

Это преобразование интегралл сделано путем подстановок

$$a\lambda\sqrt{t} = z, \quad \frac{a-x}{a\sqrt{t}} = \beta \quad (14)$$

Обозначим

$$K(\beta) = \int_0^{+\infty} e^{-z^2} \cos \beta z dz. \quad (15)$$

Дифференцируя \*), получаем

$$K'(\beta) = - \int_0^{+\infty} e^{-z^2} z \sin \beta z dz.$$

Интегрируя по частям, найдем

$$K'(\beta) = \frac{1}{2}[e^{-z^2} \sin \beta z]_0^{+\infty} + \infty 0 - \frac{\beta}{2} \int_0^{+\infty} e^{-z^2} \cos \beta z dz$$

или

$$K'(\beta) = C e^{-\frac{\beta^2}{4}}. \quad (16)$$

Определим постоянную C. Из (15) следует

$$K(0) = \int_0^{+\infty} e^{-z^2} dz = \frac{\sqrt{\pi}}{2}$$

(см. § 5 гл. XIV). Следовательно, в равенстве (16) должно быть

$$C = \frac{\sqrt{\pi}}{2}.$$

Итак

$$K(\beta) = \frac{\sqrt{\pi}}{2} e^{-\frac{\beta^2}{4}}. \quad (17)$$

Значение (17) интегралла (15) подставляем в (13):

$$\int_0^{+\infty} e^{-a^2 \lambda^2 t} \cos \lambda(a-x) d\lambda = \frac{1}{a\sqrt{t}} \frac{\sqrt{\pi}}{2} e^{-\frac{\beta^2}{4}}.$$

Подставляя вместо  $\beta$  его выражение (14), окончательно получаем

---

\*) Возможность дифференцирования легко обосновывается.

значение интеграла (13):

$$\int_0^{+\infty} e^{-a^2 \lambda^2 t} \cos \lambda(a-x) d\lambda = \frac{1}{2a} \sqrt{\frac{\pi}{t}} e^{-\frac{(a-x)^2}{4a^2 t}}. \quad (18)$$

Подставив это выражение интеграла в решение (12), окончательно получим:

$$u(x, t) = \frac{1}{2a\sqrt{\pi t}} \int_{-\infty}^{+\infty} \varphi(\alpha) e^{-\frac{(a-x)^2}{4a^2 t}} d\alpha. \quad (19)$$

Эта формула, называемая *интегралом Пауссона*, представляет собой решение поставленной задачи о распространении тепла в неограниченном стержне.

ЗАМЕЧАНИЕ. Можно доказать, что функция  $u(x, t)$ , определенная интегралом (19), является решением уравнения (1) и удовлетворяет условию (2), если функция  $\varphi(x)$  ограничена на бесконечном интервале  $(-\infty, +\infty)$ .

Установим физический смысл формулы (19). Рассмотрим функцию

$$\varphi^*(x) = \begin{cases} 0 & \text{при } -\infty < x < x_0 \\ \varphi(x) & \text{при } x_0 \leq x \leq x_0 + \Delta x \\ 0 & \text{при } x_0 + \Delta x < x < +\infty. \end{cases}$$

Тогда функция

$$u^*(x, t) = \frac{1}{2a\sqrt{\pi t}} \int_{-\infty}^{+\infty} \varphi(\alpha) e^{-\frac{(a-x)^2}{4a^2 t}} d\alpha \quad (21)$$

Есть решение уравнения (1), принимающее при  $t=0$  значение  $\varphi^*(x)$ . Принимая во внимание (20), можем написать

$$u^*(x, t) = \frac{1}{2a\sqrt{\pi t}} \int_{x_0}^{x_0 + \Delta x} \varphi(\alpha) e^{-\frac{(a-x)^2}{4a^2 t}} d\alpha.$$

Применив теорему о среднем к последующему интегралу, получим

$$u^*(x, t) = \frac{\varphi(\xi) \Delta x}{2a\sqrt{\pi t}} e^{-\frac{(\xi-x)^2}{4a^2 t}}, \quad x_0 < \xi < x_0 + \Delta x. \quad (22)$$

Формула (22) дает значение температуры в точке стержня в любой момент времени, если при  $t=0$  всюду в стержне температура  $u^* = 0$ , кроме отрезка  $[x_0, x_0 + \Delta x]$ , где она равна  $\varphi(x)$ . Сумма температур вида (22) и дает решение (19). Заметим, что если  $\rho$  - линейная плотность стержня,  $c$  - теплоемкость материала, то количество тепла в элементе  $[x_0, x_0 + \Delta x]$  при  $t=0$  будет

$$\Delta Q \approx \varphi(\xi) \Delta x \rho c. \quad (23)$$