

ГИДРАВЛИКА

С. А. АНАНЯН

ИЗМЕНЕНИЕ МИНЕРАЛИЗАЦИИ ПОЧВЕННОГО
 РАСТВОРА И ГРУНТОВЫХ ВОД ПРИ
 КАПИТАЛЬНЫХ ПРОМЫВКАХ

Проблема освоения засоленных земель для развития сельского хозяйства в настоящее время приобретает большое практическое значение. В этой связи в статье дается решение одной задачи « процесса изменения минерализации почвенного раствора и грунтовых вод при капитальных промывках. Аналогичные задачи на практике решаются при помощи известных дифференциальных уравнений физико-химической гидродинамики (уравнение массопереноса) [1—2]:

$$\frac{\partial}{\partial x} \left(D \frac{\partial c}{\partial x} \right) - u \frac{\partial c}{\partial x} + \frac{\partial Q}{\partial t} = \frac{\partial c}{\partial t}; \quad (1)$$

$$\frac{\partial Q}{\partial t} = \alpha (c_0 - c), \quad (2)$$

Особенность решения данной задачи заключается в том, что область фильтрации разбивается на две зоны, исходя из физической картины процесса.

Первая зона расположена между поверхностью почвы и уровнем грунтовых вод (зона аэрации), а вторая зона расположена ниже уровня грунтовых вод и простирается на большие глубины (зона грунтовых вод).

Предполагаем, что при промывке уровень грунтовых вод поднимается с постоянной скоростью (начало координат расположено на поверхности почвы, положительная ось x направлена сверху вниз).

Из сказанного видно, что мощность зоны аэрации в течение времени изменяется, благодаря изменению высоты уровня грунтовых вод, которая одновременно является границей двух зон фильтрации. При решении задачи принимаем, что во время капитальных промывок изменения минерализации почвенного раствора и в зоне аэрации происходят, во-первых, в результате растворения новых порций солей в почве, а во-вторых, действием промывной воды, которая подается с поверхности почвы. Принимаем, что в зоне аэрации диффузионные переносы солей $\left| \frac{\partial}{\partial x} \left(D \frac{\partial c}{\partial x} \right) \right|$ по сравнению с фильтрационным переносом $\left(u \frac{\partial c}{\partial x} \right)$ малы

и ими можно пренебречь. В зоне грунтовых вод, наоборот, принимаем, что процесс растворения солей в основном уже имел место в предыдущие периоды времени, и им можно пренебречь. Перенос солей в этой зоне происходит, главным образом, под действием диффузионных процессов, так как скорости фильтрации малы. Это, конечно, в известной степени является допущением.

В силу сказанного, отбрасывая из общих дифференциальных уравнений (1) — (2) диффузионный член, получаем дифференциальное уравнение физико-химической гидродинамики для зоны аэрации. Отбрасывая из этих же уравнений члены, описывающие процесс растворения $\alpha(c_n - c)$ и фильтрационные переносы солей и $\frac{\partial c}{\partial x}$, получаем дифференциальное уравнение физико-химической гидродинамики для зоны грунтовых вод, т. е.

$$\frac{\partial c_1}{\partial t} = -u \frac{\partial c_1}{\partial x} + \alpha(c_n - c); \quad (3)$$

$$\frac{\partial c_2}{\partial t} = D \frac{\partial^2 c_2}{\partial x^2}, \quad (4)$$

где $c_1(x, t)$ и $c_2(x, t)$ — концентрация почвенного раствора в зонах аэрации и грунтовых вод, соответственно; c_n — концентрация предельного насыщения; u — скорость фильтрации в зоне аэрации (принимается постоянной); α — коэффициент скорости растворения; D — коэффициент конвективной диффузии (принимается постоянным); x — вертикальная ось; t — время.

Таким образом, для уравнений (3) и (4) можно сформулировать следующие начальные и граничные условия:

$$t=0 \quad c_1 = \varphi_1(x), \quad c_2 = \varphi_2(x); \quad (5)$$

$$t > 0 \quad x=0, \quad c_1 = c_p = \text{const}; \quad (6)$$

$$t > 0 \quad x \rightarrow \infty, \quad \frac{\partial c_1}{\partial x} = 0; \quad (7)$$

$$c_1(x_0 - vt) = c_2(x_0 - vt); \quad (8)$$

$$t_1 = t - F(x_0); \quad F(x_0) = \frac{x_0}{u}. \quad (9)$$

где x_0 — начальная глубина (до промывки) залегания грунтовых вод; $F(x_0)$ — время добегающего солевого фронта до плоскости x_0 ; v — скорость подъема уровня грунтовых вод; c_p — концентрация солей в промывной воде.

