным так, чтобы плоскость  $z=0$  делила участок, поддерживаемый при температуре  $T_0$ , пополам, распределение температуры  $T$  удовлетворяет уравнению

$$\frac{\partial^2 T}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial T}{\partial r} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = \frac{1}{k} \frac{\partial T}{\partial t}, \quad (13)$$

начальному условию

$$T|_{t=0} = 0 \quad (14)$$

и граничному условию

$$T|_{r=a} = \begin{cases} T_0 & \text{при } |z| < l, \\ 0 & \text{при } |z| > l. \end{cases} \quad (15)$$

Распределение температуры, очевидно, симметрично относительно плоскости  $z=0$ , поэтому достаточно рассмотреть часть стержня, расположенную в интервале  $0 \leq z \leq \infty$ . При этом, в силу симметрии,

$$\frac{\partial T}{\partial z} \Big|_{z=0} = 0. \quad (16)$$

Последовательно применяя интегральные преобразования по переменным  $z$  и  $t$ , приведем задачу (13)—(15) к обыкновенному дифференциальному уравнению.

Ядро интегрального преобразования  $K(z, \lambda)$ , позволяющего исключить операции дифференцирования по  $z$ , должно удовлетворять уравнению

$$\frac{\partial^2 K}{\partial z^2} + \lambda^2 K = 0$$

и граничным условиям:

$$\frac{\partial K}{\partial z} \Big|_{z=0} = 0, \quad K|_{z=\infty} < 0.$$

Условие при  $z=0$  вытекает из соотношения (16).

Отсюда ясно, что с точностью до множителя ядро  $K$  равно  $\cos \lambda z$ , т. е. следует применить косинус-преобразование Фурье.

Осуществив это преобразование, приведем задачу (13)—(15) к виду

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 \bar{T}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \bar{T}}{\partial r} - \lambda^2 \bar{T} &= \frac{1}{k} \frac{\partial \bar{T}}{\partial t}, \\ \bar{T}|_{t=0} &= 0, \\ \bar{T}|_{r=a} &= \frac{2}{\pi} T_0 \frac{\sin \lambda l}{\lambda}, \end{aligned}$$

где

$$\bar{T} = \bar{T}(r, \lambda, t) = \frac{2}{\pi} \int_0^{\infty} T(r, z, t) \cos \lambda z dz.$$

Для исключения операции дифференцирования по  $t$  воспользуемся преобразованием Лапласа, после чего получим обыкновенное дифференциальное уравнение

$$\frac{d^2 \tilde{T}}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d\tilde{T}}{dr} - \left( \lambda^2 + \frac{\gamma}{k} \right) \tilde{T} = 0, \quad (17)$$

где

$$\tilde{T} = \tilde{T}(r, \lambda, \gamma) = \int_0^{\infty} \bar{T}(r, \lambda, t) e^{-\gamma t} dt,$$

и граничное условие

$$\tilde{T}|_{r=a} = \frac{2}{\pi} T_0 \frac{\sin \lambda l}{\lambda \gamma}. \quad (18)$$

Решением уравнения (17), ограниченным при  $r=0$ , согласно § 7 гл. XIII, является функция  $I_0(\mu r)$  при

$$\mu = \left( \lambda^2 + \frac{\gamma}{k} \right)^{\frac{1}{2}}. \quad (19)$$

Принимая во внимание граничное условие (18), получим

$$\tilde{T} = \frac{2}{\pi} T_0 \frac{\sin \lambda l}{\lambda \gamma} \frac{I_0(\mu r)}{I_0(\mu a)}.$$

Эта функция не имеет никаких особенностей на всей комплексной плоскости кроме полюсов.

Отсюда по формуле обращения для преобразования Лапласа найдем, что

$$\bar{T} = \frac{1}{2\pi i} \frac{2T_0 \sin \lambda l}{\pi \lambda} \int_{b-i\infty}^{b+i\infty} e^{\gamma t} \frac{I_0(\mu r)}{I_0(\mu a)} \frac{d\gamma}{\gamma}, \quad (20)$$

если только постоянная  $b$  может быть выбрана так, чтобы все полюсы подынтегрального выражения располагались слева от прямой  $\operatorname{Re} \gamma = b$ . Подынтегральное выражение имеет полюсы при  $\gamma=0$ , а также при значениях  $\gamma = \gamma_m$  ( $m=1, 2, 3, \dots$ ), удовлетворяющих уравнению

$$I_0(\mu a) = 0. \quad (21)$$

Отсюда, учитывая соотношение (19), найдем, что

$$\gamma_m = k(\mu_m^2 - \lambda^2),$$

где  $\mu_m$  — корни уравнения (21). Заметив, что в силу соотношения  $I_0(ix) = iJ_0(x)$ , корни уравнения (21) чисто мнимые и равны по абсолютной величине корням функции Бесселя  $J_0(\nu a)$ , получим

$$\gamma_m = -k(\nu_m^2 + \lambda^2) \quad (m=1, 2, 3, \dots),$$

где  $\nu_m$  — корни уравнения  $J_0(\nu a) = 0$ , перенумерованные в порядке возрастания.

Таким образом, все полюсы подынтегрального выражения расположены в левой полуплоскости и на мнимой оси. Поэтому число  $b$  можно выбрать так, чтобы все они были расположены слева от прямой  $\operatorname{Re} \gamma = b$ .

