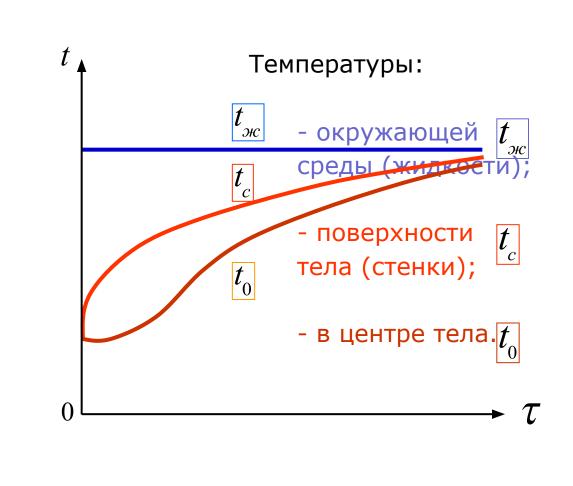
# Проблемы энерго- и ресурсосбережения

Охлаждение бесконечных тел

### Нестационарная теплопроводность



## Дифференциальное уравнение теплопроводности

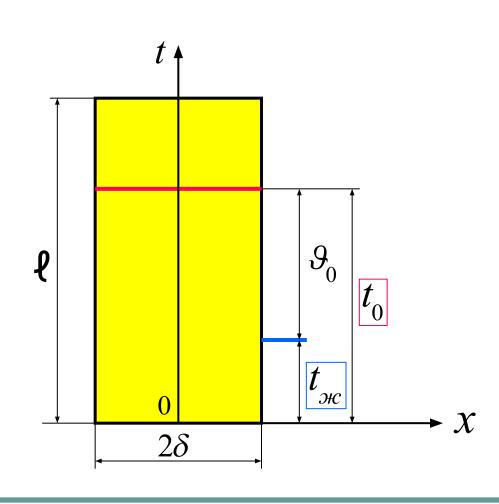
Нестационарная теплопроводность имеет место при нагревании и охлаждении заготовок, пуске и отключении теплоэнергетических установок, обжиге кирпича, вулканизации резины. На слайде показан нагрев твердого тела в среде с температурой t = ConstПроцесс описывается дифференциальным уравнением теплопроводности без внутренних источников теплоты

$$\frac{\partial t}{\partial \tau} = a(\frac{\partial^2 t}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 t}{\partial y^2}) + \frac{\partial^2 t}{\partial z}$$
 метрические; • физические; • физические; • физические; • граничные условия III рода: 
$$\frac{\partial t}{\partial x} = a(\frac{\partial^2 t}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 t}{\partial y^2}) + \frac{\partial^2 t}{\partial z} = 0$$
 метрические; • физические; • физические

Решение заключается в нахождении функции:

$$t = f(x, y, z, \tau, \alpha, \lambda, a, t_{\alpha}, t, \ell).$$

## Охлаждение пластины



## Начальные и граничные условия

Рассматриваем охлаждение (нагревание) пластины при:

$$\alpha = Const; t_{suc} = Const; : \tau t = 0 \rightarrow Const$$

 $lpha = Const; t_{_{\!\!\mathcal{H}\!\!c}} = \mathrm{Gpom}st; : t = \emptyset \to C \to \eta s = 0.$  Подставляем избыточную температуру пластины  $\vartheta = t - t_{_{\!\!\mathcal{H}\!\!c}}$ в дифференциальное уравнение (1) и граничные условия.