Условие (8) выражает равенство концентраций почвенного раствора и грунтовых вод в любой момент времени, считая от начала подъема

уровня грунтовых вод. Нетрудно заметить, что условия (5) — (9) непосредственно вытекают из физической сущности поставленной выше задачи. Условия баланса солей на движущейся границе не ставятся, так как это в определенной степени обусловлено теми допущениями, о которых было сказано выше.

Решение дифференциальных уравнений (3) — (4) с условиями (5) — (8) можно рассматривать как первое приближение на пути решения более общей задачи.

В начальных этапах развития фильтрационных процессов, когда фронт солепереноса еще не доходит до уровня грунтовых вод, т. е. $x < x_0$, $[t < F(x_0)]$, достаточно будет исследовать только уравнение (3). При этом необходимо рассматривать две области:

область перед фронтом солепереноса (область влияния начальных условий);

область за фронтом солепереноса (область влияния граничных условий).

В уравнении (3) сделаем замену переменных, полагая

$$c_1 - c_n = H(x, t) e^{-at(x)}. \quad (10)$$

Тогда (3) можно представить в следующем виде:

$$\frac{\partial H}{\partial t} = -u \frac{\partial H}{\partial x}. \quad (11)$$

Начальные и граничные условия для функции $H(x, t)$ соответственно будут:

$$t=0 \quad H = [\varphi_1(x) - c_n] e^{at(x)}; \quad (12)$$

$$x=0 \quad H = c_p - c_n. \quad (13)$$

Общее решение уравнения (11) с учетом (12) и (13) можно представить в следующем виде:

$$c_1 = c_n + [\psi[t - F(x)]] e^{-at(x)}. \quad (14)$$

Значение произвольной функции ψ для каждой области определяется отдельно.

а) Область перед фронтом солепереноса.

Для этой области $\psi[t - F(x)]$ определяется из начальной эпюры распределения солей в почвенном растворе

$$c_1 = c_n + \varphi_1(x - ut) e^{-at} - c_n e^{-at}. \quad (15)$$

В частном случае, при постоянном значении $\varphi_1(x) = c_0$, будем иметь:

$$c_1 = c_n + (c_0 - c_n) e^{-at}. \quad (16)$$

б) Область позади фронта солепереноса.

Значение функции $\psi[t - F(x)]$ для этой области определяется из гра-

ничного условия на поверхности почвы, т. е.

$$x = 0 \quad \varphi(t) = c_p - c_n. \quad (17)$$

С учетом сказанного, решение уравнения (3) можно представить в виде

$$c_1 = c_n + (c_p - c_n) e^{-at}. \quad (18)$$

Когда фронт солепереноса достигает уровня грунтовых вод, изменения концентрации почвенного раствора в зоне аэрации и минерализации грунтовых вод можно определить из уравнений (3) и (4) после их совместного решения. При этом для уравнения (4) граничным условием (в момент времени $t = x_0/a$) будет зависимость (16), а $\varphi_1(x)$, определяемое зависимостью (5), будет начальным условием. При $t > x_0/a$ мощность зоны аэрации изменяется по закону

$$x = x_0 - v[t - F(x_0)]. \quad (19)$$

На поверхности $x = x_0$ выражение (15) примет следующий вид:

$$c_1 = c_n + e^{-at} \varphi_1(x_0 - at) - c_n e^{-at} = K(t), \quad (20)$$

где $\varphi_1(x_0 - at)$ значение функции c_1 при $t = 0$ (в частном случае можно принять постоянной, равной $\varphi_1(x) = \varphi_2(x) = c_0$). Это и будет окончательное выражение граничного условия для уравнения (4) в момент времени $t = x_0/a$.

