ПРИБЛИЖЕННАЯ МОДЕЛЬ ПЕРЕНОСА ТЕПЛА И ВЛАГИ В РАСТИТЕЛЬНОМ ПОКРОВЕ С УЧЕТОМ БАЛАНСА ЭНЕРГИИ

A.B. Воротынцев avv_alexv@mail.ru, ВЦ РАН, Москва, Россия

1. Схема переноса тепла и влаги в растительном покрове и почве

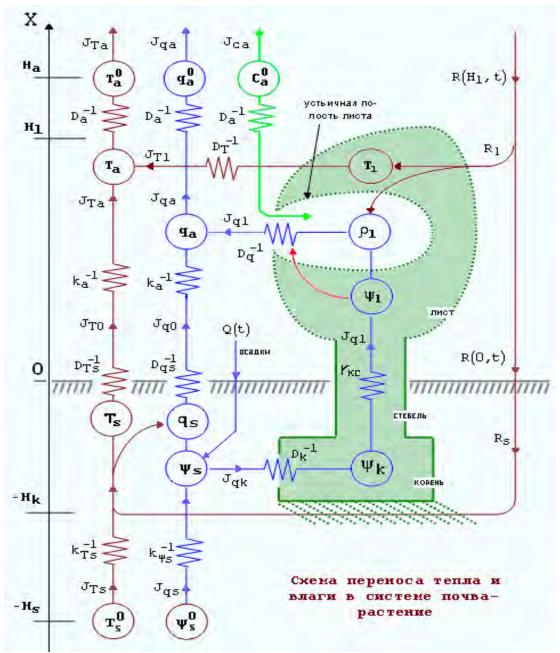


Рис. 1. Схема переноса тепла и влаги в РП и почве.

На рис. 1 представлена схема потоков тепла и влаги в системе почва-растение. На схеме зигзагами изображены сопротивления, которые преодолевают потоки тепла и влаги. Сопротивления позволяют определить потоки тепла и влаги. Например, поток J_{ql} водяного пара из листьев в межлистное пространство, преодолевающий сопротивление D_q^{-1} , равен $J_{ql} = -D_q(q_a - q_l)$, где q_l и q_a и – концентрации пара внутри и вне листьев. Аналогично в непрерывном случае уравнение $\partial y/\partial t = -\text{div } J + f$, $J = -k\nabla y$ описывает перенос и накопление концентрации y вещества.

Многие параметры модели рис. 1, например сопротивления потокам, трудно измерить. Поэтому представляется необходимым построение ряда приближенных моделей, допускающих идентификацию.

2. Системы уравнений модели переноса тепла и влаги

Моделирование переноса тепла и влаги является одной из главных задач моделирования растительного покрова (РП), поскольку здесь определяется сопротивление устьичных щелей листьев, регулирующее поглощение CO_2 и его преобразование в биомассу органов в процессе фотосинтеза, т.е. регулирующее рост биомассы растительного покрова.

Приведем уравнения модели переноса тепла и влаги, изображенного на рис. 1, см. [1], [2]. В слое $0 \le x \le H_1$ растительного покрова и в корнеобитаемом слое почвы $-H_S \le x \le 0$ рассмотрим че-

тыре связанные системы уравнений: 2 системы уравнений (1)-(4) для температуры воздуха \top_{a} , листьев $\top_{|}$, концентрации водяного пара в межлистном воздухе q_{a} , в устьичных полостях листьев $q_{|}$:

$$J_{Ta} = -c_p k_a \partial T_a / \partial x, \qquad J_{qa} = -k_a \partial q_a / \partial x, \qquad (1)$$

$$c_p \, \partial T_a / \partial t = - \partial J_{Ta} / \partial x + f_{TI}, \quad \partial q_a / \partial t = - \partial J_{qa} / \partial x + f_{qI}, \quad (2)$$

$$f_{TI} = c_p D_T S_I (T_I - T_a) p_I, f_{qI} = D_q S_I (q_I - q_a) p_I, (3)$$

$$f_{TI} + \chi f_{qI} = \partial R_{II} / \partial X, \qquad (4)$$

и 2 системы (5-7) для температуры поверхности \top_S почвы и водного потенциала $\psi_S < 0$ почвы:

