

*Долдудко Александр Иванович*  
*Ведущий специалист НИЦ МКВК*  
*Худайкулов Совет Ишанкулович*  
*д.т.н., профессор, зав. лабораторией*  
*НИИ Ирригации и водных проблем*

## **МОДЕЛИРОВАНИЕ ПОДПИТКИ НАДПОЙМЕННЫХ ТЕРРАС ПРИ СЛОЖНОМ РЕЖИМЕ СОЛЕПЕРЕНОСА СЫРДАРЬИНСКОЙ ОБЛАСТИ**

*Аннотация.* В данной статье приведена краткая информация о моделировании подпитки надпойменных террас при сложном режиме солепереноса старой зоны Голодной степи. Математическая модель, использованная для обработки данных, представляет систему дифференциальных уравнений переноса.

*Ключевые слова.* Моделирование, режим солепереноса, фильтрация, интеграл Лапласа, Сырдарьинская область.

*Dolidudko Aleksandr Ivanovich*  
*Leading specialist of the SIC ICWC*  
*Khudaykulov Savet Ishankulovich*

*Doctor of Technical Sciences, Professor, Head of Laboratory*  
*Scientific-Research Institute of Irrigation and Water Problems*

## **MODELING OF REFRESHMENT OF FLOODPLAIN TERRACES IN COMPLEX SALT TRANSFER REGIME IN SYRDARYA REGION**

*Abstract.* This article provides brief information on modeling the recharge of floodplain terraces under a complex salt transfer regime of the old zone of the Hungry Steppe. The mathematical model used for data processing is a system of differential transfer equations.

*Keywords.* Modeling, salt transfer mode, filtration, Laplace integral, Syrdarya region.

**Ведение.** Земли Сырдарьинского и Мирзаабадского районов находятся в западной части старой зоны Голодной степи. В геоморфологическом отношении они расположены на поверхности I-ой, II-ой, III-ей надпойменных террас р.Сырдарьи и Шурузякского понижения. В рельефе выделяются пролювиальные равнины конусов выноса и возвышенная равнина, которая с юго-востока на северо-запад пересекается крупными понижениями: Джетисайским, Сардабинским, Карайским, Шурузякским и более мелкими.

Голодностепская межгорная равнина представляет собой сложную тектоническую впадину в палеозойской зоне заполненную меловыми палеогеновыми, неогеновыми и четвертичными отложениями. Основной интерес представляют четвертичные отложения и неогеновые, являющиеся региональным водоупором. Поэтому для исследования требуется более сложные методы надежности эксплуатации коллектора для улучшения мелиоративного состояния орошаемых земель [1,2,4].

**Материалы и методы.** Более сложных гетерогенных моделей (например, с учетом гидродисперсии) целесообразно использовать оптимизационный подбор с минимизацией некоторой функции качества.

Голодностепский (верхнечетвертичный) комплекс отложений представлен, в основном, лессовидными супесями, реже суглинками с прослойками песков и галечников. Применяем для расчёта работоспособности открытого горизонтального дренажа способ обработки для анализа данных проведенного К.Ницше опыта по фильтрации в суглинками с прослойками песков и галечниковой колонне длиной  $l=120\text{ см}$  и диаметром 20 см при постоянной скорости фильтрации  $\vartheta=3,6\cdot 10^{-3}\frac{\text{см}}{\text{сек}}$ . В этом опыте с начала опыта во входном сечении подавался раствор  $\text{CaCl}_2$  постоянной концентрации с мигрантом  $^{45}\text{Ca}^{2+}$ , а

на выходе были получены следующие данные изменения относительной концентрации во времени [3,4]:

Таблица 1

$\bar{c}$	0,09	0,35	0,51	0,63	0,73	0,81	0,86	0,9	0,93
$t, 10^\circ \text{C}$	0,67	1,00	1,33	1,67	2,00	2,33	2,67	3,00	3,33

Математическая модель, использованная для обработки этих данных, представляется системой дифференциальных уравнений переноса:

$$u_0 \frac{\partial c}{\partial t} + \vartheta \frac{\partial c}{\partial l} + k_1 c - k_2 c^i - k_3 c^i = D \frac{\partial^2 c}{\partial l^2} \quad (1)$$

$$k_1 c - k_2 c^i = k_4 \frac{\partial c^i}{\partial t} \quad (2)$$

Где  $k_1 = k_2 c^i = \alpha^i$ ,  $k_3 = \beta^i$ ,  $\alpha^i$ ,  $c^i$  - диффузионные и конвективные составляющие скорости фильтрации.