Решение дифференциального уравнения (4) при начальном и граничном условиях (5) и (20) будем искать в виде суммы двух функций, т. е.

$$c_2(x, t) = \varphi_1(x, t) + \varphi_2(x, t) \quad (21)$$

при следующих граничных и начальных условиях:

$$x = x_0 \quad \varphi_1(x_0, t) = 0; \quad (22)$$

$$t = 0 \quad \varphi_2(x, 0) = \varphi_2(x); \quad (23)$$

$$x = x_0 \quad \varphi_2(x_0, t) = K(t); \quad (24)$$

$$t = 0 \quad \varphi_2(x, t) = 0. \quad (25)$$

Окончательно, решение дифференциального уравнения (4) с учетом условия (22)–(25) можно представить в следующем виде [3]:

$$c_2(x, t) = \frac{1}{2a\sqrt{\pi t}} \int_0^x \left\{ \exp \left[-\frac{(x-x_0-\tau)^2}{4a^2 t} \right] - \exp \left[-\frac{(x-x_0+\tau)^2}{4a^2 t} \right] \right\} \varphi_2(\tau) d\tau + \\ + \frac{x-x_0}{2a\sqrt{\pi}} \int_0^t \exp \left[-\frac{(x-x_0)^2}{4a^2(t-\tau)} \right] \cdot (t-\tau)^{-3/2} K(\tau) d\tau; \quad (26)$$

при $\varphi_2(\xi) = c_0$

$$c_2(x, t) = \frac{2c_0}{\sqrt{\pi}} \left[\Phi_1\left(\frac{x-x_0}{2a\sqrt{t}}\right) - \Phi_2\left(\frac{x-x_0}{2a\sqrt{t}}\right) \right] + \frac{x-x_0}{2a\sqrt{\pi}} \int_0^t \exp\left[-\frac{(x-x_0)^2}{4a^2(t-\tau)}\right] \times \\ \times (t-\tau)^{-3/2} K(\tau) d\tau, \quad (27)$$

где $\varphi_2(\xi)$ и $K(\tau)$ определяется из уравнений (5) и (20); $a = \sqrt{D}$. В последующие моменты времени $t > x_0/u$, т. е. когда начнется подъем уровня грунтовых вод со скоростью v , решение дифференциального уравнения будем искать по изложенному выше методу при граничном условии (8), т. е.

$$c_1 = c_2 = c_n - (c_p - c_n) \exp\left[-\frac{x_0 - vt + vx_0/u}{u}\right], \quad (28)$$

и начальном условии (26).

Для решения уравнения (4) введем новую переменную

$$y = x - x_0 - vt'(x_0) - vt, \quad (29)$$

а функцию $c_2(x, t)$ будем искать в виде

$$c_2(x, t) = A(y, t) \exp\left[-\frac{v}{2a^2}(y + vt/2)\right]. \quad (30)$$

Подставляя (30) в (4), нетрудно показать, что $A(y, t)$ удовлетворяет уравнению

$$\frac{\partial A}{\partial t} = a^2 \frac{\partial^2 A}{\partial y^2}. \quad (31)$$

Нетрудно заметить, что при переходе от переменной x к переменной y подвижную границу (уровень грунтовых вод) условно превращаем в неподвижную. Это и позволяет решение уравнения (31) искать по изложенному выше методу.

Начальное условие $A(y, x_0/u)$ и граничное условие $A(0, t)$ для функции определяется из подстановки (29)

$$A(y, t) = c_2(x, t) \exp\left[\frac{v}{2a^2}(y + vt/2)\right] \quad (32)$$

после замены $c_2(x, t)$ соответствующими выражениями (26), (28).

Решение дифференциального уравнения (31) ищем в виде суммы двух неизвестных функций, т. е.

$$A(y, t) = A_1(y, t) + A_2(y, t), \quad (33)$$

при следующих начальных и граничных условиях:

$$A_1(y, x_0/u) = A(y, x_0/u); \quad (34)$$

$$A_1(0, t) = 0; \quad (35)$$

$$A_2(y, x_0/u) = 0 \quad (36)$$

$$A_3(0, t) = A(0, t), \quad (37)$$

Окончательное решение можно представить в следующем виде:

$$A(y, t) = \frac{1}{2a\sqrt{t - \frac{x_0}{u}}} \int_0^{\infty} \left[\exp \left[-\frac{(y' - \xi)^2}{4a^2 \left(t - \frac{x_0}{u} \right)} \right] \right. \\ \left. - \exp \left[-\frac{(y + \xi)^2}{4a^2 \left(t - \frac{x_0}{u} \right)} \right] \right] A(\xi) d\xi + \frac{y}{2a\sqrt{\pi}} \int_0^t A(0, \tau) \left(t - \tau - \frac{x_0}{u} \right)^{-3/2} \times \\ \times \exp \left[-\frac{y}{4a^2 \left(t - \tau - \frac{x_0}{u} \right)} \right] d\tau, \quad (38)$$