$$J_{TS} = -c_p k_{TS} \partial T_S / \partial x, \qquad J_{\Psi S} = -k_{\Psi S} \partial \Psi_S / \partial x, \qquad (5)$$

$$c_{S} \, \partial T_{S} / \partial t = - \partial J_{TS} / \partial x \,, \qquad c_{\psi} \, \partial \psi_{S} / \partial t = - \partial J_{\psi S} / \partial x - f_{\psi S} \,, \tag{6}$$

$$f_{\Psi S} = J_{Q} p_{K} + D_{K} S_{K} (\Psi_{S} - \overline{\Psi}_{S}) p_{K}, \qquad (7)$$

с краевыми условиями:

$$T_{a} = T_{a}^{O}(t), \qquad q_{a} = q_{a}^{O}(t), \qquad x = H_{a};$$

$$J_{Ta} = c_{p}D_{a}(T_{a} - T_{a}^{O}), \qquad J_{qa} = D_{a}(q_{a} - q_{a}^{O}), \qquad x = H_{I}; \qquad (8)$$

$$J_{Ta} = c_{p}D_{Ts}(T_{S} - T_{a}), \qquad J_{qa} = D_{qs}(q_{S} - q_{a}), \qquad x = O; \qquad (9)$$

$$J_{Ta} + \chi J_{qa} - J_{Ts} = R(O, t), \qquad -J_{\psi S} + J_{qa} = Q(t), \qquad x = O; \qquad (10)$$

$$T_{S} = T_{S}^{O}, \qquad \psi_{S} = \psi_{S}^{O}, \qquad x = -H_{S}; \qquad (11)$$

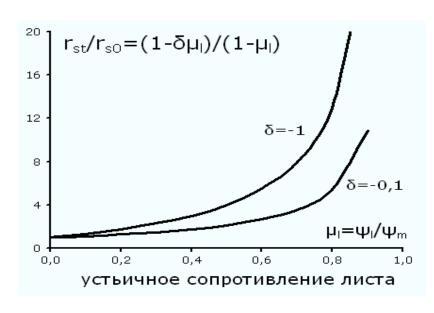
Ассимиляция СО2 листьями, а также, как видно из (3), транспирация $J_{Q|}$ листьев и в целом транспорт воды в растениях регулируются проводимостью устьиц $D_{Q|}$, водным потенциалом листьев $\psi_{|}, \; \psi_{|} \leq \psi_{|} < 0$, устьичным сопротивлением r_{St} листьев и описывается нелинейными выражениями:

$$J_{ql} = \int\limits_0^{H_1} f_{ql} dx \ , \ J_{ql} = D_k^{'} \big(\overline{\psi}_S - \psi_l\big), \quad \text{при } \psi_M < \psi_l < \overline{\psi}_S < 0;$$
 иначе $J_{ql} = 0$, при $\overline{\psi}_S \leq \psi_M < 0$,

где
$$\overline{\psi}_S = \int_{-H_k}^{O} \psi_S p_k dx$$
: $r_{St}(\mu_l) = r_{SO}(1 - \delta_l \mu_l)(1 - \mu_l)^{-1}$.

$$1/D_{q} = 1/D_{T} + r_{st}, \ 1/D_{k}' = r_{kc} + 1/(D_{k}S_{k});$$

$$0 < \mu_{l} \equiv \psi_{l}/\psi_{m} < 1;$$
(12)



Здесь J_{Ta} , J_{qa} – потоки тепла и водяного пара в воздухе; J_{Ts} , $J_{\psi S}$ – потоки тепла и воды в почве; $R_{II}(x,t)$ – заданная поглощенная слоем (0,x) длинноволновая и коротковол-

новая радиация, R(0,t) – радиационный баланс у поверхности почвы; $R_S = R(0,t) + J_{TS}\big|_{X=-0}$; S_I , S_K – поверхности листьев и

корней на единицу поверхности почвы; $S_{|D|}(x)$, $S_{k}p_{k}(x)$ – плотность листовой и всасывающей корневой поверхности. T_{a}^{0} , q_{a}^{0} , Q_{a}^{0

Потоки являются величинами, имеющими знак. Направления положительных потоков указаны на рис. 1 стрелками. Дифференциальные уравнения систем (1)-(11) связаны алгебраическими выражениями (4) и (10), описывающими балансы энергии в межлистном воздухе и на поверхности почвы.

