

С. А. АНАЯН

## НЕКОТОРЫЕ ВОПРОСЫ ДИНАМИКИ ДВИЖЕНИЯ РАСТВОРА СОЛЕЙ ФИЛЬТРАЦИОННЫМ ПОТОКОМ В ГРУНТАХ

В процессе капитальных промывок уровень грунтовых вод в междреннем расстоянии, где расположены чеки, постепенно по определенному закону повышается, а в некоторых случаях может достичь поверхности земли или приблизиться к ней, в связи с чем по времени уменьшается мощность зоны аэрации, а мощность зоны грунтовых вод, наоборот, увеличивается.

Различные значения физико-химических параметров почвы и скоростей фильтрации в зоне аэрации почвенного раствора и грунтовых вод, а также перемещения по времени границ, разделяющих зоны аэрации от грунтовых вод, являются основными особенностями решаемых ниже задач.

Содово-засоленные почвы Араратской равнины промываются слабым раствором отработанной серной кислоты. Характерной ее особенностью является нейтрализация в короткий срок токсических компонентов солей в почве и длительный процесс превращения этих солей из твердой фазы в жидкую (при взаимодействии кальциевых и натриевых солей) при непрерывной схеме омывания почвенных агрегатов прорисительной водой. В большинстве случаев после киелования почвы средне- и труднорастворимые соли выстилают главным образом на поверхности почвенных агрегатов, для которых применимы линейные уравнения кинетики растворения.

Учитывая сказанное, процесс миграции солей с учетом процесса растворения в зоне аэрации и грунтовых вод приближенно будем исследовать при помощи общих дифференциальных уравнений массопереноса [1—3] с учетом особенностей гидравлически связанных между собой зон аэрации и грунтовых вод.

**Задача 1.** Исследовать изменения по времени и глубине концентрации грунтовых и почвенных вод с учетом процессов растворения при непрерывной схеме подъема уровня грунтовых вод в междреннем пространстве.

Математическую формулировку этой задачи можно представить в следующем виде:

$$\begin{cases} D_1 \frac{\partial^2 C_1}{\partial x^2} - V_1 \frac{\partial C_1}{\partial x} + \beta_1 (C_H - C_1) = n_1 \frac{\partial C_1}{\partial t}; \\ D_2 \frac{\partial^2 C_2}{\partial x^2} - V_2 \frac{\partial C_2}{\partial x} + \beta_2 (C_H - C_2) = n_2 \frac{\partial C_2}{\partial t}. \end{cases} \quad (1)$$

а граничные условия —  $C_1(x, 0) = \bar{C}_1 = \text{const}$ ;  $C_2(x, 0) = \bar{C}_2 = \text{const}$ ; (2)

$$\left[ D_1 \frac{\partial C_1}{\partial x} + V_1 (C_p - C_1) \right]_{x=0} = 0; \quad \left[ D_1 \frac{\partial C_1}{\partial x} = D_2 \frac{\partial C_2}{\partial x} \right]_{x=x_0+0} \quad (3)$$

$$C_1(x_0 - Wt, t) = C_2(x_0 - Wt, t); \quad \left. \frac{\partial C_2}{\partial x} \right|_{x=x_0-0} = 0. \quad (4)$$

здесь  $C_1(x, t)$ ,  $C_2(x, t)$  — соответственно, концентрация почвенного раствора в зоне аэрации и грунтовых вод;  $\bar{C}_1$ ,  $\bar{C}_2$  и  $C_n$ ,  $C_n'$  — концентрации начального и предельного насыщения;  $C_d$  — минерализация промывной (оросительной) воды;  $D_1$ ,  $D_2$  и  $\beta_1$ ,  $\beta_2$  — коэффициенты конвективной диффузии и скорости растворения;  $V_1$ ,  $V_2$  и  $W$  — скорости фильтрации подъема уровня грунтовых вод;  $n_1$ ,  $n_2$  — коэффициент пористости грунтов;  $x_0$  — начальная глубина залегания уровня грунтовых вод.

