

АНАЛИТИЧЕСКОЕ РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ О РАСПРОСТРАНЕНИИ ТЕМПЕРАТУРНОЙ ВОЛНЫ ФИЛЬТРИРУЮЩИМСЯ ПОТОКОМ В ТЕЛЕ ЗЕМЛЯНОЙ ПЛОТИНЫ И ОПРЕДЕЛЕНИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКОЙ ЗАКОНОМЕРНОСТИ МЕЖДУ ТЕМПЕРАТУРОЙ ПОТОКА В ДАННОЙ ТОЧКЕ И СКОРОСТЬЮ ФИЛЬТРАЦИИ.

Анисимов К.И., Дмитриев С.В. (*Одесская государственная академия строительства и архитектуры, кафедра гидротехнических сооружений и гидромелиорации, НИЛ обследования и экспериментального проектирования конструкций зданий и сооружений объектов гидротехнического и гидромелиоративного строительства, Украина*)

Основной задачей данной работы является, установление теоретической закономерности между температурой потока фильтрующегося через тело земляной плотины, в данной точке и скоростью фильтрации. Работа включает в себя постановку задачи, определение граничного условия и решение дифференциального уравнения, описывающего изучаемый процесс, а также математический анализ полученного решения.

Основной задачей данной работы является, установление теоретической закономерности между температурой потока фильтрующегося через тело земляной плотины, в данной точке и скоростью фильтрации. В первую очередь установим дифференциальное уравнение, описывающее изучаемый процесс, и определим граничные условия для этого уравнения. Итак, в верхнем бьефе происходят колебания температуры воды. Образуемая таким образом температурная волна распространяется в тело плотины, что обуславливается двумя факторами: фильтрацией воды в грунте, слагающем сооружение и теплопроводностью последнего. Такой характер распространения тепла соответствует конвективному теплообмену. В рамках данной работы ограничимся линейной постановкой задачи и, полагая скорость фильтрации постоянной, запишем:

$$\frac{\partial T}{\partial \tau} = \alpha \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} - \frac{\partial T}{\partial x} u_x, \quad (1)$$

где T – функция изменения температуры, $T = f(\tau, x)$;

τ – время;

x – продольная координата (см. рис.1);

u_x – скорость фильтрации в проекции на ось X , $u_x = \text{const}$;

α – коэффициент температуропроводности водонасыщенного грунта тела плотины, $\text{m}^2/\text{сут}$.

Граничным условием в данном случае является уравнение колебаний температуры воды в верхнем бьефе. Строго говоря, в естественных условиях эти колебания не являются гармоническими и носят нестационарный пульсирующий характер и здесь можно отмечать лишь общую закономерность периодического изменения температуры от минимальных значений зимой до максимальных – летом. На практике в результате наблюдений мы получаем дискретное множество точек, определяющих зависимость $T_i(\tau_i)$. Соединяя соседние точки отрезками прямых, получаем график, характеризующий такие колебания. Предварительно для этой функции должно быть дано аналитическое описание.

Мы будем говорить о получении тренда (функция, аппроксимирующая исходную дискретную зависимость $T_i(\tau_i)$ в виде):

$$\bar{T}(\tau) = A \cos(\sigma \tau + \omega) + T_0 \quad (2),$$

где: A – амплитуда колебаний, $^{\circ}\text{C}$;

σ – циклическая частота; $\sigma = \frac{2\pi}{365}$, сут^{-1} ;

ω – начальная фаза, $\omega = \frac{2\pi}{365} \tau_0$,

где: τ_0 – сдвиг по фазе от начала координат, сут.;

T_0 – среднегодовая температура воды в верхнем бьефе, $^{\circ}\text{C}$.

Например, такой тренд был получен при аппроксимации графика колебания температур в верхнем бьефе Рижской ГЭС (см. рис.2).

Относя начало координат в точку $(-\omega, 0)$, с точностью до константы запишем уравнение (2) в виде:

$$\bar{T}(\tau) = A \cos(\sigma \tau) \quad (3)$$

Эта упрощенная запись окончательно определяет граничное условие.

Решение уравнения (1) с граничным условием (3) будем искать как функцию комплексных переменных. Такой подход упрощает решение и представляет его в более общем виде. В дальнейшем из полученного решения выделяется действительная часть. Общий вид искомого решения:

$$T(x, \tau) = A e^{\alpha x + \beta \tau} \quad (4)$$

где: α и β – комплексные коэффициенты.