Модель (1)-(12) позволяет рассчитать влияние внешних условий на величину устьичного сопротивления Γ_{St} , с помощью которого растение балансирует свой температурный режим $T_{||}$, тургор листьев и поглощение CO_2 , затрачиваемое на рост биомассы. Рост внутрилистного давления (тургора), растягивающего лист, способ-

ствует росту биомассы листа за счет продуктов фотосинтеза. Полагают, что величина сопротивления Γ_{St} определяется водным потенциалом $\psi_{\parallel} < 0$ листа и его потенциалом завядания $\psi_{m} < 0$, как показано на рис. 2. Эта зависимость существенно нелинейна. Чем ближе ψ_{\parallel} к ψ_{m} , $\psi_{m} < \psi_{\parallel} \leq 0$, тем больше сопротивление Γ_{St} и тем меньше вынос тепла и воды транспирацией J_{ql} листьев, тем больше T_{\parallel} и больше тургор, но меньше поглощение CO_{2} листьями и соответственно наоборот.

Перенос тепла и пара в растительном покрове осуществляется турбулентным перемешиванием. Турбулентное перемешивание появляется из-за того, что днем почва нагревается больше, чем надпочвенный воздух. Поэтому верхние более холодные и тяжелые массы воздуха опускаются вниз, выталкивая вверх нижние более теплые и поэтому легкие массы воздуха, которые затем охлаждаются и снова опускаются вниз.

3. Обозначения

Введем обозначения:

$$\begin{split} &d_{a}(x,t) = \rho(T_{a}) - q_{a}, \ d_{s} = \rho(T_{s}) - q_{s}, \ d_{a}^{0} = \rho(T_{a}^{0}) - q_{a}^{0}(t), \\ &\rho(T) = \rho(T_{1}) + \delta(T - T_{1}); \\ &k(x) = \frac{k_{a}(x)}{1 + \delta \chi/c_{p}}, \ G = \frac{1}{1 + c_{p}/(\delta \chi)}, \ G_{l} = G(1 - b_{l}), \ G_{s} = G(1 - b_{s}); \\ &\frac{1}{D_{ak}} = \int_{0}^{H_{l}} \frac{d\xi}{k_{a}(x)}, \ \frac{1}{D_{ak}} = \frac{\delta \chi}{c_{p}D_{ak}}, \ \frac{1}{D_{hk}} = \frac{1}{D_{ak}} + \frac{1}{D_{ak}} = \int_{0}^{H_{l}} \frac{d\xi}{k(\xi)}, \end{split}$$

$$\frac{1}{D_{Ta}} = \frac{\delta \chi}{C_{p}D_{a}}, \quad \frac{1}{D_{q}} = \frac{1}{D_{q}S_{l}}, \quad \frac{1}{D_{T}} = \frac{\delta \chi}{C_{p}D_{T}S_{l}}, \quad \frac{1}{D_{TS}} = \frac{\delta \chi}{C_{p}D_{TS}}, \quad \frac{1}{D_{TS}} = \frac{\delta \chi}{C_{p}D_{TS}}, \quad \frac{1}{D_{TS}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{TS}}, \quad \frac{1}{D_{q}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{TS}}, \quad \frac{1}{D_{q}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{TS}}, \quad \frac{1}{D_{q}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{TS}}, \quad \frac{1}{D_{TS}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{TS}}, \quad \frac{1}{D_{TS}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{TS}}, \quad \frac{1}{D_{TS}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{q}}, \quad \frac{1}{D_{TS}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{q}}, \quad \frac{1}{D_{q}} = \frac{1}{D_{q}} + \frac{1}{D_{q}$$