Теперь может быть применена теорема Коши о вычетах\*, из которой следует, что интеграл в правой части (20) равен произведению  $2\pi i$  на сумму вычетов подынтегральной функции в полюсах, расположенных слева от прямой  $\text{Re } \gamma = b$ . В точке  $\gamma = 0$  вычет подынтегрального выражения равен

$$\frac{I_0(\mu r)}{I_0(\mu a)}.$$

Вычеты же в точках  $\gamma = \gamma_m$  равны

$$\frac{e^{-k(v_m^2 + \lambda^2)t} J_0(v_m r)}{\gamma_m \left[ \frac{d}{d\gamma} I_0(\mu a) \right]_{\gamma = \gamma_m}}.$$

Так как

$$\begin{aligned} \frac{d}{d\gamma} I_0(\mu a) &= \left[ \frac{d}{d\mu} I_0(\mu a) \right] \frac{d\mu}{d\gamma} = \frac{a}{2k\mu} I_1(\mu a), \\ I_1(\mu_m a) &= i J_1(v_m a), \end{aligned}$$

то знаменатель последнего выражения может быть преобразован к виду

$$\frac{a}{2v_m} (v_m^2 + \lambda^2) J_1(v_m a).$$

Составляя теперь сумму вычетов и подставляя ее в соотношение (20) вместо фигурирующего там интеграла, получим:

$$\bar{T} = \frac{2T_0 \sin \lambda l}{\pi \lambda} \left[ \frac{I_0(\lambda r)}{I_0(\lambda a)} - \frac{2}{a} \sum_{m=1}^{\infty} \frac{v_m}{v_m^2 + \lambda^2} \frac{J_0(v_m r)}{J_1(v_m a)} e^{-k(v_m^2 + \lambda^2)t} \right].$$

Осуществив обратное косинус-преобразование Фурье, найдем решение поставленной задачи:

$$\begin{aligned} T = T_0 \left[ -\frac{4}{\pi a} \sum_{m=1}^{\infty} e^{-k v_m^2 t} \frac{v_m J_0(v_m r)}{J_1(v_m a)} \int_0^{\sigma} e^{-k \lambda t} \frac{\sin \lambda l \cos \lambda z}{\lambda (v_m^2 + \lambda^2)} d\lambda + \right. \\ \left. + \frac{2}{\pi} \int_0^{\sigma} \frac{I_0(\lambda r)}{I_0(\lambda a)} \frac{\sin \lambda l \cos \lambda z}{\lambda} d\lambda \right]. \end{aligned}$$

#### ЗАДАЧА

Применив преобразование Лапласа, найти распределение температуры  $T$  в бесконечном однородном круглом стержне, если начальная температура стержня равна нулю, а затем его поверхность поддерживается при температуре  $T_0$ .

\* См., например, А. И. Лурье [45].

Ответ:

$$T = T \left[ 1 - \frac{2}{a} \sum_{m=1}^{\infty} e^{-k\mu_m^2 t} \frac{J_0(\mu_m r)}{\mu_m J_1(\mu_m a)} \right],$$

где  $\mu_m$  — корни уравнения  $J_0(\mu a) = 0$ .

#### § 4. Установившееся тепловое состояние бесконечного клина

Рассмотрим бесконечный клин с углом раствора  $2\xi < \pi$ . Предположим, что боковые поверхности клина поддерживаются при температуре, равной нулю, за исключением двух полос шириной  $a$ , примыкающих к ребру клина, которые поддерживаются при температуре  $T_0$ . Найдем установившееся распределение температуры в клине.

Введя на плоскости, перпендикулярной ребру клина, полярные координаты  $r, \varphi$  с началом на ребре клина, приходим к задаче Дирихле:

$$\Delta T \equiv \frac{\partial^2 T}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial T}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 T}{\partial \varphi^2} = 0, \quad (22)$$

$$T|_{\varphi=\pm\xi} = \begin{cases} T_0 & \text{при } r < a, \\ 0 & \text{при } r > a. \end{cases} \quad (23)$$

Попытаемся исключить дифференциальные операции по  $r$ . Для этого, представив уравнение Лапласа (22) в форме

$$r^2 \frac{\partial^2 T}{\partial r^2} + r \frac{\partial T}{\partial r} + \frac{\partial^2 T}{\partial \varphi^2} = 0,$$

рассмотрим дифференциальное выражение

$$\mathcal{M}_r T \equiv r^2 \frac{\partial^2 T}{\partial r^2} + r \frac{\partial T}{\partial r}.$$

В этом выражении  $a_{rr} = r^2$ ,  $b_r = r$ ,  $c = 0$ , откуда

$$\rho(r) = \frac{1}{r}, \quad p(r) = r, \quad q(r) = 0.$$

Следовательно, ядро интегрального преобразования, с помощью которого можно исключить дифференциальные операции по координате  $r$ , должно быть решением уравнения

$$\frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial K}{\partial r} \right) + \frac{\gamma^2}{r} K = 0.$$

Это уравнение принадлежит к типу уравнений Эйлера. Легко видеть, что ему удовлетворяют функции  $K(r, \gamma) = r^{\pm i\gamma}$ , что приводит для произведения  $\rho K$  к выражению  $r^{\pm i\gamma-1}$ . Положив  $\gamma = i\mu$ , где  $\mu$  — вещественное число, мы приходим к ядру  $r^{\mu-1}$  преобразования Меллина.