При  $k_3 = 0$  была принята гетерогенная модель с сосредоточенной емкостью блоков, в которой роль слабопроницаемых блоков выполняли застойные зоны. Обмен между проводящими и застойными зонами описывается уравнением (1) с различными скоростями прямого и обратного обмена ( $k_1 \neq k_2$ ), а сорбционные процессы считаются равновесными и учитываются заданием величин:

$$k_4 = n_0^i + K_{d^i}$$

(где  $n_0$  и  $n_0^i$  - активная пористость проводящих и застойных зон;  $K_{d^i}$  и  $K_{d^i}$  — коэффициенты распределения для проводящих и застойных зон).

Входящие в уравнения (1) и (2) параметры  $D, \vartheta, n_0, n_0^i, K_d, K_{d^i}, k_1, k_2$  обобщаются в пять независимых переменных:

$$\chi_1 = \frac{D}{n_\varepsilon}, \quad \chi_2 = \frac{\vartheta}{n_\varepsilon}, \quad \chi_3 = \frac{k_1}{n_\varepsilon},$$

$\chi_4 = \frac{k_3}{n_3}$  и  $\chi_5 = \frac{n_3}{n_3^i}$  при  $n_3 = n_0 + K_d$  и  $n_3^i = n_0^i + K_{d^i}$ , введя которые, напишем уравнения (1) и (2) в виде:

$$\chi_1 \frac{\partial^2 c}{\partial l^2} - \chi_2 \frac{\partial c}{\partial l} = \frac{\partial c}{\partial t} + \chi_3 c - \chi_4 c^i \quad (3)$$

$$\frac{\partial c^i}{\partial t} = \chi_3 \chi_5 c - \chi_4 \chi_5 c^i$$

Если подвергнуть эти уравнения преобразованию Лапласа, то независимая переменная  $t$  переходит в параметр Лапласа  $s, L\left[\frac{\partial c}{\partial t}\right] = sC$  при  $c(t=0)=0$  и система дифференциальных частных уравнений (3) переходит в обыкновенное дифференциальное уравнение:

$$\chi_1 \frac{\partial^2 C}{\partial l^2} - \chi_2 \frac{\partial C}{\partial l} = s \left( 1 + \frac{\chi_3}{s + \chi_4 \chi_5} \right) C \quad (4)$$

которое приводится к безразмерному виду

$$\frac{1}{Pe} \frac{\partial^2 \bar{C}}{\partial \xi^2} - \frac{\partial \bar{C}}{\partial \xi} = s^i \left( 1 + \frac{\alpha_1}{s^i + \alpha_2} \right) \bar{C}, \quad Pe = \frac{\vartheta l_0}{D}, \quad \bar{C} = \frac{C}{C_0} \quad (5)$$

$$\xi = \frac{l}{l_0}, \quad \alpha_1 = \frac{k_1 l_0}{\vartheta}, \quad \alpha_2 = \frac{k_2 l_0}{\vartheta} \frac{n_3}{n_3^i}, \quad \frac{1}{\tau} = \frac{t}{t^i} = \frac{s}{s^i} = \frac{n_3 l_0}{\vartheta}$$

Безразмерные параметры для различных вариантов

Таблица 2

Вариант	$Pe$	$\alpha_1$	$\alpha_2$
1	20	2,0	1,0
2	50	1,0	0,5
3	50	1,5	1,5
4	50	3,0	0,5
5	50	1,0	1,5
$\tau = n \cdot 10^{-4} c^{-1} \frac{\vartheta l_0}{D}$ при $n$ равном	1	0,5	1,5