Введем вместо независимой переменной  $x$  новую —  $y$ :

$$y = x - (x_0 - Wt), \quad (5)$$

а вместо  $C_1(x, t)$  и  $C_2(x, t)$  — функции  $\varphi(y, t)$  и  $\Phi(y, t)$ :

$$C_1(x, t) = C_n + \varphi(y, t) \exp \left[ \frac{V_1 + W}{2 D_1} y - \frac{(V_1 + W)^2}{4 D_1} t - \beta_1 t \right]; \quad (6)$$

$$C_2(x, t) = C_n' + \Phi(y, t) \exp \left[ \frac{V_2 + W}{2 D_2} y - \frac{(V_2 + W)^2}{4 D_2} t - \beta_2 t \right]. \quad (7)$$

С учетом (6), (7) исходная система уравнений (1) и граничные условия (2) — (4) примут следующий вид:

$$\begin{cases} D_1 \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} = \frac{\partial \varphi}{\partial t}; \\ D_2 \frac{\partial^2 \Phi}{\partial y^2} = \frac{\partial \Phi}{\partial t}; \end{cases} \quad (8)$$

$$\varphi(y, 0) = (\bar{C}_1 - C_n) \exp \left( -\frac{V_1 + W}{2 D_1} y \right);$$

$$\Phi(y, 0) = (\bar{C}_2 - C_n') \exp \left( -\frac{V_2 + W}{2 D_2} y \right); \quad (9)$$

$$\begin{aligned} D_1 \frac{\partial \varphi}{\partial y} \Big|_{y=-x_0+0} + \frac{W - V_1}{2} \varphi(-x_0 + Wt, t) &= V_1 (C_n - C_p) \exp \times \\ &\times \left[ \frac{V_1 + W}{2 D_1} (x_0 - Wt) + \frac{(V_1 + W)^2}{4 D_1} t + \beta_1 t \right]; \end{aligned} \quad (10)$$

$$\begin{aligned} C_n + \varphi(0, t) \exp \left[ -\beta_1 t - \frac{(V_1 + W)^2}{4 D_1} t \right] &= C_n' + \Phi(0, t) \exp \times \\ &\times \left[ -\beta_2 t - \frac{(V_2 + W)^2}{4 D_2} t \right]; \end{aligned} \quad (11)$$

$$\left[ D_1 \frac{\partial \varphi}{\partial y} \right]_{y \rightarrow \infty} + \frac{V_1 + W}{2} \tau(0, t) \exp \left[ -\beta_1 t - \frac{(V_1 + W)^2}{4D_1} t \right] =$$

$$= \left[ D_2 \frac{\partial \Phi}{\partial y} \right]_{y=0} + \frac{V_2 + W}{2} \Phi(0, t) \exp \left[ -\beta_2 t - \frac{(V_2 + W)^2}{4D_2} t \right]; \quad (12)$$

$$\left[ \frac{\partial \Phi}{\partial y} + \frac{V_2 + W}{2D_2} \Phi(y, t) \right]_{y \rightarrow \infty} = 0. \quad (12')$$

При решении системы уравнений (8) методом преобразования Лапласа с учетом (5) удается точно удовлетворять граничные условия (11) — (12'), а условие (10) — при больших  $t$  ( $t > 0,7 \frac{x_1}{W}$ ), т. е. при малых параметрах Лапласа.

С учетом сказанного, результаты решения исходной системы дифференциальных уравнений (1) можно представить в следующем виде:

$$h(t) = \left( -\frac{3V_1 + W}{4l} \right) (C_n - C_n) e^{at} \left[ e^{-y} \sqrt{\frac{a}{D_2}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} - \right. \right.$$

$$\left. \left. - \sqrt{bt} \right) + e^y \sqrt{\frac{a}{D_2}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} + \sqrt{bt} \right) \right] +$$

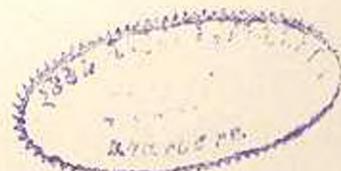
$$+ \left( \frac{V_1 - W}{4l} \right) (\tilde{C}_2 - C_n) e^{(b-b'-\beta_1)t} \left[ e^{-y} \sqrt{\frac{(b-b'-\beta_1)}{D_2}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} - \right. \right.$$

$$\left. \left. - \sqrt{(b+b'-\beta_2)t} \right) + e^y \sqrt{\frac{(b-b'-\beta_1)}{D_2}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} + \sqrt{(b+b'-\beta_2)t} \right) \right] +$$

$$+ \left( \frac{V_1 - W}{4l} \right) (C_n - \tilde{C}_1) e^{2(b-\beta_1)t} \left[ e^{-y} \sqrt{\frac{2b-\beta_1}{D_2}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} - \right. \right.$$

$$\left. \left. - \sqrt{(2b-\beta_1)t} \right) + e^y \sqrt{\frac{2b-\beta_1}{D_2}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} + \sqrt{(2b-\beta_1)t} \right) \right] +$$

$$+ \left( \frac{V_1 + W}{2l} \right) e^{at} \left[ e^{-y} \sqrt{\frac{a}{D_2}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} - \sqrt{at} \right) + \right.$$