Рис. 1: РАСЧЕТНАЯ СХЕМА К ЗАДАЧЕ
КОНВЕКТИВНОГО ТЕПЛООБМЕНА В ТЕЛЕ
ЗЕМЛЯНОЙ ПЛОТИНЫ

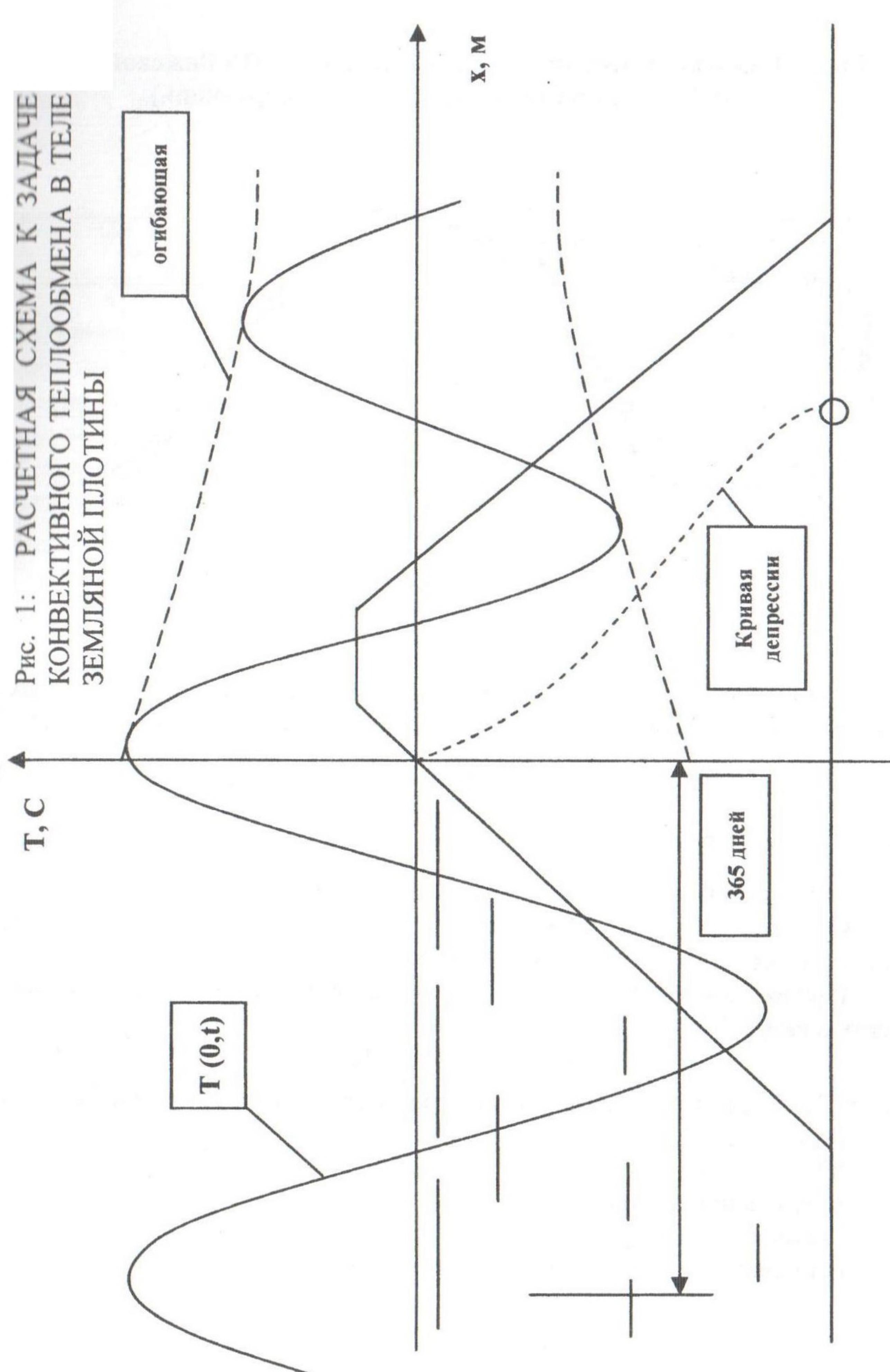
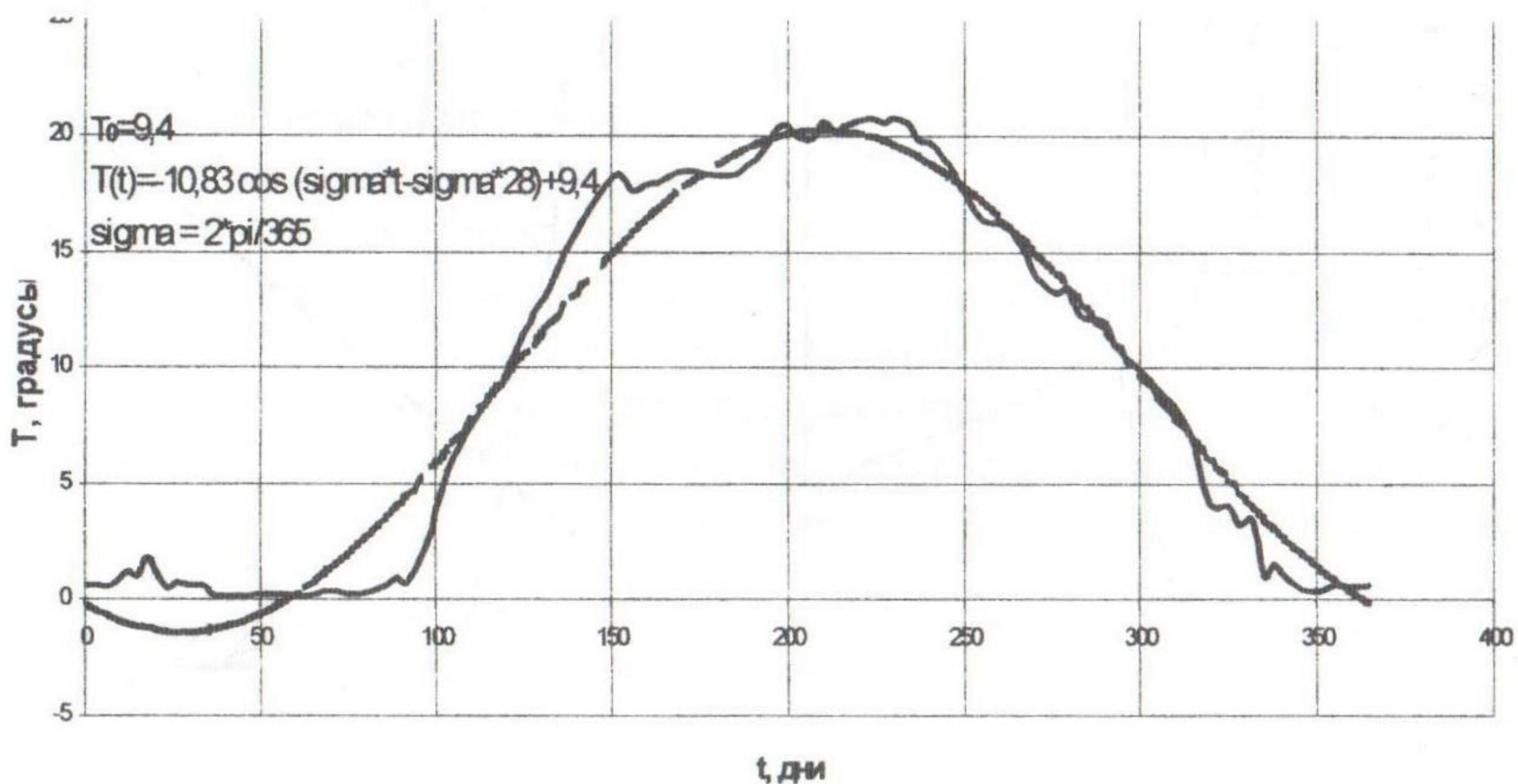