Аналитические решение уравнения и его обратная трансформация в область оригинала представляются выражениями:

$$C = e^{-\alpha t}$$

При условиях  $C(0) = 1$  и  $C(\infty) = 0$  где  $\alpha$  находится из уравнения:

$$\alpha = \sqrt{\left(\frac{\vartheta}{2D}\right)^2 + \frac{n_0 p + k}{D}} - \frac{\vartheta}{2D} \quad (6)$$

Для его компьютерной оценки используется программа *ALSUB-3*. [5,6].

Исходя из понимания процесса, оцениваются значения параметров

для крупнозернистого песка при скорости фильтрации  $\vartheta = 3,6 \cdot 10^{-5} \frac{M}{c}$

длине колонны  $l_0 = 1,2 \text{ м}$ :  $Pe = \frac{\vartheta l_0}{D} = \frac{l_0}{\delta_1} \approx 50$ ,  $\alpha_1 = \frac{k_1 l_0}{\vartheta} = 2,0$  (при известном

на основании аналогичных опытов значения ( $k_1 = 6 \cdot 10^{-5} c$ ); (при  $k_1 = k_2$  и  $\frac{n_2}{n_3} = 0,5$ );  $\tau = 1 \cdot 10^{-4}, c^{-1}$  (при  $n_0 = 0,1$  и  $K_d = 0,2$ ).

Проверка метода интерпретации опытных данных по уравнению (4) и анализ его чувствительности при  $\xi = 1$  могут быть представлены несколькими вариантами (табл.2).

На рис.1. приведены расчетные варианты представления измеренных величин  $\bar{c} = f(Pe, \alpha_1, \alpha_2, t^i)$ , соответствующие трем выбранным значениям  $\tau$ .

Если в качестве абсциссы для представления вариантов расчетов выбраны  $\lg t^i$ , а для опытных данных  $\lg t$ , то параметр  $\tau$  можно приближенно определить путем смещения по горизонтали до наилучшего совпадения измеряемых величин с эталонной кривой для достаточно

большого семейства кривых вида  $\bar{c} = f(Re, \alpha_1, \alpha_2, \lg t^i)$ . Для рассматриваемого примера получается  $\tau = 1,4 \cdot 10^{-4}, c^{-1}$ .

Сравнение вариантов, представленных на рис.1., а также вариантов с различными значениями  $Re$  показывает, что область чувствительности рассматриваемого примера для  $Re$  и  $\alpha_1$  находится в диапазоне  $0 < \bar{c} < 0,1$  или  $3 \cdot 10^3 c < t < 6 \cdot 10^3$ , а для  $\alpha_1$  и  $\alpha_2$  в диапазоне  $0,3 < \bar{c} < 0,9$  или  $0,3 < c < 0,9$  или  $1 \cdot 10^4 c < t$ . Соответственно, эти области должны быть надежно подтверждены опытными данными.

В качестве функции качества  $F_k$  была использована наиболее простая форма:

$$F_k = \sum g_i (c_i - c_{m_i}) = \min$$

где  $g_i$  - весовой коэффициент;  $c_i$  и  $c_{m_i}$  — измеренное и модельное значение  $c$  в момент времени  $t_i$ . Можно считать значение весового коэффициента  $g_i = 1$ , если в качестве  $c_i$  используются равноотстоящие значения субъективно выравненной кривой опытных данных. Функция качества  $F_k$  должна быть чувствительной к идентифицируемым параметрам, а в области рациональных параметров (идентификации или поисковой области) по возможности иметь только один минимум и достаточно большие градиенты в направлении этого минимума в качестве меры чувствительности. Очень нагляден такой анализ для двух идентифицируемых параметров, проводимый путем графического изображения изолиний функции качества. Если в предлагаемом примере

исходить из того, что  $\tau = \frac{t^i}{t}$  с достаточной точностью идентифицировалось с помощью эталонных кривых, то возможен анализ функций  $F_k = f(Re, \alpha_1)$  и  $F_k = f(\alpha_1, \alpha_2)$ . На рис.2. приведены

соответствующие данные, обнаруживающие достаточную чувствительность всех трех параметров в поисковой области [4,5].