$$\begin{aligned}
& + e^{y \sqrt{\frac{A}{D_2}}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} + \sqrt{At} \right) \Big| + \\
& + \frac{V_2 (C_{II} - C_p)}{2l} e^{\left( -\frac{V_2 + W}{2D_1} x_2 + At \right)} \left[ e^{-y \sqrt{\frac{A}{D_2}}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} - \sqrt{At} \right) + \right. \\
& + e^{y \sqrt{\frac{A}{D_2}}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} + \sqrt{At} \right) \Big| + \frac{V_2 (\bar{C}_1 - C_a)}{l} e^{\left( -\frac{V_2 + W}{2D_1} x_2 + at \right)} \times \\
& \times \left[ e^{-y \sqrt{\frac{B}{D_2}}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} - \sqrt{Bt} \right) + e^{y \sqrt{\frac{B}{D_2}}} \operatorname{erfc} \left( \frac{y}{2\sqrt{D_2 t}} + \sqrt{Bt} \right) \Big| ; \quad (13)
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
C_2(x, t) = & C_2 + (C_2 - C_{II}) e^{-\beta_2 t} + b(t) \exp \times \\
& \times \left| \frac{V_2 + W}{2D_2} y - \left( \beta_2 + \frac{(V_2 + W)^2}{4D_2} \right) \right| , \quad (14)
\end{aligned}$$

где

$$\begin{aligned}
a = & \beta_2 - \beta_1 + \frac{(V_2 + W)^2}{4D_2} - \frac{(V_1 + W)^2}{4D_1} ; \quad b = \beta_1 + \frac{(V_1 + W)^2}{4D_1} ; \\
b' = & \beta_2 + \frac{(V_2 + W)^2}{4D_2} ; \quad l = -\frac{V_2 - V_1 - 2\sqrt{aD_2}}{2} + \frac{W - 3V_1}{2} ; \\
A = & a + \beta_1 + \frac{V_2 + W}{2D_1} W + \frac{(V_1 + W)^2}{4D_1} ; \quad B = a + \frac{(V_1 + W)^2}{4D_1} + \\
& + \frac{(V_2 + W) W}{2D_1} ; \quad t > 0,7 \frac{x_2}{W} .
\end{aligned}$$

Для упрощения расчетов, согласно [3] можно принять, что исходное засоление перед промывкой близко к предельному, т. е. из расчетной формулы (13) можно отбросить члены, которые умножаются на  $(C_{II} - C_1)$ ,  $(C_{II} - C_2)$ . Отметим, что формула (14) относится к периоду вытеснения и растворения солей твердой фазы, не описывает полный вынос солей и опреснение почвы и даст более точные результаты для больших значений коэффициента  $at > 1$ .

**Задача 2.** Принимается, что скорости фильтрации в зоне аэрации большие и поэтому в первом дифференциальном уравнении системы (1) можно пренебречь первым членом, который характеризует процесс диффузии солей.

Исходную систему дифференциальных уравнений и граничные условия для второй задачи можно представить в виде:

$$\left\{ -V_1 \frac{\partial C_1}{\partial x} + \beta_1 (C_n - C_1) = n_1 \frac{\partial C_1}{\partial t}, \quad 0 < x < (x_0 - Wt); \right. \quad (15a)$$

$$\left\{ D_2 \frac{\partial^2 C_2}{\partial x^2} - V_2 \frac{\partial C_2}{\partial x} + \beta_2 (C_n - C_2) = n_2 \frac{\partial C_2}{\partial t}, \quad (x_0 - Wt) < x < \infty; \right. \quad (15b)$$

$$C_1(x, 0) = C_0 \exp\left(-\alpha \frac{x}{x_0}\right); \quad C_2(0, t) = C_0 \exp(-\alpha) = \text{const};$$

$$C_1(0, t) = C_p = \text{const}; \quad C_1(x_0 - Wt, t) = C_2(x_0 - Wt, t). \quad (16)$$

Решение дифференциального уравнения (15a) имеет вид:

$$C_1(x, t) = \begin{cases} \left[ C_n \left[ 1 - \exp\left(-\beta_1 \frac{x}{V}\right) \right] + C_p \exp\left(-\beta_1 \frac{x}{V}\right) \right]; & x < Vt; \\ \left[ C_n [1 - \exp(-\beta_1 t)] + C_0 \exp\left[\left(-\alpha \frac{x}{x_0}\right) - \left(\beta_1 - \gamma \frac{V}{x_0}\right) t\right] \right]; & x > Vt. \end{cases} \quad (17)$$

