

ПРИМЕНЕНИЕ ТЕОРИИ НЕСТАЦИОНАРНЫХ ПОЛЕЙ ТЕМПЕРАТУРЫ И ВЛАЖНОСТИ К ОПРЕДЕЛЕНИЮ КОЭФФИЦИЕНТОВ ТЕРМО- И ВЛАГОПРОВОДНОСТИ

С. П. КУЗНЕЦОВ

Существующие стационарные методы определения коэффициентов термовлагопроводности требуют сложной аппаратуры и большой длительности опыта. Методы нестационарного массообмена для определения коэффициента влагопроводности k из кривых распределения влажности внутри материала в процессе сушки пригодны при изотермических условиях, когда температура тела неизменна и температурный градиент отсутствует. Предлагаемый нами метод определения коэффициентов термовлагопроводности k и δ лишен этих существенных недостатков и основан на измерении поля влажности при нестационарном поле температур. Теория метода основана на решении дифференциальных уравнений тепло-и влагообмена влажных тел сферической формы в среде с постоянной температурой. Задача ставится так.

Имеем тело шарообразной формы при температуре t_0 и влажности u_0 . В начальный момент времени поверхность тела мгновенно принимает температуру, равную t_c , (в частном случае $t_c = 0$), которая и поддерживается постоянной на протяжении всего процесса охлаждения. Тело на поверхности имеет влагоизоляцию, хорошо проводящую тепло (металлическую оболочку), в результате чего средняя влажность тела остается неизменной и равной начальной влажности. Требуется определить поле влажности и поле температуры для любого момента времени, при условии, что перемещение влаги под влиянием температурного градиента происходит в виде жидкости. Математически задача формулируется системой дифференциальных уравнений в частных производных:

$$\frac{\partial [rt(r, \tau)]}{\partial \tau} = a \cdot \frac{\partial^2 [rt(r, \tau)]}{\partial r^2} \quad (1)$$

$$\frac{\partial [ru(r, \tau)]}{\partial \tau} = k \frac{\partial^2 [ru(r, \tau)]}{\partial r^2} + k\delta \frac{\partial^2 [rt(r, \tau)]}{\partial r^2}$$

с краевыми условиями:

$$t(r, 0) = t_0$$

$$u(r, 0) = u_0$$

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

$$t(R, \tau) = 0$$

$$\frac{3}{R^3} \int_0^R r^2 u(r, \tau) dr = u_0,$$

где R — радиус шара,
 t, u — соответственно температура и влажность в любой точке шара,
 k — коэффициент влагопроводности,
 δ — коэффициент термовлагопроводности.

Применяя преобразование Лапласа к уравнению первому системы (1)

$$L[t(r, \tau)] = \int_0^\infty t(r, \tau) e^{-s\tau} d\tau = T(r, s),$$

после хорошо известных операций получим функцию распределения температуры для шара

$$\Theta(r, \tau) = \frac{t(r, \tau) - t_c}{t_0 - t_c} = \sum_{n=1}^{\infty} 2(-1)^{n+1} \frac{R \operatorname{sh} \mu_n \frac{r}{R}}{r \mu_n} e^{-\mu_n^2 F_0}, \quad (2)$$

где $\Theta(r, \tau)$ — относительная температура,

$F_0 = \frac{a\tau}{R^2}$ — термический критерий Фурье,

$\mu_n = i \sqrt{\frac{s}{a}} R = n\pi, \quad (n = 1, 2, 3, \dots)$ — множество корней уравнения

$$\operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R = 0.$$

При использовании равенства (2) при малых критериях Фурье ($F < 0,1$) приходится брать несколько первых членов разложения, при значительных критериях Фурье ($F_0 > 0,1$) ряд сходится очень быстро и для расчета можно использовать только первый член разложения. Ошибка приближенного решения может быть легко определена.

Применяя преобразование Лапласа к уравнению второму системы (1)

$$L[u(r, \tau)] = \int_0^\infty u(r, \tau) e^{-s\tau} d\tau = F(r, s)$$

$$L[ru(r, \tau)] = U(r, s) = rF(r, s)$$

$$L[rt(r, \tau)] = V(r, s) = rT(r, s),$$

будем иметь

$$k U''(r, s) + k \delta V''(r, s) = s U(r, s) - r u_0.$$

Зная, что

$$V(r, s) = \frac{(t_c - t_0) R \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} r}{S \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R} + \frac{t_0 r}{s},$$

можно написать

$$k U''(r,s) - s \left[U(r,s) - \frac{ru_o}{s} \right] + \frac{(t_c - t_o) R \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} r \cdot k \delta}{a \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R} = 0.$$