Идентификация происходит по схеме, показанной на рис.3. Если  $\tau$  недостаточно точно определено по графику на рис.1. то производится поиск и этого параметра. Начальные значения оцениваются по данным, приведенным на рис. 1. (например,  $Pe=50$  ;  $\alpha_1=1,0$  ;  $\alpha_2=1,5$ ). Для решения этой задачи составляется компьютерная программа.

Таким путем, например, при  $\tau = n \cdot 10^{-4} c^{-1}$  находят (см. рис.1.)  $\alpha_1=1,51$  ;  $\alpha_2=1,41$  ;  $Pe=53$ . Расчетная функция, вычисленная при этих параметрах по программе *ALSUB-3*, приведена на рис.1., где наглядно показана репрезентантность идентифицированных параметров.

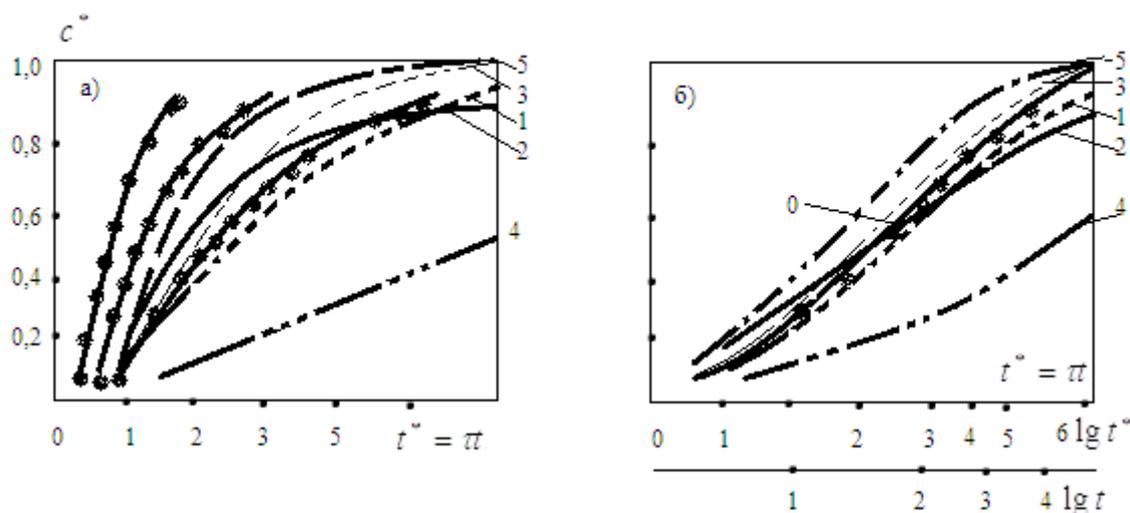


Рис. 1. Графическое выражение вариантов расчетов выходной кривой относительной концентрации с трассером  $^{45}Ca^{2+}$  при:  
 а)  $c^i f(Pe, a_1, a_2, \lg t^i)$   $Pe=50$   $\xi=1,0$   $\tau_1=0,5 \cdot 10^{-4} c^{-1}$   
 $\tau_2=1,0 \cdot 10^{-4} c^{-1}$   $\tau_3=1,5 \cdot 10^{-4} c^{-1}$   
 б)  $c^i f(Pe, a_1, a_2, \lg t^i)$   $\xi=1,0$   $\tau_1=1,4 \cdot 10^{-4} c^{-1}$  1,2,3,4,5 – номера вариантов; 0 – опытные данные.

Конечно, получение восьми модельных миграционных параметров из четырех идентифицированных возможно только в тех случаях, когда представлены четыре дополнительные информации.