4. Квазистационарная приближенная модель переноса

Для $\partial q_a/\partial t \to 0$, $\partial q_a/\partial t \to 0$ в [1] получена квазистационарная модель переноса тепла и влаги в растительном покрове, определяющая все потоки и переменные системы (1)-(4), например,

$$\begin{split} J_{qa} &= \chi^{-1} G R_a^0 + D_a' \Big(d_a^0 - y \Big), & x &= H_I \; ; \\ \frac{\partial}{\partial x} J_{qa} &= \chi^{-1} D_I' \Big\{ \frac{R_{II}'}{D_T'} + \chi p_I y \Big\}, & 0 &\leq x &\leq H_I \; ; \\ J_{qa} &= \chi^{-1} D_S' \Big\{ \frac{R_S}{D_{TS}'} + \chi \big(y - d_S \big) \Big\}, & x &= 0 \; . \end{split}$$

и т.д. через одну функцию y(t, x) – дефицит влажности воздуха в растительном покрове. При этом функция y(t, x) оказывается решением интегрального уравнения, полученного в [1].

5. Приближенная модель переноса для $k_a o \infty$

Для хорошо вентилируемого растительного покрова при коэффициенте турбулентной проводимости $k_{a} \to \infty$ в [1] получено приближенное решение y(t,x) интегрального уравнения в виде

алгебраического выражения для дефицита влажности воздуха $y(t,x)=d_a$. Отсюда получены сравнительно простые <u>алгебраические</u> выражения (14)-(16) для потоков влаги J_{qa} и тепла J_{Ta} на верхней границе покрова и потоков J_{q0} и J_{T0} у поверхности почвы, а также для потока транспирации J_{ql} и потока тепла J_{Tl} и исходящих от растений, а также выражения для температур и концентраций водяного пара:

$$d_{a} = \chi^{-1}G \frac{R_{a}^{0} - b_{I}R_{I} - b_{S}R_{S}}{D_{\Sigma}'} + \frac{D_{a}'d_{a}^{0} + D_{S}'d_{S}}{D_{\Sigma}'};$$

$$J_{qa} = \chi^{-1}GR_{a}^{0} + D_{a}'\left(d_{a}^{0} - d_{a}\right), J_{Ta} = (1 - G)R_{a}^{0} - \chi D_{a}'\left(d_{a}^{0} - d_{a}\right); (14)$$

$$J_{ql} = \chi^{-1} D_{l}'(R_{l}/D_{T}' + \chi d_{a}), J_{Tl} = D_{l}'(R_{l}/D_{q}' - \chi d_{a});$$
 (15)

$$J_{q0} = \chi^{-1}D_S'(R_S/D_{TS} + \chi(d_a - d_S)), \quad J_{T0} = D_S'(R_S/D_{qS} - \chi(d_a - d_S)), \quad (16)$$

где R_{a}^{O} , R_{s} - радиационный баланс на границе H_{l} и у поверхности почвы; R_{l} - радиация, поглощенная покровом; d_{a}^{O} и d_{s} - дефициты влажности воздуха при $X = H_{l}$ и X = O. Транспирация J_{ql} покрова складывается из потоков влаги, испаряемой листьями через устьичные щели. Проводимость D_{l}^{\prime} устьичных щелей листьев, существенно зависит от их водного потенциала и в модели (14)-(16) является переменной величиной.

Приближение (14)-(16) позволяет сформулировать задачу связанного тепло- и влагопереноса в почве, в которой (14)-(16) оказываются краевыми условиями, [1]. Такая задача сравнительно проще системы (1)-(12).

6. Приближенная модель переноса при $D_{\Sigma}'/D_{T}' << 1$, $D_{\Sigma}'/D_{TS}' << 1$

Заметим, что из (13) следует $D_I'/D_T' < 1$, $D_S'/D_{TS}' < 1$. Можно усилить эти неравенства.