Тогда дифференциальное

уравнение примет вид:

Начальные условия: при

При  $\alpha = Const$ симметричная задача, тогда

граничные условия III рода:

Для бесконечной пластины 
$$\cline{Q}>> 2\delta \qquad (\partial t/\partial y) = (\partial t/\partial z) = 0$$
 Тогда дифференциальное уравнение примет вид:  $\cline{\partial t}{\partial \tau} = a \frac{\partial^2 t}{\partial x^2}; \frac{\partial \theta}{\partial \tau} = a \frac{\partial^2 \theta}{\partial x^2}.$  Начальные условия: при  $\cline{\tau = 0 \to \theta = F(x)}$ 

$$\Pi pu: x = 0 \to \left(\frac{\partial \theta}{\partial x}\right)_{x=0} = 0;$$

$$x = \delta \to \left(\frac{\partial \theta}{\partial x}\right)_{x=\delta} = -\frac{\alpha}{\lambda} \theta_{x=\delta}.$$

Решение дифференциального уравнения (2) ищем в виде произведения двух функций, из которых одна является только функцией времени  $\tau$ , другая – только функцией x.

$$\vartheta = f(\tau, x) = \varphi(\tau)\psi(x)$$
. (5) Подставляем

(5) B (2):

$$\frac{\partial \varphi(\tau)}{\partial \tau} \psi(x) = a \frac{\partial^2 \psi(x)}{\partial x^2} \varphi(\tau) \Rightarrow$$

$$\varphi'(\tau) \psi(x) = a \psi''(x) \varphi(\tau) \Rightarrow \frac{\varphi'(\tau)}{\varphi(\tau)} = a \frac{\psi''(x)}{\psi(x)} \cdot (6x)$$

Так как левая часть уравнения (6) является только функцией au, а правая – только x, то равенство (6) имеет место при любых их значениях. Тогда левая и правая части этого уравнения равны константе. Пусть это будет  $-k^2$ 

$$\frac{1}{a}\frac{\varphi'(\tau)}{\varphi(\tau)} = \frac{\psi''(x)}{\psi(x)} = -k^2,$$

$$\frac{\varphi'(\tau)}{\varphi(\tau)} + ak^2 = 0; \tag{7}$$

$$\psi''(x) + k^2 \psi(x) = 0.$$
 (8)

Решим (7) 
$$\frac{\mathrm{d} \varphi}{\mathrm{d}} + a\kappa^2 \varphi = 0;$$

$$\frac{\mathrm{d}\varphi}{\varphi} = -a\kappa^2 \mathrm{d}\tau \Rightarrow \int \frac{\mathrm{d}\varphi}{\varphi} = -a\kappa^2 \int \mathrm{d}\tau \Rightarrow$$

$$\ln \varphi = -a^{2} + C \Rightarrow \varphi = e^{-a\kappa^{2}\tau + c};$$

$$\varphi = C_1 e^{\kappa a \tau^2}$$

Решим (8)  $\frac{\mathrm{d}^2\psi(x)}{\mathrm{d}x^2} + \kappa^2\psi(x) = 0;$ 

$$\psi(x) = C_2 \cos(x) \sin(x) \sin(x)$$

Общее решение:

$$\vartheta(x,\tau) = C_1 e^{\kappa a \tau^2} \cdot$$

$$\vartheta(x,\tau) = C_1 e^{\kappa a \tau^2} \cdot \left[ C_2 \cos(x) \sin C_3 \kappa (x) \right]$$

Решение (9) подчиним граничному условию (3):

$$\left. \frac{\partial \mathcal{G}}{\partial x} \right|_{x=0} = C_1 \mathbf{E} \cdot \sin \left[ \mathbf{E} \cdot C_2 \right] + \left[ \mathbf{E} \cdot C_3 \right] + \left[ \mathbf{E} \cdot C_3 \right] = C_1 \mathbf{E} \cdot \sin \left[ \mathbf{E} \cdot C_2 \right] + \left[ \mathbf{E} \cdot C_3 \right] + \left[ \mathbf{E} \cdot C_3$$

$$C_2 \kappa \sin(\kappa x)\Big|_{x=0} = C_3 \kappa \cos(\kappa x)\Big|_{x=0} \Rightarrow C_3 = 0$$

$$\left| \mathcal{G}(x\tau) \right| = \mathcal{A}^{-a\kappa^2\tau} \cos(\kappa x)$$
 (10)