где $A(0, \tau)$ определяется из выражения

$$A(0, \tau) = \left[c_n + (c_p - c_n) \exp \left(-\tau \frac{x_0 - vt + v \frac{x_0}{u}}{u} \right) \right] \exp \left(\frac{v^2}{4a^2} \tau \right), \quad (39)$$

а $A\left(\xi, \frac{x_0}{u}\right)$ из выражений (26) или (27) и (30) после замены y на ξ :

$$A\left(\xi, \frac{x_0}{u}\right) = \exp \left[\frac{v}{2a^2} y + \frac{v^2}{4a^2} \cdot \frac{x_0}{u} \right] \left\{ \frac{2c_p}{y\sqrt{\pi}} \left[\Phi_1 \left(\frac{\xi}{2a\sqrt{\frac{x_0}{u}}} \right) - \right. \right. \\ \left. \left. - \Phi_1 \left(\frac{\xi}{2a\sqrt{\frac{x_0}{u}}} \right) \right] + \frac{\xi}{2a\sqrt{\pi}} \int_0^{\frac{x_0}{u}} \exp \left[\frac{\xi^2}{4a^2 \left(\frac{x_0}{u} - \tau \right)} \right] \cdot \left(\frac{x_0}{u} - \tau \right)^{-3/2} K(\tau) d\tau \right\}. \quad (40)$$

После перехода от переменной y к переменной x :

$$x = y + x_0 + v \frac{x_0}{u} - vt; \quad (41)$$

$$x = x_0 + y. \quad (42)$$

Окончательное решение задачи (при принятом экспоненциальном законе распределения концентраций $\varphi_{\pm}(x) = c_{\pm} \exp(x_1 \mp x)$, где x_1 и x_2 — постоянные, которые определяются из начальной кинетики распределения концентраций в зонах аэрации и грунтовых вод) можно представить в следующем виде:

$$c_2(x, t) = c_2 f(z, T), \quad (13)$$

где

$$\begin{aligned} f(z, T) = & \frac{p}{2\sqrt{\pi T}} \exp(b^2 + 2s^2 rz + s^2 r^2 T) \left\{ \exp(-2sr x) \times \right. \\ & \times \left\{ \exp \left[-\frac{(sz + srT - x)^2}{T} \right] - \exp \left[-\frac{(sz + srT + x)^2}{T} \right] \right\} \times \\ & \times \left\{ \exp(-2bx) \left[1 + \Phi(x-b) \right] - \exp(2bx) \left[1 - \Phi(x+b) \right] \right\} dx + \\ & + \frac{\exp\left(-\frac{s^2 z^2}{T}\right)}{\sqrt{\pi}} \int_0^1 \left\{ \frac{z + 2rT}{\sqrt{T(T+1)}} \operatorname{sech} \left[\frac{(z + 2rT)^2}{T(T+1)} s^2 x^2 \right] \left[1 - \Phi \left(\frac{z + 2rT}{\sqrt{T(T+1)}} sx \right) \right] + \right. \\ & + \frac{z}{\sqrt{T(T+1)}} \operatorname{sech} \left[\frac{z^2}{T(T+1)} s^2 x^2 \right] \left[1 + \Phi \left(\frac{z}{\sqrt{T(T+1)}} sx \right) \right] \left\{ 1 - \right. \\ & - \exp \left(-\gamma + \gamma \frac{T x^2}{T+1-x^2} \right) \cdot \left[1 - q \exp \left(-k \frac{T x^2}{T+1-x^2} \right) \right] \left\{ (T + \right. \\ & + 1 - x^2)^{-1/2} x dx + \frac{z + rT}{\sqrt{\pi T}} \operatorname{sech} [2s^2 r(z + rT - r^2 s^2)] \times \\ & \times \int_0^1 \exp \left[-(z + rT)^2 \frac{s^2}{Tx} - r^2 s^2 T x \right] \left[1 + (u-1) \exp \left\{ -\gamma(1+r) + \right. \right. \\ & \left. \left. + \gamma r T(1-x) \right\} x^{-s^2} dx; \end{aligned} \quad (14)$$

$$t > \frac{x_0}{u}; \quad x > x_0 - v \left(t - \frac{x_0}{u} \right); \quad z = \frac{x}{x_0} - 1; \quad T = \frac{u}{x_0} t - 1;$$

$$q = \frac{c_1(0,0)}{c_n}; \quad p = \frac{c_2(x_0,0)}{c_n}; \quad \frac{r}{u} = \frac{c_0}{c_n}; \quad r = \frac{v}{u}; \quad s^2 = \frac{u x_0}{4D};$$

$$\gamma = 2 \frac{x_0}{u}; \quad k = x_1 x_0; \quad b = x_2 x_1 \sqrt{\frac{D}{u x_0}}.$$

Интегралы, входящие в (14), решены численным методом на ЭВМ при значениях параметров: $x_0 = 3$ м; $q = 0.6$; $p = 0.3$; $u = 0.01$ м/сут; $v = 0.5$; $s = 0.47$; $\gamma = 0.1$; $k = 1.48$; $b = 0.72$ — характерных для условий Араратской равнины.