В отличие от переноса тепла и пара турбулентным перемешиванием в межлистном воздухе с коэффициентом проводимости $k_{\rm a}$ перенос вблизи границ лист-воздух и почва-воздух осуществляется другими молекулярными механизмами. Так, тепло переносится столкновениями молекул воздуха сравнительно быстрее чем водяной пар диффузией молекул пара.

Поэтому можно использовать следующие условия для коэффициентов проводимости на границах лист-воздух и почва-воздух:

$$D_{I}'/D_{T}' \ll 1$$
, $D_{S}'/D_{TS}' \ll 1$, $A \overline{D}_{\Sigma}/D_{HK}' \ll 1$; (17)

$$D_{\Sigma}^{\prime}/D_{T}^{\prime}<<1~,~~D_{\Sigma}^{\prime}/D_{TS}^{\prime}<<1~,~~A~\overline{D}_{\Sigma}/D_{Hk}^{\prime}<<1~,~~(18)$$

которые позволяют получить последующие приближения модели (14)-(16). Запись a << 1 математически эквивалентна $a \to 0$; она означает: «а много меньше 1», например, a < 0.1. В условиях (17)-(18) третье неравенство $A \, \overline{D}_{\Sigma} / D'_{Hk} << 1$ эквивалентно

 $k_{a} \to \infty$, [1]. Заметим, что более слабое условие (17) следует из (18).

Обозначим

$$\beta = (D'_{a} + D'_{S})/D'_{l}, \qquad b = D'_{S}/(D'_{a} + D'_{S}); \qquad (19)$$

Введем обозначения:

$$d_{t} = \left(\chi^{-1}GR_{a}^{0} + D_{a}'d_{a}^{0} + D_{S}'d_{S}\right)/(D_{a}' + D_{S}'); \tag{20}$$

Нет раст. покрова:

$$J_{qa}^- = bJ_{qa}^+$$

$$J_{Ta}^{+} = bJ_{Ta}^{-} + (1 - b)R_{a}^{0}$$

$$d_a^+ = d_t$$

$$q_a^- = q_a^0 + J_{qa}^-/D_a$$

$$T_a^- = T_a^0 + J_{Ta}^-/(c_p D_a)$$

Раст. покров залит водой:

$$J_{qa}^{-} = bJ_{qa}^{+} \qquad J_{qa}^{+} = \chi^{-1}GR_{a}^{0} + D_{a}'d_{a}^{0}$$

$$J_{Ta}^{+} = bJ_{Ta}^{-} + (1-b)R_{a}^{0} \qquad J_{Ta}^{-} = (1-G)R_{a}^{0} - \chi D_{a}'d_{a}^{0}$$
(21)

$$J_{Ta}^{-} = (1 - G)R_{a}^{0} - \chi D_{a}'d_{a}^{0}$$
 (22)

$$d_a^- = 0 \tag{23}$$

$$q_{a}^{-} = q_{a}^{0} + J_{qa}^{-}/D_{a}$$
 $q_{a}^{+} = q_{a}^{0} + b^{-1}(q_{a}^{-} - q_{a}^{0})$ (24)

$$T_{a}^{-} = T_{a}^{0} + J_{Ta}^{-} / (c_{p}D_{a}) \qquad T_{a}^{+} = T_{a}^{0} + b(T_{a}^{-} - T_{a}^{0}) + (1 - b)R_{a}^{0} / (c_{p}D_{a})$$
 (25)

Величины в левом и правом столбцах вычисляются стандартными метеосредствами на высоте H_a над покровом.

Теорема 1. При $D_{\rm I}'/D_{\rm T}' << 1$, $D_{\rm S}'/D_{\rm TS}' << 1$ справедливы равенства

$$y_{q} = \frac{y_{q}^{+} + \beta y_{q}^{-}}{1 + \beta}$$
, $y_{T} = \frac{y_{T}^{-} + \beta y_{T}^{+}}{1 + \beta}$, (26)

где через $y_{\mathrm{Q}}^{\mathbf{\sigma}}$ и $y_{\mathrm{T}}^{\mathbf{\sigma}}$ обозначены переменные из множеств $y_0^{\sigma} \in \left\{ J_{0a}^{\sigma}, q_a^{\sigma} \right\}$ u $y_T^{\sigma} \in \left\{ J_{Ta}^{\sigma}, d_a^{\sigma}, T_a^{\sigma} \right\}$, $\sigma \in \{\text{пусто, +, -}\}$.