Подчиним решение (10) граничному условию (4):

$$-\kappa A e^{-a\kappa^2 \tau} \sin(\kappa \delta) = -\frac{\alpha}{\lambda} A e^{-a\kappa^2 \tau} \cos(\kappa \delta); \quad (11)$$

$$\kappa \sin(\kappa \delta) = \frac{\alpha}{\lambda} \cos(\kappa \delta);$$

$$\frac{\kappa\lambda}{\alpha} = \text{ctg}(\kappa\delta).$$

Обозначим 
$$\mu_n = \kappa \delta$$
, тогда  $\kappa = \frac{\mu_n}{\delta}$ .

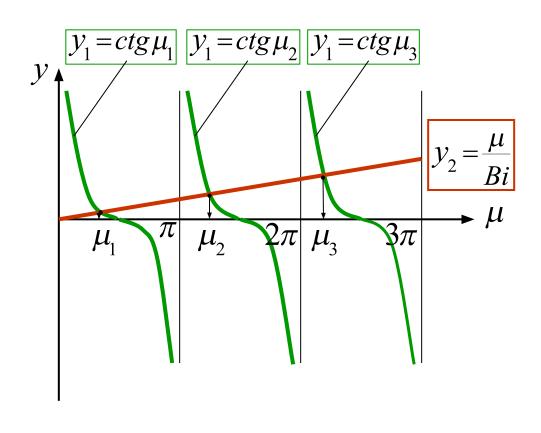
Уравнение (11) примет вид:

$$\frac{\mu_n \lambda}{\alpha \delta} = \text{ptg}_n$$

$$\frac{\mu_n}{\text{Bi}} = \text{ctg}\,\mu_n, \qquad (12)$$

$$\mathrm{Bi} = \frac{\alpha \dot{\alpha}}{\lambda}$$

## Графическое решение уравнения охлаждения (нагревания) пластины



## Результаты графического решения

При 
$$Bi o \infty$$
:  $y_2 = \frac{\mu}{Bi}$  еОть функция совлудает с осью абсцисс, то есть:  $\mu_1 = \frac{\pi}{2}; \mu_2 = \frac{3}{2}\pi; \mu_3 = \frac{5}{2}\pi; ... \mu_n = (2n-1)\frac{\pi}{2}.$  При  $Bi \to 0$ :  $y_2 = \frac{\mu}{Bi}$  есть функция совлудает

с осью ординат, при этом:  $\mu_1 = 0; \mu_2 = \pi; \mu_3 = 2\pi; ... \mu_n = (n-1)\pi.$  Каждому  $\mu_i$  соответствует свое частное распределение избыточных температур  $g_i$ , которое является решением дифференциального уравнения (2).

Решение можно представить в виде суммы ряда  $\vartheta = \sum_{1}^{n} \vartheta_{i}$ , где достаточно иметь n=4 ( $\mu_{1},\mu_{2},\mu_{3},\mu_{4}$ ) значения которых при Bi=0 -  $\infty$  приведены в таблице на следующем слайде.

## Значения $\mu_i$ для пластины

Bi	$\mu_{_{1}}$	$\mu_{\scriptscriptstyle 2}$	$\mu_3$	$\mu_{\scriptscriptstyle 4}$
$\infty$	1,571	4,712	7,854	11.00
2,747	1,169	3,771	6,674	9,701
1,000	0,8603	3,426	6,437	9,529
0,3640	0,5885	3,253	6,341	9,463
0,0000	0,000	3,142	6,283	9,425