Для  $C_2(x, t)$  вводим новую функцию  $\Phi(y, t)$ :

$$C_2(x, t) = C_n' + \Phi(y, t) \exp\left[\frac{V_2 + W}{2 D_2} y - \frac{(V_2 + W)^2}{4 D_2} t - \beta_2 t\right]. \quad (18)$$

С учетом (18) дифференциальное уравнение (15b) примет вид:

$$D_2 \frac{\partial^2 \Phi}{\partial y^2} = \frac{\partial \Phi}{\partial t}, \quad (19)$$

решение которого удобно искать в виде суммы двух функций  $\Phi_1(y, t)$  и  $\Phi_2(y, t)$  [1], которые должны удовлетворять следующим условиям:

$$\Phi(y, t) = \Phi_1(y, t) + \Phi_2(y, t);$$

$$D_2 \frac{\partial^2 \Phi_1}{\partial y^2} = \frac{\partial \Phi_1}{\partial t}; \quad D_2 \frac{\partial^2 \Phi_2}{\partial y^2} = \frac{\partial \Phi_2}{\partial t}; \quad \Phi_1(0, t) = 0; \quad \Phi_1(y, 0) =$$

$$= C_0 \exp(-\alpha) \exp\left(-\frac{W^2}{2 D_2} y\right); \quad \Phi_2(y, 0) = 0;$$

$$\Phi_2(0, t) = \left\{ C_n [1 - \exp(-\beta_2 t)] + C_0 \exp\left[-\frac{\alpha}{x_0} (x_0 - Wt) - \left(\beta_2 - \alpha \frac{V}{x_0}\right) t\right] \right\}.$$

Окончательное решение дифференциального уравнения (15b) можно представить в виде

$$C_2(x, t) = C_n' + \frac{1}{2} [C_0 \exp(-\alpha) - C_n'] [\text{erfc}(\eta_1) - \exp(\zeta_1) \text{erfc}(\eta_2)] + \quad (20)$$

$$+ \frac{1}{2} [(C_n - C_p) - (C_n - C_p) \exp(\zeta_2)] [\exp(\zeta_2) \text{erfc}(\eta_3) + \exp(\zeta_4) \text{erfc}(\eta_4)] \exp(-\zeta_4).$$

где

$$\eta_{1,2} = \frac{(V_2 + W)t \mp (x - x_0 + Wt)}{2 \sqrt{D_2 t}}; \quad \eta_{3,4} = \frac{(x - x_0 + Wt) \mp}{2 \sqrt{D_2 t}}$$

$$\begin{aligned} &= \sqrt{\left[ \frac{(V_2 + W)^2}{4D_2} + \beta_2 \right] t}; \zeta_1 = \frac{(V_2 + W)(x - x_0 + Wt)}{D_2}; \\ \zeta_2 &= -\frac{\beta_1}{V_1}(x_0 - Wt); \zeta_{3,4} = \mp (x - x_0 - Wt) \sqrt{\frac{(V_2 + W)^2}{4D_2} + \frac{\beta_2}{D_2}}; \\ \zeta_5 &= \frac{V_2 + W}{2D_2} y. \end{aligned}$$

Задача 3. Принимается, что уровень грунтовых вод при капитальных промывках в сравнительно короткий период времени приближается к поверхности почвы и по времени остается постоянным. Поэтому при решении задачи отпадает надобность разделять область массопереноса на две зоны. Процесс превращения твердой фазы солей в жидкую в этом случае описывается дифференциальным уравнением

$$\frac{\partial N}{\partial t} = \gamma_1(Cn - \alpha_0 N), \quad (21)$$

который, как известно [2], выражает обратимую адсорбцию и десорбцию растворимых веществ при изотерме Генри. Здесь  $\alpha_0 = \frac{1}{\Gamma}$ ,  $\Gamma$  — коэффициент Генри;  $n$  — активная пористость грунта.

Задача решается при помощи систем дифференциальных уравнений массопереноса

$$\begin{cases} V \frac{\partial C}{\partial x} + \gamma \frac{\partial N}{\partial t} + \frac{\partial C}{\partial t} = 0, \quad \gamma = \frac{1-n}{n}, \\ \frac{\partial N}{\partial t} = -\gamma_1(Cn - \alpha_0 N) \text{ или } \frac{\partial N}{\partial t} = \alpha(C - N), \end{cases} \quad (22)$$

$$\begin{aligned} t=0, \quad C_0(x, 0) &= C_0 \exp(-\beta x), \quad N(x, 0) = N_0 \exp(-\beta x), \\ t > 0, \quad x &= 0, \quad C = C_0. \end{aligned} \quad (23)$$