При этом

$$J_{Ta}^{+} + \chi J_{qa}^{-} = R_{a}^{0}$$
, $J_{Ta}^{-} + \chi J_{qa}^{+} = R_{a}^{0}$,

и для каждого β , $0 \le \beta \le \infty$,

$$J_{Ta} + \chi J_{qa} = R_a^0 . \tag{27}$$

Итак, величины y_q , y_T в (26) есть линейная комбинация этих величин для водной поверхности и почвы, лишенной растительности, что позволяет описать перенос тепла и влаги как в редком, так и в развитом растительном покрове. Измеряя R_a^0 , d_a^0 , T_a^0 , q_a^0 на высоте метеобудки, можно, зная β , найти потоки тепла и влаги, а также переменные водного режима почвы.

Кроме того, измеряя y_{q} , y_{T} в контрастных метеорологических условиях, можно получить статистическую оценку для β , а затем с помощью (30) оценить согласованные с моделью параметры растений.

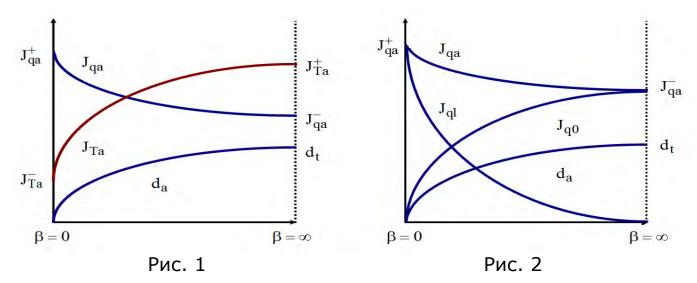
Теорема 2. При $D_{\Sigma}'/D_{T}' << 1$, $D_{\Sigma}'/D_{TS}' << 1$ дополнительно к (26)-(27) справедливы при $0 \le \beta \le \infty$ соотношения

$$J_{ql} = J_{qa}^{+}/(1+\beta) , \qquad J_{Tl} = R_{l} - \chi J_{ql} ;$$

$$J_{qO} = \beta b J_{qa}^{+}/(1+\beta) , \qquad J_{TO} = R_{s} - \chi J_{qO} . \qquad (28)$$

В безразмерном параметре β аккумулируются все параметры растений, влияющие на тепло- и влагоперенос в покрове: водный потенциал листьев ψ_{\parallel} , площади активных поверхностей листьев

 S_{\parallel} и корней S_{\parallel} . Зависимости (26) от β представлены на рис. 1, а зависимости (28) – на рис. 2.



Доказано, что зависимости в левой части (19)-(25) отвечают испарению с поверхности почвы, лишенной растительности $(\beta \to \infty)$, а соотношения в правой части – испарению со свободной поверхности воды $(\beta \to 0)$. Итак, зависимости (26) для растительного покрова представляют линейную комбинацию этих двух крайних ситуаций. Они позволяют также сформулировать легко измеряемые критерии адекватности модели (26)-(28) в виде

$$(y_q^+ - y_q)/(y_q - y_q^-) = \beta$$
 , $(y_T^+ - y_T)/(y_T - y_T^-) = \beta^{-1}$. (29) например, в частности,

$$(J_{qa}^+ - J_{qa})/(J_{qa} - J_{qa}^-) = \beta$$
, $(T_a^+ - T_a)/(T_a - T_a^-) = \beta^{-1}$.