Таким образом, решение уравнения (10) можно представить как множество решений соответствующее каждому значению

$$\vartheta_{1}(x\tau) = A_{1}^{2} \cos \left(\frac{\mu_{1}}{\delta^{2}}\tau\right)$$

$$\vartheta_{2}(x\tau) = A_{2}^{2} \cos \left(\frac{\mu_{1}}{\delta^{2}}x\right)$$

$$\vartheta_{2}(x\tau) = A_{2}^{2} \cos \left(\frac{\mu_{2}}{\delta^{2}}x\right)$$

$$\theta_2(x\tau) = Ae^{-a\frac{\kappa_2}{\delta^2}\tau} \cos\left(\frac{\mu_2}{\delta}x\right)$$

$$\theta_n(x\tau) = Ae^{-a\frac{\mu_n^2}{\delta^2}\tau} \cos\left(\frac{\mu_n}{\delta}x\right)$$

Решение уравнения можно представить как сумму частных решений:

$$\mathcal{G}(x\tau) = \sum_{n=1}^{\infty} A_n \exp\left(\pm \frac{2}{n} Fo \cos\left(\mu_n X\right)\right)$$
 (13)

где 
$$F_O = \frac{a\tau}{\delta^2}$$
 - число Фурье;

$$X = \frac{x}{s}$$
 - безразмерная координата

Коэффициент  $A_n$  найдём из начального условия (3):

$$F(x) = \sum_{n=1}^{\infty} A_n \operatorname{pos}(;_n X)$$

$$A_n = \frac{\mu_n}{\delta(\mu_n + \sin \mu_n \cos \mu_n)} \int_{-\delta}^{+\delta} F(x) \operatorname{pos}(dX) x$$
 (14)

(13) и (14) есть искомое решение задачи.

При  $Fo \ge 0,3$  можно ограничится одним членом ряда,

тогда

$$\vartheta(x\tau) = A\exp\left(\pm \frac{2}{1}Fo\cos\left(\frac{1}{1}X\right)\right)$$

$$A_{1} = \frac{\mu_{1}}{\delta(\mu_{1} + \sin \mu_{1} \cos \mu_{1})} \int_{-\delta}^{+\delta} F(x) \operatorname{pos}(dX) x$$

Пусть 
$$F(x) = \theta_0 = \mathrm{const}$$
, тогда 
$$\int_{-\delta}^{+\delta} \theta_0 \cdot \mathrm{pos} \left( \frac{x}{\delta} \right) x =$$
 
$$\theta_0 \frac{\delta}{\mu_n} \left[ \sin \left( \frac{\delta}{n} \frac{\delta}{\delta} \right) - \mu \left( - \frac{\delta}{n} \frac{\delta}{\delta} \right) \right] =$$
 
$$\theta_0 \frac{\delta}{\mu_n} \sin \left( \frac{\delta}{n} \frac{\delta}{\delta} \right) = 0$$

$$A_n = \frac{\mu_n 2\theta_0 \delta \sin \mu_n}{\delta (\mu_n + \sin \mu_n \cos \mu_n) \mu_n};$$

$$A_n = \frac{\mu \theta_0 \sin \frac{n}{n}}{\mu_n + \sin \mu_n \cos \mu_n}.$$

$$\vartheta(x\tau) = \frac{\mu \vartheta_0 \sin_{-1}}{\mu_1 + \sin \mu_1 \cos \mu_1} \exp \left( \mu^2 Fo \cos \left( \mu_1 X \right) \right)$$

$$\frac{\vartheta(x\tau)}{\vartheta_0} = \theta(x, Fo) = D_1 \exp(-\mu_1^2 Fo) \cos(\mu_1 X),$$

где 
$$D_1 = \frac{\mu \sin \mu_1}{\mu_1 + \sin \mu_1 \cos \mu_1}$$
.