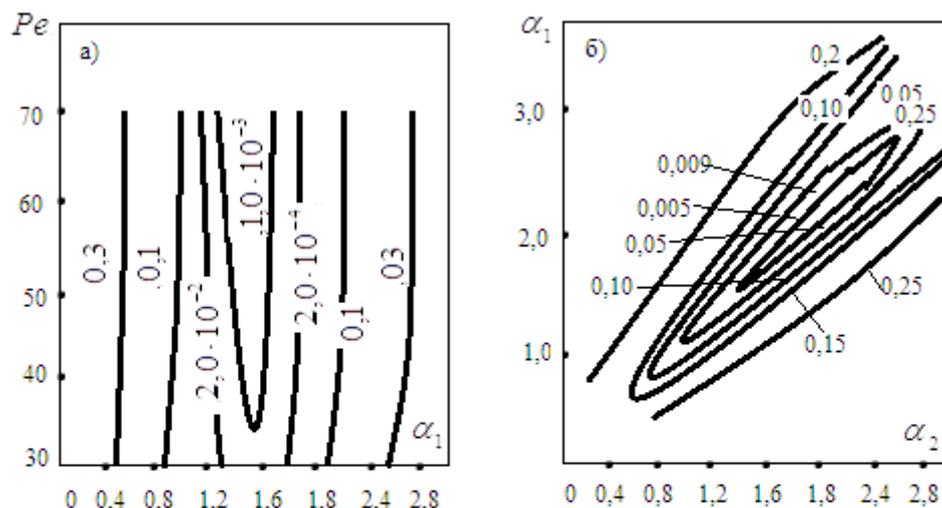


Рис. 2. Графики функции качества  $F_k$  при изменении параметров  $Pe$ ,  $a_1$ ,  $a_2$

- а)  $a_1=1,5$        $\xi=1,0$        $\tau_l=1,4 \cdot 10^{-4} \cdot c^{-1}$   
 б)  $Pe=50$        $\xi=1,0$        $\tau_l=1,4 \cdot 10^{-4} \cdot c^{-1}$

В предлагаемом случае можно исходить из того, что значение  $\vartheta$  может быть достаточно точно измерено и поэтому известно, а также принять  $k_1=k_2$  (поскольку молекулярная диффузия является симметричным процессом).

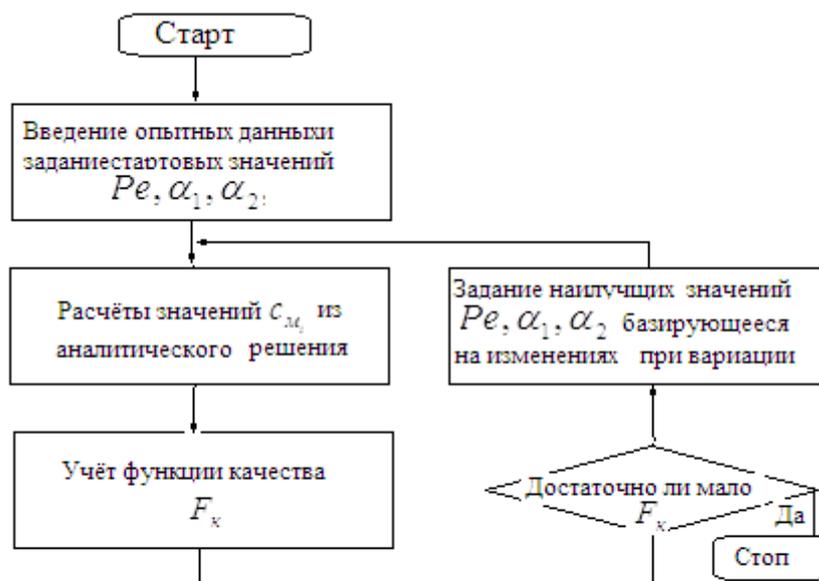


Рис. 3. Блок-схема плана идентификации миграционных параметров

Далее можно предположить, что по отдельности определяются  $n_0$  и  $\frac{n_0}{n_0^i}$  (по данным выхода анионов).