Результаты решения задачи для  $C_1(x, t)$  можно представить в следующем виде:

$$\begin{aligned} C_1(x, t) &= \frac{(1-n)\alpha N_0 e^{-\beta x}}{nA} \left[ \left(1 + \frac{\beta}{A}\right) e^{At} + \left(\alpha + \frac{a_0 V}{A}\right) t - \left(1 + \frac{\beta}{A}\right) \right] + \\ &+ \frac{V a_0 C_0 e^{-(\beta x - At)}}{A^2} \left[ (1 - e^{-At}) \frac{2\alpha}{A} - \left(\alpha - \frac{a_0 V}{A}\right) t e^{-At} - \left(\alpha - A + \frac{14 a_0 V}{A}\right) t - \right. \\ &\left. - \left(1 - \frac{2\alpha}{A} - \frac{A^2}{a_0 V}\right) \right] - \left(1 + \frac{3 a_0 V}{A^2}\right) e^{-At} + \frac{3 a_0 V}{A^2}; \end{aligned} \quad (24)$$

$$N(x, t) = \alpha e^{-\beta x} \int_0^t C(x, \tau) e^{\alpha \tau} d\tau + N_0 e^{-\beta x}; \quad A = \alpha V - \frac{\alpha(1-n)}{n},$$

$$a_0 = \frac{\alpha^2(1-n)}{nV}. \quad (25)$$

Уравнения (24) — (25) дают более точные результаты при малых значениях коэффициента  $\alpha$  ( $\alpha < 0,02$ ), который входит в уравнение сорбции (22). Это дало возможность при решении задачи ограничиться первыми тремя членами ряда, расположенными по степеням малого параметра  $\frac{x}{\rho}$ . Аналогичным образом получены решения задачи для

$$t > \frac{x}{V}$$

Более сложные задачи переноса фильтрационным потоком при капитальных промывках и орошении на фоне горизонтального и вертикального дренажей для разных гидрогеологических и мелиоративных условий можно разрешить методом математического моделирования [4—6].

ЕрПИ им. К. Маркса

Получено 24 V.1979

И. А. ԱՆԱՆՅԱՆ

ԳՐՈՒՆՏՆԵՐՈՒՄ ԱՂԱՎՈՒԾՈՒՅԻՆՆԵՐԻ ՖԻԼՏՐԱՑԻՈՆ, ՀՈՍՔՈՎ  
ՇԱՐՔԱՆ ԿՐԱՆՄՈՒԿԱՅԻ ՈՐՈՇ ՇԱՐՅԵՐ

Ա մ փ ո փ ո մ

Հոդվածում բերված են նյութատեղափոխման երեք աիդային խնդիրների մոտավոր լուծման արդյունքները աղակալած հողերի կապիտալ լվացման ժամանակ գրունտային ջրերի շարժման պրոցեսում:

Խնդիրների լուծումը իրականացված է հայտնի ֆիզիկա-քիմիական դիֆերենցիալ համասարումների օգնությամբ՝ տարբեր սորբցիոն պրոցեսների պայմաններում:

Առաջին երկու խնդիրների լուծման ժամանակ հաշվի է առնված նաև, որ գրունտային ջրերի մակարդակը լվացման պրոցեսների ժամանակ բարձրանում կամ իջնում է, որի հետևանքով համասարումների լուծումը իրականացված է շարժական սահմանային պայմանների համար: Այդ հանդամանքը խնդրի լուծման ժամանակ առաջացնում է որոշ դժվարություններ, որոնք հաղթահարված են մոտավոր եղանակներով:

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Веригин Н. Н., Шершукое Б. С., Шапинская Г. П. К расчету промывания засоленных почв. Тр. кюрд. сов. по гидротех., вып. 35, Л., «Энергия», 1967.
2. Под ред. Н. Н. Веригина. Гидродинамические и физико-химические процессы горючих пород. М., «Недра», 1977.
3. Аверьянов С. Ф. Борьба с засолением орошаемых земель. М., «Колос», 1978.
4. Аняян С. А. Изменение минерализации почвенного раствора и грунтовых вод при капитальных промывках. «Известия АН АрмССР (серия Т.Н.)», т. XXIX, № 6, 1976.
5. Аняян С. А. О некоторых результатах решения пространственной задачи массопереноса. «Известия АН АрмССР (серия Т.Н.)», т. XXX, № 6, 1977.
6. Аняян С. А. Массоперенос фильтрационным потоком на фоне горизонтального дренажа. «Известия АН АрмССР (серия Т.Н.)», т. XXXII, № 2, 1979.