В размерном виде:

$$\frac{t - t_{x}}{t_{x} - t} = D_1 \exp\left(-c \hat{\rho} F a\right) \qquad (1X)$$

$$t = t_{x} + (t_{0} - t_{x}) D_{1} \exp \left(-c_{0}^{2} \frac{\alpha \tau}{\delta^{2}} \mu\right) \qquad \left(\frac{x}{\delta}\right)$$

Температура в центре пластины:

$$t(\boldsymbol{\theta}, ) = t_{x} + (t_{0} - t_{x}) \boldsymbol{p} \left( \boldsymbol{\mu} - \frac{2}{\delta^{2}} \boldsymbol{\delta}^{2} \right)$$

Температура на поверхности пластины:

$$t(\delta,\tau) = t_{\mathsf{x}} + (t_0 - t_{\mathsf{x}}) D_1 \exp\left(-\mu_1^2 \frac{a\tau}{\delta^2}\right) \cos \mu_1.$$

Средняя температура по толщине пластины:

$$\overline{t(x\tau)} = \frac{1}{\delta} \int_{0}^{\delta} t(x\tau) dx =$$

$$= \frac{\mathbf{t}}{\delta} \left| t_{\mathbf{x}}^{\delta} \delta + \left( t_{0} - t_{\mathbf{x}} \right) D_{1} \exp \left( -\mu_{1}^{2} \frac{a}{\delta^{2}} \right) \frac{1}{\mu_{1}} \sin \mu_{1} \right|$$

### Тепловой поток

Тепловой поток определяется по закону Фурье:

$$\partial_t = - \frac{\mathrm{d}t}{\mathrm{d}x} =$$

$$= (t_{0x} - t_1) D \exp \left(1 - \frac{2 \frac{\alpha \tau}{\delta^2}}{\delta^2}\right) \frac{\mu_1}{\delta} \quad 1 \left(1 - \frac{x}{\delta}\right)$$

#### Количество теплоты

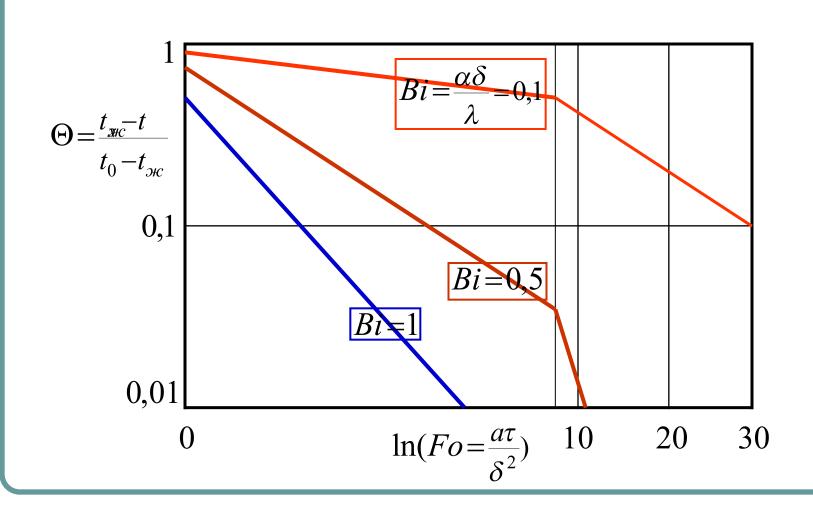
Количество теплоты, отданное пластиной в процессе охлаждения, определяется по формуле:

$$Q_{\tau} = \beta \delta \quad f\left(t_0 - \bar{t}\right)$$

Полное количество теплоты, отданное пластиной за весь период охлаждения, определяется по формуле:

$$Q_{\mathbf{x}} = \beta \delta \quad f(t_0 - t)$$

## График логарифмический $\Theta = f(Bi, Fo)$



#### Внутренняя задача

Частный случай (A):

 $Bi \to (m$ рактически Bi > 100): Bi - число (критерий) Био:

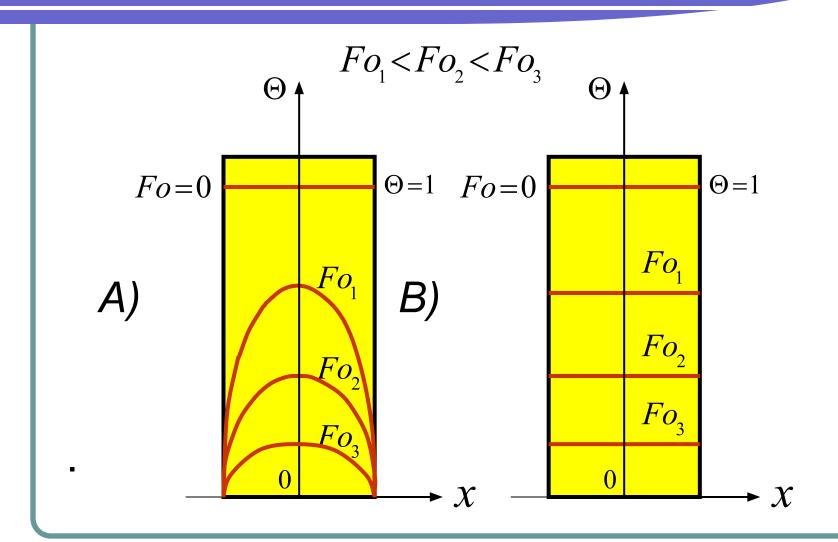
$$(B_{1}^{2})$$
 соотношение конвективной  $(B_{1}^{2})$  соотношение конвективной  $(B_{1}^{2})$  вну $1$ рихтела.  $\alpha$ 

лопроводности

В данном случае очень интенсивное наружное охлаждение, поэтому температура поверхности пластины, погруженной в жидкость, сразу становится равной температуре жидкости. Распределение температур в пластине зависит от ее теплопроводности  $\lambda$  и геометрических размеров  $\delta$ , то есть от условий внутри пластины (внутренняя задача).

.

## A) Внутренняя задача $Bi \rightarrow \infty$ B) Внешняя задача $Bi \rightarrow 0$



#### Внешняя задача

• Частный случай (B):  $Bi \longrightarrow \mathbf{0}$ рактически Bi < 0,1),  $Bi = (\frac{\delta/\lambda}{1/\alpha}) \xrightarrow{\mathbf{1}} 0$ :  $\alpha \longrightarrow 0$ :  $Bi = (\frac{\delta}{1/\alpha}) \xrightarrow{\mathbf{1}} 0$ :  $\alpha \longrightarrow 0$ :

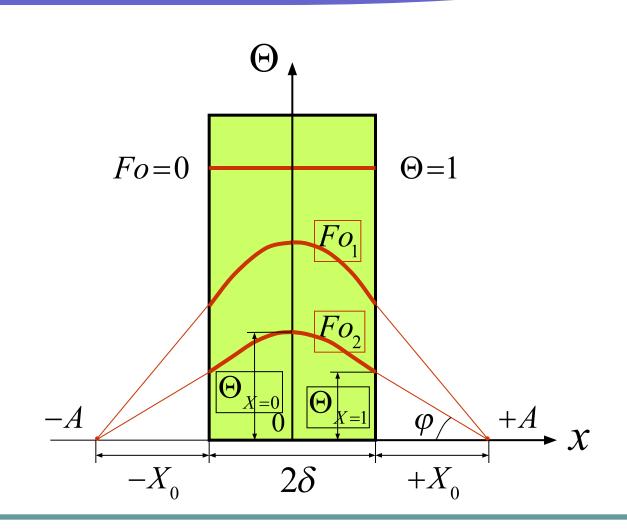
Из-за высокого коэффициента теплопроводности пластины температуры в ней быстро выравниваются. Охлаждение слабое и все зависит от внешнего коэффициента конвективной теплоотдачи  $\alpha$  (внешняя задача). Обозначения:  $\delta$  - половина толщины пластины, м; - теплопроводность пластины, Вт/(мК); - коэффициент конвективной теплоотдачи, Вт/(м²К).