В таблице для примера приведены значения $f(z, T)$ для различных периодов времени для одной характерной точки ($x = 2.8$ м).

t , сутки	x , м	$f(z, T)$
120	2.8	0.864
140	2.8	0.71
180	2.8	0.58
200	2.8	0.52

Аналогичные расчеты были выполнены и при других значениях параметров, глубин и времени.

При значениях $(z+rT) > 3$, $T < 0,4$ решение задачи можно представить в следующем виде:

$$c_2(x, t) = \frac{c_2(x_0, 0)}{2\sqrt{\pi}} \cdot \frac{e^{-s(z+rT)^2 - c_p^2 s^2 T}}{s(z+rT)+b} + \frac{c_1(0, 0)\sqrt{T+1}}{sz\sqrt{\pi}} e^{-k - \frac{s^2 x}{T+1}} + \frac{2c_p s(z+rT)}{T\sqrt{\pi}} e^{-s(z^2 - r^2 T^2) - c_p^2 s^2 (T+1)} \left[1 + \left(\frac{c_p}{c_0} - 1 \right) e^{-s(1+r)} \right]. \quad (45)$$

При $z \gg 1$, rT ; $T \ll 1$ решение задачи сильно упрощается и принимает вид

$$c_2(x, t) = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \frac{e^{-s^2 x^2}}{s z} \left\{ -\frac{c_2(x_0, 0)}{2} + c_1(0, 0)e^{-k} + \frac{2c_p}{T} s^2 z^2 \right\}. \quad (46)$$

По формуле (46) нетрудно определить изменения концентрации в зоне грунтовых вод при капитальных промывках, а изменения концентрации почвенного раствора определяются по формулам (15)–(16).

ПРИЕМ В. Маркел

Поступило 23.III 1975

В. И. АНЬНИН

ԲՆԱՀԱՂԱՅԻՆ ԼՈՒՐՈՒՅԹԻ ԵՎ ԴԵՏԱԶԶՐՈՐԻ ՀԱՆՔԱՅՈՒՆ
ՓՈՓՈԽՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱՊԻՏԱԼ ԷԿՍՏՐԱԿՏԻ ՆԱԽԱՆԱԿ

Ա Վ Փ Ո Փ Ո Վ

Հողվածում արված է ֆիզիկա-քիմիական հիդրոքինամիկայի մի գործնական խնդրի լուծումը: Խնդիրը վերաբերվում է բնահողում աղերի լուծման հարցին և ֆիլտրացիոն պրոցեսների ժամանակ բնահողային լուծույթի կոնցենտրացիայի ու ղեռնաչրերի հանրապման փոփոխությանը:

Լուծված խնդրի ստանձնահատկությունը կախվածում է նրանում, որ հաշվի են առնված ղեռնաչրերի մակարդակի փոփոխությունները կապիտալ լվացումների ժամանակ, մակարդակ, որը սահման է հանդիսանում ֆիլտրացիայի

երկա զոնաների միջև: Ստացված են բաժանակեր, որոնց օգնությամբ կարելի է պրակտիկ բնահողային լուծույթի կոնցենտրացիաները և զեմանոցների հանքացումները ֆիլտրացիայի արագության ցանկացած կետում ժամանակի ցանկացած պահին:

ЛИТЕРАТУРА

1. Веригин Н. Н. Некоторые вопросы химической гидродинамики, представляющие интерес для мелиорации и гидрогеологии. Известия АН СССР, ОТИ, 1953, № 10.
2. Аверьянов С. Ф. Некоторые вопросы предупреждения засоления орошаемых земель и меры борьбы с ними в Европейской части СССР. В кн.: «Орошаемое земледелие в Европейской части СССР», Изд. «Колос», М., 1965.
3. Тихонов А. Н., Самарский Л. А. Уравнения математической физики. М., 1972.