

А. Г. КОЛЕСНИКОВ

О НАГРЕВАНИИ И ОХЛАЖДЕНИИ ВОДЫ В ОРОСИТЕЛЬНЫХ КАНАЛАХ

(Представлено академиком В. В. Шулейкиным 22 III 1952)

Главные оросительные каналы, подводящие воду к каналам, разводящим ее на поля, могут достигать больших протяженностей. При движении воды в таких каналах температура ее, в результате теплообмена с атмосферой и дном, непрерывно изменяется как по длине, так и с течением времени. Работают каналы только в летнее время, зимой подача воды по ним прекращается и ложе высыхает. Следовательно, весной при подаче воды из водоема или реки в канал будет наблюдаться постепенный нагрев ее по пути до пункта раздачи; осенью будет иметь место обратная картина, т. е. охлаждение воды по длине канала. Кроме того, в каждой точке по длине канала температура воды будет изменяться и с течением времени вследствие годового изменения составляющих теплообмена.

Основные закономерности, характеризующие изменение температуры воды в таких каналах, можно получить, исходя из следующих соображений.

Представим канал, для простоты прямоугольного сечения, глубиной H , по которому подается вода. Скорости течения в подобных каналах обычно достаточно велики, порядка 1 м/сек и больше, в силу чего обеспечивается хорошее перемешивание и выравненный профиль скоростей; последнее обстоятельство позволяет перейти в поставленной задаче к средней по сечению скорости течения. Обозначим ее v_1 .

Примем, что по длине канала нет ни фильтрации, ни притока вод из ложа, т. е. $v_1 = \text{const}$. Пусть в истоке, где мы поместим начало координат, расположив его на поверхности воды, задана средняя по сечению температура воды, примем ее за начальную, т. е. t_n . Оси координат расположим так, чтобы ось x совпадала с направлением течения, а ось z была направлена вертикально вниз.

Снабдим все величины, относящиеся к атмосфере, индексом 0, к воде — индексом 1 и к грунту — индексом 2. Примем, что в качестве исходных величин нам известен годовой ход основных метеорологических и актинометрических элементов, измеренных на некоторой высоте h от поверхности воды в канале (обычно $h = 2$ м), а именно: годовой ход температуры воздуха t_0 , давления водяного пара p_0 , скорости ветра v_0 , суммарной радиации I_0 и эффективного излучения пиргеометра R_0 . Будем считать, что все эти величины остаются неизменными вдоль течения воды в канале.

Примем, что распространение тепла в водном потоке будет осуществляться по горизонтали течением, а по вертикали — турбулентной теплопроводностью; кроме того, имеет место выделение тепла в объеме

водных масс, получающееся вследствие трансформации энергии течения. Тогда основное уравнение распространения тепла будет

$$v_1 \frac{\partial t_1}{\partial x} + \frac{\partial t_1}{\partial \tau} = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ k_1(z) \frac{\partial t_1}{\partial z} \right\} + \frac{q}{c_1 \rho_1}, \quad (1)$$

где $k_1(z)$ — коэффициент турбулентного обмена; $q = \frac{\rho_1 v_1^3}{427 C^2 H}$; c_1 и ρ_1 — теплоемкость и плотность воды; C — коэффициент в формуле Шези и τ — время.

При больших скоростях течения поток настолько сильно турбулизирован, что наблюдающиеся отклонения температур в различных точках по глубине канала ничтожно малы, в силу чего мы можем перейти к средним по глубине температурам воды, т. е.

$$v_1 \frac{\partial}{\partial x} \frac{1}{H} \int_0^H t_1 dz + \frac{\partial}{\partial \tau} \frac{1}{H} \int_0^H t_1 dz = \frac{k_1(H)}{H} \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=H} - \frac{k_1(0)}{H} \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=0} + \frac{v_1^3}{427 c_1 H C^2}. \quad (2)$$

Обозначив $\frac{1}{H} \int_0^H t_1 dz = t$, $\frac{x}{v_1} + \tau = \theta$, будем иметь

$$\frac{\partial t}{\partial \theta} = \frac{k_1(H)}{H} \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=H} - \frac{k_1(0)}{H} \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=0} + \frac{v_1^3}{427 c_1 H C^2}. \quad (3)$$

Величины $c_1 \rho_1 k_1(0) \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=0}$ и $c_1 \rho_1 k_1(H) \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=H}$, представляющие, соответственно, потоки тепла на поверхности воды и грунта, можно найти, определив для первого — результирующую теплообмена с атмосферой и для второго — тепловой поток, выходящий из грунта, слагающего дно канала, в воду.