#### Внешняя задача

• Частный случай (B):  $Bi \longrightarrow \mathbf{0}$ рактически Bi < 0,1),  $Bi = (\frac{\delta/\lambda}{1/\alpha}) \xrightarrow{\mathbf{1}} 0$ :  $\alpha \longrightarrow 0$ :  $Bi = (\frac{\delta}{1/\alpha}) \xrightarrow{\mathbf{1}} 0$ :  $\alpha \longrightarrow 0$ :

Из-за высокого коэффициента теплопроводности пластины температуры в ней быстро выравниваются. Охлаждение слабое и все зависит от внешнего коэффициента конвективной теплоотдачи  $\alpha$  (внешняя задача). Обозначения:  $\delta$  - половина толщины пластины, м; - теплопроводность пластины, Вт/(мК); - коэффициент конвективной теплоотдачи, Вт/(м²К).

## Температурное поле в пластине



## Охлаждение бесконечного цилиндра

Пусть внутри источник теплоты отсутствует:  $q_v = 0$  Пусть  $\partial_t \partial_t$ 

$$\frac{\partial t}{\partial Z} = \frac{\partial t}{\partial \varphi} = 0$$

Тогда дифференциальное уравнение температурного поля примет вид:

$$\frac{\partial t}{\partial \tau} = a \left( \frac{\partial^2 t}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial t}{\partial r} \right) \tag{1}$$

## Охлаждение оесконечного цилиндра

Начальные условия:

$$t(r,0) = f(r); \qquad (2)$$

Граничные условия

$$\frac{\partial t(0,\tau)}{\partial r} = 0; \tag{3}$$

$$\frac{\partial t(r_0,\tau)}{\partial r} = -\frac{\alpha}{\lambda} [t(r_0,\tau) - t_{_{\mathcal{H}C}}]; \tag{4}$$

$$\frac{\partial \mathcal{G}}{\partial \tau} = a \left( \frac{\partial^2 \mathcal{G}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \mathcal{G}}{\partial r} \right); \quad (5)$$

$$\vartheta(r,0) = f(r) - t_{\mathscr{H}} = F(r); \tag{6}$$

$$\frac{\partial \mathcal{G}(0,\tau)}{\partial r} = 0; \quad (7)$$

$$\frac{\partial \vartheta(r_0, \tau)}{\partial r} = -\frac{\alpha}{\lambda} \vartheta(r_0, \tau); \qquad \partial r \qquad (8)$$

Решение ищем методом Фурье разделенных переменных:  $\vartheta(r,\tau) = \varphi(r)\psi(\tau);$ 

Тогда уравнение (5) примет вид

$$\varphi(r)\psi'(\tau) = a\left[\psi(\tau)\varphi''(r) + \frac{1}{r}\psi(\tau)\varphi'(r)\right];$$

$$\frac{1}{a}\frac{\psi'(\tau)}{\psi(\tau)} = \frac{\varphi''(r)}{\varphi(r)} + \frac{1}{r}\frac{\varphi'(r)}{\varphi(r)} = const = -k^2; \qquad (9)$$

Из (9) получим 2 уравнения:

$$\psi'(\tau) + ak^2\psi(\tau) = 0;$$
 (10)

$$\varphi''(r) + \frac{1}{r}\varphi'(r) + k^2\varphi(r) = 0;$$
 (11)

решение уравнения (10):

$$\psi(\tau) = C_1 \exp(-ak^2\tau);$$

решение уравнения (11):

$$\varphi(r) = C_2 J_0(kr) + C_3 Y_0(kr);$$

$$J_0(kr)\,$$
 - функция Бесселя 1-го рода 0-порядка;

$${\rm Y}_{0}(kr)$$
 - функция Бесселя 2-го рода 0-порядка;

При 
$$r = 0 \Rightarrow Y_0(kr) \rightarrow \infty \Rightarrow C_3 = 0$$

Тогда решение принимает вид:

$$\vartheta(r,\tau) = CJ_0(kr) \exp(-ak^2\tau);$$

$$\mu = kr_0 \Longrightarrow k = \frac{\mu}{r_0};$$

$$\vartheta(r,\tau) = CJ_0(k\frac{r}{r_0})\exp(-a\frac{\mu^2}{r_0^2}\tau);$$
 (12)