Используя еще раз преобразование Лапласа, но уже относительно r

$$L_r[U(r,s)] = \int_0^\infty e^{-sr} U(r,s) dr = \Theta(S,s),$$

после некоторых преобразований получим

$$\Theta(S,s) = U(o,s) \frac{S}{S^2 - \frac{s}{k}} + \frac{U'(o,s)}{S^2 - \frac{s}{k}} - \frac{u_o}{k S^2 \left(S^2 - \frac{s}{k} \right)} + \frac{D}{\left(S^2 - \frac{s}{a} \right) \left(S^2 - \frac{s}{k} \right)}, \quad (3)$$

где

$$D = \frac{\delta(t_o - t_c) R \sqrt{\frac{s}{a}}}{a \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R}.$$

Применяя к равенству (3) обратное преобразование Лапласа, найдем изображение функции распределения влажности в шаре:

$$F(r,s) = \frac{A}{r} \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{k}} r + \frac{B}{r} \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} r + \frac{u_o}{s} + \frac{\delta(t_o - t_c) R \left[\operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} r - \sqrt{\frac{k}{a}} \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} r \right]}{r s \left(1 - \frac{a}{k} \right) \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R}.$$

Для определения коэффициентов A и B используем краевые условия, которые для изображения будут иметь вид:

$$F'(o,s) = 0$$

и

$$\frac{3}{R^3} \int_0^\infty r^2 F(r,s) dr = \frac{u_o}{s}.$$

Определив коэффициенты A и B , напомним изображение функции распределения влажности

$$F(r,s) - \frac{u_o}{s} = \frac{\delta(t_o - t_c) R}{r(k-a)} \left[\frac{k \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} r \left(\sqrt{\frac{s}{k}} R \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{k}} R - \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} R \right)}{s \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R \left(\sqrt{\frac{s}{k}} R \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{k}} R - \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} R \right)} - \right]$$

$$- \frac{a \left(\sqrt{\frac{s}{a}} R \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{a}} R - \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R \right) \cdot \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} r}{s \cdot \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R \left(\sqrt{\frac{s}{k}} R \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{k}} R - \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} R \right)} \quad (4)$$

Для определения оригинала $U(r, \tau)$ по изображению (4) воспользуемся теоремой разложения.

Обозначим через

$$\Phi(s) = k \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} r \left(\sqrt{\frac{s}{k}} R \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{k}} R - \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} R \right) -$$

$$- a \left(\sqrt{\frac{s}{a}} R \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{a}} R - \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R \right) \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} r$$

и

$$\psi(s) = s \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{a}} R \left(\sqrt{\frac{s}{k}} R \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{k}} R - \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} R \right).$$

Корнями полинома $\psi(s)$ будут:

$$1. \quad s = 0$$

$$2. \quad \text{Корни уравнения } \sin i \sqrt{\frac{s}{a}} R = 0, \quad \text{т. е. } s_n = -\frac{\mu_n^2 a}{R^2},$$

где

$$\mu_n = i \sqrt{\frac{s}{a}} R = n\pi, \quad n = 1, 2, 3, \dots$$

3. Корни уравнения

$$\sqrt{\frac{s}{k}} R \operatorname{ch} \sqrt{\frac{s}{k}} R - \operatorname{sh} \sqrt{\frac{s}{k}} R = 0,$$

$$\text{т. е. } s_m = -\frac{\mu_m^2 \cdot k}{R^2}, \quad \text{где } \mu_m = i \sqrt{\frac{s}{k}} R.$$

Постоянные μ_m определяются из характеристического уравнения

$$\operatorname{tg} \mu_m = \mu_m.$$

Это уравнение имеет бесчисленное множество действительных корней, о чем легко заключить по бесчисленному множеству точек пересечения тангенсоиды $y = \operatorname{tg} \mu$ с прямой $y = \mu$.

Первые четыре корня этого уравнения будут:

$$\mu_1 = 0,0000; \quad \mu_2 = 4,4934; \quad \mu_3 = 7,7252 \quad \text{и} \quad \mu_4 = 10,9041.$$

Переходя от операционного решения (4) к оригиналу, получим

$$u(r, \tau) - u_0 =$$

$$= \frac{\vartheta(t_0 - t_c) R}{r(k - a)} \left[\lim_{s \rightarrow 0} \frac{\Phi(s)}{\psi'(s)} + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\Phi(s_n)}{\psi'(s_n)} e^{s_n \tau} + \sum_{m=1}^{\infty} \frac{\Phi(s_m)}{\psi'(s_m)} e^{s_m \tau} \right], \quad (5)$$