Выразим ход всех метеорологических и актинометрических элементов в функции времени θ , отсчитываемого от начального момента, принятого для истока. Суммируя тогда все составляющие теплообмена с атмосферой, будем иметь

$$- c_1 \rho_1 k_1(0) \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=0} = (1 - A) I_0(\theta) - R(\theta) + c_0 \rho_0 k_0(0) \left(\frac{\partial t_0(\theta)}{\partial z} \right)_{z=0} + r \rho_n k_0(0) \left\{ \frac{\partial t_0(\theta)}{\partial z} \right\}_{z=0}. \quad (4)$$

Здесь A — альbedo водной поверхности; $R = a R_0 + a \sigma (T^4 - T_0^4)$; a — лучеиспускательная способность водной поверхности; σ — коэффициент излучения абсолютно черного тела; $k_0(z)$ — коэффициент турбулентного обмена в приводном слое атмосферы; r — скрытая теплота испарения; ρ_n — плотность водяного пара; $0,623 \frac{p_0}{B} = f_0$ — удельная влажность воздуха и B — барометрическое давление.

Упростим (4). При условии квази-стационарности потоков тепла и водяного пара, которое достаточно хорошо выполняется в приводном слое атмосферы, проинтегрируем в пределах высоты h выражения, их описывающие. Линеаризуя, кроме того, выражение для эффективного излучения водной поверхности и зависимость давления насыщенного водяного пара от температуры, т. е. $p_n = \delta + \gamma t$, найдем

$$- c_1 \rho_1 k_1(0) \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=0} = - \alpha_c t(\theta) + M(\theta), \quad (5)$$

где

$$\alpha_c = \alpha_0 + r\beta\gamma, \quad \alpha_0 = \frac{c_0 \rho_0}{-h} + 4a\tau T_0^3, \quad \beta = \frac{0,623}{B} \frac{r \rho_n}{\int_0^{-h} \frac{dz}{k_0(z)}}$$

$$M(\theta) = (1 - A) I_0(\theta) - aR_0(\theta) + \alpha_0 t_0(\theta) + r\beta \{\delta - p_0(\theta)\}.$$

Здесь $M(\theta)$ — функция, учитывающая изменение теплового потока на поверхности воды вследствие изменения во времени основных метеорологических и актинометрических элементов.

Тепловой поток из грунта можно найти по распределению в нем температур, используя для этого решение уравнения теплопроводности

$$\frac{\partial t_2}{\partial \theta} = a_2 \frac{\partial^2 t_2}{\partial z^2} \quad (6)$$

при следующих условиях: граничном

$$z = H, \quad \lambda_2 \left(\frac{\partial t_2}{\partial z} \right)_{z=H} = \alpha_2 \{t_2 - t(\theta)\} \quad (7)$$

и начальном

$$\theta = 0, \quad t_2 = \varphi(z, 0). \quad (8)$$

Начальным моментом здесь является момент пуска воды в канал. Естественно, что тепловой режим грунта, слагающего дно канала, в период времени до начала подачи воды не зависит от протяженности, т. е. от x , поэтому мы вправе выразить температуру грунта также в функции времени θ .

Начальное распределение $\varphi(z, 0)$ может быть найдено из решения задачи о формировании грунта за промежуток времени от прекращения подачи воды до пуска ее в следующем году. Решение уравнения (6) при условиях (7) и (8) может быть записано в виде

$$\begin{aligned} t_2 = & \frac{1}{2V\pi a_2 \theta} \int_0^\infty \left\{ \exp \left[-\frac{(z-y)^2}{4a_2 \theta} \right] + \exp \left[-\frac{(z+y)^2}{4a_2 \theta} \right] - \right. \\ & - 2 \frac{\alpha_2}{\lambda_2} \int_0^\infty \exp \left[-\frac{\alpha_2}{\lambda_2} \xi - \frac{(z+y+\xi)^2}{4a_2 \theta} \right] d\xi \left. \right\} \varphi(y) dy + \\ & + \frac{\alpha_2}{\lambda_2} \sqrt{\frac{a_2}{\pi}} \int_0^\theta \left\{ \exp \left[-\frac{z^2}{4a_2(\theta-\eta)} \right] - \right. \\ & \left. - \frac{\alpha_2}{\lambda_2} \int_0^\infty \exp \left[-\frac{\alpha_2}{\lambda_2} \xi - \frac{(z+\varepsilon)^2}{4a_2(\theta-\eta)} \right] d\xi \right\} \frac{t(\eta)}{V\theta-\eta} d\eta, \quad (9) \end{aligned}$$

где a_2 — коэффициент температуропроводности грунта; λ_2 — коэффициент теплопроводности грунта и α_2 — коэффициент теплообмена между грунтом и водой.