Подчинив решение (12) граничным условиям (8) получим характеристическое уравнение для нахождения  $\mu$  :

$$\frac{\mu_n}{Bi} = \frac{J_0(\mu_n)}{J_1(\mu_n)};$$

Решение уравнения можно представить как сумму частных решений:

$$\Im(r_{3},\tau) = \sum_{n=1}^{\infty} C_{n} J_{0}(\mu \frac{r}{r_{0}}) \exp(-a \frac{\mu^{2}}{r_{0}^{2}} \tau)$$

Для нахождения  $C_n$  используем начальные условия (6)

$$F(r) = \sum_{n=1}^{\infty} C_n J_0(\mu R);$$

$$C_{n} = \frac{\int_{0}^{r_{0}} r J_{0} \left(\mu_{n} \frac{r}{r_{0}}\right) F(r) dr}{\int_{0}^{r_{0}} r J_{0}^{2} \left(\mu_{n} \frac{r}{r_{0}}\right) dr}$$

(13) и (14) есть искомое решение задачи.

(14)

При начальном равномерном распределении температуры:

$$\theta(r,\tau) = \frac{\vartheta(r,\tau)}{\vartheta_0} =$$

$$= \sum_{n=1}^{\infty} \frac{2J_1(\mu_n)}{\mu_n \left[J_0^2(\mu_n) + J_1^2(\mu_n)\right]} J_0(\mu \frac{r}{r_0}) \exp(-a\frac{\mu^2}{r_0^2}\tau)$$

#### ОХЛАЖДЕНИЕ ШАРА

Пусть внутренние источники теплоты отсутствуют, то есть  $q_v = 0$  Пусть температура изменяется только в радиальном направлении, тогда:

$$\frac{\partial t}{\partial \tau} = a \left( \frac{\partial^2 t}{\partial t^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial t}{\partial r} \right)$$

#### ОХЛАЖДЕНИЕ ШАРА

Начальные условия:

$$t(r,0) = f(r);$$

Граничные условия:

$$\frac{\partial t(0,\tau)}{\partial r} = 0;$$

$$\frac{\partial t(r_0,\tau)}{\partial r} = -\frac{\alpha}{\lambda} \left[ t(r_0,\tau) - t_{\infty} \right];$$

#### ОХЛАЖДЕНИЕ ШАРА

Избыточная температура:  $\vartheta(r,\tau) = t(r,\tau) - t_{\varkappa} \Rightarrow$ 

$$\frac{\partial \mathcal{G}}{\partial \tau} = a \left( \frac{\partial^2 \mathcal{G}}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial \mathcal{G}}{\partial r} \right);$$

$$F(r,0) = f(r) - t_{xc};$$

$$\frac{\partial \vartheta(0,\tau)}{\partial r} = 0; \ \frac{\partial \vartheta(r_0,\tau)}{\partial r} = -\frac{\alpha}{\lambda} \vartheta(r_0,\tau)$$

Решение уравнения имеет вид:

$$\frac{\vartheta(r,\tau)}{\vartheta_0} = \sum_{n=1}^{\infty} B_n \frac{r_0}{r} \sin \frac{\mu_n r}{r_0} \exp\left(-\mu_n^2 \frac{a\tau}{r_0^2}\right),$$

где B - коэффициент, зависящий от начальных условий.

Характеристическое уравнение:

$$-\frac{\mu_n}{Bi-1} = tg\mu_n$$

Или:

$$\left| \frac{\theta(r,\tau)}{\theta(r,\tau)} \right| = \sum_{n=1}^{\infty} B_n \frac{1}{R} \sin(\mu_n R) \exp(-\mu_n^2 Fo)$$

### Вопросы к экзамену

- 1. Охлаждение (нагревание) неограниченной пластины.
- 2. Охлаждение (нагревание) бесконечно длинного цилиндра. Охлаждение шара.