где

$$\begin{aligned}\psi'(s) = & sh \sqrt{\frac{s}{a}} R \left(\sqrt{\frac{s}{k}} R ch \sqrt{\frac{s}{k}} R - sh \sqrt{\frac{s}{k}} R \right) + \\ & + \frac{1}{2} \sqrt{\frac{s}{a}} R ch \sqrt{\frac{s}{a}} R \left(\sqrt{\frac{s}{k}} R ch \sqrt{\frac{s}{k}} R - sh \sqrt{\frac{s}{k}} R \right) + \\ & + \frac{1}{2} \sqrt{\frac{s}{k}} R \cdot \sqrt{\frac{s}{k}} R \cdot sh \sqrt{\frac{s}{k}} R \cdot sh \sqrt{\frac{s}{a}} R .\end{aligned}$$

После некоторых преобразований найдем, что

$$\lim_{s \rightarrow 0} \frac{\Phi(s)}{\psi'(s)} = 0.$$

Заменяя в равенстве (5) каждое слагаемое соответствующей величиной, получим функцию распределения влажности в шаре при заданных краевых условиях

$$\begin{aligned}\vartheta(r, \tau) = & \frac{u(r, \tau) - u_0}{u_0} = \\ = & \frac{\delta(t_0 - t_c) R}{r u_0 \left(1 - \frac{a}{k}\right)} \left[2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\left(\sin \sqrt{\frac{a}{k}} \mu_n - \sqrt{\frac{a}{k}} \mu_n \cos \sqrt{\frac{a}{k}} \mu_n \right) \sin \mu_n \frac{r}{R} +}{(-1)^n \mu_n \left(\sin \sqrt{\frac{a}{k}} \mu_n - \sqrt{\frac{a}{k}} \mu_n \cos \sqrt{\frac{a}{k}} \mu_n \right)} \right. \\ & \left. + \mu_n (-1)^n \frac{a}{k} \sin \sqrt{\frac{a}{k}} \mu_n \frac{r}{R} \right] \cdot e^{-\mu_n^2 F_0} - \\ & - 2 \sum_{m=1}^{\infty} \frac{\left(\sin \sqrt{\frac{k}{a}} \mu_m - \sqrt{\frac{k}{a}} \mu_m \cos \sqrt{\frac{k}{a}} \mu_m \right) \frac{a}{k} \sin \mu_m \frac{r}{R} \cdot e^{-\mu_m^2 \frac{k}{a} F_0}}{\mu_m^2 \sin \mu_m \cdot \sin \sqrt{\frac{k}{a}} \mu_m} \Bigg],\end{aligned}\quad (6)$$

где $\mu_n = n\pi$, $n = 1, 2, 3, \dots$

μ_m — корни характеристического уравнения $\operatorname{tg} \mu = \mu$.

Относительная температура $\Theta(r, \tau)$ является функцией относительной координаты $\frac{X}{R}$ и термического критерия Фурье.

В стадии регулярного режима ($F_0 > F_0'$) соотношение между Θ и F_0 можно написать в виде

$$\Theta = A_1 \Phi \left(\mu_1 \frac{X}{R} \right) e^{-\mu_1^2 F_0},$$

где $A_1 = \frac{2}{\pi}$ — начальная тепловая амплитуда,

$\Phi\left(\mu_1 \frac{X}{R}\right)$ — функция, описывающая распределение температуры по характерной координате,

$\mu_1 = \pi$ — первый корень характеристического уравнения,

$F_0 = \frac{a\tau}{R^2}$ — термический критерий Фурье.

Поле влажности описывается критериями F_0 , $\frac{X}{R}$, k_1 и P_n ,

$$\text{т. е. } \vartheta(r, \tau) = f\left(F_0, \frac{X}{R}, k_1, P_n\right),$$

где

$\vartheta(r, \tau)$ — относительная влажность тела,

k_1 — критерий, равный $\frac{k}{a}$,

P_n — критерий Поснова, равный $\frac{\delta(t_0 - t_c)}{u_0}$, характеризующий неравномер-

ность поля влажности, вызванную наличием термовлагопроводности.

Полученные решения (2), (6) системы дифференциальных уравнений тепло- и влагообмена (1) дают возможность определить термовлагокоэффициенты непосредственно из одного опыта.

Кварцевый песок, предварительно увлажненный до требуемой влажности, насыпается в шарообразную форму, $R = 10$ см, сделанную из алюми-

ния. В колбу вводится пять термпар: $\frac{r}{R} = 1$ (поверхность колбы), $\frac{r}{R} = 0,8$, $\frac{r}{R} = 0,6$, $\frac{r}{R} = 0,4$, $\frac{r}{R} = 0$ (центр колбы).

Вначале колба с песком нагревается в воздушном термостате при постоянной температуре (от 40 до 60°C) до равномерного распределения температуры и влажности песка. По окончании нагревания она быстро вынимается из термостата и помещается в водяной термостат с постоянной температурой для охлаждения.