Определяя из (9) температуру поверхности грунта, мы найдем в соответствии с (7) величину теплового потока из грунта в воду, т. е.

$$c_1 \rho_1 k_1(H) \left(\frac{\partial t_1}{\partial z} \right)_{z=H} = \alpha_2 \left\{ N(\theta) + \int_0^\theta K(\theta-\eta) t(\eta) d\eta - t(\theta) \right\}. \quad (10)$$

Здесь

$$N(\theta) = \left[\int_0^{\infty} \left[\frac{\exp\left[-\frac{(z-y)^2}{4a_2\theta}\right] + \exp\left[-\frac{(z+y)^2}{4a_2\theta}\right]}{2V\pi a_2\theta} - \frac{\alpha_2}{\lambda_2} \exp\left[\left(\frac{\alpha_2}{\lambda_2}\right)^2 a_2\theta + \frac{\alpha_2}{\lambda_2}(z+y)\right] \times \right. \right. \\ \left. \left. \times \left\{ 1 - \operatorname{Erf}\left(\frac{z+y}{2V a_2\theta} + \frac{\alpha_2}{\lambda_2} V a_2\theta\right) \right\} \right] \varphi(y) dy \right]_{z=0}$$

функция, учитывающая влияние начального распределения температур в грунте, а ядро

$$K(\theta - \eta) = \frac{\alpha_2 V a_2}{V \pi(\theta - \eta)} - \\ - \left(\frac{\alpha_2}{\lambda_2}\right)^2 a_2 \exp\left[\left(\frac{\alpha_2}{\lambda_2}\right)^2 a_2(\theta - \eta)\right] \left\{ 1 - \operatorname{Erf}\left(\frac{\alpha_2}{\lambda_2} V a_2(\theta - \eta)\right) \right\}.$$

Подставляя (5) и (10) в (3), будем иметь

$$\frac{\partial t}{\partial \theta} = -\frac{(\alpha_c + \alpha_2)}{c_1 \rho_1 H} t + \frac{M(\theta)}{c_1 \rho_1 H} + \frac{\alpha_2 N(\theta)}{c_1 \rho_1} + \frac{q}{c_1 \rho_1} + \frac{\alpha_2}{c_1 \rho_1 H} \int_0^{\theta} K(\theta - \eta) t(\eta) d\eta. \quad (11)$$

Найденное интегро-дифференциальное уравнение решаем методом последовательных приближений.

Выражение $n + 1$ -го приближения для температуры воды можно записать в виде:

$$t_{n+1} = e^{-\alpha\theta} \int_0^{\theta} F_n(\zeta) e^{\alpha\zeta} d\zeta + t_n e^{-\alpha\theta}, \quad (12)$$

где $\alpha = (\alpha_c + \alpha_2)/c_1 \rho_1 H$, причем $F_n(\zeta)$ определяется из следующего рекуррентного соотношения

$$F_n(\zeta) = F_0(\zeta) + \frac{\alpha_2}{c_1 \rho_1 H} \int_0^{\zeta} K(\theta - \eta) \left\{ e^{-\alpha\eta} \int_0^{\eta} F_{n-1}(\nu) e^{\alpha\nu} d\nu + t_n e^{-\alpha\eta} \right\} d\eta, \quad (13)$$

а $F_0(\zeta)$, по которому подсчитывается первое приближение, равно

$$F_0(\zeta) = \frac{M(\zeta)}{c_1 \rho_1 H} + \frac{\alpha_2 N(\zeta)}{c_1 \rho_1 H} + \frac{q}{c_1 \rho_1}. \quad (14)$$

Выражение (12) дает возможность найти распределение температур воды как по длине канала, так и во времени, зная начальную температуру воды и ход во времени основных метеорологических и актинометрических элементов.

Характер процесса определяется знаком $F_n(\zeta)$: при положительном $F_n(\zeta)$ будет иметь место нагревание воды по мере ее продвижения, при отрицательном, наоборот, охлаждение.

Нетрудно усмотреть, что первое приближение годно только для моментов времени, близких к начальному; с ростом θ необходимо увеличивать и порядок приближения n .