Рис.2. Графики колебания температуры воды в ВБ Рижской ГЭС, 1983 г. (действительный и аппроксимирующий)



Границное условие (функция колебания температуры воды в верхнем бьефе), принимая во внимание сделанное замечание, примет вид:

$$T(0, \tau) = A e^{i \sigma \tau} = A[\cos(\sigma i) + i \sin(\sigma i)] \quad (5)$$

где: σ – циклическая частота; $\sigma = \frac{2\pi}{P}$, сек $^{-1}$; (P – сезонный период колебаний температуры воды в верхнем бьефе, сек).

Отметим, что если в функции (5) выделить действительную часть получим уравнение, аналогичное уравнению (3).

Примечание: строго говоря, искумую функцию необходимо записать в виде:

$$T(x, \tau) = T_0 + \Delta T(x, \tau),$$

где: $T_0 = \text{const}$ (в нашем случае среднегодовая температура воды в верхнем бьефе);

$\Delta T(x, \tau)$ – функция колебания температуры около значения T_0 , которую записали как $T(x, \tau)$.

Таким образом, будем искать функцию $T(x, \tau)$ с точностью до T_0 .

Решение уравнения (4) было получено в виде:

$$T(x, \tau) = A e^{-Kx} \cos(\sigma \tau - cx),$$

$$\text{где: } K = \frac{1}{2a} \left[\sqrt{\frac{r + U_x^2}{2}} - U_x \right] - \text{декремент затухания (}K>0\text{)},$$

$$c = \frac{1}{2a} \sqrt{\frac{r + U_x^2}{2}} - \text{циклическая частота колебаний по } x,$$

$$r = \sqrt{U_x^4 + 16a^2 \sigma^2}.$$

Таким образом, полученная функция $T(x, t)$ описывает колебания температуры в двухфазной среде тела плотины (вода – твердая составляющая) как затухающие с декрементом K , и циклическими частотами: по времени $t - \sigma$ и по координате $x - c$, при любых положительных x, t и не отрицательном U_x при колебаниях температуры воды в верхнем бьефе по зависимости:

$$\operatorname{Re} T(0, t) = A \cos(\sigma t) \quad (6)$$

Учитывая сделанное примечание, решение получаем с точностью до константы. В действительности:

$$T(0, t) = A \cos(\sigma t) + T_0 \quad (7)$$

$$\operatorname{Re} T(x, t) = A e^{-Kx} \cos(\sigma t - cx) + T_0 \quad (8)$$

где: T_0 – среднегодовая температура воды в верхнем бьефе.

Как видно, полученное уравнение является достаточно сложным, и отыскание его аналитического решения относительно U_x представляет собой значительные трудности (при попытке осуществления такого решения мы приходим к кубическому уравнению, отягощенному громоздкими коэффициентами). В этой связи, такой подход представляется нецелесообразным, и для решения этой задачи была написана программа. Работа с программой осуществляется в следующей последовательности: вводятся параметры функции, описывающей граничные условия (амплитуда колебаний A , циклическая частота σ), затем вводятся коэффициент температуропроводности a , время t , координата x , точки наблюдений. Затем компьютер осуществляет перебор практически возможных скоростей фильтрации U_x (в интервале от 0 до 20 м/сут.) и принимает в качестве расчетного значения то из них, при котором температура T , рассчитанная по (6) менее всего отличается от действительного (вводимого) значения T . Перебор значений U_x осуществляется дискретно, с шагом 0,01 м/сут.

Ввиду вышеприведенного можно отметить, что с помощью разрабатываемого метода можно определять, в известной степени, локальные

изменения U_x , при известных значениях температуры в пьезометрах грунтовых сооружений. Это обстоятельство придает рассматриваемому методу исследования фильтрации определенную практическую ценность и позволяет говорить о возможности выявления фильтрационных неоднородностей, постоянного мониторинга фильтрационных процессов и прогнозирования положения уровня грунтовых вод в наблюдаемом грунтовом массиве.

Разработке предметных критериев применимости метода, безусловно, должен предшествовать всемерный анализ большого комплекса лабораторных и натурных наблюдений с широким спектром изменяемых и измеряемых величин.

Литература

1. М. Маскет. «Течение однородных жидкостей в пористой среде», гос. научно-техническое издательство нефтяной и топливной литературы, 1949 г.
2. Г. Корн, Т. Корн, «Справочник по математике для научных работников и инженеров», Наука, 1978 г.
3. В.И. Аравин, О.Н. Носова «Натурные исследования фильтрации», Энергия, 1969 г.
4. В.И. Аравин, С.Н. Нумеров, «Фильтрационные расчеты гидротехнических сооружений, 2-е издание», гос. издательство литературы по строительству и архитектуре, 1955 г.