С целью получения кривых распределения влажности песка в разные моменты время охлаждения берется различным. По истечении заданного промежутка времени охлаждения, посредством отборной трубки, производится анализ песка на влажность, вдоль радиуса колбы. Влажность песка определяется обычным весовым методом — сушка в термостате до постоянного веса при 105°C.

Полученные экспериментальные данные обрабатываются в виде графиков распределения температуры и влажности.

На рис. 1 представлена кривая распределения влажности, соответствующая радиальному распределению через 25 минут охлаждения, в среде с температурой $t_c = 9,8^\circ\text{C}$ предварительно нагретого песка до 60°C.

Начальная влажность, равная 10,9%, отмечена в виде прямой, параллельной оси абсцисс. В начальный момент времени влажность песка внутри колбы одинакова, потом на поверхности она будет 13,3%, а в центре — 10,1%, т. е. под влиянием температурного градиента влага переместилась от центра к поверхности.

Относительный перепад влажности на поверхности

$$\vartheta_n = \frac{u(R, \tau) - u_0}{u_0} = \frac{13,3 - 10,9}{10,9} = 0,22.$$

В опыте, приведенном на рис. 1, коэффициент температуропроводности песка, определенный по методу профессора Г. М. Кондратьева, был равен $2,3 \cdot 10^{-3} \text{ м}^2/\text{час}$.

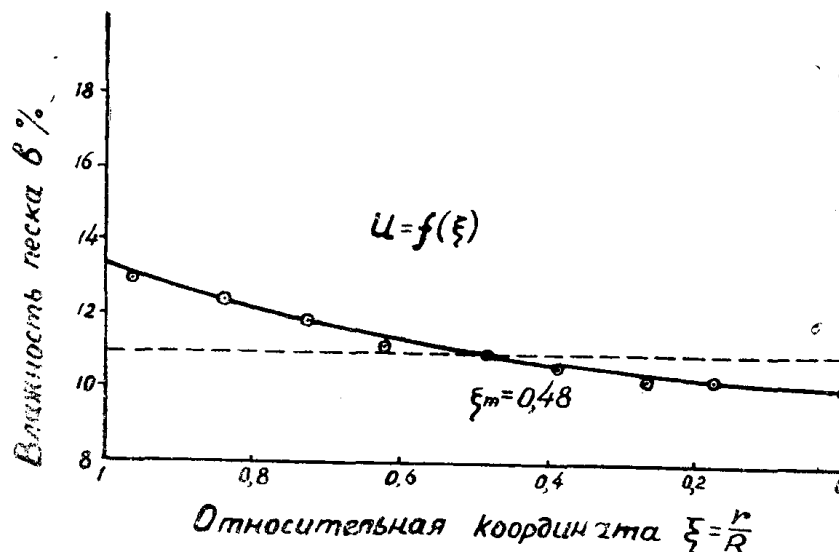


Рис. 1

Если в решении (6), отображающем нестационарное поле влажности для тела в форме шара, критерию Фурье придавать значения $F_0 \geq 0,09$ и принять во внимание, что $k_1 = \frac{k}{a}$ изменяется в интервале от 0 до 1, то можно получить зависимость

$$\varphi(k_1, \xi_m) = 0 \quad (7)$$

между критерием k_1 и относительной координатой ξ_m .

По найденному из опыта значению ξ_m (рис. 1) из графика зависимости (7) можно найти соответствующее значение критерия k_1 , после чего по известным величинам k_1 и a из соотношения

$$k_1 = \frac{k}{a}$$

можно легко определить значения коэффициента влагопроводности k .

Разбираемый нами метод позволяет определить критерий Поснова P_n , а, следовательно, и коэффициент термовлагопроводности δ .

Решение (6) при $\frac{r}{R} = 1$ дает относительную влажность на поверхности шара, из которой при значениях k_1 , лежащих в интервале от 0 до 1, можно получить зависимость

$$f\left(\frac{\vartheta_n}{P_n}, F_0\right) = 0 \quad (8)$$

между $\frac{\vartheta_n}{P_n}$ и критерием F_0 , при $F_0 > 0,09$.

По указанному значению критерия Фурье F_0 из графика зависимости (8) можно найти величину $\frac{\vartheta_n}{P_n}$. Зная относительный перепад влажности на поверхности

$$\vartheta_n = \frac{u(R, \tau) - u_0}{u_0}$$

и значение $\frac{\vartheta_n}{P_n}$, можно найти критерий Поснова P_n , а затем из соотноше-

ния $P_n = \frac{\vartheta(t_0 - t_c)}{u_0}$ определить и коэффициент термовлагопроводности.