Из (12) и $D_I'/D_T' << 1$ получено выражение для β , зависящее от переменных $\overline{\mu}_S$, S_I , S_K так, что $\beta=\infty$ при $\overline{\mu}_S>1$ и

$$\beta = \frac{(D'_{a} + D'_{S})r_{SO}}{S_{I}} \frac{1 - \delta_{I}\overline{\mu}_{S}}{1 - \overline{\mu}_{S}} + A_{KC} \frac{J_{qa}^{+}}{S_{K}} \frac{1}{1 - \overline{\mu}_{S}}, \text{ при } 0 < \overline{\mu}_{S} < 1;$$

$$\overline{\mu}_{S} = \psi_{m}^{-1} \int_{-\infty}^{0} \psi_{S} p_{K} dx, A_{KC} = \frac{1 + D_{K} (r_{KC} S_{K})}{-\psi_{m} D_{K}}; \qquad (30)$$

При $S_l \to 0$ и $S_k \to 0$ в неразвитом РП $\beta \to \infty$, что правильно отвечает на рис 1, 2 случаю отсутствия РП. При $S_l \to \infty$, $S_k \to \infty$ величина $\beta \to 0$, если учесть, что при этом должно быть также $\overline{\mu}_S \to 0$. Это правильно на рис 1, 2 отвечает РП, залитому водой.

Оценивая величину β с помощью выражений (29) при различных контрастных условиях можно получить согласованные с моделью статистические оценки используемых параметров растительного покрова.

7. Уравнение влагопереноса в почве

В отличие от (14)-(16) выражения (26)-(28) позволяют сформулировать сравнительно простое уравнение влагопереноса в почве независимо от уравнения теплопереноса и уравнения влагопереноса в растительном покрове. Уравнение влагопереноса имеет вид:

$$\begin{split} c_{\psi} \frac{\partial \psi_{S}}{\partial t} - \frac{\partial}{\partial x} \left\{ k_{\psi S} \frac{\partial \psi_{S}}{\partial x} \right\} + J_{ql} p_{k} &= 0, \ J_{ql} = J_{qa}^{+} / (1 + \beta); \\ k_{\psi S} \frac{\partial \psi_{S}}{\partial x} + J_{qO} &= Q(t), \quad J_{qO} = \beta b J_{qa}^{+} / (1 + \beta); \qquad \qquad x = 0; \\ \psi_{S} &= \psi_{S}^{O}; \qquad \qquad x = -H_{S}; \end{split}$$

При этом β зависит от переменных $\overline{\mu}_S$, S_I , S_K так, что $\beta=\infty$ при $\overline{\mu}_S>1$ и при $0<\overline{\mu}_S<1$ определяется выражением (30).

8. Оценки

Оценим D_I'/D_T' .

$$\begin{split} &\frac{D_T'}{D_I'} = 1 + \frac{C_p}{\delta \chi} \frac{D_T}{D_q} = 1 + \frac{C_p}{\delta \chi} \bigg(1 + D_T r_{SO} \frac{1 - \delta_l \mu_l}{1 - \mu_l} \bigg) \,; \\ &c_p \big/ \big(\delta \chi \big) = 0.52 \,; \; D_T \approx 3 * 10^{-2} \, \text{м/сек} \,; \; r_{SO} \approx 150 \, \text{сек} \,/\, \text{м} \,; \\ &\frac{D_T'}{D_I'} \approx 1.5 + 2.6 \frac{1 - \delta_l \mu_l}{1 - \mu_l} \geq 9.3 \;\; \text{при} \; \mu_l = 0.5, \; \delta_l = -1 \,. \end{split}$$

Таким образом, $D_I'/D_T' \le 0.1$, т.е. условие $D_I'/D_T' << 1$, представляется разумным. Очевидно, необходима проверка критериев (29).

Литература

- 1. Воротынцев А.В. Исследование модели переноса тепла и влаги в системе почва-растение // Математическая биология и биоинформатика. Спецвыпуск по итогам конференции ЭкоМатМод-2011. − 2012. Т. 7, № 1. С. 45-53.
- 2. Полуэктов Р.А. Динамические модели агроэкосистем. Л.: Гидрометеоиздат. 1991. 312 с.

Спасибо за внимание