Исходные данные: При  $\vartheta = 3,6 \cdot 10^{-3} \frac{M}{c}$ ,  $k_1 = k_2$ ,  $n_0 = 0,09$ ,  $\frac{n_3}{n_3^i} = 1,1$  и  $l_0 = 0,2$ , исходя из идентифицированных значений  $\tau = 1,4 \cdot 10^{-4} c^{-1}$ ,  $\alpha_1 = 1,51$ ;  $\alpha_2 = 1,41$ ; и  $Pe = 53$ , получают восемь миграционных параметров:

$$D = \frac{\vartheta l_0}{Pe} = 0,82 \cdot 10^{-6} \frac{M^2}{c}, \text{ или } \delta_1 = \frac{D}{\vartheta} = 0,023 M, k_1 = k_2 = \frac{\alpha_1 \vartheta}{l_0} = 4,5 \cdot 10^{-5} c^{-1},$$

$$n_0 = 0,09, \quad n_0^i = \frac{n_0}{1,1} = 0,08, \quad K_d = \frac{\vartheta}{l_0 \tau} - n_0 = 0,12, \quad K_d^i = \frac{n_3 k_2 l_0}{\vartheta \alpha_2} - n_0^i = 0,14, \text{ т.е.}$$

$$n_3 = 0,21 \text{ т.е. и } n_3^i = 0,22.$$

Другие дополнительные предположения приводят к несколько иным результатам интерпретации.

### Заключение и выводы.

1. Проведенные исследования в Голодностепский межгорной равнины представляет собой сложную тектоническую впадину в палеозойской зоне заполненную меловыми палеогеновыми, неогеновыми и четвертичными отложениями. Методы надежности эксплуатации коллектора в песчаных пластах, по предлагаемой схеме послойного переноса имеет широкую область применения и может давать существенные погрешности только в потоках очень большой длины (порядка километра и более), а также в слоистых пластах, представленных породами, может быть  $\delta_T = 0,1 - 1 M$ .

2. Для математического описания сложной тектонической впадины в палеозойской зоне заполненной меловыми палеогеновыми, неогеновыми и четвертичными отложениями, обусловленной различными

видами фильтрационной неоднородности пород и пластов, широкое распространение получило представление о возможности использования аналогии микронеоднородной среды, рассматриваемой как эквивалентная однородная.

### **Список использованной литературы**

1. Аверьянов С.Ф. Борьба с засолением орошаемых земель. М.: «Колос», 1978.
2. Батурин Г.Е. К вопросу совершенствования организации службы эксплуатации коллекторно-дренажной сети. Сборник научн. тр. САНИИРИ. Т., 1987.
3. Белоусов А.Я. Некоторые вопросы повышения надежности погружных электронасосов типа ЭЦВ на скважинах вертикального дренажа в Узбекской ССР. – Труды САНИИРИ. Т., 1972.
4. Рошаль А.А. Методы определения миграционных параметров. М., 1980(ВИЭМС)
5. Худайкулов С.И., Каландаров А.Д. «Математические методы моделирования динамики дренажей и дренажных систем». Из-во «Дурдона», Бухара-2017. 130с.
6. Хамраев Ш.Р., Долидудко А.И. Влияние открытой коллекторно-дренажной сети на мелиоративное состояние орошаемых земель. «Advances in Science and Technology». Москва. - 2021. -С. 122-124.
7. Долидудко А.И. Повышение надежности эксплуатации открытой коллекторно-дренажной сети при улучшении мелиоративного состояния орошаемых земель. «Вестник мелиоративной науки». Коломна. - 2021. -№ 3. -С. 19-30.
8. Dolidudko A., Rakhimova M. Method of Increasing the Reliability of the Open Horizontal Drainage System For the Purpose of Managing the Melioration Regime of the Syrdarya Region //International Journal of Advanced Research in Science, Engineering and Technology. ISSN. – С. 2350-0328.